

$G_c$ ), соответствующие однолиственным течениям при заданных значениях  $\kappa$ . В этих областях найдены точки, дающие максимальную величину  $C_v$ , и построены соответствующие профили (рис. 3).

Таким образом, получено трехпараметрическое семейство симметричных крыловых профилей с кусочно-постоянным распределением скорости на их контурах, описываемых явными формулами. Построена область допустимых значений параметров, обеспечивающих физическую реализуемость течения. Указаны профили с максимальным коэффициентом подъемной силы при заданных ограничениях на определяющие параметры.

Авторы благодарят Г. Ю. Степанова и Н. Б. Ильинского за предложенную тематику исследований и полезные замечания.

Работа выполнена при финансовой поддержке РФФИ (код проекта 99-01-00365).

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Лаврентьев М.А., Шабат Б.В. *Методы теории функций комплексного переменного*. – М.: Наука, 1973. – 736 с.
2. Лойцянский Л.Г. *Механика жидкости и газа*. – М.: Наука, 1987. – 840 с.
3. Абзалилов Д.Ф., Ильинский Н.Б., Степанов Г.Ю. *Построение крылового профиля с отбором внешнего потока // Изв. РАН. МЖГ*. – 1996. – N 6. – С. 23–28.

## РАЗДЕЛЕНИЕ ВРЕМЕНИ В ЗАДАЧАХ НЕРАВНОВЕСНОЙ ФИЛЬТРАЦИИ

Ю. М. Молокович, А. С. Шкуро

*Казанский государственный университет*

Предлагается использовать метод разделения времени по процессам в задачах неравновесной фильтрации всякий раз, когда неравновесный процесс, связанный с релаксацией или в законе фильтрации, или в поведении количества жидкости в элементарном объеме, или с фильтрацией жидкости в трещиновато-пористых пластах, протекает значительно быстрее, нежели нестационарный процесс в целом. Тогда, согласно этому методу, можно

ввести короткое время, отвечающее за релаксационный процесс, и длинное время, соответствующее нестационарному процессу в целом.

1. Пусть в полубесконечном однородном упругоёмком невозмущённом пласте ( $p(x, 0) = 0$ ), заполненном однородной капельно-сжимаемой жидкостью, в начальный момент времени ( $t = 0$ ) на левом его конце начинает работать на нагнетание галерея с постоянным забойным давлением ( $p(0, t) = p_{Г0}$ ); пласт на бесконечности остаётся невозмущённым ( $p(\infty, t) = 0$ ). Фильтрация жидкости при этом описывается следующей системой уравнений:

$$w = -\frac{k\tau_p}{\mu\tau_w} \frac{\partial p}{\partial x} - \frac{k}{\mu} \left(1 - \frac{\tau_p}{\tau_w}\right) \int_0^t \frac{\partial p}{\partial x} e^{-(t-t')/\tau_w} \frac{dt'}{\tau_w}, \quad (1)$$

$$\rho_0 \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial(m\rho)}{\partial t} = 0, \quad (2)$$

$$m\rho - m\rho_0 = \rho_0\beta(p - p_0), \quad (3)$$

которая сводится к уравнению пьезопроводности вида

$$\kappa \frac{\tau_p}{\tau_w} \frac{\partial^2 p}{\partial x^2} + \kappa \left(1 - \frac{\tau_p}{\tau_w}\right) \int_0^t \frac{\partial^2 p}{\partial x^2} e^{-\frac{t-t'}{\tau_w}} \frac{dt'}{\tau_w} = \frac{\partial p}{\partial t}; \quad (4)$$

здесь  $\tau_p$  и  $\tau_w$  – положительные постоянные размерности времени, характеризующие неравновесную фильтрацию, связанную с релаксацией в законе фильтрации (1), остальные обозначения стандартные. Требуется найти распределение давления  $p(x, t)$  по пласту и определить расход галереи  $q(t)$ . Точное решение этой задачи для  $p(x, t)$  имеет вид [1]

$$p(x, t) = p_{Г0} \left\{ 1 - \frac{1}{\pi} \left[ \int_0^{1/\tau_p} \sin \left( x \sqrt{\frac{\xi(1 - \tau_w\xi)}{\kappa(1 - \tau_p\xi)}} \right) \frac{e^{-\xi t}}{\xi} d\xi + \right. \right. \\ \left. \left. + \int_{1/\tau_w}^{\infty} \sin \left( x \sqrt{\frac{\xi(1 - \tau_w\xi)}{\kappa(1 - \tau_p\xi)}} \right) \frac{e^{-\xi t}}{\xi} d\xi \right] \right\}. \quad (5)$$

Точное же решение этой задачи для  $q(t)$  можно получить путём подстановки (5) в (1):

$$\begin{aligned}
 q(t) = & \frac{k\sigma p_{r0}}{\mu\sqrt{\pi\kappa}} \left[ \frac{\tau_p}{\tau_w\sqrt{\pi}} \left( \int_0^{1/\tau_p} \sqrt{\frac{1-\tau_w\xi}{1-\tau_p\xi}} \frac{e^{-\xi t}}{\sqrt{\xi}} d\xi + \right. \right. \\
 & + \left. \int_{1/\tau_w}^{\infty} \sqrt{\frac{1-\tau_w\xi}{1-\tau_p\xi}} \frac{e^{-\xi t}}{\sqrt{\xi}} d\xi \right) - \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left( \frac{\tau_p}{\tau_w} - 1 \right) \int_0^t \left( \int_0^{1/\tau_p} \sqrt{\frac{1-\tau_w\xi}{1-\tau_p\xi}} \frac{e^{-\xi t'}}{\sqrt{\xi}} d\xi + \right. \\
 & \left. \left. + \int_{1/\tau_w}^{\infty} \sqrt{\frac{1-\tau_w\xi}{1-\tau_p\xi}} \frac{e^{-\xi t'}}{\sqrt{\xi}} d\xi \right) e^{-\frac{t-t'}{\tau_w}} \frac{dt'}{\tau_w} \right], \quad (6)
 \end{aligned}$$

где  $\sigma$  – площадь поперечного сечения.

2. Для получения приближённого решения рассматриваемой задачи в релаксационном законе фильтрации (1) разделим время по процессам, введя короткое время  $\theta$ , характеризующее запаздывание скорости фильтрации по отношению к изменению давления во времени  $t$ , т.е. приближённо представим равенство (1) следующим образом:

$$\begin{aligned}
 w(x, t, \theta) = & -\frac{k\tau_p}{\mu\tau_w} \frac{\partial p(x, t)}{\partial x} - \frac{k}{\mu} \left( 1 - \frac{\tau_p}{\tau_w} \right) \frac{\partial p(x, t)}{\partial x} \int_0^{\theta} e^{-(\theta-t')/\tau_w} \frac{dt'}{\tau_w} = \\
 = & -\frac{k\tau_p}{\mu\tau_w} \frac{\partial p(x, t)}{\partial x} - \frac{k}{\mu} \left( 1 - \frac{\tau_p}{\tau_w} \right) \frac{\partial p(x, t)}{\partial x} e^{-\theta/\tau_w} (e^{\theta/\tau_w} - 1) = \\
 = & -\frac{k(\theta)}{\mu} \frac{\partial p(x, t)}{\partial x}, \quad (7)
 \end{aligned}$$

где  $k(\theta) = k[1 - (1 - \tau_p/\tau_w) \exp(-\theta/\tau_w)]$ . Тогда, исключая из системы (2), (3), (7) все искомые функции, кроме давления, получим уравнение

$$\kappa(\theta) \frac{\partial^2 p}{\partial x^2} = \frac{\partial p}{\partial t}, \quad (8)$$

где  $\kappa(\theta) = \kappa[1 - (1 - \tau_p/\tau_w) \exp(-\theta/\tau_w)]$ . Уравнение (8) соответствует модели классического упругого режима фильтрации. Решение этого уравнения при выполнении указанных выше краевых

условий известно:

$$p(x, t) = p_{Г0} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\kappa(\theta)t}} \right). \quad (9)$$

Известен и расход галереи

$$q(t) = \frac{k(\theta)\sigma p_{Г0}}{\mu\sqrt{\pi\kappa(\theta)t}}. \quad (10)$$

Для получения приближённого решения исходной задачи нужно в формулах (9) и (10) вернуться к единому времени  $t$ , положив  $\theta = t$

$$p(x, t) = p_{Г0} \operatorname{erfc} \left( \frac{x}{2\sqrt{\kappa t [1 - (1 - \frac{\tau_p}{\tau_w})e^{-t/\tau_w}]}} \right), \quad (11)$$

$$q(t) = \frac{k\sigma p_{Г0}}{\mu\sqrt{\pi\kappa t}} \sqrt{1 - (1 - \frac{\tau_p}{\tau_w})e^{-\frac{t}{\tau_w}}}. \quad (12)$$

3. Проведено сравнение точных (5), (6) и приближённых (11), (12) решений. При этом полагалось  $\tau_p = 600$ ,  $\tau_w = 400$ ,  $\kappa = 10000$ . Сравнение точных и приближённых решений показало, что они практически совпадают при любых  $t$ , а при  $t > 1000$  они совпадают и с решениями, соответствующими модели классического упругого режима фильтрации.

4. Метод разделения времени по процессам был применён также для получения приближённых решений аналогичной задачи в случае пуска галереи с постоянным расходом закачиваемой жидкости, а также задач неравновесной фильтрации, в которых неравновесный процесс связан с релаксацией в поведении количества жидкости в элементарном объёме или с фильтрацией жидкости в трещиновато-пористых пластах для случаев пуска галереи с постоянным давлением и с постоянным расходом. Сравнение полученных приближённых и точных решений показало, что они также близки друг к другу.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Молокович Ю.М., Осипов П.П. *Основы теории релаксационной фильтрации*. – Казань: Изд-во Казан. ун-та, 1987. – 116 с.