

ОБ ОПРЕДЕЛЕНИИ ПАРАМЕТРОВ ПЛАСТА С ПРИМЕНЕНИЕМ МОДУЛИРУЮЩИХ ФУНКЦИЙ

И. Б. БАСОВИЧ

(Москва)

В работе рассматривается задача об определении параметров пласта методом модулирующих функций. Отмечаются недостатки метода, связанные с произволом в выборе модулирующих функций. Предлагается новый способ определения параметров и дается оценка для разности точных и приближенных значений параметров пласта.

Следуя идее работы [1], в работах [2, 3] был развит метод модулирующих функций для определения гидрогеологических параметров пласта.

Другие авторы применяли эту методику к определению параметров задачи о расколении почвогрунтов [4]. Однако правомерность применения этого метода требует дополнительного анализа.

В работе [3] обсуждался вопрос об оптимальном выборе модулирующих функций. Здесь приводятся дополнительные соображения по этому поводу. Будем рассматривать уравнение фильтрации

$$(1) \quad \frac{\partial h}{\partial t} = \kappa \Delta h^2 - \lambda(h - H) + \mu$$

$$\kappa = k / 2\sigma, \quad \lambda = k_0 / M_0 \sigma, \quad \mu = \omega / \sigma, \quad \Delta = (\partial / \partial x^2 + \partial / \partial y^2)$$

где $h(xyt) = z$ — уравнение свободной поверхности, ω — величина инфильтрации, k и k_0 — коэффициенты фильтрации основного и слабопроницаемого слоя соответственно, M_0 — мощность водоупора, σ — водоотдача и H — напор в нижнем пласте. Однако все рассуждения применимы и к случаю линеаризованного уравнения, в котором Δh^2 заменяется на Δh , и к частным случаям уравнения (1).

Сущность метода модулирующих функций состоит в следующем. Пусть в параллелепипеде $\Pi = [0T] \times [0a] \times [0b]$ известно решение уравнения (1). Обе части (1) умножаются на функции вида

$$\Phi_i(xyt) = \psi_i(t) \varphi_i(x) \chi_i(y)$$

$$\psi_i(0) = \psi_i(T) = \varphi_i(0) = \varphi_i(a) = \varphi_i'(0) = \varphi_i'(a) =$$

$$= \chi_i(0) = \chi_i(b) = \chi_i'(0) = \chi_i'(b) = 0 \quad (i=1, 2, 3)$$

и интегрируются по частям в параллелепипеде Π . После интегрирования получаем систему линейных уравнений

$$M_i = \kappa N_i - (P_i - HQ_i) \lambda + Q_i \mu$$

$$M_i = -(\partial \Phi_i / \partial t, h), \quad N_i = (\Delta \Phi_i, h^2)$$

$$P_i = (\Phi_i, h), \quad Q_i = (\Phi_i, 1) \quad (i=1, 2, 3)$$

$$(f, \psi) = \int_0^T \int_0^a \int_0^b f(xyt) \psi(xyt) dx dy dt$$

Решение этой системы дает требуемые параметры κ , λ , μ . Прежде всего установим, всегда ли по решению уравнения (1) можно однозначно определить коэффициенты κ , λ , μ .

Если найдется функция $h(xyt)$, удовлетворяющая (1) при различных наборах κ , λ , μ и κ' , λ' , μ' , тогда, очевидно

$$(2) \quad \kappa_0 \Delta h^2 - \lambda_0(h - H) + \mu_0 = 0$$

$$(\kappa_0 = \kappa - \kappa', \quad \lambda_0 = \lambda - \lambda', \quad \mu_0 = \mu - \mu')$$

Пусть $\kappa_0 \neq 0$. Подставляя Δh^2 из (2) в (1), найдем

$$\frac{\partial h}{\partial t} = \frac{\kappa}{\kappa_0} [\lambda_0(h - H) - \mu_0] - \lambda(h - H) + \mu$$

Отсюда

$$h = P(xy) \exp \left(\frac{\kappa \lambda_0}{\kappa_0} - \lambda \right) t + \frac{\kappa_0 \mu - \kappa \mu_0}{\kappa_0 \lambda - \kappa \lambda_0} + H$$

Подставив выражение для h в (2), найдем, что должны выполняться следующие равенства:

$$\Delta P^2 = 0, \quad \Delta P = \frac{\lambda_0}{2h_0\kappa_0} P, \quad \frac{\kappa_0\mu - \kappa\mu_0}{\kappa_0\lambda - \kappa\lambda_0} = \frac{\mu_0}{\lambda_0}, \quad h_0 = \frac{\kappa_0\mu - \kappa\mu_0}{\kappa_0\lambda - \kappa\lambda_0} + H$$

(Считаем $\lambda_0 \neq 0$.)

Рассмотрев оставшиеся случаи

$$\kappa_0 = 0, \quad \lambda_0 = 0, \quad \kappa_0\lambda - \kappa\lambda_0 = 0$$

нетрудно найти аналитическое выражение для всего класса функций, удовлетворяющих уравнению (1) при различных наборах параметров κ, λ, μ . Обозначим множество таких функций через B . Вернемся к методу модулирующих функций.

Перегруппируем члены уравнения (1)

$$(3) \quad \frac{\partial h}{\partial t} = z\Delta h^2 + z_2 h + z_3$$

$$z_1 = \kappa, \quad z_2 = -\lambda, \quad z_3 = \lambda H + \mu$$

Пусть $h(xyt)$ — решение уравнения (1), не принадлежащее B . Тогда функции $\Delta h^2, h$ и 1 — линейно-независимы, так как в противном случае нашлись бы ненулевые $\kappa_0, \lambda_0, \mu_0$ такие, что выполнялось соотношение (2), т. е. $h \in B$. Нетрудно показать, что в случае линейной независимости $\Delta h^2, h$ и 1 всегда найдутся модулирующие функции $\Phi_i(xyt)$ ($i = 1, 2, 3$) такие, что порожденная ими система линейных уравнений относительно z_i

$$(4) \quad \left(\frac{\partial h}{\partial t}, \Phi_i \right) = z_1(\Delta h^2, \Phi_i) + z_2(h, \Phi_i) + z_3(1, \Phi_i)$$

($i = 1, 2, 3$) имеет единственное решение.

При этом решение системы (4) не будет зависеть от выбора модулирующих функций $\Phi_i(xyt)$, так как функции $\partial h / \partial t, \Delta h^2, h$ и 1 в силу уравнения (1) — линейно-зависимы. Пусть теперь известно приближенное решение уравнения (1), т. е. функция $h'(xyt)$, приближающая с некоторой точностью решение $h(xyt) \in B$, так что

$$\|h(xyt) - h'(xyt)\| \leq \varepsilon, \quad \|\partial h / \partial t - \partial h' / \partial t\| \leq \varepsilon$$

$$\|\Delta h^2 - \Delta h'^2\| \leq \varepsilon$$

$$\|f\| = (f, f)^{1/2}$$

Так как $h \in B$, при достаточно малом ε функции $\Delta h'^2, h', 1$ — линейно-независимы, и система для z_i , порожденная модулирующими функциями Φ_i и функцией $h'(xyt)$, будет иметь единственное решение. Однако в этом случае функции $\partial h' / \partial t, \Delta h'^2, h'$ и 1 при сколь угодно малом ε могут быть линейно-независимы. Но тогда решение системы (4) будет зависеть от выбора модулирующих функций $\Phi_i(xyt)$. Более того, можно показать, что при соответствующем выборе Φ_i можно получить произвольную тройку чисел z_1, z_2, z_3 , являющуюся решением системы (4), причем это можно сделать для любого сколь угодно малого ε . Таким образом, никакая точность приближенного решения не может гарантировать близость приближенно вычисленных параметров к точным, если модулирующие функции выбираются произвольно.

Можно предложить другой способ определения параметров. Обозначив через f_0, f_1, f_2, f_3 соответственно функции $\partial h / \partial t, \Delta h^2, h$ и 1 , перепишем уравнение (3) в виде

$$f_0 - \sum_{i=1}^3 f_i z_i = 0$$

Введя аналогичные обозначения для приближенного решения h' , будем иметь

$$\|f_i - f'_i\| \leq \varepsilon \quad (i=0, 1, 2, 3)$$

В качестве приближенных значений z'_i для параметра пласта возьмем точку $z'_{10}, z'_{20}, z'_{30}$, минимизирующую квадратичную форму

$$F(z_i') = \left\| f_0' - \sum_{i=1}^3 z_i' f_i' \right\|^2 = \sum_{i,j=1}^3 a_{ij} z_i' z_j' + \sum_{i=1}^3 b_i z_i' + c$$

$$a_{ij} = (f_i', f_j'), \quad b_i = -2(f_0', f_i'), \quad c = (f_0', f_0')$$

Для определения z_{i0}' получим систему, которую в матричной форме можно записать так:

$$(5) \quad -b = 2Az'$$

$$b = \{b_i\}, \quad A = \{a_{ij}\}, \quad z' = \{z_i'\}$$

Если $h \in B$, то f_1, f_2 и f_3 — линейно-независимы и при достаточно малом ε f_1, f_2' и f_3' также линейно-независимы. Тогда $\det A = \Gamma(f_i') > 0$, где $\Gamma(f_i')$ — определитель Грама функций $\{f_i'\}$. Следовательно, система (5) имеет единственное решение. Пусть теперь $z_i' = z_i$ — точное значение параметров пласта, т. е.

$$f_0 = \sum_{i=1}^3 z_i f_i$$

Представим функции f_i' в виде

$$f_i' = f_i + \delta_i \quad (i=0, 1, 2, 3)$$

$$\|\delta_i\| \leq \varepsilon_i$$

Тогда

$$(6) \quad F(z_i) = \left\| f_0 + \delta_0 - \sum_{i=1}^3 z_i (f_i + \delta_i) \right\|^2 =$$

$$= \left\| \delta_0 - \sum_{i=1}^3 z_i \delta_i \right\|^2 \leq \left(\|\delta_0\| + \sum_{i=1}^3 |z_i| \|\delta_i\| \right)^2 \leq \varepsilon^2 R$$

$$R = \left(1 + \sum_{i=1}^3 |z_i| \right)^2$$

Введем новые переменные $\xi_i' = z_i' - z_{i0}'$, где z_{i0}' — решение системы (5), которое принимаем в качестве искомого значения параметров пласта

$$F(\xi_i') = \sum_{i,j=1}^3 a_{ij} \xi_i' \xi_j' + \alpha$$

Так как a_{ij} — положительно определенная матрица, ортогональным преобразованием ее можно привести к виду

$$F(\eta_i') = \sum_{i=1}^3 \lambda_i \eta_i'^2 + \beta$$

где $\lambda_i > 0$ — собственные числа матрицы a_{ij} , $\beta > 0$, так как форма F — положительно определенная. Тогда

$$F(\eta_i') = \sum_{i=1}^3 \lambda_i \eta_i'^2 + \beta \geq \sum_{i=1}^3 \lambda_i \eta_i'^2 \geq \lambda_1 \|\eta'\|^2$$

где $\lambda_1 > 0$ — наименьшее собственное число матрицы a_{ij} . Но $\|\eta'\| = \|\xi'\|$, т. е.

$$(7) \quad F(\xi_i') \geq \lambda_1 \|\xi'\|^2$$

Пусть теперь $\xi_i = z_i - z_{i0}'$. Из (6) и (7) получим

$$\lambda_1 \|\xi\|^2 \leq F(\xi_i) \leq \varepsilon^2 R$$

Отсюда следует оценка для приближенных значений параметров пласта z_{i0}'

$$(8) \quad \|z_i - z_{i0}'\|^2 \leq \varepsilon^2 R / \lambda_1$$

где z_i — точные значения параметров.

Если из каких-либо соображений можно оценить величину R сверху (например, существуют естественные физические ограничения на параметры пласта), то можно пользоваться оценкой (8). В предложенном методе для вычисления параметров пласта приходится пользоваться первыми и вторыми производными от функции $h'(xyt)$. Как отмечается в работе [3], это снижает точность вычислений. Этот недостаток можно устранить, несколько видоизменив метод. В качестве значений параметров пласта выбирались числа z_{10}' , z_{20}' , z_{30}' , минимизирующие квадратичную форму

$$F(z_i') = \left\| f_0' - \sum_{i=1}^3 f_i' z_i' \right\|^2$$

$(f_0' = \partial h' / \partial t, \quad f_1' = \Delta h'^2, \quad f_2' = h', \quad f_3' = 1)$

Выразим $F(z_i')$ через коэффициенты Фурье функций f_i' ($i = 0, 1, 2, 3$) относительно какой-нибудь полной ортонормированной системы $\Phi_k(xyt)$

$$c_{ki} = (\Phi_k, f_i'), \quad \|f_i'\|^2 = \sum_{k=1}^{\infty} c_{ki}^2, \quad F(z_i') = \sum_{k=1}^{\infty} \left(c_{k0} - \sum_{i=1}^3 z_i' c_{ki} \right)^2$$

Обозначим через $F^{(N)}(z_i')$ усеченную сумму ряда

$$F^{(N)}(z_i') = \sum_{k=1}^N \left(c_{k0} - \sum_{i=1}^3 z_i' c_{ki} \right)^2$$

Легко показать, что $z_{i0}'^{(N)}$, минимизирующие усеченную форму $F^{(N)}(z_i')$, сходятся к z_{i0}' при $N \rightarrow \infty$. Поэтому в качестве приближенных значений параметров пласта можно брать $z_{i0}'^{(N)}$ при достаточно большом N . Если теперь функции $\Phi_k(xyt)$ выбрать в виде

$$\Phi_k = \psi_k(t) \varphi_k(x) \chi_k(y),$$

где $\varphi_k(x)$, $\chi_k(y)$, $\psi_k(t)$ удовлетворяют условиям для модулирующих функций, то для коэффициентов Фурье получим

$$c_{k0} = (\Phi_k, f_0') = (\Phi_k, \partial h' / \partial t) = M_k$$

Аналогично

$$c_{k1} = N_k, \quad c_{k2} = P_k, \quad c_{k3} = Q_k$$

В выражениях M_k , N_k , P_k и Q_k уже не содержится производных функции $h'(xyt)$. Рассмотрим теперь задачу о собственных значениях оператора $d^2 y / dx^2$ с краевыми условиями

$$y(0) = y'(0) = y(1) = y'(1) = 0$$

Известно, что собственные функции имеют вид

$$\varphi_k(x) = (\operatorname{ch} \alpha_k - \cos \alpha_k) (\operatorname{sh} \alpha_k x - \sin \alpha_k x) - (\operatorname{sh} \alpha_k - \sin \alpha_k) (\operatorname{ch} \alpha_k x - \cos \alpha_k x)$$

где α_k — корни уравнения

$$\cos \alpha_k \operatorname{ch} \alpha_k = 1 \quad (\alpha_k \neq 0)$$

Система функций $\varphi_k(x) / \|\varphi\|$ — полная, ортонормированная на отрезке $[0,1]$ и удовлетворяет поставленным краевым условиям. Тогда в качестве базисных функций можно взять

$$\Phi_{kij} = \frac{\varphi_k(x) \varphi_i(y) \varphi_j(t)}{\|\varphi_k\| \|\varphi_i\| \|\varphi_j\|}$$

(Для простоты считаем, что функция $h'(xyt)$ задана на единичном параллелепипеде.)
В заключение автор благодарит П. Я. Кочину за предложение темы статьи и интерес к работе и Г. И. Эскина за полезные советы.

Поступила 20 VI 1972

ЛИТЕРАТУРА

1. Loeb J., Cahen G. Extraction à partir des enregistrements de mesures des paramètres dynamiques d'un système. *Automatisme*, 1963, vol. 8, No. 12.
2. Георгиевский В. Б. Унифицированные алгоритмы расчета фильтрационных характеристик грунтов при натуральных наблюдениях в неустановившемся режиме. Труды координационных совещаний по гидротехнике, вып. 25, ВНИИГ. Л., «Энергия», 1967.
3. Георгиевский В. Б. Унифицированные алгоритмы для определения фильтрационных параметров. Киев, «Наукова думка», 1971.
4. Георгиевский В. Б., Мирошчева Г. В., Шульгин Д. Р. Метод определения параметров в задачах по расслоению почвогрунтов. Изв. АН УзССР, Сер. техн., 1968, № 5.

УДК 532.546

ИССЛЕДОВАНИЕ ТЕПЛООБМЕНА НА ПОВЕРХНОСТИ ДВУХСТУПЕНЧАТОГО КЛИНА В СВЕРХЗВУКОВОМ ПОТОКЕ

В. А. БАШКИН, Н. П. КОЛИНА, А. Я. ЮШИН

(Москва)

При исследовании теплообмена на поверхности летательного аппарата часто приходится сталкиваться с телами, имеющими локальные участки поверхности большой кривизны. В окрестности этих участков толщина пограничного слоя δ становится соизмеримой с главными радиусами кривизны R_i ($i = 1, 2$) поверхности, и, следовательно, уравнения пограничного слоя, полученные в предположении, что $\delta \ll R_i$, становятся недействительными. Вследствие этого для исследования особенностей течения и теплообмена в окрестности участков большой кривизны необходим другой подход к решению задачи.

В настоящее время имеются несколько методов решения задачи. В первом методе, развитом [1], в окрестности угловой точки выделяется область течения, в которой решение задачи находится путем численного интегрирования уравнений Навье — Стокса; вне этой области решение задачи определяется на основе уравнений Эйлера и Прандтля.

Второй метод, получивший значительно большее распространение из-за меньших трудностей численного интегрирования, это исследование особенностей течения методом внешних и внутренних разложений. Впервые этот подход к решению задачи был осуществлен в [2-4], а впоследствии использован также в ряде других работ.

Третий подход к решению задачи — использование теорий пограничного слоя высших приближений. В частности, в [5] гиперзвуковое течение газа в окрестности угловой точки, когда плоскости угла сопрягаются между собой по дуге окружности, исследовано на основе уравнений типа пограничного слоя, содержащих члены $O(\epsilon^2)$, где $\epsilon = Re^{-1/2}$, Re — число Рейнольдса.

Кроме того, возможны и другие методы решения рассматриваемой задачи, но они не всегда оказываются корректными и достаточно общими.

Экспериментальные исследования закономерностей обтекания и теплообмена в окрестности угловой точки тела сравнительно немногочисленны. Авторам известна всего лишь работа [6], в которой приведены результаты измерений распределения тепловых потоков на осесимметричном теле в виде комбинации кругового конуса с цилиндром.