

X24 — Добыча нефти

A1^{0.30} Пусть залежь нефти представляет собой участок древних речных отложений песчаника в форме параллелепипеда высотой $h = 10\text{м}$, шириной $b = 100\text{м}$ и длиной $L = 2000\text{м}$. Пористость породы $\varphi = 0.1$. Оцените запасы нефти $m_{\text{н}}$ в данном месторождении. Выразите ответ через L , b , h , ρ и φ , а также приведите его численное значение в тоннах. Считайте, что нефтяной флюид целиком заполняет объём пор.

0.10 Для объёма нефти получено:

$$V_{\text{н}} = \varphi b h L.$$

2 ×

0.10 Получен правильный ответ (по 0.1 балла за выражение и численное значение):

$$m_{\text{н}} = \rho \varphi b h L = 160 \cdot 10^3 \text{тонн}.$$

A2^{0.30} Пусть пластовое давление нефти на дне залежей составляет $p_{\text{пл}} = 250\text{атм}$. Найдите, при какой максимальной глубине залегания H_{max} месторождение будет фонтанирующим, т.е. нефть будет вытекать на поверхность под действием собственного давления. Выразите ответ через ρ , g и $p_{\text{пл}}$, а также приведите его численное значение. Сжимаемостью нефти можно пренебречь.

0.10 Получено выражение для H_{max} :

$$H_{\text{max}} = \frac{p_{\text{пл}}}{\rho g}.$$

0.20 Рассчитана величина H_{max} :

$$H_{\text{max}} \approx 3.125\text{км}$$

A3^{0.60} Оцените максимально возможный КИН α_{max} в режиме фонтанирования при пластовом давлении $p_{\text{пл}} = 250\text{атм}$, если сжимаемость нефти $\beta = 5 \cdot 10^{-10}$ Па. Выразите ответ через β и $p_{\text{пл}}$, а также приведите его численное значение. Считайте, что отложения русла рек изолированы непроницаемыми глинами с малой пористостью. Глубина залежей H может быть выбрана произвольным образом.

0.30 Указано или используется, что максимальная доля запасов добывается в случае очень малых глубин залежей.

0.20 Получено выражение для α_{max} :

$$\alpha_{\text{max}} = \beta p_{\text{пл}}.$$

0.10 Определено численное значение для α_{max} :

$$\alpha_{\text{max}} \approx 1.25\%.$$

A4^{0.30} При тех же самых данных оцените максимально возможный КИН α_{max} в режиме фонтанирования, если снизу в пластовых отложениях находится вода объёмом kV_0 ($k = 9$) при начальных запасах нефти V_0 . Сжимаемость воды считайте равной сжимаемости нефти. Выразите ответ через β и $p_{\text{пл}}$, а также приведите его численное значение. Считайте что забор жидкости происходит сверху, т.е. забирается только нефть. Глубина залежей H может быть выбрана произвольным образом.

0.10 Проявлено понимание, что из-за наличия в системе воды объём добываемой нефти увеличивается на величину, равную изменению объёма воды.

2 ×

0.10 Получен правильный ответ (по 0.1 балла за выражение и численное значение):

$$\alpha_{\max} = 10\beta p_{\text{пл}} \approx 12.5\%.$$

B1^{1.00}

Рассмотрим горизонтальное течение жидкости вдоль оси x между двумя параллельными плоскостями высотой h . Расстояние между плоскостями $w \ll h$. Определите объёмный расход (далее во всех пунктах задачи - поток) жидкости Q через поперечное сечение wh . Ответ выразите через η , w , h и градиент давления $dp(x)/dx$.

0.40 Из условия постоянства импульса прямоугольного параллелепипеда получено:

$$\frac{d^2 v}{dz^2} = \frac{1}{\eta} \frac{dp}{dx}.$$

При неправильном знаке в последующих выкладках применяется РЕР везде, кроме ответов.

0.10 Получено выражение для $dv(z)/dz$:

$$\frac{dv}{dz} = \frac{z}{\eta} \frac{dp}{dx}.$$

0.20 Получено выражение для $v(z)$:

$$v(z) = -\frac{1}{2\eta} \frac{dp}{dx} \left(\frac{w^2}{4} - z^2 \right).$$

0.10 Для потока Q записано:

$$Q = \int_{-w/2}^{w/2} v(z) \cdot h dz.$$

2 ×

0.10 Получено выражение для Q (по 0.1 балла за величину и знак):

$$Q = -\frac{w^3 h}{12\eta} \frac{dp}{dx}.$$

B2^{1.00}

В центре щели создается избыточное давление Δp . Найдите зависимость избыточного давления p' в щели от координаты x . Ответ выразите через Δp , Q , E , h , η и x .

0.10 Учтено, что в каждой половине трещины поток жидкости равен $Q/2$ и записано:

$$\frac{Q}{2} = -\frac{w^3 h}{12\eta} \frac{dp'}{dx}.$$

Если вместо $Q/2$ записано Q , то в последующих выкладках применяется РЕР везде, кроме ответов.

0.20 Записано выражение для объёма с подстановкой эмпирической формулы для $w(x)$:

$$\frac{Q}{2} = -\frac{h^4 p'^3}{12\eta E^3} \frac{dp'}{dx}.$$

0.50 Получено уравнение для определения p' соотношение:

$$\int_{\Delta p}^{p'(x)} p'^3 dp' = \frac{p'^4(x) - \Delta p^4}{4} = -\frac{6Q\eta E^3 x}{h^4}.$$

0.20 Получено правильная зависимость $p'(x)$ (по 0.1 балла за правильные величины обоих слагаемых и знак):

$$p'(x) = \sqrt[4]{\Delta p^4 - \frac{24Q\eta E^3 x}{h^4}}.$$

B3^{0.20} Трещина заканчивается в положении, соответствующем равному нулю избыточному давлению. Определите длину трещины L . Ответ выразите через Δp , E , h , η и Q .

0.10 Для своей формулы правильно выражена полудлина трещины:

$$\frac{L}{2} = \frac{\Delta p^4 h^4}{24Q\eta E^3}.$$

0.10 Получено выражение для L :

$$L = \frac{\Delta p^4 h^4}{12Q\eta E^3}.$$

B4^{0.70} Определите объем трещины V . Ответ выразите через Δp , h , η , Q и E .

0.10 Записано выражение для объёма V :

$$V = 2 \int_0^L h w(x) dx.$$

0.20 Для своей формулы получено выражение для объёма как интеграл функции от x :

$$V = \frac{2h^2 \Delta p}{E} \int_0^L \sqrt[4]{1 - \frac{24Q\eta E^3 x}{h^4 \Delta p^4}} dx.$$

0.20 Верно вычислен интеграл:

$$\int_0^1 \sqrt[4]{1-z} dz = \frac{4}{5}.$$

0.20 Получено выражение для V :

$$V = \frac{h^6 \Delta p^5}{15Q\eta E^4}.$$

B5^{0.30} Рассчитайте максимально возможные значения длины трещины L_{max} и её объёма V_{max} .

0.10 Определено численное значение L_{max} :

$$L_{max} \approx 83 \text{ м}.$$

Оценивается только правильное число.

0.20 Определено численное значение V_{max} :

$$V_{max} = 6.7 \text{ м}.$$

Оценивается только правильное число.

C1^{1.00} Определите скорость v движения границы жидкостей при перемещении фронта на величину S . Ответ выразите через p_1 , p_2 , L , η_1 , η_2 , k_1 и k_2 .

2 ×

0.20 Получены градиенты давлений в жидкостях 1 и 2:

$$\frac{\partial p_{\text{н}}}{\partial x} = -\frac{\eta_1 v}{k_1} \quad \frac{\partial p_{\text{в}}}{\partial x} = -\frac{\eta_2 v}{k_2}.$$

0.40 Получена связь разности давлений со скоростью v :

$$p_2 - p_1 = \frac{\eta_2 x v}{k_2} + \frac{\eta_1 (L - x) v}{k_1}.$$

0.20 Получено выражение для v :

$$v = \frac{p_2 - p_1}{\frac{\eta_1 L}{k_1} + \left(\frac{\eta_2}{k_2} - \frac{\eta_1}{k_1} \right) S}.$$

C2^{0.90}Определите зависимость перемещения S фронта от времени t . Ответ выразите через p_1 , p_2 , L , η_1 , η_2 , k и t **0.20** Выражено время dt , за которое фронт перемещается на величину dS :**0.20** Получена зависимость времени t от перемещения S :

$$t = \frac{1}{k(p_2 - p_1)} \int_0^S (\eta_1 L + (\eta_2 - \eta_1)x) dx = \frac{1}{k(p_2 - p_1)} \left(\eta_1 L S + \frac{(\eta_2 - \eta_1) S^2}{2} \right).$$

0.10 Составлено квадратное уравнение относительно S :

$$S^2 - \frac{2\eta_1 L S}{\eta_1 - \eta_2} + \frac{2k(p_2 - p_1)t}{\eta_1 - \eta_2} = 0.$$

0.20 Решено квадратное уравнение относительно S :

$$S(t) = \frac{\eta_1 L}{\eta_1 - \eta_2} \pm \sqrt{\left(\frac{\eta_1 L}{\eta_1 - \eta_2} \right)^2 - \frac{2k(p_2 - p_1)t}{\eta_1 - \eta_2}}.$$

0.20 Выбран нужный корень и получена правильная зависимость $S(t)$:

$$S(t) = \frac{\eta_1 L}{\eta_1 - \eta_2} - \sqrt{\left(\frac{\eta_1 L}{\eta_1 - \eta_2} \right)^2 - \frac{2k(p_2 - p_1)t}{\eta_1 - \eta_2}}.$$

C3^{0.50}Определите полное время τ вытеснения нефти из месторождения. Выразите ответ через p_1 , p_2 , L , η_1 , η_2 и k и рассчитайте его.**0.10** Указано или следует из решения, что $\tau = t(L)$.

2 ×

0.20 Получен правильный ответ для τ (по 0.2 балла за выражение и численное значение):

$$\tau = \frac{(\eta_1 + \eta_2)L^2}{2k(p_2 - p_1)} \approx 26 \text{ лет.}$$

C4^{0.80} При каком условии на параметры системы движение границы будет устойчивым, то есть при малом отклонении формы границы от плоской это отклонение не будет возрастать? Запишите условие устойчивости через η_1 , η_2 , k_1 и k_2 . Устойчиво ли течение жидкости, рассмотренное в пунктах C2 и C3?

0.30 Указано или следует из решения, что отклонение не будет возрастать, если $v(x + dx) < v(x)$.

0.40 Сделан вывод, что критерием устойчивости является следующее неравенство:

$$\frac{\eta_2}{k_2} > \frac{\eta_1}{k_1}.$$

0.10 Сделан вывод, что движение рассматриваемого течения является неустойчивым.

D1^{0.80} Найдите зависимость скорости течения жидкости в такой трубе от расстояния до оси трубы $v(r)$, максимальное значение скорости v_{max} и полный поток Q жидкости через сечение цилиндра. Ответы выразите через Δp , η , L , R и r .

0.30 Из условия постоянства импульса цилиндра радиусом r получено:

$$\frac{\partial v}{\partial r} = -\frac{r \Delta p}{2 \eta L}.$$

0.20 Получен правильная зависимость $v(r)$:

$$v(r) = \frac{\Delta p (R^2 - r^2)}{4 \eta L}.$$

0.10 Для потока Q записано:

$$Q = \int_0^R v(r) \cdot 2\pi r dr.$$

0.20 Получено выражение для потока Q :

$$Q = \frac{\pi \Delta p R^4}{8 \eta L}.$$

D2^{0.20} Выразите распределение скорости течения жидкости $v(r)$ через полный поток Q , R и r .

0.20 Получена правильная зависимость $v(r)$:

$$v(r) = \frac{2Q}{\pi R^2} \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right).$$

D3^{0.20} Найдите поток Q в сечении забоя на расстоянии h от его нижнего края и соответствующее выражение для вертикальной скорости $v(r, h)$ в зависимости от расстояния до оси r и высоты h . Ответы выразите через Q_0 , H , R , r и h .

0.10 Получена правильная зависимость $Q(h)$:

$$Q(h) = \frac{Q_0 h}{H}.$$

0.10 Получена правильная зависимость $v(r, h)$:

$$v(r, h) = \frac{2Q_0 h}{\pi R^2 H} \left(1 - \frac{r^2}{R^2} \right).$$

D4^{0.30} Рассмотрим кольцо высотой dh с внутренним и внешним радиусами r и $r + dr$ соответственно. Используя тот факт, что жидкость несжимаема, покажите, что из условия постоянства объёма жидкости внутри выделенного кольца следует соотношение:

$$\frac{\partial v}{\partial h} = -\frac{1}{r} \frac{\partial (u_r r)}{\partial r}.$$

Вы можете использовать это соотношение, даже если не смогли его доказать.

0.10 Правильно записан поток вектора скорости через основания кольца:

$$q_{\text{осн}} = q = 2\pi r dr v(r, h + dh) - 2\pi r dr v(r, h).$$

0.10 Правильно записан поток вектора скорости через боковую поверхность кольца:

$$q_{\text{бок}} = 2\pi dh (r + dr) u_r(r + dr, h) - 2\pi dh r u_r(r, h).$$

0.10 Из условия $q = q_{\text{осн}} + q_{\text{бок}} = 0$ показано требуемое.

D5^{0.50} Найдите радиальную скорость течения жидкости $u_r(r, h)$ в зависимости от расстояния до оси r и высоты h , а также максимальную величину её модуля $u_{r(\max)}$. Ответы выразите через Q_0 , R , H , h и r .

0.10 Правильно выполнено интегрирование выражения, полученного в D4:

$$r u_r(r, h) = -\frac{2Q_0}{\pi R^2 H} \int_0^r \left(1 - \frac{z^2}{R^2} \right) z dz.$$

2 ×

0.10 Получена правильная зависимость $u_r(r, h)$ (по 0.1 балла за величину и знак):

$$u_r(r, h) = -\frac{Q_0}{\pi R^2 H} \left(r - \frac{r^3}{2R^2} \right).$$

0.10 Определено расстояние r_{\max} , соответствующее $u_{r(\max)}$:

$$r_{\max} = \sqrt{\frac{2}{3}} R.$$

0.10 Получен правильный ответ для $u_{r(\max)}$:

$$u_{\max} = \left(\frac{2}{3} \right)^{3/2} \frac{Q_0}{\pi R H}.$$

D6^{0.10} Чему равно отношение $u_{r(\max)}/v_{\max}$? Ответ выразите через R и H .

0.10 Получен правильный ответ:

$$\frac{u_{r(\max)}}{v_{\max}} = \frac{\sqrt{2} R}{3\sqrt{3} H}$$