

С. А. Амбарцумян, чл.-корресп. АН Армянской ССР, и С. М. Дургарьян

К нестационарной температурной задаче ортотропной пластинки

(Представлено 7/VI 1961)

Однородная ортотропная прямоугольная пластинка толщиной h отнесена к прямоугольной системе координат x, y, z , оси которой совпадают с главными направлениями упругости.

Предполагается, что главные направления упругости параллельны ребрам пластинки.

Уравнение теплопроводности имеет вид [например, (1)]

$$\lambda_x^2 \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \lambda_y^2 \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \lambda_z^2 \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = \frac{\partial T}{\partial t}, \quad \lambda_i^2 = \frac{k_i}{c\rho}, \quad (A)$$

где λ_i^2 и k_i — диффузионная постоянная и коэффициент теплопроводности вдоль координатной оси i ; c — удельная теплоемкость; ρ — плотность; T — температура в произвольной точке пластинки; t — время.

1. *Плоская задача.* Пластинка, первоначально имеющая температуру равную нулю, подверглась постепенному нагреванию путем поддержания постоянной температуры T_0 пограничных плоскостей на торцах $x = \pm a$ и $y = \pm b$.

Для температурной функции имеем

$$\left. \begin{aligned} &\text{начальное условие } T_{t=0} = 0, \\ &\text{границные условия } T_{x=\pm a} = T_{y=\pm b} = T_0. \end{aligned} \right\} \quad (1.1)$$

Проникание тепла внутрь пластинки будет определяться функцией

$$T = T_0 - \frac{16T_0}{\pi^2} \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} E_{nmt} \cos \frac{(2n-1)\pi x}{2a} \cos \frac{(2m-1)\pi y}{2b}, \quad (1.2)$$

где

$$E_{nmt} = \frac{(-1)^{n+m}}{(2n-1)(2m-1)} e^{-\frac{\pi^2}{4a^2b^2} [\lambda_x^2 b^2 (2n-1)^2 + \lambda_y^2 a^2 (2m-1)^2] t}$$

Температурная функция (1.2) удовлетворяет уравнению тепло-



проводности (A), начальному и граничным условиям (1.1) и в частном случае $\lambda_x^2 = \lambda_y^2 = \lambda^2$ совпадает с температурной функцией аналогичной задачи изотропной пластинки (2).

Принимая гипотезу Франца Неймана (3), обобщенный закон Гука (4,5) и, как обычно, введя в рассмотрение функцию напряжения $F(x, y)$, для обобщенного плоского напряженного состояния будем иметь (1,6)

$$a_{22} \frac{\partial^4 F}{\partial x^4} + (2a_{12} + a_{66}) \frac{\partial^4 F}{\partial x^2 \partial y^2} + a_{11} \frac{\partial^4 F}{\partial y^4} = -\beta_y \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} - \beta_x \frac{\partial^2 T}{\partial y^2}, \quad (1.3)$$

где a_{ij} — коэффициенты деформации, а β_i — коэффициент теплового расширения вдоль координатной оси i .

Не останавливаясь на нахождении общего решения F^0 уравнения (1.3) без правой части (этот вопрос с достаточной полнотой исследован в работе (6)), приведем частное решение F^* неоднородного уравнения (1.3), удовлетворяющее заданному закону (1.2) изменения температуры.

$$F^* = -\frac{64T_0}{\pi^4} \sum_{m=1}^{\infty} \sum_{n=1}^{\infty} H_{nm} E_{nmt} \cos \frac{(2n-1)\pi x}{2a} \cos \frac{(2m-1)\pi y}{2b}, \quad (1.4)$$

где

$$H_{nm} = \frac{a^2 b^2 [\beta_y b^2 (2n-1)^2 + \beta_x a^2 (2m-1)^2]}{a_{11} a^4 (2m-1)^4 + (2a_{12} + a_{66}) a^2 b^2 (2n-1)^2 (2m-1)^2 + a_{22} b^4 (2n-1)^4}$$

Пусть по двум параллельным сторонам пластинки заданы условия

$$\sigma_x = \sigma_y = 0 \text{ при } y = \pm b. \quad (1.5)$$

Представив общее решение дифференциального уравнения (1.3) в виде (6)

$$F^0 = \sum_{m=1}^{\infty} f_m(x) \cos \frac{(2m-1)\pi y}{2b}, \quad (1.6)$$

удовлетворим условиям (1.5), а для определения функции $f_m(x)$ получим

$$f_m^{IV}(x) - 2p \frac{(2m-1)^2 \pi^2}{4b^2} f_m''(x) + q \frac{(2m-1)^4 \pi^4}{16 b^4} f_m(x) = 0, \quad (1.7)$$

где $2p = \frac{2a_{12} + a_{66}}{a_{22}}, \quad q = \frac{a_{11}}{a_{22}}.$

Внеся значение функции $f_m(x)$ в (1.6) и пользуясь (1.4), найдем функцию напряжений $F = F^0 + F^*$, а следовательно — значения напряжений и перемещений.

2. Изгиб пластинки. Пренебрегая изменениями коэффициентов упругости и линейного расширения в зависимости от температуры,

для определения перемещений u , v , w точек срединной плоскости пластинки будем иметь (1)

$$\left. \begin{aligned} & \left[\frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2 \left(\frac{2}{k_0} + \mu_{yx} \right) \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{1}{k} \frac{\partial^4}{\partial y^4} \right] w = \\ & = - \frac{12}{h^3} \left[(\beta_x + \mu_{yx} \beta_y) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} z dz + \left(\mu_{yx} \beta_x + \frac{1}{k} \beta_y \right) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} z dz \right], \end{aligned} \right\} (2.1)$$

$$\left. \begin{aligned} & \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{1}{k_0} \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) u + \left(\mu_{yx} + \frac{1}{k_0} \right) \frac{\partial^2 v}{\partial x \partial y} = \frac{1}{h} (\beta_x + \mu_{yx} \beta_y) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial T}{\partial x} dz, \\ & \left(\mu_{yx} + \frac{1}{k_0} \right) \frac{\partial^2 u}{\partial x \partial y} + \left(\frac{1}{k_0} \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{1}{k} \frac{\partial^2}{\partial y^2} \right) v = \\ & = \frac{1}{h} \left(\mu_{yx} \beta_x + \frac{1}{k} \beta_y \right) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial T}{\partial y} dz, \end{aligned} \right\} (2.2)$$

где

$$\begin{aligned} \frac{B_{11}}{B_{22}} &= \frac{a_{22}}{a_{11}} = k, & \frac{B_{11}}{B_{66}} &= \frac{a_{22} a_{66}}{a_{11} a_{22} - a_{12}^2} = k_0, \\ \frac{B_{12}}{B_{11}} &= - \frac{a_{12}}{a_{22}} = \mu_{yx}. \end{aligned}$$

Разрешив систему дифференциальных уравнений (2.2) относительно u и v , решение задачи сведем к интегрированию следующих не зависящих друг от друга уравнений

$$\left. \begin{aligned} & \left(k \frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2 p_u \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4}{\partial y^4} \right) u = \frac{1}{h} \left[k (\beta_x + \right. \\ & \left. + \mu_{yx} \beta_y) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^3 T}{\partial x^3} dz + (k_0 \beta_x - k k_0 \mu_{yx}^2 \beta_x - k \mu_{yx} \beta_x - \beta_y) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^3 T}{\partial x \partial y^2} dz \right], \end{aligned} \right\} (2.3)$$

$$\left. \begin{aligned} & \left(k \frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2 p_v \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4}{\partial y^4} \right) v = \frac{1}{h} \left[(k_0 \beta_y - k k_0 \mu_{yx}^2 \beta_y - \right. \\ & \left. - k \mu_{yx} \beta_y - k \beta_x) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^3 T}{\partial x^2 \partial y} dz + (\beta_y + k \mu_{yx} \beta_x) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^3 T}{\partial y^3} dz \right], \end{aligned} \right\} (2.4)$$

$$\left. \begin{aligned} & \left(k \frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2p_w \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4}{\partial y^4} \right) w = \\ & = - \frac{12}{h^3} \left[k (\beta_x + \mu_{yx} \beta_y) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} z dz + (\beta_y + k \mu_{yx} \beta_x) \int_{-\frac{h}{2}}^{\frac{h}{2}} \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} z dz \right], \end{aligned} \right\} \quad (2.5)$$

где

$$2p_u = 2p_v = k_0 - k k_0 \mu_{yx}^2 - 2k \mu_{yx},$$

$$2p_w = 2k \left(\frac{2}{k_0} + \mu_{yx} \right).$$

Однородные дифференциальные уравнения, соответствующие (2.3)—(2.5), не отличаются от однородного уравнения, соответствующего (1.3), решение которого, как отмечалось в п. 1, приведено в (6).

Таким образом, решение задачи температурного изгиба ортотропной пластинки сводится к нахождению частных решений неоднородных уравнений (2.3)—(2.5), что возможно только после конкретизации температурной функции T .

Допустим, что в начальный момент распределение температуры в пластинке представлялось функцией

$$T = T_0 + (\alpha + \delta z) e^{\omega_1 x + \omega_2 y} \quad (\text{при } t = 0), \quad (2.6)$$

а изменение температуры на поверхностях пластинки $z = \pm \frac{h}{2}$ в течение некоторого промежутка времени ($0 \leq t \leq \tau$) выражается зависимостями

$$\left. \begin{aligned} T &= T_0 + \left(\alpha + \frac{h\delta}{2} \right) E_{xyt} \quad \left(\text{при } z = \frac{h}{2} \right), \\ T &= T_0 + \left(\alpha - \frac{h\delta}{2} \right) E_{xyt} \quad \left(\text{при } z = -\frac{h}{2} \right), \end{aligned} \right\} \quad (2.7)$$

где $E_{xyt} = e^{(\lambda_x^2 \omega_1^2 + \lambda_y^2 \omega_2^2) t + \omega_1 x + \omega_2 y}$.

Тогда нетрудно убедиться, что температурная функция

$$T = T_0 + (\alpha + \delta z) E_{xyt} \quad (2.8)$$

удовлетворяет уравнению теплопроводности (А) и начальным и граничным условиям (2.6), (2.7).

Внеся (2.8) в (2.3)—(2.5) и обозначив

$$l_u = \alpha \omega_1 [k (\beta_x + \mu_{yx} \beta_y) \omega_1^2 + (k_0 \beta_x - k k_0 \mu_{yx}^2 \beta_x - k \mu_{yx} \beta_x - \beta_y) \omega_2^2],$$

$$l_v = \alpha \omega_2 [(k_0 \beta_y - k k_0 \mu_{yx}^2 \beta_y - k \mu_{yx} \beta_y - k \beta_x) \omega_1^2 + (\beta_y + k \mu_{yx} \beta_x) \omega_2^2],$$

$$l_w = -\delta [k (\beta_x + \mu_{yx} \beta_y) \omega_1^2 + (\beta_y + k \mu_{yx} \beta_x) \omega_2^2],$$

получим

$$\left(k \frac{\partial^4}{\partial x^4} + 2p_i \frac{\partial^4}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4}{\partial y^4} \right) i = l_i E_{xyt} \quad (i = u, v, w). \quad (2.9)$$

Частные решения (2.9) представляются в виде

$$i^* = L_i E_{xyt},$$

где

$$L_i = \frac{l_i}{k\omega_1^4 + 2p_i \omega_1^2 \omega_2^2 + \omega_2^4} \quad (i = u, v, w).$$

3. Вычисления, выполненные на основании результатов двух рассмотренных задач, показывают, что неучет анизотропии материала в уравнениях теплопроводности нестационарных задач термоупругости может привести к значительным погрешностям.

Например, в задаче изгиба ортотропной пластинки, изготовленной из стеклотекстолита КАСТ—В, для которой $\lambda_x^2 \approx 2\lambda_y^2$, неучет анизотропии приводит к 20% погрешности в значениях прогиба.

Институт математики и механики
Академии наук Армянской ССР

Ս. Ա. ՀԱՄԲԱՐՉՈՒՄՅԱՆ ԵՎ Ս. Մ. ԴՈՒՐԳԱՐՅԱՆ

Օրրոտրոպ սալի ոչ ստացիոնար ջերմային խնդրի եռերջր

Հնդունելով, որ սալի նյութը տարրեր ուղղություններով օժտված է առաձգական և ջերմային տարրեր հատկություններով, դիտարկված է ուղղանկյուն սալի ոչ ստացիոնար ջերմային հարթ խնդիրը և ծոումը:

Հարթ խնդրում ենթադրված է, որ ջերմաստիճան ունեցող սալը սկսել է աստիճանաբար տաքանալ եղրերում հաստատուն T_0 ջերմաստիճան սահսլանելու հետևանքով:

Որոշված է յարուճների ֆունկցիան, երբ $y = \pm b$ եղրերում տեղի ունեն

$$\sigma_x = \sigma_y = 0$$

պայմանները:

Ծոման խնդրում ենթադրված է, որ ջերմաստիճանը ըստ սալի հաստության փոփոխվում է դժային օրենքով, իսկ Ox և Oy առանցքների ուղղությունում և ժամանակի ընթացքում՝ էքսպոնենցիալ օրենքով:

ЛИТЕРАТУРА — ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅՈՒՆ

- ¹ Nowacki Witold, Lagadnienia termosprężystości, Warszawa, 1960. ² Г. Н. Маслов, Задача теории упругости о термоупругом равновесии. „Известия научно-исследовательского института гидротехники“, 23, 1938. ³ Л. С. Лейбензон, Курс теории упругости, ОГИЗ — Гостехиздат, М.—Л., 1947. ⁴ С. А. Амбарцумян, Температурные напряжения в слоистых анизотропных оболочках. „Известия АН Армянской ССР (серия физ.-мат. наук)“, V, № 6 (1952). С. Г. Лехницкий, Теория упругости анизотропного тела, ГИТТЛ, М.—Л., 1950. ⁵ С. Г. Лехницкий, Анизотропные пластинки, ГИТТЛ, М., 1957. ⁶ С. М. Дургарьян, „Известия АН АрмССР (серия физ.-мат. наук)“, XIII, № 2 (1960).