

ній лемі Гельфонда порядок похідної залишається той самий, а множина точок інтерполяції розширюється до $|m|, |t| < \lambda N$.

Протиріччя, яке доводить теорему, отримуємо з оцінки нулів $F(z)$ і теореми про нулі [2], теорема 1).

При алгебраїчних періодах отримуємо оцінку модуля еліптичних функцій Якобі. Для еліптичних функцій Вейерштрасса подібні оцінки отримані у праці [3].

1. Г у р в и ц А., К у р а н т Р. Теория функций. М., 1968.
2. Brownawell W.D., Masser D.W. Multiplicity estimates for analytic functions (I) // J. Reine Angew. Math. 1986. Vol. 314. P. 200-216.
3. Х о л я в к а Я.М. О совместных приближениях инвариантов эллиптической функции алгебраическими числами: Диофантовы приближения. В 2 ч. М., 1986. Ч.2. С.114-121.

Стаття надійшла до редколегії 15.04.93

УДК 539.377

Б.В.Ковальчук, О.І.Гой

УЗАГАЛЬНЕНЕ ЕНЕРГЕТИЧНЕ РІВНЯННЯ
І ТЕОРЕМА ЄДИНОСТІ РОЗВ'ЯЗКУ КРАЙОВОЇ
УЗАГАЛЬНЕНОЇ ТЕРМОПРУЖНОСТІ АНІЗОТРОПНОГО ТІЛА

У монографії [3] наведені диференціальні рівняння узагальненої термопружності анізотропних тіл для випадку, коли час релаксації теплового потоку є однаковим для всіх напрямів. У багатьох випадках час релаксації теплового потоку має різні значення для головних напрямів, і тоді узагальнений закон теплопровідності набуде вигляду

$$(1 + \tau_p \frac{\partial}{\partial t}) q_p = -\lambda_{pj}^t t_{,j} \quad (p, j = 1, 2, 3), \quad /1/$$

де τ_p - час релаксації теплового потоку в напрямі осі x_p ;
 λ_{pj}^t - коефіцієнти теплопровідності; q_p - компоненти вектора теплового потоку; t - температурне поле.

На основі /1/ у праці [1] одержані інтегродиференціальні рівняння теплопровідності анізотропного тіла, які враховують ортогоналізм часу релаксації теплового потоку для головних напрямів.

© Ковальчук Б.В., Гой О.І., 1994

Для такої релаксаційної моделі виводимо узагальнену формулу закону збереження енергії для термопружного середовища, тобто одержуємо основне енергетичне рівняння, і за допомогою цього рівняння доводимо теорему єдиності і розв'язку крайової задачі узагальненої термопружності анізотропного тіла.

Основне енергетичне рівняння. Вважасмо, що анізотропне тіло, яке займає область Ω , обмежену поверхнею S , у початковому стані має температуру t_0 . Унаслідок дії теплових або силових факторів тіло буде деформуватися, а його температура змінюватись. У тілі виникатимуть переміщення $u_i(x, \tau)$ і приріст температури $\theta = t - t_0$ ($x \in \Omega, \tau > 0$). Зміна температури спричиняє виникнення деформацій e_{ij} і напружень σ_{ij} , які є функціями координат x_i і часу τ .

Якщо припустити, що зміна температури невелика і не спричиняє істотних змін властивостей, матеріалу, то в цьому випадку співвідношення Дугамеля-Неймана для анізотропного тіла записуємо як [2, 3]

$$\sigma_{ij} = c_{ijkl} e_{kl} - \beta_{ij} \theta \quad (i, j = 1, 2, 3). \quad 12/$$

Тут c_{ijkl} - декартові компоненти тензора пружної жорсткості анізотропного тіла; $\beta_{ij} = \alpha_{kl}^t c_{ijkl}$, де α_{ij}^t - температурні коефіцієнти лінійного розширення анізотропного тіла.

Для виведення енергетичного рівняння виходимо з рівняння руху:

$$\sigma_{ij} + x_i = \rho \ddot{u}_i \quad (i, j = 1, 2, 3), \quad 13/$$

де x_i - компоненти вектора масових сил.

Підставивши 12/ в рівняння руху 13/, дістанемо рівняння

$$c_{ijkl} u_{k,lj} + x_i = \rho \ddot{u}_i + \beta_{ij} \theta_{,j}. \quad 14/$$

Помноживши тепер рівняння 14/ на $v_i = \dot{u}_i$, зінтегруємо його по області Ω , а потім застосуємо теорему Гаусса-Остроградського. У результаті одержимо рівняння

$$\frac{dK}{d\tau} + \frac{dW_e}{d\tau} = \int_{\Omega} x_i v_i d\Omega + \int_S p_i v_i dS + \int_{\Omega} \beta_{ij} \dot{e}_{ij} \theta d\Omega, \quad 15/$$

де

$$K = \frac{\rho}{2} \int_{\Omega} v_i v_i d\Omega, \quad W_e = \frac{1}{2} \int_{\Omega} c_{ijkl} e_{kl} d\Omega. \quad 16/$$

Формула /5/ виражає закон збереження енергії для термопружного тіла. Для явного врахування температурних факторів у рівнянні /5/ використаємо інтегродиференціальне рівняння узагальненої термопружності анізотропного тіла.

Допустивши, що в початковий момент часу швидкість нагрівання та швидкість переміщення дорівнюють нулю і внутрішні джерела тепла відсутні, інтегродиференціальне рівняння теплопровідності запишемо у вигляді [1]

$$\frac{\lambda_{ij}^t}{\tau_i} \int_0^\tau \theta_{,ij}(M, \xi) \exp \frac{\xi - \tau}{\tau_i} d\xi = t_0 \beta_{ij} \dot{e}_{ij} + c_e \dot{\theta} - \omega_t, \quad /7/$$

де c_e - об'ємна теплоємність за сталої деформації; ω_t - густина внутрішніх джерел тепла. При цьому враховано, що на основі співвідношення Коші $e_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} + u_{j,i})$ з умови $\dot{u}|_{\tau=0} = 0$ випливає, що в початковий момент часу швидкість деформацій $\dot{e}_{ij}|_{\tau=0} = 0$.

Помноживши рівняння /7/ на θ та зінтегрувавши по області Ω , матимемо

$$\begin{aligned} & \frac{\lambda_{ij}^t}{\tau_i} \int_{\Omega} \left[\int_0^\tau \theta(M, \tau) \theta_{,ij}(M, \xi) \exp \left(\frac{\xi - \tau}{\tau_i} \right) d\xi \right] d\Omega = \\ & = t_0 \int_{\Omega} \beta_{ij} \dot{e}_{ij} \theta d\Omega + c_e \int_{\Omega} \theta \dot{\theta} d\Omega - \int_{\Omega} \theta \omega_t d\Omega. \end{aligned} \quad /8/$$

Із рівнянь /5/ і /8/, врахувавши співвідношення $(\lambda_{ij}^t \theta_{,i} \theta)_{,j} = \lambda_{ij}^t \theta \theta_{,ij} + \lambda_{ij}^t \theta_{,i} \theta_{,j}$ після застосування теореми Гюсса-Остроградського одержимо основне енергетичне рівняння

$$\begin{aligned} & \frac{dP_t}{d\tau} + \frac{dK}{d\tau} + \frac{dW_e}{d\tau} + X_t = \int_{\Omega} x_i v_i d\Omega + \int_S p_i v_i dS + \\ & + \frac{1}{t_c} \int_{\Omega} \theta \omega_t d\Omega + \frac{\lambda_{ij}^t}{t_c \tau_i} \int_S \left[\int_0^\tau \theta(M, \tau) \theta_{,i}(M, \xi) \exp \left(\frac{\xi - \tau}{\tau_i} \right) d\xi \right] n_j dS, \end{aligned} \quad /9/$$

де функції теплової енергії і дисипації мають вигляд

$$P_t = \frac{c_e}{2t_0} \int_{\Omega} \theta^2 d\Omega, \quad \chi_t = \frac{\lambda_{ij}^t}{t_0 \tau_i} \int_{\Omega} \left[\int_0^{\tau} \theta_{,j}(M, \tau) \theta_{,i}(M, \xi) \exp\left(\frac{\xi - \tau}{\tau_i}\right) d\xi \right] d\Omega. \quad /10/$$

Ми одержали узагальнений закон збереження енергії для термопружного середовища. Права частина формули /9/ містить джерела, які створюють поле деформації і температури.

Теорема єдиності. Нехай анізотропне тіло, яке займає область Ω з поверхнею S , піддається дії масових сил x_i , поверхневих сил p_i , а також внутрішніх джерел тепла і нагрівання на поверхні.

Припускаємо, що переміщення $u_i(x, \tau)$, які виникають при цьому, і температура $t(x, \tau)$ є функціями класу $C^{(2)}$, а деформації e_{ij} та напруження σ_{ij} - функціями класу $C^{(1)}$ для $x \in \Omega + S, \tau > 0$.

За таких умов доведемо теорему єдиності розв'язків рівнянь /4/ і /7/, прийнявши такі крайові умови:

$$P_i(\rho, \tau) = \sigma_{ij}(\rho, \tau) n_j, \quad \theta(\rho, \tau) = \theta_c^s(\rho, \tau), \quad \rho \in S, \tau > 0, \quad /11/$$

$$u_i(M, 0) = \varphi_i(M), \quad \dot{u}_i(M, 0) = \psi_i, \quad \theta(M, 0) = \theta_N(M), \quad M \in \Omega. \quad /12/$$

Нехай u_i', θ' і u_i'', θ'' - різні розв'язки системи рівнянь /4/, /7/ з крайовими умовами /11/, /12/. Тоді величини $u_i^* = u_i' - u_i'', \theta^* = \theta' - \theta''$, а також $e_{ij}^* = e_{ij}' - e_{ij}'', \sigma_{ij}^* = \sigma_{ij}' - \sigma_{ij}''$ будуть задовольняти такі співвідношення:

$$c_{ijkl} u_{k,lj}^* = \rho \ddot{u}_i^* + \beta_{ij} \theta_{,j}^*, \quad /13/$$

$$\frac{\lambda_{ij}^t}{\tau_i} \int_0^{\tau} \theta_{,ij}^*(M, \xi) \exp\left(\frac{\xi - \tau}{\tau_i}\right) d\xi = t_0 \beta_{ij} \dot{\theta}_{,ij}^* + c_i \dot{\theta}^*, \quad /14/$$

$$P_i^*(\rho, \tau) = 0, \quad \theta^*(\rho, \tau) = 0, \quad \rho \in S, \tau > 0, \quad /15/$$

$$u_i^*(M, 0) = 0, \quad \dot{u}_i^*(M, 0) = 0, \quad \theta^*(M, 0) = 0, \quad M \in \Omega. \quad /16/$$

Оскільки всередині тіла $x_i^* = 0, \omega_t^* = 0$, а на поверхні $p_i^* = 0, \theta^* = 0$, то на основі /9/ маємо

$$\frac{d}{d\tau} (K^* + W_e^* + P_t^*) + \chi_t^* = 0. \quad /17/$$

Якщо зауважити, що вираз $\lambda_{ij}^* \theta_{,j}^* (M, \tau) \theta_{,i}^* (M, \xi)$ є достатньо визначеною квадратичною формою, то умову /17/ можна записати так

$$\frac{d}{d\tau} \int_{\Omega} \left[\frac{1}{2} c_{ijkl} e_{ij}^* e_{kl}^* + \frac{\rho}{2} v_i^* v_i^* + \frac{c_i}{2\tau} \theta^{*2} \right] d\Omega =$$

$$= - \frac{\lambda_{ij}^*}{t_0 \tau_i} \int_{\Omega} \left[\int_0^{\tau} \theta_{,j}^* (M, \tau) \theta_{,i}^* (M, \xi) \exp\left(\frac{\xi - \tau}{\tau_i}\right) d\xi \right] d\Omega \leq 0. \quad /18/$$

Зауваживши також, що робота деформації на одиницю об'єму є додатньо визначеною квадратичною формою, зведемо її до суми квадратів за методом Якобі [3].

$$W_e^* = \frac{1}{2} \left(\frac{\Delta_k - 1}{\Delta_k} \right) \varphi_k^{*2}, \quad \Delta_0 = 1, \quad /19/$$

де $\Delta_k = \det(c_{m,n})_k \quad (m, n = 1, 2, \dots, k), \quad /20/$

а $\varphi_k^* = \sum_{n=1}^6 c_{kn} e_n^* \quad (k = 1, 2, \dots, 6), \quad /21/$

причому $c_{kn} = 0$ при $k > n$.

Нарешті, використавши співвідношення

$$e_{ij}^* = \begin{cases} e_i^* & \text{для } i=j, \\ \frac{1}{2} e_{g-i-j}^* & \text{для } i \neq j, \end{cases} \quad /22/$$

і врахувавши /19/, умову /17/ можна записати як

$$\frac{d}{d\tau} \int_{\Omega} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{\Delta_k - 1}{\Delta_k} \right) \varphi_k^{*2} + \frac{\rho}{2} v_i^* v_i^* + \frac{c_i}{2t_0} \theta^{*2} \right] d\Omega \leq 0. \quad /23/$$

Із /23/ випливає, що при $\tau > 0$ інтеграл зліва не зростає, а з іншого боку при $\tau = 0$ на основі /16/ перетворюється в нуль. Проте оскільки підінтегральна функція додатна, то це можливе тільки за умови, коли інтеграл дорівнює нулю. Звідси у свою чергу випливає, що $\varphi_k^* = 0$, $v_i^* = 0$, $\theta^* = 0$ для $\tau > 0$ в області Ω . Врахувавши ці умови, із /21/ одержимо, що $e_i^* = 0$, тобто $e_{ij}^* = 0$, а отже, на основі /2/ і $\sigma_{ij}^* = 0$. Згідно з згаданими умовами, доходимо висновку, що $\sigma_{ij}' = \sigma_{ij}''$, $e_{ij}' = e_{ij}''$; $\theta' = \theta''$ для $\tau > 0$ в області Ω .

Таким чином, ми довели, що розв'язок задачі термоупругості єдиний для напружень, деформацій і температури, а для переміщень маємо $u'_i = u''_i +$ лінійний член, який відповідає жорсткому повороту і переміщенню.

І. К о л я н о Ю.М., К о в а л ь ч у к Б.В., Г о й О.И.
Уравнения обобщенной термоупругости анизотропного тела, учитывающие ортотропию времени релаксации теплового потока // Изв. высших уч. заведений. Математика. 1988. № 9. С.81-83. 2. Н о в а ц - к и й В. Теория упругости. М., 1975. 3. П о д с т р и г а ч Я.С., К о л я н о Ю.М. Обобщенная термомеханика. К., 1976.

Стаття надійшла до редколегії 5.05.93

УДК 517.956

В.С.Грицевич, Б.В.Ковальчук

РОЗВ'ЯЗОК ЗАДАЧІ ТЕПЛОПРОВІДНОСТІ
У ПРЯМОКУТНІЙ ТОНКІЙ ПЛАСТИНЦІ, ЩО НАГРІВАЄТЬСЯ
ПРОГРАМОВАНИМ РУХОМИМ ДЖЕРЕЛОМ ТЕПЛА

Нехай прямокутна у плані тонка пластинка, яка займає область $0 \leq x_1 \leq D_1, 0 \leq x_2 \leq D_2$, нагрівається точковим джерелом тепла, що рухається кусково-лінійною траєкторією за такою програмою:

$$x_i^* = x_i^k + v_i^k (\tau - \tau^k), \quad i=1,2; \quad \tau \in [\tau^k, \tau^{k+1}],$$

де $0, \tau^1, \dots, \tau^N$ задані вузлові моменти часу;

$$v_i^k = (x_i^{k+1} - x_i^k) / \Delta \tau^k, \quad \Delta \tau^k = \tau^{k+1} - \tau^k.$$

Програма інтенсивності нагрівання задається формулою

$$W(\tau) = \sum_{k=0}^{N-1} W_k [S_+(\tau - \tau^k) - S_+(\tau - \tau^{k+1})].$$

Розглянемо нестационарну задачу теплопровідності для цієї пластинки за умови конвективного теплообміну із зовнішнім середовищем:

$$-\Delta T + \alpha T = \frac{1}{a} \frac{\partial T}{\partial \tau} = \frac{W(\tau)}{2\lambda h} \delta(x_1 - x_1^*(\tau), x_2 - x_2^*(\tau)) S_+(\tau),$$

$$\left(\lambda \frac{\partial T}{\partial n} + \alpha T \right) \Big|_{\Gamma} = 0, \quad T \Big|_{\tau=0} = 0, \quad x^2 = \frac{a z}{\lambda h}.$$

Розв'язок задачі шукаємо у вигляді розкладу за системою ортонормованих функцій:

© Грицевич В.С., Ковальчук Б.В., 1994