

Рис. 1 для штампа з основою $f(r) = \frac{r^2}{2R}$ ілюструє залежність між зовнішнім b/h і внутрішнім a/h радіусами зони контакту, яка має місце при довільних c/h . Відставання центральної частини штампа від пластинки починається при $b/h = 6,13$. На рис. 2 показана залежність радіусів зони контакту a/h , b/h від безрозмірного зусилля $\bar{p} = \frac{PR}{a^2 D}$ при $c/h = 15$.

Список літератури: І. И л ь м а н В.М., Л а м з ю к В.Д., П р и в а р н и к о в А.К. О характере взаимодействия штампа с упругим многослойным основанием. - Механика твердого тела, 1975, № 5. 2. К о в н е р и с т о в Г.Б. Взаимодействие штампа и балочной плиты. - Сопротивление материалов и теория сооружений, 1975, вып. 25. 3. Х л е б н і к о в Д.Г., П а р а щ а к О.М. Осесимметричний згин круглої пластинки гладким штампом. - Вісн. Львів. ун-ту, сер. мех.-мат., 1979, вип. 14. 4. Ш в а б ю к В.И. Учет эффекта сжимаемости нормали в контактных задачах для трансверсально изотропных плит. - Прикладная механика, 1980, т. 16, вып. 4.

Стаття надійшла в редколегію 12.04.82

УДК 517.94:539.3

Н.П. Флейшман, Х.О. Бобик

РОЗВ'ЯЗУВАННЯ КРАЙОВИХ ЗАДАЧ ТЕОРІЇ ПЛАСТИН МЕТОДОМ ІНВАРІАНТНОГО ЗАПУРЕННЯ

Крайові задачі для двовимірного диференціального рівняння у частинних похідних четвертого порядку моделюють різні задачі теорії ізотропних та анізотропних пластин /плоска задача теорії пружності, поперечний згин тонких плит, вимушені гармонійні коливання пластин на пружній основі та ін./.

У деяких випадках вигідно замінити рівняння четвертого порядку системою двох рівнянь другого порядку відносно двох шука-

них функцій, яку можна простіше розв'язати з достатньою точністю наближеннями методами. Якщо область, яку займає серединна площа пластинки, однозв'язна, то її можна відобразити на прямокутник $\Omega: \{0 \leq x \leq a, 0 \leq y \leq b\}$ з границею $\partial\Omega$. При цьому задані диференціальні рівняння та відповідні граничні умови на границі пластинки зводять, взагалі кажучи, до такого виду:

$$\sum_{k=1}^2 \sum_{n+l=0}^2 a_{nkr}(x,y) \frac{\partial^{n+l} u^{(k)}(x,y)}{\partial x^n \partial y^l} + \varphi_r(x,y) = 0, \quad /1/$$

$$\sum_{k=1}^2 \sum_{n+l=0}^1 b_{nkr}(x,y) \frac{\partial^{n+l} u^{(k)}(x,y)}{\partial x^n \partial y^l} + \varphi_r(x,y) = 0 \text{ на } \partial\Omega \quad /2/$$

($r=1,2$),

де $u^{(k)}(x,y)$ - шукані функції; $a_{nkr}(x,y), b_{nkr}(x,y)$ - відомі змінні коефіцієнти; $\varphi_r(x,y), \varphi_r(x,y)$ - відомі функції.

Крайову задачу /1/ - /2/ розв'яземо наближено за допомогою дискретного варіанту методу занурення, при числовій реалізації якого можна ефективно використовувати ЕОМ.

Постановка задачі. Розглянемо розглядувану прямокутну область Ω прямокутною сіткою, кроки h і τ якої виберемо з умов $a = N\tau$, $b = Mh$, де N, M - цілі числа.

Позначимо через $u_{ji}^{(k)}, a_{nkrji}, b_{nkrji}, \varphi_{ji}, \varphi_{ji}^{(k)}$ ($i = \overline{0, N}; j = \overline{0, M}$) відповідно дискретні значення шуканих $u(x,y)$ і відомих функцій $a_{nkr}(x,y), b_{nkr}(x,y), \varphi_r(x,y), \varphi_r(x,y)$ у вузлах сітки та замінімо диференціальні оператори в /1/ - /2/ їх симетричними різницевими аналогами з точністю $O(h^2)$.

Після такої дискретизації система /1/ набуває вигляду

$$\sum_{k=1}^2 Q_{k1i}^{(p)} u_{i+1}^{(k)} + Q_{k1i}^{(p)} u_i^{(k)} + Q_{k2i}^{(p)} u_{i-1}^{(k)} + \varphi_{ki}^{(p)} = 0 \quad /3/$$

($p=1,2; i=\overline{1, N-1}$),

де $u_i^{(k)} \equiv u_{iN}^{(k)}$ - вектор вузлових значень шуканих функцій $u_{ji}^{(k)}$ при фіксованому значенні i . Прийняте позначення підкреслює залежність розв'язку від розміру області. У формулі /3/ введені ще такі позначення: $Q_{k1i}^{(p)}, Q_{k1i}^{(p)}, Q_{k2i}^{(p)}$ - відомі

мі квадратні матриці розмірності $(M-1)$; $\varphi_{ki}^{(p)}$ - відомий вектор [1]. Введемо також складні вектори розмірності

$$u_i = \begin{bmatrix} u_i^{(1)} \\ u_i^{(2)} \end{bmatrix}, \quad \varphi_i = \begin{bmatrix} \varphi_i^{(1)} \\ \varphi_i^{(2)} \end{bmatrix}, \quad (i = \overline{1, N-1}). \quad /4/$$

Тоді система /3/ записується як одне матрично-векторне різницеве рівняння другого порядку

$$A_i u(i+1, N) + B_i u(i, N) + C_i u(i-1, N) + \varphi_i = 0, \quad /5/$$

де A_i, B_i, C_i - відомі блочні квадратні матриці розмірності $(2M-2)$. Їх вигляд залежить, очевидно, від змінних коефіцієнтів вихідної системи /1/. При правильній побудові матриць A_i, B_i, C_i дискретизовані крайові умови на краях $y=0$ і $y=b$ задовольняються тотожно.

Систему різницевих рівнянь /5/ відносно шуканих векторів формально можна розглядати як одновимірну.

Граничні умови на краях прямокутника $x=0$ і $x=a$ в найбільш загальному випадку набувають вигляду

$$L_1 u(-1, N) + L_2 u(0, N) + L_3 u(1, N) = C,$$

$$\beta_1(N) u(N+1, N) + \beta_2(N) u(N, N) + \beta_3(N) u(N-1, N) = d, \quad /6/$$

де C, d - задані вектори; $L_k, \beta_k(N)$ ($k = \overline{1, 3}$) - задані квадратні блочні матриці розмірності $(2M-2)$, які залежать від відомих коефіцієнтів граничних умов /2/.

Використовуючи ідею методу інваріантного занурення [1], представимо шуканий вектор у вигляді

$$u(i, N) = U(i, N) d + p(i, N), \quad /7/$$

де квадратна матриця $U(i, N)$ і вектор $p(i, N)$ в розв'язках наступних двоточкових крайових задач

$$A_i U(i+1, N) + B_i U(i, N) + C_i U(i-1, N) = 0, \quad /8/$$

$$\mathcal{L}_1 U(-1, N) + \mathcal{L}_2 U(0, N) + \mathcal{L}_3 U(1, N) = 0, \quad /9/$$

$$\beta_1(N) U(N+1, N) + \beta_2(N) U(N, N) + \beta_3(N) U(N-1, N) = I, \quad /10/$$

$$A_i p(i+1, N) + B_i p(i, N) + C_i p(i-1, N) + \varphi_i = 0, \quad /11/$$

$$\mathcal{L}_1 p(-1, N) + \mathcal{L}_2 p(0, N) + \mathcal{L}_3 p(1, N) = c, \quad /12/$$

$$\beta_1(N) p(N+1, N) + \beta_2(N) p(N, N) + \beta_3(N) p(N-1, N) = 0. \quad /13/$$

Легко перевірити, що вектор /7/ тотожно задовольняє задачу /5/ - /6/.

Знаходження матриці $U(i, N)$ методом запуснення. Розглянемо задачу /8/ - /10/ на відрізку довжиною $N+1$:

$$A_i U(i+1, N+1) + B_i U(i, N+1) + C_i U(i-1, N+1) = 0, \quad /14/$$

$$\mathcal{L}_1 U(-1, N+1) + \mathcal{L}_2 U(0, N+1) + \mathcal{L}_3 U(1, N+1) = 0,$$

$$\beta_1(N+1) U(N+2, N+1) + \beta_2(N+1) U(N+1, N+1) + \beta_3(N+1) U(N, N+1) = I \quad /15/$$

і введемо позначення

$$R(N) = \beta_1(N) U(N+1, N+1) + \beta_2(N) U(N, N+1) + \beta_3(N) U(N-1, N+1). \quad /16/$$

Шляхом порівняння лінійних задач /14/ - /15/ і /8/ - /10/ знаходимо

$$U(i, N+1) = U(i, N) R(N). \quad /17/$$

Приймаючи тепер в /14/, /17/ і /8/ відповідно. $i = N$, $i = N-1$, $i = N$, $i = N-1$, $i = N-2$, $i = N-1$ і замінюючи в /16/ N на $N-1$, отримуємо систему семи алгебраїчних рівнянь, з якої шукані величини виражаються через $R(N)$, $R(N-1)$.

Таким чином, знаходимо

$$U(N, N) = g^{-1} [(I + \tau H^{-1} F) R(N-1) - \tau H^{-1}], \quad /18/$$

$$\tau = \beta_2(N-1) - \beta_3(N-1) C_{N-1}^{-1} B_{N-1}, \quad H = f_N - a_N g^{-1} \tau,$$

$$g = \beta_1(N-1) - \beta_3(N-1) \bar{C}_{N-1}^{-1} A_{N-1}, \quad F = a_N g^{-1},$$

$$f_N = \beta_3(N) - \beta_1(N) A_N^{-1} C_N, \quad a_N = \beta_2(N) - \beta_1(N) A_N^{-1} C_N. \quad /19/$$

З /16/ далі отримуємо

$$R(N) = [B_* - A_* R(N-1)]^{-1}, \quad /20/$$

де

$$\begin{aligned} B_* &= a_{N+1} \bar{A}_N^{-1} B_N g^{-1} G - a_{N+1} \bar{A}_N^{-1} C_N H^{-1} f_N g^{-1} G, \\ A_* &= a_{N+1} \bar{A}_N^{-1} B_N g^{-1} [I + GF] - a_{N+1} \bar{A}_N^{-1} C_N H^{-1} F - f_N g^{-1} [I + GF], \\ G &= z H^{-1}. \end{aligned} \quad /21/$$

Формулу /20/ використовувати для рекурентного обчислення матриць $R(N)$. Початкові значення $R(0)$ визначають з /16/ при $N=0$ у вигляді

$$R(0) = \beta_1(0) U(1,1) + \beta_2(0) U(0,1) + \beta_3(0) U(-1,1), \quad /22/$$

де

$$\begin{aligned} U(1,1) &= \bar{a}_1' (I + f_1 \bar{D}' d_1 \bar{a}_1'); \\ U(0,1) &= -\bar{D}' d_1 \bar{a}_1'; \\ U(-1,1) &= -\bar{C}_0' A_0 \bar{a}_1' [I + f_1 \bar{D}' d_1 \bar{a}_1'] + \bar{C}_0' B_0 \bar{D}' d_1 \bar{a}_1'; \\ D &= z - d_1 \bar{a}_1' f_1; \quad z = L_2 - L_1 \bar{C}_0' B_0; \quad d_1 = L_3 - L_1 \bar{C}_0' A_0. \end{aligned} \quad /23/$$

Отже, після обчислення матриць $R(n)$ за формулою /20/ можна визначити шукану матрицю $U(i, n+1)$ згідно /7/ у вигляді

$$U(i, n+1) = U(i, n) R(n), \quad (i \leq n \leq N-1) \quad /24/$$

з початковим значенням $U(i, i)$, яке отримують з /18/ при $N=i$.

Обчислення вектора $p(i, N)$ методом занурення. Шляхом складання різниці рівнянь /11/ - /13/ і відповідних рівнянь, одержа-

них з них при заміні N на $N+1$, отримуємо

$$\begin{aligned} A_i P_*(i+1, N) + B_i P_*(i, N) + C_i P_*(i-1, N) &= 0, \\ L_1 P_*(-1, N) + L_2 P_*(0, N) + L_3 P_*(1, N) &= 0, \\ \beta_1(N) P_*(N+1, N) + \beta_2(N) P_*(N, N) + \beta_3(N) P_*(N-1, N) &= S(N). \end{aligned} \quad /25/$$

Тут позначено

$$\begin{aligned} P_*(i, N) &= p(i, N+1) - p(i, N), \\ S(N) &= \beta_1(N) p(N+1, N+1) + \beta_2(N) p(N, N+1) + \beta_3(N) p(N-1, N+1). \end{aligned} \quad /26/$$

Порівнюючи лінійні задачі /25/ і /8/ - /10/ і враховуючи /26/, знаходимо

$$p(i, N+1) = p(i, N) + U(i, N) S(N). \quad /27/$$

Поступаючи далі аналогічно попередньому, отримуємо

$$S(n) = R(n) [A_* S(n-1) + D_3] \quad (n = \overline{1, N}), \quad /28/$$

де

$$\begin{aligned} D_3 = & -a_{N+1} A_N' B_N g^{-1} z H^{-1} \{ \beta_1(N) A_N' \varphi_N - F \beta_3(N-1) C_{N-1}' \varphi_{N-1} \} + \\ & + a_{N+1} A_N' B_N g^{-1} \beta_3(N-1) C_{N-1}' \varphi_{N-1} + a_{N+1} A_N' C_N H^{-1} \{ \beta_1(N) A_N' \varphi_N - \\ & - F \beta_3(N-1) C_{N-1}' \varphi_{N-1} \} + a_{N+1} A_N' \varphi_N - f_{N+1} g^{-1} \{ \beta_3(N-1) C_{N-1}' \varphi_{N-1} - \\ & - z H^{-1} \beta_1(N) H^{-1} \varphi_N + z H^{-1} F \beta_3(N-1) C_{N-1}' \varphi_{N-1} \} + \beta_1(N+1) A_{N+1}' \varphi_{N+1}. \end{aligned}$$

Початкове значення $S(0)$, яке необхідне для рекурентного обчислення $S(n)$ за формулою /28/, визначають у вигляді

$$\begin{aligned} S(0) &= \beta_1(0) p(1, 1) + \beta_2(0) p(0, 1) + \beta_3(0) p(-1, 1), \\ p(1, 1) &= \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1 - \alpha_1' f_1 D^{-1} \{ c + L_1 C_0' \varphi_0 - d_1 \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1 \}, \\ p(0, 1) &= D^{-1} \{ c + L_1 C_0' \varphi_0 - d_1 \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1 \}, \\ p(-1, 1) &= -C_0' A_0 \{ \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1 - \alpha_1' f_1 D^{-1} [c + L_1 C_0' \varphi_0 - \\ & - d_1 \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1] \} - C_0' B_0 D^{-1} \{ L_1 C_0' \varphi_0 - d_1 \alpha_1' \beta(1) A_1' \varphi_1 + c \} - C_0' \varphi_0. \end{aligned} \quad /29/$$

Після визначення векторів $S(n)$ за формулою /28/ шукані вектори $p(i, n+1)$ обчислюють за співвідношенням /27/ при $N=n$

$$p(i, n+1) = p(i, n) + U(i, n) S(n), \quad (n \geq i). \quad /30/$$

Початковим значенням тут

$$p(i, i) = \alpha_i^{-1} [\beta_i(i) A_i^{-1} \varphi_i - f_i p(i-1, i)],$$

$$p(i-1, i) = H^{-1} \{ \beta_i(i) A_i^{-1} \varphi_i - F_3 S(i-1) - F_3 \beta(i-1) \bar{C}_{i-1}^{-1} \varphi_{i-1} \}.$$

Знаючи матрицю $U(i, N+1)$ і вектор $p(i, N+1)$, обчислюємо $u(i, N+1)$ за формулою /7/. Таким чином, поставлена задача повністю розв'язана.

П р и к л а д и . Для чисельної реалізації виведеного алгоритму складена програма на мові ФОРТРАН-IV для ЕОМ ЕС-1022, за допомогою якої проведено обчислення прогинів пластин для двох випадків.

1. Вимушені коливання прямокутної плити на пружній основі, які описуються системою рівнянь [2]

$$\Delta W - V = 0, \quad \Delta V - 2\tau^2 V + (1 - m\omega^2) W = \frac{p}{D}.$$

Порівняння чисельних результатів з відомими точним розв'язком для одного часткового випадку дали змогу зробити висновок, що при $\alpha = \beta = 1$, $h = 1/20$ найбільша відносна похибка наближеного розв'язку не перевищує 2,3 %. Зі зменшенням кроків сітки похибка зменшується.

2. Побудова амплітудно-частотної характеристики для прогину центра тонкої прямокутної плити при різних значеннях частоти вимушених коливань ω ($p = \text{const}$, $\tau = 1 = 0$).

Результати розрахунку підтверджують досить високу точність розв'язку методом інваріантного занурення.

Список літератури: І. Беллман Р., Энджел Э. Динамическое программирование и уравнения в частных производных. - М.: Мир, 1974. 2. Власов В.З., Леонтьев Н.Н. Балки, плиты и оболочки на упругом основании. - М.: Физматгиз, 1960.

Стаття надійшла в редколегію 18.II.82

УДК 539.311

Л.О.Тисовський

ЗГИН ПЛИТИ З КРУТЛОЮ ШАЙБОЮ І ТОНКИМИ ПРУЖИМИ ПРЯМОЛІНІЙНИМИ ВКЛЮЧЕННЯМИ

Розглянемо пружну рівновагу ізотропної плити /матриці/ товщиною $2h$ з впавною наскрізною шайбою радіуса R і N довільно розташованими прямолінійними тонкими пружними включеннями довжиною $2\ell_k$, шириною $2b_k$, товщиною $2h$ ($k = 1, 2, \dots, N$). Центр шайби, точку O , зв'яжемо з декартовою системою координат xOy , а в центрах тонких включень, точках O_k , розмістимо початки локальних систем координат $x_k O_k y_k$, причому вісь x_k збігається з серединною лінією k -го включення і утворює кут α_k з віссю x /рис. 1/.

Припустимо, що плита знаходиться під дією рівномірно розподілених на нескінченності згинальних моментів M_x^∞, M_y^∞ , а на лініях розділу матеріалів виконуються умови ідеального механічного контакту.

Величини, що характеризують пружне включення, позначатимемо індексом K / $k=1, 2, \dots, N$ /, шайбу - індексом 0. Параметри матриці писатимемо без індексів. Значками „плюс“ і „мінус“ позначатимемо граничні значення функцій відповідно при $y_k \rightarrow +0$ і $y_k \rightarrow -0$, а область $|z| \leq R$ - через S_0 , область $|z| \geq R$ - через S_2 .

Згідно з постановкою задачі на берегах k -го включення наявні граничні умови