

Таким образом, задача определения симметричного относительно срединной плоскости напряженно-деформированного состояния трансверсально-изотропной пластины заключается в нахождении двух аналитических функций $\varphi(\xi)$ и $\psi(\xi)$ и функции W , удовлетворяющей уравнению Гельмгольца (21). Полученный результат является обобщением результатов плоской теории упругости на случай учета поперечных деформаций.

Приведенные соотношения использованы при решении задачи об одноосном растяжении усилиями интенсивности p трансверсально-изотропной пластины с круговым отверстием радиуса a . Значение расчетных в данной задаче усилий N_θ на контуре отверстия получено в виде

$$N_\theta(a, \theta) = 2ph \left\{ 1 - \left[\frac{1}{2} + \frac{3}{2T_0} \left(1 - \frac{1}{3} \frac{\lambda^2 h \Lambda'_0 (1-\nu)^2}{Ea^2} \times \right. \right. \right. \\ \left. \left. \left. \times \frac{3tK'_2(t) + 3t^2K_2(t) + t^2K'_2(t)}{tK'_2(t)} \right) \right] \cos 2\theta \right\}, \quad (25)$$

где

$$T_0 = 1 - \frac{\lambda^2 h \Lambda'_0 (1-\nu)^2}{Ea^2 t K'_2(t)} \left[t^2 K_2(t) - t^2 K'_2(t) - 3t K'_2(t) \right]; \quad t = ka;$$

$K_2(t)$ — функция Макдональда; θ — полярная координата. Из анализа формулы (25) можно заключить о влиянии на напряженное состояние поперечных деформаций. Так, при значении параметров $\nu = \nu' = 0,3$, $E/G' = 20$, $a/h = 2$ и $E/E' = 3$ получаем увеличение напряжений на контуре отверстия по сравнению с результатом плоской теории упругости [3] на 4%, а при $E/E' = 5$ — на 9%. Сравнение с результатами трехмерной теории упругости [1] позволяет сделать вывод о возможности использования полученных результатов для расчета достаточно толстых пластин.

1. Космодамианский А. С., Шалдырван В. А. Толстые многосвязны пластины. — Киев : Наук. думка, 1979. — 237 с.
2. Лехницкий С. Г. Теория упругости анизотропного тела. — М. : Гостехиздат, 1950. — 299 с.
3. Мусхелишвили Н. И. Некоторые основные задачи математической теории упругости. — М. : Наука, 1966. — 707 с.

Институт прикладных проблем
механики и математики АН УССР

Поступила в редколлегию
26.06.80

УДК 536.2 : 519.34

И. И. Федик, В. И. Кожуховский

ОПРЕДЕЛЕНИЕ СТАЦИОНАРНЫХ ТЕМПЕРАТУРНЫХ ПОЛЕЙ МЕТОДОМ РИТЦА С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ ОРТОГОНАЛИЗАЦИИ

При минимизации квадратичных функционалов методом Ритца в качестве координатных элементов в работе [6] рассмотрена ортонормированная система в энергетическом пространстве, которая получается из полной последовательности линейно независимых элементов $f_0, f_1, \dots, f_n, \dots$ с использованием процесса ортогонализации Шмидта. В работах [3, 6] отмечено, что этот процесс трудоемкий при практической реализации. В работе [9] для уменьшения трудоемкости процесса ортогонализации используется метод квадратного корня (см., например, [8]). В этой же работе рассмотрено решение первой краевой задачи для бигармонического уравнения методом Ритца с использованием ортогонализации. В данной работе метод Ритца с исполь-

зованием ортогонализации применяется к задаче определения стационарного температурного поля.

Минимизация квадратичного функционала методом Ритца с использованием ортогонализации. Пусть на вещественном гильбертовом сепарабельном пространстве U задан вещественный квадратичный функционал

$$I(u) = I_2(u, u) - 2I_1(u), \quad (1)$$

где $I_2(u, u)$ — билинейная непрерывная симметричная форма; $I_1(u)$ — линейный непрерывный функционал. Необходимо найти минимум функционала $I(u)$ на множестве U .

Форма $I_2(u, u)$ называется коэрцитивной на U , если

$$I_2(u, u) \geq c \|u\|^2 \quad \forall u \in U, \quad c = \text{const} > 0, \quad (2)$$

где $\|\cdot\|$ — норма в пространстве U .

Теорема 1 [5]. Если $I_2(u, u)$ — билинейная непрерывная на U симметричная форма, удовлетворяющая условию (2), то существует и притом единственный элемент $u \in U$, для которого

$$I(u) = \inf_{u \in U} I(u).$$

Уравнение Эйлера имеет вид

$$I_2(u, \varphi) = I_1(\varphi) \quad \forall \varphi \in U. \quad (3)$$

Легко показать, что в пространстве U можно ввести скалярное произведение $[u, \varphi] = I_2(u, \varphi)$. Энергетическую норму элемента u можно определить по формуле

$$|u| = \sqrt{I_2(u, u)}. \quad (4)$$

Из условия непрерывности билинейной формы $I_2(u, u)$ следует, что имеет место неравенство

$$|u| \leq d \|u\| \quad \forall u \in U, \quad d = \text{const} > 0. \quad (5)$$

Из неравенств (2) и (5) следует, что нормы $|u|$ и $\|u\|$ эквивалентны. Поэтому теорема 1 может быть сформулирована следующим образом.

Теорема 2. Если энергетическая норма и норма исходного пространства эквивалентны, то существует и притом единственный элемент $u \in U$, для которого

$$I(u) = \inf_{u \in U} I(u).$$

Из непрерывности $I_1(u)$ следует, что имеет место неравенство

$$I_1(u) \leq M |u| \quad \forall u \in U, \quad M = \text{const} > 0. \quad (6)$$

В пространстве U можно найти полную ортонормированную систему, которая получается из последовательности линейно независимых элементов $f_0, f_1, \dots, f_n, \dots$ с использованием метода квадратного корня. Тогда искомый n -й элемент g_n ортонормированной системы $\{g_n\}$ записывается в виде

$$g_n = \frac{1}{\beta_{nn}} \left(f_n - \sum_{i=0}^{n-1} \beta_{ni} g_i \right), \quad (7)$$

где

$$\beta_{nn} = \sqrt{[f_n, f_n] - \sum_{i=0}^{n-1} \beta_{ni}^2}; \quad (8)$$

$$\beta_{ni} = \frac{1}{\beta_{ii}} \left([f_n, f_i] - \sum_{j=0}^{i-1} \beta_{nj} \beta_{ij} \right); \quad n = 0, 1, \dots, \infty, \quad i = 0, 1, \dots, n. \quad (9)$$

Данный алгоритм реализован на языке АЛГОЛ-60.

Для вычисления некоторого линейного функционала от элемента g_n имеем

$$L(g_n) = \frac{1}{\beta_{nn}} \left(L(f_n) - \sum_{i=0}^{n-1} \beta_{ni} L(g_i) \right). \quad (10)$$

Введем неравенство, применяемое при получении погрешности метода Рунца. Из (10) получим

$$L(f_n) = \sum_{i=0}^n \beta_{ni} L(g_i). \quad (11)$$

Отсюда

$$|L(f_n)| \leq \sqrt{\sum_{i=0}^n \beta_{ni}^2} \sqrt{\sum_{i=0}^n L^2(g_i)}. \quad (12)$$

Но из выражения (8) следует, что

$$\sum_{i=0}^n \beta_{ni}^2 = [f_n, f_n]. \quad (13)$$

Тогда окончательно получим

$$L^2(f_n) \leq [f_n, f_n] \sum_{i=0}^n L^2(g_i). \quad (14)$$

Ортонормированная последовательность $\{g_n\}$ применяется в качестве координатных элементов при минимизации функционала

$$I(u) = [u, u] - 2I_1(u) \quad (15)$$

методом Рунца. Решение находится в виде ряда

$$u_\infty = \sum_{n=0}^{\infty} c_n g_n. \quad (16)$$

Тогда c_n определяется по формуле

$$c_n = I_1(g_n). \quad (17)$$

Подставляя сюда g_n из (7), получим

$$c_n = \frac{1}{\beta_{nn}} \left[I_1(f_n) - \sum_{i=0}^{n-1} \beta_{ni} c_i \right]. \quad (18)$$

Отсюда

$$I_1(f_n) = \sum_{i=0}^n \beta_{ni} c_i. \quad (19)$$

Можно получить очевидное неравенство

$$I_1^2(f_n) \leq \sum_{i=0}^n \beta_{ni}^2 \sum_{i=0}^n c_i^2. \quad (20)$$

Учитывая выражение (13), получаем

$$\sum_{i=0}^n c_i^2 \geq \frac{I_1^2(f_n)}{[f_n, f_n]}. \quad (21)$$

Энергетическая норма оптимального элемента (16) равна

$$|u_\infty| = \sqrt{\sum_{n=0}^{\infty} c_n^2}, \quad (22)$$

а наименьшее значение функционала $I_{\min} = -\sum_{n=0}^{\infty} c_n^2$.

На практике рассматривается конечное число членов ряда. Тогда

$$u_N = \sum_{n=0}^N c_n g_n; \quad (23)$$

$$|u_N| = \sqrt{\sum_{n=0}^N c_n^2}; \quad (24)$$

$$I_{\text{мян}} = - \sum_{n=0}^N c_n^2. \quad (25)$$

Важным свойством ортонормированной системы $\{g_n\}$ является то, что коэффициенты c_n не зависят от N .

Из выражений (24), (25) следует, что при конечном числе членов получается заниженное значение энергетической нормы оптимального элемента и завышенное значение функционала.

Перейдем к вопросу оценки погрешности полученного решения. Подставляя ряд (16) в (6), получаем

$$\sum_{n=0}^{\infty} c_n^2 \leq M^2. \quad (26)$$

Энергетическая норма погрешности

$$|u_{\infty} - u_N| = \sqrt{\sum_{n=N+1}^{\infty} c_n^2}. \quad (27)$$

Тогда с учетом формул (21) и (27) находим

$$|u_{\infty} - u_N|^2 = \sum_{n=0}^{\infty} c_n^2 - \sum_{n=0}^N c_n^2 \leq M^2 - \frac{[I_1(f_N)]^2}{[f_N, f_N]}. \quad (28)$$

Так как эта оценка верна при любых K , то получим окончательную оценку

$$|u_{\infty} - u_N|^2 \leq M^2 - \max_{0 \leq k \leq N} \frac{[I_1(f_k)]^2}{[f_k, f_k]}. \quad (29)$$

Это является априорной оценкой погрешности приближенного решения по Ритцу в энергетической норме. Апостериорная оценка получается элементарным способом. Если u_{∞} — точное решение, а u_N — приближенное, то

$$|u_{\infty} - u_N|^2 \leq M^2 - \sum_{n=0}^N c_n^2. \quad (30)$$

Стационарное температурное поле. Пусть Ω — открытая область в пространстве E_m с границей S . Будем искать решение $T(x)$ ($x \in E_m$) задачи

$$-\operatorname{div}(\lambda \operatorname{grad} T) = g_v \quad \text{в } \Omega, \quad (31)$$

$$\lambda \frac{\partial T}{\partial n} + \alpha T - g = 0 \quad \text{на } S, \quad (32)$$

где λ , g_v , α , g — функции координат, причем

$$0 < \alpha_{\min} \leq \alpha \leq \alpha_{\max}, \quad 0 < \lambda_{\min} \leq \lambda \leq \lambda_{\max}.$$

Для решения задачи применим вариационный метод. Используем минимизируемый функционал

$$I(T) = \int_{\Omega} \lambda |\operatorname{grad} T|^2 d\Omega + \int_S \alpha T^2 dS - 2 \left[\int_{\Omega} g_v T d\Omega + \int_S g T dS \right]. \quad (33)$$

Обозначим

$$[T, T] = \int_{\Omega} \lambda |\operatorname{grad} T|^2 d\Omega + \int_S \alpha T^2 dS, \quad (34)$$

$$I_1(T) = \int_{\Omega} g_v T d\Omega + \int_S g T dS. \quad (35)$$

В качестве исходного пространства выберем гильбертово пространство $W_2^1(\Omega)$ с нормой

$$\|T\|^2 = \int_{\Omega} T^2 d\Omega + \int_{\Omega} |\text{grad } T|^2 d\Omega. \quad (36)$$

Требования к области изложены в работах [4, 7]. Сепарабельность пространства $W_2^1(\Omega)$ доказана в работе [1].

Как отмечено в работе [10], энергетическое пространство с квадратом нормы (34) есть $W_2^1(\Omega)$. Поэтому нормы энергетического пространства и пространства $W_2^1(\Omega)$ эквивалентны.

Докажем непрерывность функционала $I_1(T)$ в энергетическом пространстве. Ограничимся случаем существования вектор-функции $\bar{\vartheta}(x) = (\vartheta_1(x), \dots, \vartheta_n(x))$, удовлетворяющей условию

$$\text{div } \bar{\vartheta} = g_v,$$

причем

$$\bar{\vartheta} \in W_2^1(\Omega). \quad (37)$$

$$\text{Тогда } I_1(T) = \int_S gT dS + \int_{\Omega} g_v T d\Omega = \int_S (g - \bar{\vartheta}_n) T dS - \int_{\Omega} \bar{\vartheta} \text{ grad } T d\Omega. \quad (38)$$

Отсюда

$$\begin{aligned} |I_1(T)|^2 &\leq \left(\int_S (g - \bar{\vartheta}_n) T dS \right)^2 + \left(\int_{\Omega} \bar{\vartheta} \text{ grad } T d\Omega \right)^2 = \left(\int_S \frac{g - \bar{\vartheta}_n}{\sqrt{\alpha}} \sqrt{\alpha} T dS \right)^2 + \\ &+ \left(\int_{\Omega} \frac{\bar{\vartheta}}{\sqrt{\lambda}} \sqrt{\lambda} \text{ grad } T d\Omega \right)^2 \leq \int_S \frac{(g - \bar{\vartheta}_n)^2}{\alpha} dS \int_S \alpha T^2 dS + \\ &+ \int_{\Omega} \frac{|\bar{\vartheta}|^2}{\lambda} d\Omega \int_{\Omega} \lambda |\text{grad } T|^2 d\Omega. \end{aligned} \quad (39)$$

Если числа a, b, c, d положительны, то имеет место неравенство

$$ab + cd \leq (a + c)(b + d). \quad (40)$$

Тогда

$$|I_1(T)|^2 \leq \left[\int_S \frac{(g - \bar{\vartheta}_n)^2}{\alpha} dS + \int_{\Omega} \frac{|\bar{\vartheta}|^2}{\lambda} d\Omega \right] [T, T]. \quad (41)$$

Отсюда

$$M^2 = \int_S \frac{(g - \bar{\vartheta}_n)^2}{\alpha} dS + \int_{\Omega} \frac{|\bar{\vartheta}|^2}{\lambda} d\Omega. \quad (42)$$

П р и м е р. Рассмотрим задачу определения температуры в прямоугольнике со сторонами $2l$ и $2h$ из уравнения

$$\nabla^2 T + \frac{g_v}{\lambda} = 0 \quad (43)$$

внутри прямоугольника с граничными условиями

$$\frac{\partial T}{\partial n} + \frac{\alpha}{\lambda} T = 0, \quad (44)$$

где λ, g_v, α — постоянные. Функционалы $I_2(T, T)$ и $I_1(T, T)$ имеют вид

$$I_2(T, T) = \frac{1}{l+h} \left[\int_0^l T^2 \Big|_{y=h} dx + \int_0^h T^2 \Big|_{x=l} dy \right] +$$

$$+ \frac{R_{cp}^2}{2 \text{Bi} lh} \int_0^h \int_0^l \left[\left(\frac{\partial T}{\partial x} \right)^2 + \left(\frac{\partial T}{\partial y} \right)^2 \right] dx dy, \quad (45)$$

$$I_1(t) = \frac{T^*}{lh} \int_0^h \int_0^l T dx dy. \quad (46)$$

Здесь

$$\text{Bi} = \frac{\alpha R_{cp}}{\lambda}; \quad R_{cp} = \frac{2lh}{l+h}; \quad T^* = \frac{g_0 R_{cp}}{2\alpha}.$$

Ортогональные элементы строим из последовательности

$$1, \frac{x}{l}, \frac{y}{h}, \left(\frac{x}{l} \right)^2, \frac{xy}{lh}, \left(\frac{y}{h} \right)^2, \left(\frac{x}{l} \right)^3, \left(\frac{x}{l} \right)^2 \frac{y}{h}, \\ \frac{x}{l} \left(\frac{y}{h} \right)^2, \left(\frac{y}{h} \right)^3, \dots,$$

общий член которой представляется в виде

$$f_{ij} = \left(\frac{x}{l} \right)^i \left(\frac{y}{h} \right)^j. \quad (47)$$

Сумма индексов $i + j$ является неубывающей функцией номера элемента последовательности. Индексы i и j образуют следующую последовательность:

$$\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 2 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix}, \dots, \begin{pmatrix} i \\ j \end{pmatrix}, \dots, \\ 0 \quad 1 \quad 2 \quad 3 \quad 4 \quad 5 \quad \dots \quad m \quad \dots$$

причем член $\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$ имеет номер 0 (нумерация снизу).

Для вычисления i и j используем формулы

$$i = P - j, \quad (48)$$

$$j = m - \frac{P(P+1)}{2}, \quad (49)$$

где $P = E \left(\frac{4m}{\sqrt{1+8m+1}} \right)$; $E(x)$ — целая часть x .

Находим скалярное произведение

$$[f_{ij}, f_{nm}] = \frac{1}{l+h} \left(\frac{l}{i+n+1} + \frac{h}{i+m+1} \right) + \frac{Kh}{\text{Bi}l} \frac{in}{i+n-1} \frac{1}{j+m+1} + \\ + \frac{K}{\text{Bi}} \frac{l}{h} \frac{jm}{j+m-1} \frac{1}{i+n+1}. \quad (50)$$

Здесь

$$K = \frac{2lh}{(l+h)^2}. \quad (51)$$

Подставляя f_{ij} вместо T в (46), получаем

$$I_1(f_{ij}) = \frac{T^*}{(i+1)(j+1)}. \quad (52)$$

Найдем число M^2 . Из равенства (42) имеем

$$\frac{l^2 h^2 M^2}{T^{*2}} = \frac{2 \text{Bi} lh}{R_{cp}^2} \int_0^h \int_0^l |\bar{\Phi}|^2 dx dy + (l+h) \left[\int_0^l \bar{\Phi}_n^2|_{y=h} dx + \int_0^h \bar{\Phi}_n^2|_{x=l} dy \right]. \quad (53)$$

где $\bar{\vartheta}$ — удовлетворяет условию (37). Функцию ϑ можно взять в виде

$$\bar{\vartheta} = \left((1-a)x + \frac{\partial c}{\partial y}, ay - \frac{\partial c}{\partial x} \right) \quad (54)$$

(a — некоторое число; $c(x, y)$ — функция переменных x и y).

Целесообразно получить число M^2 наименьшее. В данной работе минимизация M^2 не рассматривается. Положим $c = 0$. Тогда

$$\frac{M^2}{T^{*2}} = \frac{2}{R_{\text{ср}}} \left[l(1-a)^2 \left(1 + \frac{1}{3} \text{Bi}_1 \right) + ha^2 \left(1 + \frac{1}{3} \text{Bi}_2 \right) \right],$$

$$\text{Bi}_1 = \frac{\alpha l}{\lambda}, \quad \text{Bi}_2 = \frac{\alpha h}{\lambda}. \quad (55)$$

Найдем минимум по a . Тогда

$$M_{\text{мин}}^2 = T^{*2} \frac{\left(1 + \frac{1}{3} \text{Bi}_1 \right) \left(1 + \frac{1}{3} \text{Bi}_2 \right)}{1 + \frac{1}{3} \text{Bi}^*}, \quad (56)$$

где

$$\text{Bi}^* = \frac{\alpha}{\lambda} \frac{l^2 + h^2}{l+h}.$$

Сравним результаты расчета по данной методике* для квадрата на ЭВМ М-222 с результатами расчета по методике работы [2]. В расчетах использовались 45 членов ряда (16). Результаты сравнения температуры в центре квадрата приведены ниже:

$$\frac{T_{\text{вар}} - T_n}{T_n} = 0,02 + 0,0045 \text{Bi}$$

Здесь $T_{\text{вар}}$, T_n — значения температуры в центре квадрата, определенные вариационным методом и численным решением интегральных уравнений соответственно. Совпадение результатов удовлетворительное.

1. Бесов О. В., Ильин В. П., Никольский С. М. Интегральные представления функций и теоремы вложения. — М.: Наука, 1975. — 480 с.
2. Бобрик А. И., Михайлов В. Н. Решение некоторых задач для уравнения Пуассона с граничными условиями IV рода. — Журн. вычисл. математики и мат. физики, 1974, 14, № 1, с. 126—134.
3. Гауриин М. К. Лекции по методам вычислений. — М.: Наука, 1971. — 248 с.
4. Ладыженская О. А., Уралцева Н. Н. Линейные и квазилинейные уравнения эллиптического типа. — М.: Наука, 1964. — 540 с.
5. Лионс Ж.-Л. Оптимальное уравнение системами, описываемыми уравнениями с частными производными. — М.: Мир, 1972. — 416 с.
6. Михлин С. Г. Вариационные методы в математической физике. — М.: Наука, 1970. — 512 с.
7. Соболев С. Л. Введение в теорию кубатурных формул. — М.: Наука, 1974. — 808 с.
8. Фадеев Д. К., Фадеева В. Н. Вычислительные методы линейной алгебры. — М.: Физматгиз, 1963. — 734 с.
9. Федик И. И., Кожуховский В. И., Егоров В. С. Термоупругие напряжения в круговом секторе. — Мат. методы и физ.-мех. поля, 1977, вып. 6, с. 89—94.
10. Царицына И. В. О методе штрафа в задаче о собственных числах. — Методы вычислений, 1978, вып. 2, с. 94—102.

г. Москва

Поступила в редколлегию
14.08.80

* Расчеты проводила А. Разумовская.