

Лекция 8

Ликвидация НГВП в скважине

1. Способ ожидания и утяжеления
2. Способ непрерывного глушения

8.1. Ликвидация НГВП способом ожидания и утяжеления

Название способа раскрывает его суть – в начале требуется время для утяжеления БПЖ до расчетной величины, чтобы затем заглушить скважину.

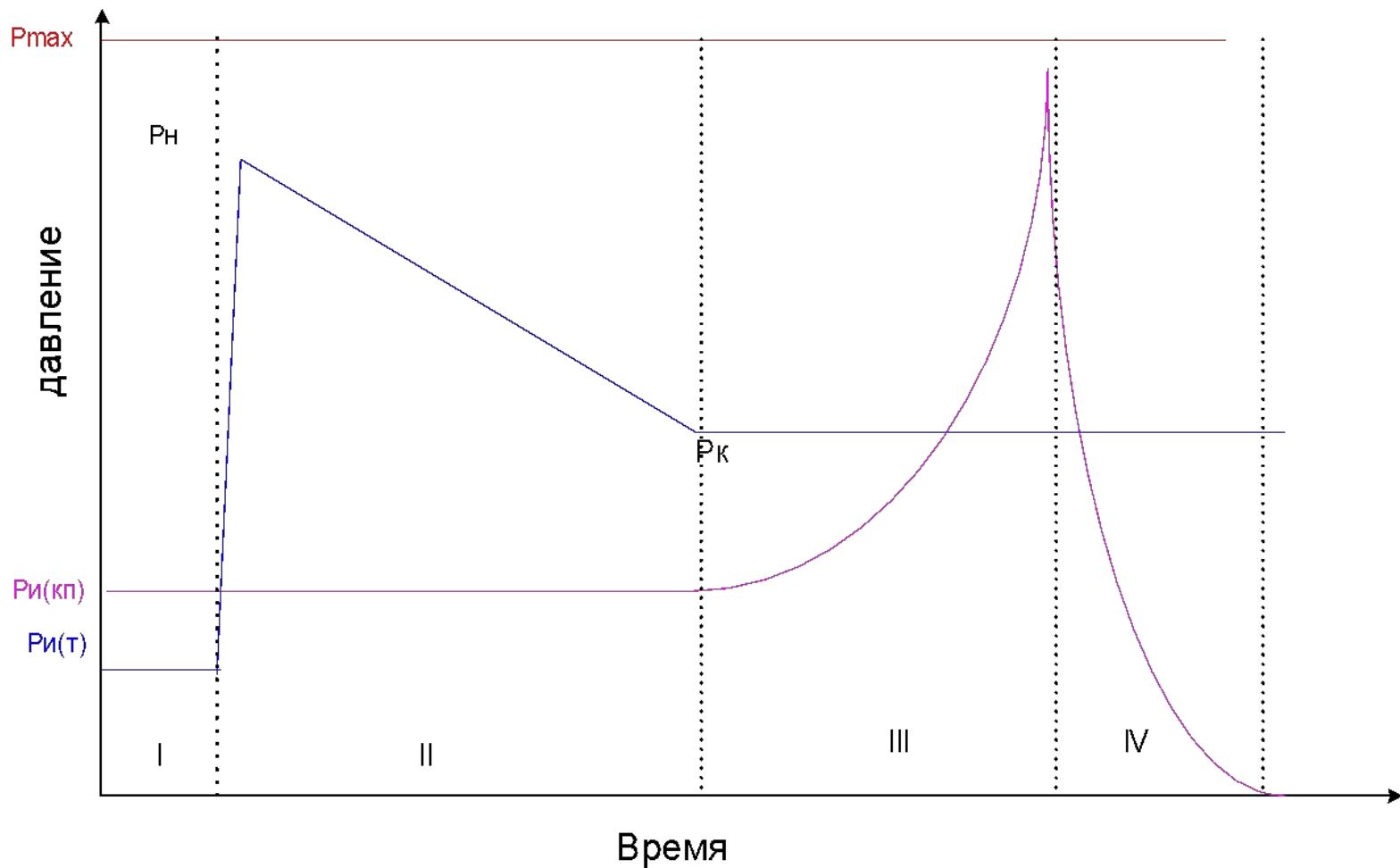
Этот способ является одноцикловой процедурой глушения

При глушении скважины способом ожидания и утяжеления вымывание поступившего пластового флюида и закачка утяжеленного бурового раствора производят одновременно.

Технологически способ ожидания и утяжеления сложный, так как требует проведения инженерных расчетов регулирования давления в скважине при своем осуществлении.

Вследствие этого глушение проявлений этим способом производится под руководством высококвалифицированных специалистов.

График изменения во времени давления при газопроявлении на устье в бурильных трубах и кольцевом пространстве



Порядок глушения скважины:

1. Перед вскрытием пластов с АВПД определить гидродинамические сопротивления ($\Delta P_{прок}$) в циркуляционной системе при рабочем режиме промывки и при уменьшенной вдвое подаче буровых насосов.
2. При обнаружении НГВП закрыть скважину для стабилизации давления.
3. Записать максимальные установившиеся значения давлений в бурильной колонне (Ри.бт) и обсадной колонне (Ри. кп).
4. Определить по уровнемеру в приемной емкости объем проявления.
5. Определить вид поступившего в скважину флюида.
6. Заполнить рабочую карту глушения скважины
7. Приготовить утяжеленный буровой раствор требуемой плотности объемом равным 1,5 объема скважины (участок I).

8. Открыть отводы превентора через штуцер на дегазатор или сепаратор. Одновременно включить насосы. Выбрать уменьшенную производительность насосов, записать число двойных ходов, в этот момент давление в кольцевом пространстве должно превышать давление до начала циркуляции на 0,5 – 1,0 МПа. Далее отрегулировать степень открытия дросселя так, чтобы давление в бурильной колонне соответствовало расчетному значению давления начала циркуляции (P_n).

9. Начать закачивание утяжеленного бурового раствора в скважину, снижая открытием дросселя давление в бурильных трубах до значения P_k (участок II) в соответствие с построенным графиком.

10. Продолжить циркуляцию бурового раствора с постоянным давлением Рк в бурильных трубах (участок III, IV) при постоянных значениях производительности насосов и плотности бурового раствора до полного удаления пачки газа из скважины и заполнения скважины утяжеленным раствором

11. После того как из скважины начнет выходить утяжеленный буровой раствор, остановить насосы и проверить, нет ли перетока бурового раствора из скважины ($R_{и.кп} = 0$).

Если перетока раствора нет, то открыть превентор и промыть скважину с полной подачей насосов и выравниванием плотности бурового раствора. Если имеется переток, то вновь закрыть скважину и проверить, не увеличивается ли давление в бурильной колонне или в кольцевом пространстве. При наличии давления процедуру глушения скважины повторить с вновь пересчитанной плотностью бурового раствора

Достоинства способа

- Минимальное время гашения
- Минимальное давление в обсадных трубах

Недостатки этого способа следующие:

- отсутствие циркуляции в скважине в течение периода приготовления утяжеленного бурового раствора;
- большое избыточное давление на устье скважины при всплытии газовой пачки;
- требуется проведения расчетов для заполнения листа глушения скважины.

Лист глушения вертикальной скважины при НГВП

IWCFT CERTIFICATION TEST
Var: 1
ЛИСТ ГЛУШЕНИЯ.
НАЗЕМНОЕ ПВО (верт. скв.)

ДАННЫЕ ПО ПРОЧНОСТИ ПОРОД:

Давл. испытания на присущность:
(A) 12 МПа

Плотность бур. р-ра при испытании:
(B) 1,16 г/см³

Макс. допустимая плотность бур. р-ра:
(A) $\times 10^3$
(B) + _____ = (C) _____ г/см³
Верт. гл. баш. x 9,81

Начальное Макс. Р_{доп} на устье в КП:

((C)- Плотн. бур. р-ра.) x Верт. гл. баш. x 9,81 x 10^3
= _____ МПа

ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТЬ НАСОСА

Насос 1	Насос 2
х / мин	х / мин
л/сек	л/сек
15,84	15,84
л/ход	л/ход

СКОРОСТЬ ПРОКАЧКИ**	ДАВЛЕНИЕ ПРОКАЧКИ, МПа
Насос 1	Насос 2
х/мин	х/мин
х/мин	х/мин

ЭЛЕМЕНТЫ БУР. КОЛОН.	ДЛИНА м	УД.ОБЪЕМ л/м	ОБЪЕМ л
СБТ	1524	x 9,3	= 14173,2
Толстостен. БТ		x	=
УБТ	180	x 4	= 720

ОБЪЕМ БУР. КОЛОННЫ (D) 14893,2

УБТ-Откр.Ствол	180	x 16,8	= 3024
СБТ-Толстостен. БТ-Откр.Ствол	320	x 24	= 7680
ОБЪЕМ ОТКР. СТВОЛА			(F) 10704

БТ-ОБС. КОЛОННА	1204	x 26,3	(G) 31665,2
ОБЩИЙ ОБЪЕМ ЗАТР. ПР-ВА			(F+G)=H 42369,2
ОБЩИЙ ОБЪЕМ СКВ.			(D+H)=I 57262,4
ЗАПАСНОЙ ОБЪЕМ			(J)
ОБЩИЙ АКТИВНЫЙ ОБЪЕМ			(I+J)

ДАТА: _____
ФАМИЛИЯ: _____
ЕДИНИЦЫ: МЕТРИЧЕСКИЕ

стр. 1 из 2

ДАННЫЕ ПО СКВАЖИНЕ:
Плоть бур. р-ра: 1,26 г/см³ (кг/дм³, кг/л)
Градиент: 0,12 МПа/10м

БАШМАК ОБС. КОЛОННЫ:
Диаметр 244,5 мм
Глуб. по стволу 1204 м
Верт. глубина 1204 м

СКВАЖИНА:
Диаметр 215,9 мм
Глуб. по стволу 1706 м
Верт. глубина 1706 м

ХОДОВ НАСОСА	ВРЕМЯ МИН
ОБЪЕМ л / ХОД	ХОДОВ НАСОСА СКОР. ПРОКАЧКИ
(E) 940,2 ход.	МИН

675,8 ход.	МИН
1999 ход.	МИН
2675 ход.	МИН
3615 ход.	МИН
ход.	МИН

IWCFT CERTIFICATION TEST
ЛИСТ ГЛУШЕНИЯ.
НАЗЕМНОЕ ПВО (верт. скв.)

ДАННЫЕ ПО ПРОЯВЛЕНИЮ:

Давление на устье в БТ: Р_{у, бт} _____ МПа

Давление на устье в КП: Р_{у, кп} _____ МПа

Приток: _____ м³

ДАТА: _____
ФАМИЛИЯ: _____
ЕДИНИЦЫ: МЕТРИЧЕСКИЕ

стр. 2 из 2

Превышение забойного давления над пластовым (запас безопасности) S _____ МПа

ПЛОТНОСТЬ БУРОВОГО РАСТВОРА ГЛУШЕНИЯ
 $(S + P_{y, бт}) \times 10^3$
Н_{скв} x 9,81
 $(\frac{_____}{_____} + \frac{_____}{_____}) \times 10^3$
 $\frac{_____}{_____} + \frac{_____}{_____} = \frac{_____}{_____} \text{ г / см}^3$

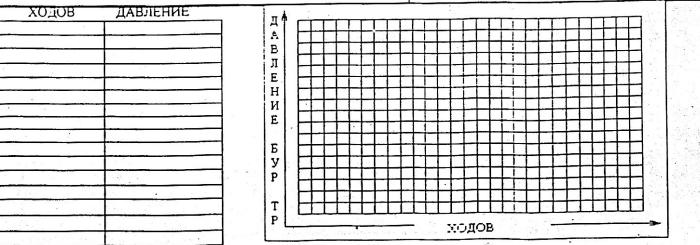
ГРАДИЕНТ БУРОВОГО РАСТВОРА ГЛУШЕНИЯ
 $S + P_{y, бт}$
Н_{скв}
 $\frac{_____}{10} + \frac{_____}{_____} = \frac{_____}{_____} \text{ МПа/м}$

НАЧАЛЬНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р_{нач}
давление прокачки + Р_{у, бт} + S = _____ МПа

КОНЕЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р_{кон}
плотность бур. р-ра глушения x давление прокачки
плотность старого бур. р-ра

КОНЕЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р_{кон}
градиент бур. р-ра глушения x давление прокачки
градиент старого бур. р-ра

$$(K) = P_{\text{нач}} - P_{\text{кон}} = \frac{(K) \times 100}{(E)} = \frac{x 100}{x 100} = \frac{M\text{Па}}{\text{МПа}}$$



Лист глушения н/н скважины при НГВП

IWCF CERTIFICATION TEST			
Бар: ЛИСТ ГЛУШЕНИЯ, НАЗЕМНОЕ ПВО (накл. скв.)			
ДАВЛЕНИЯ ПО ПРОЧНОСТИ ПОРОД:		ДАВЛЕНИЯ ПО СКВАЖИНЕ:	
Давл. испытания на приемистость: (A) 7,7 МПа		Буровой раствор: Плотность, $\rho_{бр}$: 1,31 г/см ³ (кг/дм ³ , кг/л) Градиент: 0,128 МПа/10м	
Плотность бур. р-ра при испытании: (B) 1,25 г/см ³		Точка нач. набора зен. угла (A) Глуб. по стволу 914,4 м Верт. глубина 914,4 м	
Макс. допустимая плотность бур. р-ра: (A) $\times 10^3$ (B) + $\frac{\text{Верт. гл. баш.} \times 9,81}{\text{Глуб. по стволу}}$ = (C) 1,25 г/см ³		Точка нач. прямолин. уч-ка (B) Глуб. по стволу 1798 м Верт. глубина 1539 м	
Начальное Макс. Р _{зат} на устье в КП: (C) - Плот. бур. р-ра) \times Верт. гл. баш. $\times 9,81 \times 10^3$ = 7,7 МПа			
ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТЬ НАСОСА			
Насос 1		Насос 2	
$\frac{x}{\text{мин.}}$		$\frac{x}{\text{мин.}}$	
19,08 $\frac{\text{л/ход}}{\text{л/сек}}$		19,08 $\frac{\text{л/ход}}{\text{л/сек}}$	
СКОРОСТЬ ПРОКАЧКИ, МПа		ДАВЛЕНИЕ ПРОКАЧКИ, МПа	
ПРОКАЧКИ**		Насос 1 Насос 2	
		30 $\frac{x}{\text{мин.}}$	
4,31 $\frac{x}{\text{мин.}}$			
ЭЛЕМЕНТЫ БУР. КОЛОН.			
ДЛИНА	УД.ОБЪЕМ	ОБЪЕМ	
м	л/м	л	
БТ (верт. уч-к)	914,4 x 9,13	= 8347	
БТ (уч-к набора)	883,9 x 9,13	= 8069	
БТ (накл. уч-к)	1743,5 x 9,13	= 15915	
Толстостен. БТ	54,9 x 4,54	= 250	
УБТ	45,7 x 3,32	= 146	
Объем бур. колонны			(D) 32727
УБТ-Откр.Ствол	45,7 x 16,85	= 771	
СБТ-Толстостен.	1706,9 x 23,94	= 40867	
Объем открытия ствола			(F) 41638
БТ-ОБС. КОЛОННА	1890 x 26,86 (G)	= 50760	
Общий объем затр. пр-ва	(F+G)=(H)	92398	
Общий объем скв.	(D+H)=(I)	124125	
Активный объем на пов-ти	(J)		
Общий активный объем	(I+J)		

IWCF CERTIFICATION TEST	
ЛИСТ ГЛУШЕНИЯ. НАЗЕМНОЕ ПВО (накл. скв.)	
ЕДИНИЦЫ: МЕТРИЧЕСКИЕ	
стр. 1 из 3	
ДАННЫЕ ПО ПРОЯВЛЕНИЮ:	
Давление на устье в БТ: Р _{сток} 7 МПа	
Давление на устье в КП: Р _{у. кп} 0 МПа	
Приток: 0 м ³	
ПЛОТНОСТЬ БУРОВОГО РАСТВОРА ГЛУШЕНИЯ	
плотность старого бур. раствора + $\frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв} \times 9,81}$	
$P_{р.пруж} + \frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв} \times 9,81} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв}}$	
НАЧАЛЬНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р _{нач}	
давление прокачки + Р _{сток}	
$P_{нач} + P_{сток} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
КОНЕЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р _{кон}	
плотность бур. р-ра пущения \times давление прокачки	
$P_{кон} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ПРОКАЧКИ В НАЧАЛЕ ИНТЕРВАЛА НАБОРА ЗЕНITНОГО УГЛА ΔP _A	
давление прокачки + [(Р _{кон} - давление прокачки) $\times \frac{L_A}{L_{скв}}]$	
$\Delta P_A + P_{сток} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ОСТАТОЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ НА УСТЬЕ В БТ. ПРИ ДОСТИЖЕН. УТЯЖ Р-РОМ НАЧАЛА ИНТ-ЛА НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{ост 1}	
Р _{сток} - (Р _{р.пруж} - Р ₀) $\times 0,00981 \times H_A$	
$P_{ост 1} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{(P_{р.пруж} - P_0) \times 0,00981 \times H_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ В НАЧАЛЕ НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{цирк 1}	
ΔP _A + P _{ост 1} = $\frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ПРОКАЧКИ В КОНЦЕ ИНТЕРВАЛА НАБОРА ЗЕНITНОГО УГЛА ΔP _B	
давление прокачки + [(Р _{кон} - давление прокачки) $\times \frac{L_B}{L_{скв}}]$	
$\Delta P_B + P_{сток} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_B}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ОСТАТОЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ НА УСТЬЕ В БТ. ПРИ ДОСТИЖЕН. УТЯЖ Р-РОМ КОНЦА ИНТ-ЛА НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{ост 2}	
Р _{сток} - (Р _{р.пруж} - Р ₀) $\times 0,00981 \times H_B$	
$P_{ост 2} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{(P_{р.пруж} - P_0) \times 0,00981 \times H_B}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ В КОНЦЕ НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{цирк 2}	
ΔP _B + P _{ост 2} = $\frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_B}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(O) = P _{нач} - P _{цирк 1}	
$(O) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{р.пруж} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(R) = P _{цирк 1} - P _{цирк 2}	
$(R) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(T) = P _{цирк 2} - P _{кон}	
$(T) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{кон} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(N1+N2+N3)	

IWCF CERTIFICATION TEST	
ЛИСТ ГЛУШЕНИЯ. НАЗЕМНОЕ ПВО (накл. скв.)	
ЕДИНИЦЫ: МЕТРИЧЕСКИЕ	
стр. 2 из 3	
ДАННЫЕ ПО ПРОЯВЛЕНИЮ:	
Давление на устье в БТ: Р _{сток} 7 МПа	
Давление на устье в КП: Р _{у. кп} 0 МПа	
Приток: 0 м ³	
ПЛОТНОСТЬ БУРОВОГО РАСТВОРА ГЛУШЕНИЯ	
плотность старого бур. раствора + $\frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв} \times 9,81}$	
$P_{р.пруж} + \frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв} \times 9,81} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{H_{скв}}$	
НАЧАЛЬНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р _{нач}	
давление прокачки + Р _{сток}	
$P_{нач} + P_{сток} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
КОНЕЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ Р _{кон}	
плотность бур. р-ра пущения \times давление прокачки	
$P_{кон} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ПРОКАЧКИ В НАЧАЛЕ ИНТЕРВАЛА НАБОРА ЗЕНITНОГО УГЛА ΔP _A	
давление прокачки + [(Р _{кон} - давление прокачки) $\times \frac{L_A}{L_{скв}}]$	
$\Delta P_A + P_{сток} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ОСТАТОЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ НА УСТЬЕ В БТ. ПРИ ДОСТИЖЕН. УТЯЖ Р-РОМ НАЧАЛА ИНТ-ЛА НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{ост 1}	
Р _{сток} - (Р _{р.пруж} - Р ₀) $\times 0,00981 \times H_A$	
$P_{ост 1} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{(P_{р.пруж} - P_0) \times 0,00981 \times H_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ В НАЧАЛЕ НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{цирк 1}	
ΔP _A + P _{ост 1} = $\frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_A}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ОСТАТОЧНОЕ ДАВЛЕНИЕ НА УСТЬЕ В БТ. ПРИ ДОСТИЖЕН. УТЯЖ Р-РОМ КОНЦА ИНТ-ЛА НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{ост 2}	
Р _{сток} - (Р _{р.пруж} - Р ₀) $\times 0,00981 \times H_B$	
$P_{ост 2} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{(P_{р.пруж} - P_0) \times 0,00981 \times H_B}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
ДАВЛЕНИЕ ЦИРКУЛЯЦИИ В КОНЦЕ НАБОРА ЗЕН. УГЛА Р _{цирк 2}	
ΔP _B + P _{ост 2} = $\frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} + \frac{(P_{кон} - P_{сток}) \times L_B}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(O) = P _{нач} - P _{цирк 1}	
$(O) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{р.пруж} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(R) = P _{цирк 1} - P _{цирк 2}	
$(R) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(T) = P _{цирк 2} - P _{кон}	
$(T) \times 100 = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}} - \frac{P_{кон} \times 10^3}{L_{скв}} = \frac{P_{сток} \times 10^3}{L_{скв}}$	
(N1+N2+N3)	

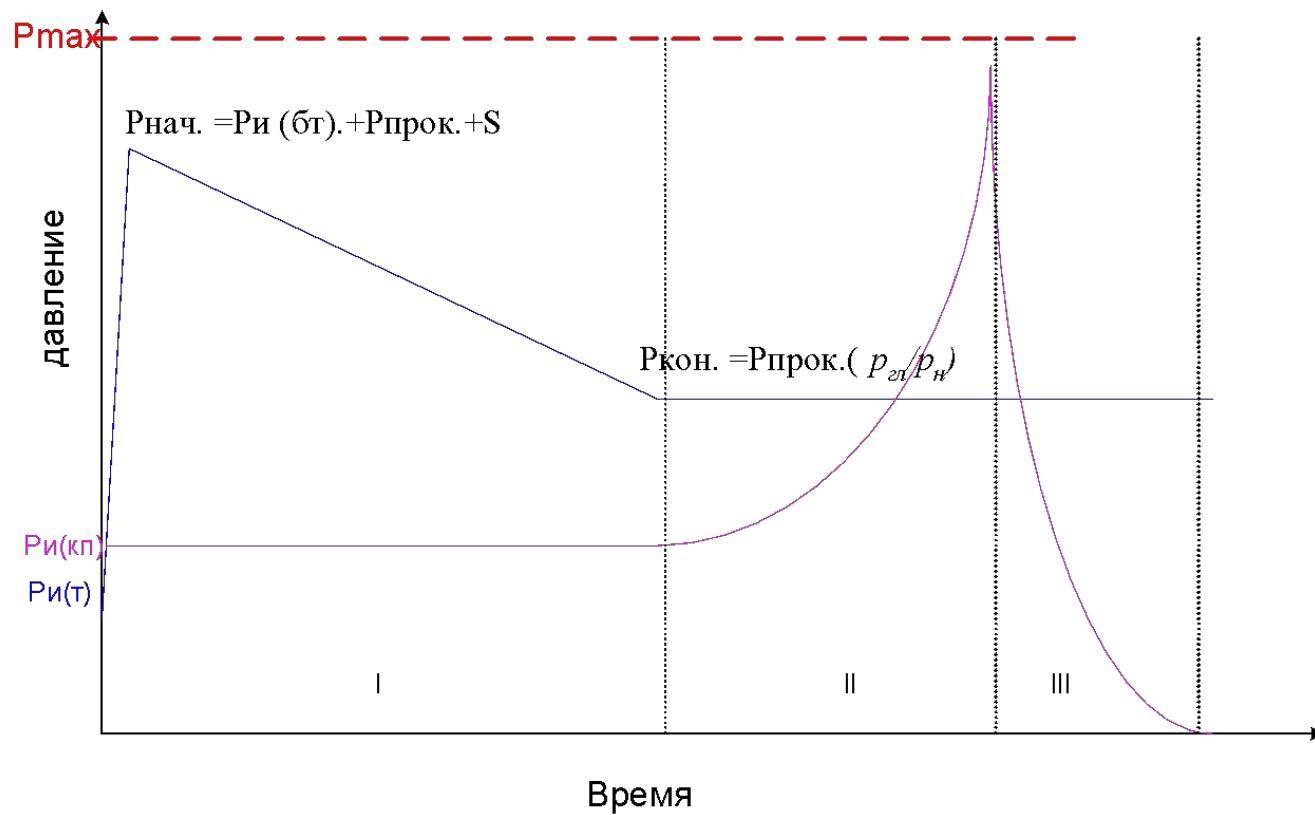
8.2. Ликвидация НГВП способом непрерывного гашения

При этом способе скважину начинают гашить сразу после ее закрытия при непрерывном утяжелении бурового раствора, т.е совмещают процесс вымыва пластового флюида с повышением плотности бурового раствора до значения, необходимого для ликвидации притока из пласта. Обычно проявление ликвидируется в течение нескольких циклов циркуляции.

Если буровой раствор утяжеляют в течение нескольких циклов циркуляции, то его плотность повышают ступенями. Плотность подаваемого в скважину раствора поддерживают постоянной до появления раствора с такой же плотностью на устье скважины. Затем снова начинают увеличивать плотность раствора.

Давление в бурильных трубах и кольцевом пространстве регулируется в соответствии с построенным графиком его изменения

Диаграмма давлений на устье в бурильных трубах и кольцевом пространстве скважины при ликвидации НГВП способом «непрерывного глушения скважины»



I - заполнение бурильных труб жидкостью глушения;
II, III – вымывание газа и заполнение кольцевого пространства скважины
жидкостью глушения

Порядок выполнения работы

- ▶ 1. Перед вскрытием пластов с АВПД определить гидродинамические сопротивления (ΔP прок) в циркуляционной системе (давление прокачки) при рабочем режиме промывки и при уменьшенной вдвое подаче буровых насосов.
- ▶ 2. При обнаружении НГВП закрыть скважину для стабилизации давления.
- ▶ 3. Записать максимальные установившиеся значения давлений в бурильной колонне (Ри.бт) и обсадной колонне (Ри. кп).
- ▶ 4. Определить по уровнемеру в приемной емкости объем проявления.
- ▶ 5. Определить вид поступившего в скважину флюида.
- ▶ 6. Заполнить рабочую карту глушения скважины

- ▶ 7. . Открыть отводы превентора через штуцер на дегазатор или сепаратор. Одновременно включить насосы. Выбрать уменьшенную производительность насосов, записать число двойных ходов, в этот момент давление в кольцевом пространстве должно превышать давление до начала циркуляции на 0,5 – 1,0 МПа. Далее отрегулировать степень открытия дросселя так, чтобы давление в бурильной колонне соответствовало расчетному значению давления начала циркуляции (P_h). Поддерживать циркуляцию с постоянной производительностью и давлением в бурильных трубах.
- ▶ 8. Начать утяжеление бурового раствора

- ▶ 9. По мере утяжеления и закачивания бурового раствора в бурильные трубы строить график снижения давления нагнетания от значения Рн до значения Рк (участок I). Регулярно следить за повышением плотности бурового раствора. Своевременно снижать давление нагнетания.
- ▶ 10. После заполнения бурильных труб утяжеленным раствором продолжить циркуляцию раствора с постоянным давлением Рк в бурильных трубах при постоянной производительности насосов и плотности раствора рк до полного удаления газа из скважины (участок II, III)..
- ▶ 11. После того как из скважины начнет выходить утяжеленный буровой раствор, остановить насосы и проверить, нет ли перетока бурового раствора из скважины ($R_i.(kp) = 0$). Если перетока раствора нет, то открыть превентор и промыть скважину с полной подачей насосов и выравниванием плотности бурового раствора. Если имеется переток, то вновь закрыть скважину и проверить, не увеличивается ли давление в бурильной колонне или в кольцевом пространстве.

- ▶ Преимущества этого способа – отсутствие периода простоя скважины под давлением, низкие давления в обсадной колонне при глушении.
- ▶ Недостаток способа – сложность процесса регулирования давления в скважине, обусловленная изменением плотности бурового раствора во время циркуляции.