

$$\begin{aligned}
& \times f_1(\tau, \rho, \eta, \alpha) \rho^2 d\rho + \int_c^t d\tau \int_{\mu_0}^1 d\eta \int_0^{2\pi} [W_r^-(t - \tau, r, \mu, \eta, \varphi, \alpha) \psi_1(\tau, \eta, \alpha) + \\
& \quad + W_r^+(t - \tau, r, \mu, \eta, \varphi, \alpha) \psi_2(\tau, \eta, \alpha)] d\alpha + \\
& \quad + \int_c^t d\tau \int_c^{\frac{2\pi}{c}} d\alpha \int_{R_1}^{R_2} W_\theta(t - \tau, r, \rho, \mu, \varphi, \alpha) f_6(\tau, \rho, \alpha) \rho^2 d\rho + \\
& \quad + \int_{\mu_0}^1 d\eta \int_0^{2\pi} d\alpha \int_{R_1}^{R_2} K(t, \tau, \rho, \mu, \eta, \varphi, \alpha) [f_3(\rho, \eta, \alpha) - \frac{c_1}{c_2} f_2(\rho, \eta, \alpha)] \rho^2 d\rho + \\
& \quad + \frac{d}{dt} \int_{\mu_0}^1 d\eta \int_0^{2\pi} d\alpha \int_{R_1}^{R_2} K(t, r, \rho, \mu, \eta, \varphi, \alpha) f_2(\rho, \eta, \alpha) \rho^2 d\rho. \quad (16)
\end{aligned}$$

Доказательство. Перепишем формулу (16) в виде суммы сверток:

$$\begin{aligned}
T = & E \underset{t}{\times} \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \underset{r}{\times} f_1 + W_r^- \underset{t}{\times} \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \psi_1 + W_r^+ \underset{t}{\times} \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \psi_2 + \\
& + W_\theta \underset{t}{\times} \underset{\varphi}{\times} \underset{r}{\times} f_6 + K \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \underset{r}{\times} \left[f_3 + \frac{b_1^2}{b_0^2} f_2 \right] + \frac{\partial K}{\partial t} \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \underset{r}{\times} f_2.
\end{aligned}$$

Справедливость теоремы вытекает из свойств фундаментальных функций задачи (1) — (4), описанных в леммах 1—4, теорем о непрерывности и непрерывной дифференцируемости сверток [7] и равенства

$$\left(\frac{\partial^2 K}{\partial t^2} \underset{\mu}{\times} \underset{\varphi}{\times} \underset{r}{\times} f \right) \Big|_{t=0} = -b_1^2 b_0^{-2} f.$$

Если в выражении (16) устремить c_q к бесконечности ($b_0 \rightarrow 0$, $\tau_r \rightarrow 0$), то получим структуру классического температурного поля в шаровом секторе D . Параметры h и β дают возможность из формулы (16) получить решение задачи при задании на одной из двух границ $r = R_j$ или на обеих одновременно любого из граничных условий I, II и III рода.

1. Карслоу Х. С., Егер Д. К. Теплопроводность твердых тел.— М.: Наука, 1964.— 487 с.
2. Кошляков И. С., Глинер Э. Б., Смирнов М. М. Уравнения в частных производных математической физики.— М.: Высш. школа, 1970.— 710 с.
3. Лаврентьев М. А., Шабат Б. В. Методы теории функций комплексного переменного.— М.: Наука, 1973.— 736 с.
4. Ленюк М. П. О волновом уравнении теплопроводности.— Укр. мат. журн., 1972, 24, № 6, с. 832—838.
5. Лыков А. В. Теория теплопроводности.— М.: Высш. школа, 1967.— 600 с.
6. Подстригач Я. С., Коляно Ю. М. Обобщенная термомеханика.— Киев: Наук. думка, 1976.— 310 с.
7. Шилов Г. Е. Математический анализ. Второй специальный курс.— М.: Наука, 1965.— 328 с.

Черновицкий университет

Поступила в редколлегию
03.07.79

УДК 536.21

В. Н. Михайлов

ТЕПЛОПЕРЕДАЧА В ТОНКИХ АНИЗОТРОПНЫХ ПЛАСТИНКАХ СО СЛОЖНЫМИ ГРАНИЦАМИ

Рассмотрим задачу определения температурного поля в тонкой анизотропной пластинке толщиной h . Совместим плоскость xOy прямоугольной системы координат xyz со срединной плоскостью пластинки. Считаем, что ось z совпадает с одной из главных осей теплопроводности, а оси x , y — с двумя

другими главными осями. На поверхностях пластинки происходит теплообмен с окружающей средой по закону Ньютона с коэффициентом теплообмена α_1 и температурой окружающей среды T_1 . Тогда задача теплопроводности сводится к решению уравнения

$$\lambda_x \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \lambda_y \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} - \frac{2\alpha_1}{h} (T - T_1) = -q_V(x, y) \quad (1)$$

в области D . Здесь q_V — удельное тепловыделение в пластинке; λ_x, λ_y — коэффициенты теплопроводности по осям x, y . Исследуем случай, когда на границах области D осуществляется теплообмен по закону Ньютона (или тепловой поток), условие которого с учетом анизотропии имеет вид

$$\lambda_x \frac{\partial T}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial n} + \lambda_y \frac{\partial T}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial n} + \alpha T = f, \quad f = \alpha T_c, \quad (2)$$

где $\partial/\partial n$ — производная по внешней нормали к границе области D ; α — коэффициент теплоотдачи; T_c — температура среды; α и T_c могут изменяться вдоль границы.

Пусть граница Γ в общем случае многосвязной области такова, что ее можно разбить на участки $\Gamma_1, \Gamma_2, \dots, \Gamma_N$, каждый из которых представим уравнением в параметрическом виде

$$x = \varphi_k(\sigma), \quad y = \psi_k(\sigma), \quad \sigma \in \Gamma_k.$$

Параметр σ выберем так, чтобы при движении по участку Γ_k в положительном направлении (область D остается слева) величина σ монотонно увеличивалась от значения d_{k-1} до значения d_k и последнее значение параметра на участке Γ_k было началом отсчета на следующем участке Γ_{k+1} . В этом случае граница Γ взаимно однозначно отобразится на отрезок $[d_0, d_N]$ числовой оси σ , а контуру Γ_k будет соответствовать отрезок $[d_{k-1}, d_k]$ этой оси. Уравнение границы Γ запишем в виде

$$x = \varphi(\sigma), \quad y = \psi(\sigma), \quad \varphi(\sigma) = \varphi_k(\sigma), \quad \psi(\sigma) = \psi_k(\sigma), \quad d_{k-1} \leq \sigma \leq d_k. \quad (3)$$

Перейдем от координат x, y к новым координатам ξ, η [1]:

$$\xi = \frac{1}{D_*} \sqrt{\frac{\lambda}{\lambda_x}} x, \quad \eta = \frac{1}{D_*} \sqrt{\frac{\lambda}{\lambda_y}} y, \quad (4)$$

где λ, D_* — некоторые характерные значения коэффициента теплопроводности и размера области D . В новых переменных уравнение (1) принимает вид

$$\frac{\partial^2 T}{\partial \xi^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial \eta^2} - k^2 T = -Q(\xi, \eta). \quad (5)$$

Здесь $k^2 = \frac{2\alpha_1 D_*^2}{\lambda h}$, $Q = \frac{2\alpha_1 T_1 D_*^2}{\lambda h} + \frac{q_V D_*^2}{\lambda}$.

Область D превращается в некоторую область D' с границей Γ' ; уравнения Γ' получаем подстановкой в формулы (4) выражений для x, y по формулам (3). Граничное условие (2) преобразуется к форме

$$\frac{\partial T}{\partial \nu} + \Lambda T = f, \quad \Lambda = \alpha D_* \sqrt{\frac{\varphi'^2 + \psi'^2}{\lambda \lambda_y \varphi'^2 + \lambda \lambda_x \psi'^2}}, \quad (6)$$

где $\partial/\partial \nu$ — производная по внешней нормали к границе Γ' . Ее можно вычислить по формуле

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial \nu} &= \frac{D_*}{\chi_1} \sqrt{\frac{\lambda}{\lambda_y}} \psi'(\sigma) \frac{\partial}{\partial x} - \frac{D_*}{\chi_1} \sqrt{\frac{\lambda}{\lambda_x}} \varphi'(\sigma) \frac{\partial}{\partial y}, \\ \chi_1 &= \sqrt{\frac{\lambda}{\lambda_x} \varphi'^2(\sigma) + \frac{\lambda}{\lambda_y} \psi'^2(\sigma)}. \end{aligned} \quad (7)$$

Полученную краевую задачу (5), (6) решаем методом граничных интегральных уравнений [3].

Пусть известно частное решение $W(\xi, \eta)$ уравнения (5), тогда функцию $T(\xi, \eta) - W(\xi, \eta)$ можно представить по формуле Грина [5]

$$T(\xi_0, \eta_0) - W(\xi_0, \eta_0) = \frac{1}{\rho} \int_{\Gamma'} \left[\frac{\partial(T - W)}{\partial \nu} \delta - (T - W) \frac{\partial \delta}{\partial \nu} \right] ds, \quad (8)$$

$$\delta = K_0(kr), \quad r^2 = (\xi - \xi_0)^2 + (\eta - \eta_0)^2,$$

где ds — элемент длины дуги вдоль границы Γ' ; $K_0(kr)$ — функция Макдональда нулевого порядка. Величина $\rho = 2\pi$, если точка (ξ_0, η_0) находится внутри области D' , и $\rho = \pi$, если эта точка лежит на гладком участке грани-

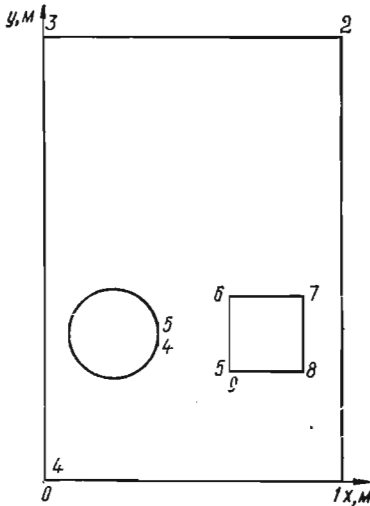


Рис. 1

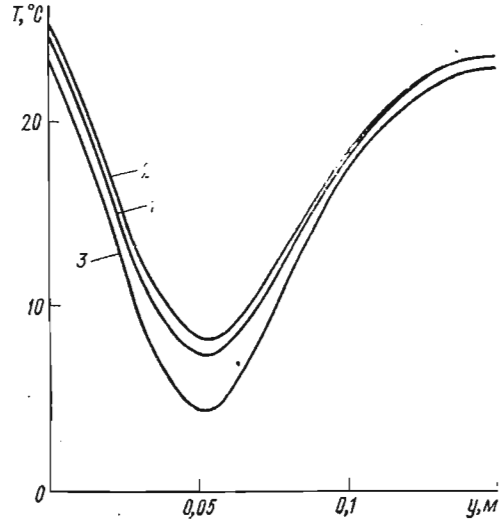


Рис. 2

цы Γ' . В угловой точке величина ρ равна углу между левосторонней и правосторонней касательными к границе Γ' в этой точке.

Используем в формуле (8) граничное условие (6) и перейдем к параметру σ : $ds = \chi d\sigma$. В результате получим

$$T(\xi_0, \eta_0) = W(\xi_0, \eta_0) - \frac{1}{\rho} \int_{a_n}^{a_N} \left(\Lambda \delta + \frac{\partial \delta}{\partial \nu} \right) \chi T d\sigma +$$

$$+ \frac{1}{\rho} \int_{a_n}^{a_N} \left[\left(f - \frac{\partial W}{\partial \nu} \right) \delta + W \frac{\partial \delta}{\partial \nu} \right] \chi d\sigma. \quad (9)$$

Производную $\partial \delta / \partial \nu$ можно вычислить по формуле

$$\frac{\partial \delta}{\partial \nu} = -kK_1(kr) \frac{\partial r}{\partial \nu},$$

где $K_1(kr)$ — функция Макдональда первого порядка.

Формула (9) дает представление температуры внутри области через ее значения на границе. Возьмем в этой формуле точку (ξ_0, η_0) на границе Γ' области. Тогда соотношение (9) превратится в линейное интегральное уравнение второго рода относительно температуры на границе области:

$$T(\sigma_0) + \int_{a_n}^{a_N} K(\sigma_0, \sigma) T(\sigma) d\sigma = b(\sigma_0). \quad (10)$$

Выражение для $K(\sigma_0, \sigma)$ и $b(\sigma_0)$ легко получить из формулы (9).

Уравнение (10) ценно тем, что его составление для конкретной сложной области производится автоматически, как только становятся известными урав-

нения (3) границы исходной области D . Переход к новым переменным может усложнить первоначальную область, но в данном методе это не играет никакой роли. Поэтому стало возможным написание стандартной программы решения рассматриваемой задачи на ЭВМ в произвольной области. При использовании ее в конкретном случае требуется написать только процедуру вычисления функций $\varphi(\sigma)$, $\psi(\sigma)$, $\psi'(\sigma)$, $\alpha(\sigma)$, $f(\sigma)$ в зависимости от σ . Программа составлена в кодах ЭВМ типа «М-200» на языке ФОРТРАН-IV. Интегральное уравнение (10) решается путем замены его системой линейных алгебраических уравнений способом, указанным в работе [1]. Правильность и точность предлагаемого метода проверены на контрольных задачах с известными решениями.

В качестве примера проведен расчет температуры пластинки, форма которой изображена на рис. 1. Граничные условия были взяты следующими. На участке 0—1: $\alpha = 0$, $f = q_s = 0,1 \cdot 10^6$ ккал/м² · ч, на остальной части внешней границы $\alpha = 0$, $f = 0$, т. е. стенки теплоизолированы. На внутренних границах задано условие (2) при $\alpha = 0,5 \cdot 10^5$ ккал/м² · ч · град, $f = \alpha T_c$, $T_c = 0^\circ$ С. Геометрические размеры области: длина участка 0—1 равна 0,1 м, участка 1—2 равна 0,15 м. Радиус окружности 0,0141 м, центр ее находится в точке (0,025; 0,05), длина стороны квадрата равна 0,0125 м, центр — в точке (0,075; 0,05). Площадь квадрата равна площади круга. Расчеты проводили при $\lambda_x = 100$ ккал/м · ч · град, $\lambda_y = \lambda = 250$ ккал/м · ч · град, $T_1 = 50^\circ$ С, $\alpha_1 = 100$ ккал/м² · ч · град, $h = 0,005$ м. На рис. 2 приведено распределение температуры вдоль двух внешних сторон при $x = 0$ (кривая 1), $x = 0,1$ (кривая 2). Несовпадение этих двух кривых показывает влияние на теплообмен внутренних отверстий в виде квадрата и круга. При одинаковой их площади это отличие невелико. Там же (кривая 3) приведено распределение температуры для изотропной пластинки при $\lambda_x = \lambda_y = 250$ ккал/м · ч · град.

1. Бобрик А. И., Михайлов В. Н. Об одном методе численного решения линейного интегрального уравнения.— Вест. Яросл. ун-та, 1974, вып. 10, с. 65—69.
2. Бобрик А. И., Михайлов В. Н. Расчет нелинейных температурных полей в сложных двумерных областях.— Прикл. механика, 1976, № 4, с. 69—74.
3. Метод граничных интегральных уравнений: Сб. статей.— М.: Мир, 1978.— 210 с.
4. Подстригач Я. С., Коляно Ю. М. Неустановившиеся температурные поля и напряжения в тонких пластинках.— Киев: Наук. думка, 1972.— 308 с.
5. Положий Г. Н. Уравнения математической физики.— М.: Высш. школа, 1962.— 560 с.

г. Подольск

Поступила в редколлегию
20.10.79

УДК 539.32+552.1 : 53

А. С. Федоришин

ИССЛЕДОВАНИЕ ЗАВИСИМОСТИ ЭФФЕКТИВНЫХ УПРУГИХ ХАРАКТЕРИСТИК ДВУХФАЗНЫХ СРЕД ОТ ГЕОМЕТРИЧЕСКОЙ СТРУКТУРЫ ФАЗ

Одним из основных вопросов механики неоднородных сред является вычисление макроскопических упругих модулей в зависимости от объемного содержания фаз. Они должны находиться между верхней и нижней границами Хашина — Штрикмана и зависеть от геометрической структуры фаз. Эффективные модули упругости двухфазных сред с включениями в виде эллипсоидов вращения получены в работах [2, 3]. В этих статьях пренебрегали флуктуациями деформаций внутри фаз. В настоящей работе показано, что если не пренебрегать флуктуациями деформаций в пределах фаз, то даже при фиксированном значении соотношения полуосей эллипсоида вращения эффективные модули упругости характеризуются не конкретными значениями, а изменяются в некоторых пределах. Точное значение макроскопических модулей зависит от взаимного расположения включений.