

Приближенное интегрирование линейных дифференциальных уравнений обобщенным методом Бубнова-Галеркина для задач механики грунтов

М. В. Малышев

В ряде случаев задачи механики грунтов приводят к необходимости решения дифференциальных уравнений при соответствующих краевых и начальных условиях—обыкновенных или в частных производных. Интегрирование этих уравнений часто представляет значительные трудности, так как точное решение получить иногда невозможно, а интегрирование численными методами требует значительного времени.

В этих случаях удобно применить приближенные методы интегрирования и, в частности, обобщенный метод Бубнова-Галеркина—метод ортогональных проекций [1]. Ниже предлагается прием, позволяющий в значительной степени упростить выкладки по вычислению коэффициентов системы уравнений, получающейся при использовании метода Бубнова-Галеркина за счет замены интегрирования дифференцированием.

Рассуждения ведутся применительно к обыкновенным дифференциальным уравнениям и уравнениям в частных производных.

Предварительно остановимся на условии приближения функции $Y_m(x) = \sum_{i=1}^m C_i \varphi_i(x)$ к заданной функции $Y(x)$ на отрезке $[0,1]$. При этом следует для доказательства, приведенного ниже, допустить, что функции $Y(x)$ и $\varphi_i(x)$ могут быть на указанном отрезке разложены в ряд Тэйлора и функции $\varphi_i(x)$ составляют полную систему [4].

Интервал $[0,1]$ является достаточным для рассмотрения, так как к нему можно перейти от произвольного интервала $[a, b]$, в пределах которого изменяется переменная z : производя замену z по формуле

$$z = a + (b - a)x,$$

получим

$$x = \frac{z - a}{b - a}.$$

В случае, если есть необходимость от произвольного интервала $[a, b]$ изменения переменной z перейти к интервалу $[-1, +1]$ изменения переменной x , то используется формула

$$z = \frac{1}{2}(b + a) + \frac{1}{2}(b - a)x,$$

откуда получаем

$$x = \frac{2z - b - a}{b - a}.$$

Обозначив далее через $R_m(x)$ невязку, т. е. считая, что

$$R_m(x) = Y(x) - Y_m(x), \quad (1)$$

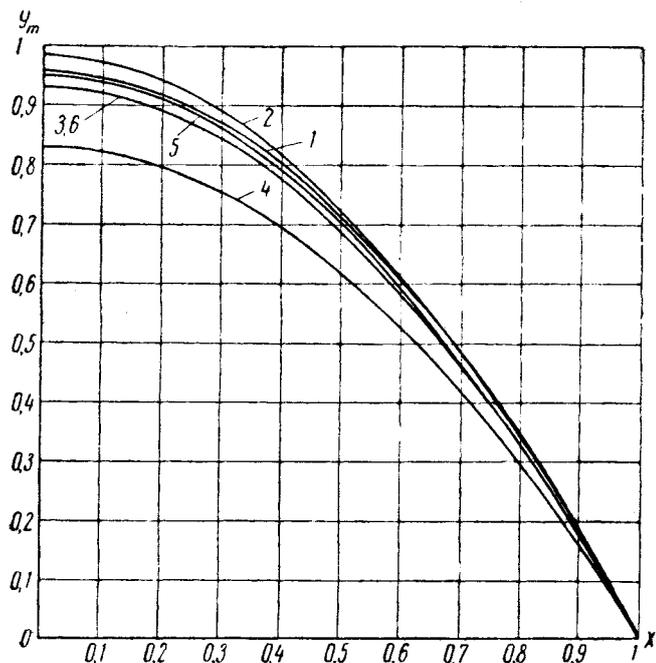
поставим в качестве условий приближения требование, чтобы средняя невязка на отрезке и $m-1$ среднее значение ее производных обращались бы в нуль, т. е.

$$\left. \begin{aligned} \int_0^1 R_m(x) dx &= 0; \\ \int_0^1 R'_m(x) dx &= R_m(1) - R_m(0) = 0; \\ &\dots \dots \dots \\ \int_0^1 R_m^{(m-1)}(x) dx &= R_m^{(m-2)}(1) - \\ &- R_m^{(m-2)}(0) = 0. \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Таким образом, получим m уравнений для определения m неизвестных коэффициентов C_i . Для доказательства сходимости процесса, т. е. того, что при $m \rightarrow \infty$, имеем

Откуда $C_1 = 0,9531$; $C_2 = 0,0794$ и $Y_m(0) = 0,9531$.

Если воспользоваться предлагаемым приемом и одной базисной функцией



$$Y_m = C_1(1 - x^2), \quad (24)$$

то получим $C_2 = 0,833$ и $Y_m(0) = 0,833$, а если взять три базисных функции, т. е. считать

$$Y_m = C_1(1 - x^2) + C_2(x^2 - x^4) + C_3(x^4 - x^6),$$

то получим $C_1 = 0,932$; $C_2 = -0,0375$;

$$C_3 = -0,0268; \quad Y_m(0) = 0,932.$$

Для сопоставления приведем в таблице результаты интегрирования этого уравнения различными способами.

Таким образом, как следует из примера, имеет место достаточное совпадение результатов, полученных по предлагаемому методу и другим методам, а по мере увеличения числа базисных функций средняя квадратическая погрешность резко уменьшается. В то же время при применении предлагаемого приема значительно упрощаются выкладки.

Предлагаемый прием может быть применен и к дифференциальным уравнениям в частных производных.

Рассмотрим линейное дифференциальное уравнение второго порядка с переменными коэффициентами, с которым приходится встречаться при решении ряда задач механики грунтов:

$$A(x, y) \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} + 2B(x, y) \frac{\partial^2 U}{\partial x \partial y} + C(x, y) \frac{\partial^2 U}{\partial y^2} + F\left(x, y, U, \frac{\partial U}{\partial x}, \frac{\partial U}{\partial y}\right) = 0, \quad (25)$$

где $A(x, y)$, $B(x, y)$, $C(x, y)$ и $F(x, y, U, \frac{\partial U}{\partial x}, \frac{\partial U}{\partial y})$ — заданные функции, а искомая функция U должна удовлетворять заданным граничным и начальным условиям, если решается задача, связанная со временем.

Задавая приближенное значение

$$U_m = \sum_{i=1}^m C_i \varphi_i(x, y)$$

и, рассуждая аналогично вышеприведенному, получим, что невязка $R_m(x, y)$ в области Ω будет стремиться к нулю при неограниченном возрастании числа слагаемых m и, следовательно, коэффициентов, подлежащих определению, где

$$R_m(x, y) = L(U) - L(U_m), \quad (26)$$

т. е.

$$\lim_{m \rightarrow \infty} R_m = 0 \quad (27)$$

и при этом получим в пределе

$$\lim_{m \rightarrow \infty} (U - U_m) = 0, \quad (28)$$

если выполнены условия:

$$\left. \begin{aligned} \iint_{\Omega} R_m(x, y) dx dy &= 0; \\ \iint_{\Omega} \frac{\partial R_m(x, y)}{\partial x} dx dy &= 0; \\ \iint_{\Omega} \frac{\partial R_m(x, y)}{\partial y} dx dy &= 0; \\ \iint_{\Omega} \frac{\partial^2 R_m(x, y)}{\partial x^2} dx dy &= 0; \\ \iint_{\Omega} \frac{\partial^2 R_m(x, y)}{\partial x \partial y} dx dy &= 0; \\ \iint_{\Omega} \frac{\partial^2 R_m(x, y)}{\partial y^2} dx dy &= 0; \end{aligned} \right\} \quad (29)$$

и т. д.

Число уравнений получится равным

$$\frac{1}{2}(s+1)(s+2),$$

где s — высший порядок производных, входящих в систему (29), т. е. при $s = 1$ число уравнений равно 3, при $s = 2$ их 6, при $s = 3$ их 10 и т. д.

В том случае, когда желательно получить приближение по какой-либо одной переменной больше, чем по другой, то можно несколько изменить исходную систему за счет включения большего числа уравнений с производными от R_m по переменной, по которой хотим получить лучшее приближение, и меньшего числа уравнений с производными по другой переменной.

Из системы уравнений (29) определяются неизвестные коэффициенты C_i , причем число

коэффициентов следует принимать

$$m = \frac{1}{2} (s + 1) (s + 2).$$

Особо просто уравнения (29) выглядят в случае прямоугольной области интегрирования. Если область интегрирования прямоугольная, что на практике не редко встречается, и x изменяется в интервале $[a, b]$, а y изменяется в интервале $[c, d]$, то система (29) будет иметь следующий вид:

$$\left. \begin{aligned} \iint_{ca}^{db} R_m(x, y) dx dy &= 0; \\ \int_c^d [R_m(b, y) - R_m(a, y)] dy &= 0; \\ \int_a^b [R_m(x, d) - R_m(x, c)] dx &= 0; \\ \int_c^d \left[\frac{\partial R_m(b, y)}{\partial x} - \frac{\partial R_m(a, y)}{\partial x} \right] dy &= 0; \\ R_m(b, d) - R_m(b, c) - R_m(a, d) + &+ R_m(a, c) = 0; \\ \int_a^b \left[\frac{\partial R_m(x, d)}{\partial y} - \frac{\partial R_m(x, c)}{\partial y} \right] dx &= 0; \\ \text{и т. д.} \end{aligned} \right\} (30)$$

Проще всего на примере проследить применение предлагаемого приема решения дифференциального уравнения в частных производных. Уравнение консолидации грунтовой массы, как известно, совпадает с уравнением теплопроводности. Рассмотрим одномерную задачу консолидации слоя грунта высотой H , находящегося на водоупоре при нагрузке, растущей во времени с постоянной скоростью v_0 и приложенной на верхней границе слоя, которая дренируется.

Уравнение консолидации имеет вид [3]

$$\frac{\partial}{\partial t} (P_1 + P_2 - P_s - P_{nop}) = c \frac{\partial^2}{\partial x^2} (P_1 + P_2 - P_s - P_{nop}), \quad (31)$$

где P_1 — полная нагрузка сверху, равная

$$P_1 = v_0 t; \quad (32)$$

$P_2 - P_s$ — давление в скелете от веса грунта на глубине x , равное при объемном весе взвешенного в воде грунта $\gamma_{взв}$

$$P_2 - P_s = \gamma_{взв} (H - x); \quad (33)$$

c — коэффициент консолидации,

t — время,

x — текущая координата, отсчитываемая от низа слоя, и наконец,

P_{nop} — поровое давление, подлежащее определению.

Подставляя выражения (32) и (33) в уравнение (31), получим

$$\frac{\partial P_{nop}}{\partial t} - v_0 - c \frac{\partial^2 P_{nop}}{\partial x^2} = 0. \quad (34)$$

Граничные и начальные условия у задачи следующие:

$$\left. \begin{aligned} t = 0 \quad P_{nop} &= 0 \\ x = H \quad P_{nop} &= 0 \\ x = 0 \quad \frac{\partial P_{nop}}{\partial x} &= 0. \end{aligned} \right\} (35)$$

Получим приближенное решение этой задачи, ограничиваясь тремя базисными функциями.

Ищем решение уравнения (34) в следующем виде:

$$\begin{aligned} P_{nop} &= a_1 \left[\left(\frac{x}{H} \right)^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{1}{2} \right] t + \\ &+ a_2 \left[\left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{2}{3} \left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{1}{3} \right] t^{\frac{1}{2}} + \\ &+ a_3 \left[\left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{3}{4} \left(\frac{x}{H} \right)^8 - \frac{1}{4} \right] t^{\frac{1}{4}}. \end{aligned} \quad (36)$$

Подлежат определению коэффициенты a_1 , a_2 и a_3 . Соответствующие производные, необходимые для подстановки в выражение (34) от выражения (36), равны

1) по времени

$$\begin{aligned} \frac{\partial P_{nop}}{\partial t} &= a_1 \left[\left(\frac{x}{H} \right)^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{1}{2} \right] + \frac{a_2}{2} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^4 - \right. \\ &- \frac{2}{3} \left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{1}{3} \right] t^{-\frac{1}{2}} + \frac{a_3}{4} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{3}{4} \left(\frac{x}{H} \right)^8 - \right. \\ &\left. - \frac{1}{4} \right] t^{-\frac{3}{4}}; \end{aligned} \quad (37)$$

2) по координате

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 P_{nop}}{\partial x^2} &= \frac{2a_1}{H^2} \left[1 - 3 \left(\frac{x}{H} \right)^2 \right] t + \frac{4a_2}{H^2} \left[3 \left(\frac{x}{H} \right)^2 - \right. \\ &- 5 \left(\frac{x}{H} \right)^4 \left. \right] t^{\frac{1}{2}} + \frac{6a_3}{H^2} \left[5 \left(\frac{x}{H} \right)^4 - 7 \left(\frac{x}{H} \right)^6 \right] t^{\frac{1}{4}}. \end{aligned} \quad (38)$$

Подставляя выражения (37) и (38) в уравнение (34), получим после небольших преобразований невязку $R_m(x, t)$ в следующем виде:

$$\begin{aligned} R_m &= a_1 \left\{ \left(\frac{x}{H} \right)^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{1}{2} - \right. \\ &- \frac{2c}{H^2} \left[1 - 3 \left(\frac{x}{H} \right)^2 \right] t \left. \right\} + a_2 \left\{ \frac{1}{2} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{2}{3} \left(\frac{x}{H} \right)^6 - \right. \right. \\ &- \left. \left. \frac{1}{3} \right] t^{-\frac{1}{2}} - \frac{4c}{H^2} \left[3 \left(\frac{x}{H} \right)^2 - 5 \left(\frac{x}{H} \right)^4 \right] t^{\frac{1}{2}} \right\} + \\ &+ a_3 \left\{ \frac{1}{4} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{3}{4} \left(\frac{x}{H} \right)^8 - \frac{1}{4} \right] t^{-\frac{3}{4}} - \right. \\ &- \left. \frac{6c}{H^2} \left[5 \left(\frac{x}{H} \right)^4 - 7 \left(\frac{x}{H} \right)^6 \right] t^{\frac{1}{4}} \right\} - v_0. \end{aligned} \quad (39)$$

Далее для определения коэффициентов a_1 , a_2 и a_3 используем три первых уравнения системы (30), считая, что x изменяется на отрезке $[0, H]$ и t на отрезке $[0, T]$.

Производя соответствующее интегрирование, получим следующую систему уравнений. Первое уравнение

$$\int_0^T \int_0^H R_m dx dt = 0,$$

или

$$\frac{8}{30} a_1 + \frac{8}{35} T^{-\frac{1}{2}} a_2 + \frac{4}{21} T^{-\frac{3}{4}} a_3 = -v_0, \quad (40)$$

второе уравнение

$$\int_0^T [R_m(H, t) - R_m(0, t)] dt = 0,$$

или

$$\left(\frac{1}{2} T + \frac{3c}{H^2} T^2\right) a_1 + \left(\frac{1}{3} T^{\frac{1}{2}} + \frac{16c}{3H^2} T^{\frac{3}{2}}\right) a_2 + \left(\frac{1}{4} T^{\frac{1}{4}} + \frac{48c}{5H^2} T^{\frac{5}{4}}\right) a_3 = 0, \quad (41)$$

и третье уравнение

$$\int_0^H [R_m(x, T) - R_m(x, 0)] dx = 0,$$

или

$$\frac{4}{5} T^{-\frac{1}{2}} a_2 + \frac{1}{3} T^{-\frac{3}{4}} a_3 = 0. \quad (42)$$

Далее для определения коэффициентов a_1 , a_2 и a_3 следует решить систему уравнений (40), (41) и (42). Подставляя полученные значения коэффициентов в выражение для порового давления (36), получим приближенное решение поставленной задачи

$$P_{пор} = \left\{ \frac{15}{4} \left[\frac{5}{14} A - 1 \right] \left[\left(\frac{x}{H} \right)^2 - \frac{1}{2} \left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{1}{2} \right] t + \frac{25}{16} AT^{\frac{1}{2}} t^{\frac{1}{2}} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^4 - \frac{2}{3} \left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{1}{3} \right] - \frac{15}{4} AT^{\frac{3}{4}} t^{\frac{1}{4}} \left[\left(\frac{x}{H} \right)^6 - \frac{3}{4} \left(\frac{x}{H} \right)^8 - \frac{1}{4} \right] \right\} v_0, \quad (43)$$

где

$$A = \frac{\frac{1}{2} + 3 \frac{cT}{H^2}}{\frac{17}{252} + \frac{563}{630} \frac{cT}{H^2}}. \quad (44)$$

В заключение укажем, что оценка погрешности, получающейся вследствие приближенности решения задачи, может быть произведена с помощью среднеквадратичной погрешности:

$$\delta = \sqrt{\frac{\frac{db}{ca} \iint R_m^2(x, y) dx dy}{(b-a)(d-c)}}. \quad (45)$$

При увеличении количества членов приближенного решения, содержащих неизвестные коэффициенты, величина погрешности δ должна уменьшаться.

ЛИТЕРАТУРА

1. Демидович Б. П., Марон И. А., Шувалова Э. З. Численные методы анализа. Физматгиз, 1962.
2. Михлин С. Г. Вариационные методы в математической физике, Гостехиздат, 1957.
3. Малышев М. В. Уплотнение водонасыщенного грунта при постепенном увеличении толщины слоя. "Основания, фундаменты и механика грунтов" № 3, 1959.
4. Канторович Л. В., Крылов В. И., Приближенные методы высшего анализа. Гостехиздат, 1950.