

КВАЗИСТАТИЧЕСКАЯ ЗАДАЧА ТЕРМОУПРУГОСТИ ДЛЯ ПОЛОСЫ

Сметанина М.С.,

научный руководитель: канд. техн. наук., доцент Анферов П.И.

Сибирский федеральный университет

Рассмотрим плоскую квазистатическую задачу теории термоупругости для полосы $0 \leq y \leq b$. Полоса первоначально находится при постоянной температуре. Одна сторона полосы теплоизолирована, а другая нагревается тепловым потоком, распределенным по заданному закону $q(x)$. Нижняя и верхняя поверхности полосы предполагаются свободными от напряжений.

При дальнейших расчетах динамические эффекты не учитываются. В этом случае напряжения зависят от времени неявно как от параметра через температуру. Теплофизические и механические свойства материала полосы не зависят от температуры. За единицу длины возьмем b , а в качестве единицы времени – отношение величины b^2 к коэффициенту теплопроводности полосы. Запишем основные соотношения термоупругости с безразмерными независимыми переменными.

Уравнения равновесия при отсутствии объемных сил:

$$\frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{xy}}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial \sigma_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{yy}}{\partial y} = 0. \quad (1)$$

Условие совместности деформаций в напряжениях:

$$\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} = 0, \quad (2)$$

$$f = \sigma_{xx} + \sigma_{yy} + \beta \theta, \quad \beta = \frac{\alpha E}{1 - \nu}. \quad (3)$$

Где σ_{jk} – компоненты тензора напряжений, E – модуль Юнга, ν – коэффициент Пуассона, α – коэффициент линейного расширения материала полосы, θ – температура.

Граничные условия для (1) таковы:

$$\sigma_{yy}(x, 0) = \sigma_{xy}(x, 0) \equiv 0, \quad \sigma_{yy}(x, 1) = \sigma_{xy}(x, 1) \equiv 0. \quad (4)$$

Поскольку значения σ_{xx} на верхней и нижней поверхностях полосы не выражаются через внешние силы, то для уравнения (2) граничные условия отсутствуют.

Уравнение теплопроводности:

$$\frac{\partial^2 \theta}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \theta}{\partial y^2} = \frac{\partial \theta}{\partial t}. \quad (5)$$

Начальное условие и граничные условия для (5):

$$\theta(x, y, 0) = 0, \quad \frac{\partial \theta(x, 0, t)}{\partial y} \equiv 0, \quad \lambda \frac{\partial \theta(x, 1, t)}{\partial y} = q(x)h(t) \cdot b. \quad (6)$$

Где $h(t)$ – единичная функция Хевисайда, λ – коэффициент теплопроводности материала полосы.

Представим напряжения интегралами Фурье в комплексной форме:

$$\sigma_{jk}(x, y, t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} \bar{\sigma}_{jk}(\omega, y, t) \exp(i\omega x) d\omega. \quad (7)$$

$$\bar{\sigma}_{jk}(\omega, y, t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} \sigma_{jk}(x, y, t) \exp(-i\omega x) dx, \quad (8)$$

Здесь и далее чертой сверху обозначено $\bar{\sigma}_{jk}(\omega, y, t)$ преобразование Фурье компонент тензора напряжений.

Применив интегральное преобразование (8) ко всем членам уравнений (1) и (2), получим систему обыкновенных дифференциальных уравнений для преобразований Фурье напряжений:

$$\bar{\sigma}_{xy}' + i\omega \bar{\sigma}_{xx} = 0, \quad \bar{\sigma}_{yy}' + i\omega \bar{\sigma}_{yx} = 0, \quad (9)$$

$$f'' - \omega^2 \bar{f} = 0, \quad (10)$$

с граничными условиями:

$$\bar{\sigma}_{yy}(\omega, 0) = \bar{\sigma}_{xy}(\omega, 0) = 0, \quad \bar{\sigma}_{yy}(\omega, 1) = \bar{\sigma}_{xy}(\omega, 1) = 0. \quad (11)$$

Используя (3), для $\bar{\sigma}_{xx}$ запишем:

$$\bar{\sigma}_{xx} = \bar{f} - \beta \bar{\theta} - \bar{\sigma}_{yy}, \quad (12)$$

При плоской деформации:

$$\bar{\sigma}_{zz} = \nu(\sigma_{xx} + \sigma_{yy}) - \beta \bar{\theta} \quad (13)$$

Исключив $\bar{\sigma}_{xx}$ из первого уравнения (9) с помощью (12), запишем:

$$i\bar{\sigma}_{xy}' + \omega \bar{\sigma}_{yy} = \omega(\bar{f} - \beta \bar{\theta}). \quad (14)$$

Введем новые неизвестные функции σ_1, σ_2 соотношениями:

$$\sigma_1 = \bar{\sigma}_{yy} + i\bar{\sigma}_{xy}, \quad \sigma_2 = \bar{\sigma}_{yy} - i\bar{\sigma}_{xy}, \quad (15)$$

которые связаны с искомыми величинами равенствами:

$$\bar{\sigma}_{yy} = \frac{1}{2}(\sigma_1 + \sigma_2), \quad \bar{\sigma}_{xy} = \frac{1}{2i}(\sigma_1 - \sigma_2). \quad (16)$$

Из (9) и (14) с учетом (15) получаем два обыкновенных дифференциальных уравнения:

$$\sigma_1' + \omega \sigma_1 = \omega(\bar{f} - \beta \bar{\theta}), \quad \sigma_2' - \omega \sigma_2 = -\omega(\bar{f} - \beta \bar{\theta}). \quad (17)$$

Функции σ_1 и σ_2 в соответствии с формулами (11) и (15) должны удовлетворять условиям:

$$\sigma_1(0) = \sigma_2(0) = 0, \quad \sigma_1(1) = \sigma_2(1) = 0 \quad (18)$$

Частные решения уравнений (17), удовлетворяющие граничным условиям (18) и при $y = 0$, запишем в виде

$$\sigma_1 = \omega \int_0^y (\bar{f} - \beta \bar{\theta}(\xi)) e^{\omega(\xi-y)} d\xi, \quad \sigma_2 = \omega \int_0^y (-\bar{f} + \beta \bar{\theta}(\xi)) e^{-\omega(\xi-y)} d\xi. \quad (19)$$

Общими решениями уравнения (10) являются функции:

$$\bar{f}(\omega, y) = A \exp(-\omega y) + B \exp(\omega y), \quad \omega \neq 0, \quad (20)$$

$$\bar{f}(0, y) = A_0 y + B_0, \quad \omega = 0. \quad (21)$$

Подставим \bar{f} из (20) в подынтегральные выражения в (19), и после вычислений получим:

$$\sigma_1 = A y \omega \exp(-\omega y) + B \operatorname{sh}(\omega y) - R_1(y), \quad (22)$$

$$\sigma_2 = -A \operatorname{sh}(\omega y) - B y \omega \exp(\omega y) + R_2(y), \quad (23)$$

где

$$R_1(y) = \beta \omega \int_0^y \bar{\theta}(\xi) e^{\omega(\xi-y)} d\xi, \quad R_2(y) = \beta \omega \int_0^y \bar{\theta}(\xi) e^{-\omega(\xi-y)} d\xi. \quad (24)$$

Подчинив σ_1, σ_2 граничным условиям (18) при $y = 1$, получим два линейных алгебраических уравнения, из которых для A и B получаем:

$$A = (R_1(1) \omega \exp(\omega) - R_2(1) \operatorname{sh}(\omega)) [\omega^2 - \operatorname{sh}^2(\omega)]^{-1}, \quad (25)$$

$$B = (R_2(1) \omega \exp(-\omega) - R_1(1) \operatorname{sh}(\omega)) [\omega^2 - \operatorname{sh}^2(\omega)]^{-1},$$

При $\omega = 0$ формула (12) имеет вид:

$$\bar{\sigma}_{xx}(0, y) = A_0 y + B_0 - \beta \bar{\theta}(0, y, t). \quad (26)$$

Граничные условия для $\bar{\sigma}_{xx}$ отсутствуют, поэтому удовлетворим их интегрально в смысле принципа Сен-Венана, потребовав выполнения равенств:

$$\int_0^1 \bar{\sigma}_{xx}(0, y) dy = 0, \quad \int_0^1 y \bar{\sigma}_{xx}(0, y) dy = 0. \quad (27)$$

Подставив (26) в (27), найдем константы A_0 и B_0 .

$$A_0 = \beta(-6I_1 + 12I_2), \quad B_0 = \beta(4I_1 - 6I_2), \quad (28)$$

где

$$I_1(t) = \int_0^1 \bar{\theta}(0, y, t) dy, \quad I_2(t) = \int_0^1 \bar{\theta}(0, y, t) y dy. \quad (29)$$

Чтобы вычислить интегралы (24), (29), нужно знать зависимость от y преобразования Фурье температуры $\bar{\theta}(\omega, y, t)$.

Применив преобразование Фурье ко всем членам (5), (6), получим:

$$\frac{\partial \bar{\theta}}{\partial t} = \frac{\partial^2 \bar{\theta}}{\partial y^2} - \omega^2 \bar{\theta} \quad (30)$$

$$\bar{\theta}(\omega, y, 0) = 0, \quad \lambda \frac{\partial \bar{\theta}(\omega, 1, t)}{\partial y} = \bar{q}(\omega) \cdot b. \quad (31)$$

Решением задачи (30), (31) является:

$$\bar{\theta}(\omega, y, t) = \frac{b\bar{q}(\omega)}{\lambda} \left(\frac{\text{ch}(\omega y)}{\omega \text{sh}(\omega)} - \frac{e^{-\omega^2 t}}{\omega^2} - 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n \cos(\pi n y)}{\pi^2 n^2 + \omega^2} e^{-p_n t} \right). \quad (32)$$

Подставив $\bar{\theta}(\omega, y, t)$ из (32) в формулы (25), получим:

$$R_1(\omega, y, t) = \omega \beta \frac{b\bar{q}(\omega)}{\lambda} \left[\varphi_n(\omega, t) - 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n}{p_n^2} \exp(-p_n t) \psi_n(\omega, t) \right], \quad (33)$$

$$R_2(\omega, y, t) = \omega \beta \frac{b\bar{q}(\omega)}{\lambda} \left[\varphi_n(-\omega, t) - 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n}{p_n^2} \exp(-p_n t) \psi_n(-\omega, t) \right], \quad (34)$$

где

$$\varphi_n(\omega, t) = \frac{\text{sh}(\omega y) + \omega y \exp(-\omega y)}{2\omega^2 \text{sh}(\omega)} + \exp(-\omega^2 t) (\exp(-\omega y) - 1) \omega^{-3},$$

$$\psi_n(\omega, t) = \omega \cos(\pi n y) + \pi n \cdot \sin(\pi n y) - \omega \exp(-\omega y).$$

Переходя к пределу в (32) при $\omega \rightarrow 0$, из (29) получим выражения:

$$I_1(t) = \frac{b}{\lambda} \bar{q}(0) t, \quad I_2(t) = \frac{b}{\lambda} \bar{q}(0) \left[\frac{t}{2} + \frac{1}{24} - 4 \sum_{k=1}^{\infty} \frac{\exp(-\pi^2 (2k-1)^2 t)}{\pi^4 (2k-1)^4} \right] \quad (35)$$

Формулы (33), (34), (35) позволяют вычислить A и B в (22), (23) и (28) при всех значениях ω, y, t и затем по (12), (13) и (16) вычислить $\sigma_{jk}(x, y, t)$. Обратные преобразования Фурье (7) для напряжений найдены численными методами.