

Подобные расчеты служат основой для получения характеристик охвата пласта процессом поршневого вытеснения до и после прорыва вытесняющей жидкости в скважину.

Поступила 22 XI 1971

ЛИТЕРАТУРА

1. Полубаринова-Кочина П. Я. Об источниках и стоках на поверхности. ЦММ, 1950, т. 14, вып. 1.
2. Пилатовский В. П. Определение дебита батареи скважин, дренирующих конический пласт. Докл. АН СССР, 1952, т. 87, № 6.
3. Камке Э. Справочник по обыкновенным дифференциальным уравнениям. М., «Наука», 1965.

УДК 532.581—3

О ДВИЖЕНИИ ТЕЛА С ДЕФОРМИРУЕМОЙ ПОВЕРХНОСТЬЮ В ИДЕАЛЬНОЙ НЕСЖИМАЕМОЙ ЖИДКОСТИ

А. З. АВЕРБУХ

(Москва)

В работе рассматривается задача о движении деформируемого тела в безграничном объеме идеальной несжимаемой жидкости, покоящейся на бесконечности. Выведены формулы для количества движения и момента количества движения жидкости. Формулы имеют такой же вид, как и при движении абсолютно твердого тела. Выведены формулы для силы и момента сил, действующих со стороны жидкости на тело.

Пусть в безграничном объеме идеальной несжимаемой жидкости, покоящейся на бесконечности, движется тело с деформируемой поверхностью. Силы и момент, действующие на него со стороны жидкости, равны соответственно

$$\mathbf{F} = - \int_{\Sigma} p \mathbf{n} d\sigma, \quad \mathbf{M}_S = - \int_{\Sigma} \mathbf{r} \times p \mathbf{n} d\sigma \quad (1)$$

где p — давление жидкости, Σ — поверхность тела, \mathbf{r} — радиус-вектор относительно неподвижной точки S , \mathbf{n} — единственный вектор нормали к поверхности Σ , направленный в жидкость.

Предполагая движение жидкости потенциальным, для потенциала φ имеем следующую задачу Неймана:

$$\Delta \varphi = 0 \quad (2)$$

$$(\partial \varphi / \partial n)|_{\Sigma} = v_M \cdot \mathbf{n}, \quad \text{grad } \varphi|_{\infty} = 0 \quad (3)$$

где v_M — скорость точки M поверхности тела. На бесконечности справедливы следующие оценки:

$$\varphi = O(R^{-1}), \quad |\mathbf{v}| = O(R^{-2}) \quad (4)$$

$$R = |\mathbf{r}|, \quad \mathbf{v} = \text{grad } \varphi$$

Предполагая, что массовые силы отсутствуют и используя оценки (4) аналогично тому, как это делается при движении абсолютно твердого тела [1], получим выражения для силы и момента, действующих на тело со стороны жидкости

$$\mathbf{F} = \frac{d}{dF} \int_{\Sigma} \rho \varphi \mathbf{n} d\sigma, \quad \mathbf{M}_S = \frac{d}{dt} \int_{\Sigma} \rho \varphi \mathbf{r} \times \mathbf{n} d\sigma \quad (5)$$

Формулы (5) такие же, как и при движении абсолютно твердого тела. В качестве количества движения жидкости и момента количества движения жидкости введем

$$\mathbf{Q} = - \int_{\Sigma} \rho \varphi \mathbf{n} d\sigma, \quad \mathbf{K}_S = - \int_{\Sigma} \rho \varphi \mathbf{r} \times \mathbf{n} d\sigma$$

Свяжем с точкой O тела декартову систему координат OX_1, X_2, X_3 , которая движется поступательно со скоростью \mathbf{U}_0 точки O и вращается с угловой скоростью $\boldsymbol{\omega}$. Тогда скорость \mathbf{v}_M любой точки поверхности тела представится в виде

$$\mathbf{v}_M = \mathbf{U}_0 + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_0 + \mathbf{v}_d$$

где \mathbf{v}_d — скорость движения относительно системы OX_1, X_2, X_3 . Граничное условие (2) будет иметь вид

$$(\partial\varphi/\partial n)|_{\Sigma} = (\mathbf{U}_0 + \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}_0 + \mathbf{v}_d) \cdot \mathbf{n} \quad (6)$$

На поверхности тела выполняется кинематическое условие

$$\frac{\partial f}{\partial t} + |\text{grad } \varphi| \cdot \mathbf{n} \cdot \mathbf{v}_d = 0 \quad (7)$$

где $f(\mathbf{r}_0, t) = 0$ — уравнение поверхности Σ : в системе $OX_1X_2X_3$. С учетом (7) условие (6) можно представить в виде

$$(\partial\varphi/\partial n)|_{\Sigma} = \mathbf{U}_0 \cdot \mathbf{n} + \boldsymbol{\omega} \cdot (\mathbf{r}_0 \times \mathbf{n}) - \frac{\partial f}{\partial t} \frac{1}{|\text{grad } f|}$$

Представим потенциал φ в виде суммы

$$\varphi = \Phi + \varphi_i U^i \quad (i = 1, 2, 3, 4, 5, 6)$$

$$U^1 = u_{01}, \quad U^2 = u_{02}, \quad U^3 = u_{03}, \quad U^4 = \omega_1, \quad U^5 = \omega_2, \quad U^6 = \omega_3 \quad (8)$$

где u_{0k}, ω_k — проекции \mathbf{u}_0 и $\boldsymbol{\omega}$ на оси $OX_k (k = 1, 2, 3)$. Потенциалы φ_i, Φ удовлетворяют уравнению (2), условию (3) и следующим граничным условиям:

$$(\partial\varphi_k/\partial n)|_{\Sigma} = n_k, \quad (\partial\varphi_{k+3}/\partial n)|_{\Sigma} = (\mathbf{r}_0 \times \mathbf{n})_k \quad (9)$$

$$(\partial\Phi/\partial n)|_{\Sigma} = -\frac{\partial f}{\partial t} \frac{1}{|\text{grad } f|} \quad (10)$$

К шести киргофовским потенциалам φ_i прибавился еще потенциал Φ , связанный с деформацией. В потенциалах φ_i тот факт, что тело деформируется, проявляется в зависимости их от времени.

Рассмотрим кинетическую энергию жидкости

$$2E = \int_V \rho v^2 d\tau = - \int_{\Sigma} \rho \varphi \frac{\partial \varphi}{\partial n} d\sigma$$

Учитывая (8) — (10), представим ее в виде

$$2E = \mu_{ij} u^i u^j + 2\lambda_i u^i + \nu \quad (i, j = 1, 2, \dots, 6)$$

$$\mu_{ij} = -\rho \int_{\Sigma} \varphi_i \frac{\partial \varphi_j}{\partial n} d\sigma = -\rho \int_{\Sigma} \varphi_j \frac{\partial \varphi_i}{\partial n} d\sigma = \mu_{ji}$$

$$\lambda_i = -\rho \int_{\Sigma} \omega_i \frac{\partial \Phi}{\partial n} d\sigma = -\rho \int_{\Sigma} \Phi \frac{\partial \omega_i}{\partial n} d\sigma$$

$$\nu = -\rho \int_{\Sigma} \Phi \frac{\partial \Phi}{\partial n} d\sigma$$

Используя введенные коэффициенты μ_{ij} и λ_i , количество и момент количества движения жидкости можно представить в виде

$$\mathbf{Q}_k = (\mu_{ik} u^i + \lambda_k), \quad \mathbf{K}_S = \mathbf{r}_{S0} \times \mathbf{Q} + \mathbf{K}_0 \quad (11)$$

$$\mathbf{K}_{0k} = (\mu_{ik+3} u^i + \lambda_{k+3})$$

или в векторной форме

$$\mathbf{Q} = \text{grad } u_0 E, \quad \mathbf{K}_0 = \text{grad } \omega E$$

Таким образом, чтобы определить силу и момент, действующие со стороны жидкости на тело, необходимо в каждый данный момент времени решать шесть задач Неймана (9). После этого вычисляются коэффициенты μ_{ij} и λ_i , являющиеся

функциями времени. Задачу (10) решать не нужно, так как v в (11) не входит. Тензор μ_{ij} в каждый момент времени равен тензору присоединенных масс абсолютно твердого тела, совпадающего в этот момент времени с деформируемым телом. Среди коэффициентов λ_i возможны упрощения, если поверхность Σ обладает свойствами симметрии.

В плоском случае задача рассмотрена Ю. Л. Якимовым [2].

Автор благодарит Н. А. Слезкина за постановку задачи и консультации.

Поступила 8 XI 1971

ЛИТЕРАТУРА

1. Седов Л. И. *Механика сплошной среды*, т. 2. М., «Наука», 1970.
2. Якимов Ю. Л. Уравнения движения тонкого тела в возмущенном потоке несжимаемой жидкости. *Изв. АН СССР, МЖГ*, 1969, № 1.

УДК 532.546

ТЕМПЕРАТУРНОЕ ПОЛЕ И ТЕПЛОВЫЕ ПОТЕРИ СЛОИСТО-НЕОДНОРОДНОГО ПЛАСТА ПРИ НАГРЕТАНИИ ТЕПЛОНОСИТЕЛЯ

Н. Л. РАКОВСКИЙ, О. Э. ЦЫНКОВА

(Москва)

Рассмотрено нагревание конвективным слоем жидкости прилегающих к нему полупространства и полосы. Задача возникла в связи с изучением закачки теплоносителя в неоднородный нефтяной пласт.

Движение теплоносителя в однородном пласте рассматривается в [1-4]. Наибольшее применение в практике конкретных расчетов нашла работа [1], в которой известное решение Карслоу о нагревании полупространства конвективным слоем жидкости [5] интерпретировано для нефтяного пласта и прилегающей к нему породы.

В [6, 7] даются некоторые обобщения решения [1] на случай неоднородного пласта. В [6] рассмотрено два продуктивных слоя, разделенных непроницаемым пропластком, который вводится как тонкая стенка теплообменника. Теплообмен между слоями принимается пропорциональным разности температур. В [7] в аналогичной постановке исследуется течение горячей жидкости в трещиновато-пористом коллекторе.

Здесь дано обобщение решения [1] без дополнительных предположений о характере теплообмена между высокопроницаемыми и малопроницаемыми слоями. В последних выполняется уравнение теплопроводности. Тем самым не требуется ограничивать мощности малопроницаемых слоев.

1. Предлагается следующая схема неоднородного пласта: симметричный пласт, который состоит из двух высокопроницаемых слоев, разделенных и окаймленных сверху и снизу непроницаемыми слоями. При этом непроницаемые слои здесь не перегородки, а модели слабопроницаемых нефтенасыщенных пропластков, нагревание которых происходит в основном за счет теплообмена с соседними слоями.

Теплофизические свойства непроницаемых слоев принимаются независимыми от температуры и совпадающими с теми же свойствами горных пород, прилегающих к пласту.

Далее, как и в [1], предполагается, что теплопроводность в горизонтальном направлении пренебрежимо мала и в пласте и в породе. Предполагается также, что температура по сечению конвективного слоя постоянна.

В силу симметрии задачи рассматривается верхняя полуплоскость. Имеем

$$\partial T_{1,2}/\partial t = \kappa \partial^2 T_{1,2}/\partial z_{1,2}^2$$

где индекс 1 относится к пространству над проницаемым слоем, индекс 2 — к полосе под ним.

Остальные обозначения очевидны.