



### КУРС ОБУЧЕНИЯ ПО БУРОВЫМ РАСТВОРАМ



Для эффективного удаления выбуренной породы (шлама) необходимо знать параметры конструкции скважины и используемого бурового инструмента на текущем интервале (для расчета объемов скважины, трубного и затрубного пространств) и производительность буровых насосов (для расчета времени подъема шлама с забоя и общего времени цикла).

Очевидно, что форма обсаженной части и открытого ствола скважины представляет собой цилиндр. Следовательно объем скважины рассчитывается по формуле:

$$V = \pi \cdot R^2 \cdot H \tag{1}$$

V объем, м<sup>3</sup>;

R радиус (половина диаметра), м;

Н высота, м.



Для упрощения расчета объема цилиндра применяют модифицированную формулу:

V объем, м<sup>3</sup> 
$$V = 0.785 \cdot D^2 \cdot H$$
 диаметр, м; H высота, м.

Но такая формула годится только для вычисления объема обсаженного ствола, например, для вычисления объема бурового раствора, оставшегося после продавки при цементировании обсадной колонны.



В процессе бурения объем скважины <u>без бурового инструмента</u> состоит минимум из двух частей – обсаженной части и открытого ствола:

$$V_{OK-ehymp.} = 0.785 \cdot D_{OK-ehymp.}^{2} \cdot H_{OK-6aum.}$$
 (3)

$$V_{om\kappa p.cme.} = 0.785 \cdot D_{\partial on.}^{2} \cdot H_{3a\delta o \check{u}} \cdot k_{\kappa a \epsilon p h.}$$
 (4)

Таким образом, суммарный объем скважины <u>без бурового инструмента</u> равен:

$$V_{c\kappa\theta} = V_{OK-\theta Hymp.} + V_{om\kappa p.cm\theta.}$$
 (5)



Для расчета объема бурового инструмента необходимо учитывать, что профиль инструмента представляет собой кольцо, следовательно, из объема, рассчитанного по внешнему диаметру инструмента, необходимо вычесть объем внутреннего (трубного) пространства:

$$V_{mpy\delta h.} = 0.785 \cdot D_{uhcmp.вhymp.}^{2} \cdot L_{uhcmp.}$$
(6)

$$V_{uнстр.} = 0,785 \cdot D_{uнстр. наружн.}^2 \cdot L_{uнстр.} - V_{mрубн.}$$
 (7)

$$V_{uhcmp.} = 0.785 \cdot (D_{uhcmp.hapyxch.}^2 - D_{uhcmp.вhymp.}^2) \cdot L_{uhcmp.}$$
 (8)

Объем скважины с инструментом:

$$V_{c\kappa e.c.uhcmp.} = V_{c\kappa e.} - V_{uhcmp.}$$
 (9)



Для расчета времени подъема шлама необходимо знать объем затрубного пространства и производительность буровых насосов.
Такое время называется временем выхода забойной пачки.

$$V_{\text{затруб.}} = V_{\text{скв.}} - V_{\text{инстр.}} - V_{\text{трубн.}}$$
 (10)

$$t_{\text{вых.забой.naчки.}} = V_{\text{затруб.}} / Q_{\text{бур.нacoc.}}$$
 (11)

- t время выхода забойной пачки, мин;
- V объем затрубного пространства, м<sup>3</sup>;
- Q производительность буровых насосов, м<sup>3</sup>/мин.



При бурении невертикальных скважин для полного выноса шлама требуется больше времени.

Для расчета необходимого времени применяется коэффициент промывки, зависящий от угла наклона и диаметра открытого ствола скважины.

Угол наклона	Коэффициент промывки			
	ø17½"	ø16"	ø12¼"	ø8½"
Вертикальная (<10 град)	1,5 x V <sub>затруб</sub>	1,5 x V <sub>затруб</sub>	1,3 x V <sub>затруб</sub>	1,3 x V <sub>затруб</sub>
10 - 30 град	1,7 x V <sub>затруб</sub>	1,7 x V <sub>затруб</sub>	1,4 x V <sub>затруб</sub>	1,4 x V <sub>затруб</sub>
30 - 60 град	2,5 x V <sub>затруб</sub>	2,5 x V <sub>затруб</sub>	1,8 x V <sub>затруб</sub>	1,6 х V <sub>затруб</sub>
> 60 град	3,0 x V <sub>затруб</sub>	3,0 x V <sub>затруб</sub>	2,0 x V <sub>затруб</sub>	1,7 x V <sub>затруб</sub>



Время с момента попадания бурового раствора в буровой инструмент на уровне устья скважины и до момента выхода его из затрубного пространства на устье называется временем цикла.

Время цикла необходимо для понимания затрат времени на обработку (утяжеление, разбавление) бурового раствора в общем объеме циркуляции.

$$t_{\mu\nu\kappa na} = V_{c\kappa\theta.c.uhcmp.} / Q_{\delta yp.hacoc.}$$
 (12)

- t время цикла, мин;
- V объем скважины с инструментом, м<sup>3</sup>;
- Q производительность буровых насосов, м<sup>3</sup>/мин.



### **Инженерные расчеты:** обоснование плотности раствора

В пределах одной зоны относительная плотность бурового раствора р<sub>БР</sub>, с одной стороны, должна обеспечивать необходимую репрессию на флюидосодержащие пласты для предотвращения проявлений и выбросов,

а с другой стороны, в скважине не должно возникать условий для гидроразрыва пород и поглощений бурового раствора:

$$K_{\Pi\Gamma\mathcal{I}} \cdot P_{\Pi\Pi} < \rho_{\mathcal{B}P} < P_{\Gamma\mathcal{P}\Pi} / K_{\mathcal{G}}$$
 (13)

 $\rho_{\mathsf{БP}}$  расчетная плотность бурового раствора;

Р<sub>пл</sub> предполагаемое пластовое давление;

К<sub>ПГД</sub> коэффициент превышения гидростатического давления над пластовым:

- для интервалов до 1200м принимается 1,1 (+10%);

- для интервалов глубже 1200м принимается 1,05 (+5%);

Р<sub>ГРП</sub> давление гидроразрыва пласта;

K<sub>б</sub> коэффициент безопасности для предотвращения гидроразрыва = 1,2.



# **Инженерные расчеты:** обоснование плотности раствора

Из условий создания противодавления на пласт плотность бурового раствора рассчитывается по формуле:

$$p_{BP} = K_{\Pi\Gamma \square} \cdot \frac{P_{nn} \cdot 10^6}{g \cdot H_{nn}} \tag{14}$$

 $\rho_{\text{БP}}$  плотность бурового раствора, кг/м<sup>3</sup>;

К<sub>ПГД</sub> коэффициент превышения гидростатического давления бурового раствора в скважине над пластовым в зависимости от глубины;

Р<sub>пл</sub> пластовое давление, МПа;

Н<sub>пл</sub> глубина залегания кровли пласта, м;

g ускорение свободного падения (= 9,8 м/с²).



# **Инженерные расчеты:** обоснование плотности раствора

Рассчитанное по формуле значение плотности р<sub>БР</sub> необходимо проверить, чтобы не допустить гидроразрыва слабого пласта гидростатическим давлением промывочной жидкости.

$$p_{\Gamma} = \frac{P_{\Gamma P \Pi} \cdot 10^6}{g \cdot H_{C \Pi}} \tag{16}$$

 $\rho_{\Gamma}$  расчетная плотность гидроразрыва, кг/м<sup>3</sup>;

Р<sub>ГРП</sub> давление гидроразрыва слабого пласта, МПа;

Н<sub>СП</sub> глубина залегания подошвы слабого пласта, м;

Необходимо, чтобы ρ<sub>Γ</sub> > ρ<sub>БР</sub>. Проверочный расчет на гидроразрыв выполняется при наличии в геологическом разрезе слабого пласта.



### Инженерные расчеты: Объемы и плотность

Знание правил расчета объемов и плотности позволяет производить приготовление бурового раствора заданной плотности, рассчитывать конечную плотность объема бурового раствора после утяжеления, смешения и разбавления.

Исходя из постоянства массы, равной произведению плотности на объем:

$$\mathbf{m} = \mathbf{p} \cdot \mathbf{V} \tag{17}$$

получаем универсальную формулу расчета:

$$m_1 = m_2 \implies p_1 \cdot V_1 = p_2 \cdot V_2$$
 (18)



## **Инженерные расчеты:** Смешение и разбавление

Исходя из пропорции формулы (2) можно вывести любое значение:

1. При смешении объемов разных плотностей сохраняется масса:

$$m_1 + m_2 = m_3 =>$$

$$\mathbf{p}_1 \cdot \mathbf{V}_1 + \mathbf{p}_2 \cdot \mathbf{V}_2 = \mathbf{p}_3 \cdot \mathbf{V}_3 \tag{19}$$

2. Используя это соотношение можно рассчитать плотность смеси:

$$p_3 = (p_1 \cdot V_1 + p_2 \cdot V_2) / V_3$$
 (20)

А также рассчитать необходимый объем для разбавления до нужной плотности:

$$V_2 = (p_3 \cdot V_3 - p_1 \cdot V_1) / p_2$$
 (21)



# **Инженерные расчеты: Утяжеление бурового раствора**

Расчет утяжеления бурового раствора производится по формуле:

$$G = \frac{P1 \cdot (P3 - P2) \cdot (1 - W/100\%)}{P1 - P3 \cdot (1 - W/100\%) + P1 \cdot (W/100\%)}$$
(22)

G расчетное количество утяжелителя на 1 м<sup>3</sup> бурового раствора, кг;

Р1 плотность утяжелителя;

Р2 плотность раствора до утяжеления (исходная);

Р3 плотность раствора после утяжеления (необходимая);

W влажность утяжелителя, %.



#### Инженерные расчеты:

#### Предел утяжеления раствора = плотность утяжелителя / 2

Плотность бентонита	2,5 т/куб.м	
Плотность глины	2,6 т/куб.м	
Плотность мела	2,6-2,8 т/куб.м	
Плотность утяжелителя на мраморной основе	2,6-2,8 т/куб.м	
Плотность доломита (карбонатный утяжелитель)	2,8-2,9 т/куб.м	
Плотность магнетита	4,2-4,35 т/куб.м	
Плотность ЖРК, гематита	4,15-4,4 т/куб.м	
Плотность бромистого кальция	1,83 т/куб.м	
Плотность барита	4,2 (до 4,5) т/куб.м	
	влажность до 2 %	