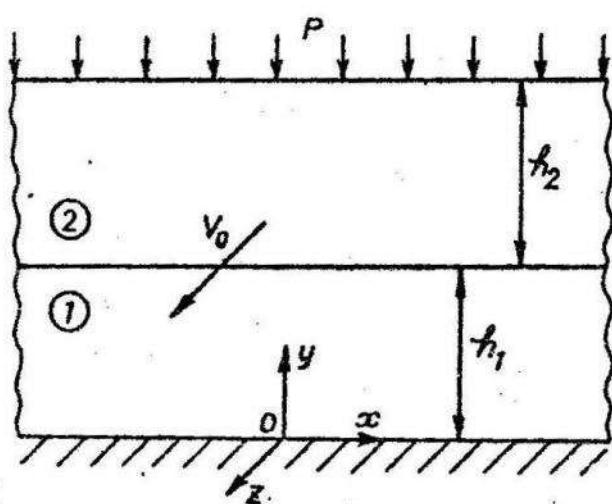


Д.В.Гриліцький

НЕСТАЦІОНАРНА ТЕПЛОВА ЗАДАЧА ТЕРТЯ ДЛЯ СИСТЕМИ
З ДВОХ ПЛОСКОПАРАЛЕЛЬНИХ ШАРІВ*

Розглянемо нестационарну теплову задачу тертя для системи тіл, що складається з двох плоскопаралельних шарів.

Нижня основа двошарової системи жорстко закріплена, а до верхньої основи прикладено притиснення P ($P = \text{const}$) /див. рисунок/. Припускаємо, що верхній шар у напрямі осі Z ру-



хається по поверхні нижнього шару зі сталою швидкістю V_0 . На площині контакту шарів за рахунок дії сил тертя, що підпорядковані закономі Амонтоне, відбувається теплоутворення. Вважаємо, що тепловий контакт шарів є неідеальним, а між площинами, які обмежують пакет, і зовнішнім середовищем здійснюється теплообмін за законом Ньютона.

Визначимо температурне поле в пакеті.

За даної постанови задачі температура T_i є функцією лише координат y і часу τ . Отже, маємо рівняння теплопровідності

$$\frac{\partial^2 T_i(y, \tau)}{\partial y^2} = \frac{1}{K_i} \frac{\partial T_i(y, \tau)}{\partial \tau}, \quad /I/$$

де K_i – коефіцієнти температуропровідності.

© Гриліцький Д.В., 1994

* Робота виконана при фінансовій підтримці Державного фонду фундаментальних досліджень ДМНТ України.

Граничні та контактні умови при $\tau > 0$ мають вигляд

$$y=0: \frac{\partial T_1}{\partial y} = \gamma_1(T_1 - T_{1c}); \quad y=h_1+h_2: \frac{\partial T_2}{\partial y} = -\gamma_2(T_2 - T_{2c}),$$

$$y=h_1: \lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial y} - \lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial y} = fV_0 P,$$

$$\lambda_1 \frac{\partial T_1}{\partial y} + \lambda_2 \frac{\partial T_2}{\partial y} + h(T_1 - T_2) = 0.$$
/2/

Початкова умова

$$\tau = 0: T_1(y, 0) = T_2(y, 0) = 0. \quad /3/$$

В умовах /2/ введені позначення: γ_i ($i=1, 2$) – відносні коефіцієнти теплообміну; T_{ic} – температури зовнішнього середовища ($T_{ic} = \text{const}$); λ_i – коефіцієнти тепlopровідності; h_i – товщини шарів; h – термічна провідність площини контакту; f – коефіцієнт тертя.

Поставлена задача зводиться до побудови розв'язку диференціального рівняння /1/ за умов /2/ і /3/.

Шукаємо розв'язок рівняння /1/ у вигляді

$$T_i(y, \tau) = t_i(y) + \theta_i(y, \tau) \quad (i=1, 2), \quad /4/$$

де $t_i(y)$ – стаціонарний розподіл температури; $\theta_i(y, \tau)$ – відхилення від стаціонарної температури. Замість /1/, /2/ і /3/ доходимо до розв'язування рівнянь

$$\frac{d^2 t_i}{dy^2} = 0 \quad /5/$$

за умов

$$y=0: \frac{dt_1}{dy} = \gamma_1 t_1 - \gamma_1 T_{1c}; \quad y=h_1+h_2: \frac{dt_2}{dy} = -\gamma_2 t_2 + \gamma_2 T_{2c},$$

$$y=h_1: \lambda_1 \frac{dt_1}{dy} - \lambda_2 \frac{dt_2}{dy} = fV_0 P, \quad \lambda_1 \frac{dt_1}{dy} + \lambda_2 \frac{dt_2}{dy} + h(t_1 - t_2) = 0 \quad /6/$$

та до побудови розв'язків рівнянь

$$\frac{\partial^2 \theta_i}{\partial y^2} = \frac{1}{K_i} \frac{\partial \theta_i}{\partial \tau} \quad /7/$$

за умов

$$y=0: \frac{\partial \theta_1}{\partial y} = \gamma_1 \theta_1; \quad y=h_1+h_2: \frac{\partial \theta_2}{\partial y} = -\gamma_2 \theta_2, \quad /8/$$

$$y=h_1: \lambda_1 \frac{\partial \theta_1}{\partial y} - \lambda_2 \frac{\partial \theta_2}{\partial y} = 0, \quad \lambda_1 \frac{\partial \theta_1}{\partial y} + \lambda_2 \frac{\partial \theta_2}{\partial y} + h(\theta_1 - \theta_2) = 0, \quad /9/$$

$$\tau=0: \theta_i(y, 0) = \theta_i^{(0)}(y) = -t_i(y).$$

Визначаємо температуру $t_i(y)$. Інтегруючи рівняння /5/, отримуємо

$$t_i(y) = A_i y + B_i . \quad /IO/$$

Задовільняючи умови /6/, визначаємо коефіцієнти A_i та B_i а отже, і стационарний розподіл температури в пакеті:

$$t_1(y) = \beta^{-1} [a_2 f v_0 P - h \lambda_2 \gamma_2 (T_{1c} - T_{2c})] (1 + \gamma_1 y) + T_{1c}, \quad /II/$$

$$t_2(y) = \beta^{-1} [a_1 f v_0 P - h \lambda_1 \gamma_1 (T_{1c} - T_{2c})] (c - \gamma_2 y) + T_{2c},$$

де

$$a_i = \lambda_i \gamma_i + h(1 + \gamma_i h_i), \quad \beta = \lambda_1 \gamma_2 a_2 + \lambda_2 \gamma_1 a_1, \quad c = 1 + \gamma_2(h_1 + h_2). \quad /I2/$$

Функції $\theta_i(y, \tau)$ знаходимо у вигляді добутку

$$\theta_i(y, \tau) = F_i(y) \cdot L_i(\tau). \quad /I3/$$

Підставляючи /I3/ у рівняння /7/ та розділяючи змінні, одержуємо рівняння

$$\frac{dL_i}{d\tau} + \mu^2 L_i = 0, \quad \frac{d^2 F_i}{dy^2} + \frac{\mu^2}{K_i} F_i = 0, \quad /I4/$$

в яких μ^2 – постійний параметр.

Розв'язками цих рівнянь є відповідно вирази

$$L_i(\tau) = C_i e^{-\mu^2 \tau}, \quad F_i(y) = M_i \cos \frac{\mu}{\sqrt{K_i}} y + N_i \sin \frac{\mu}{\sqrt{K_i}} y, \quad /I5/$$

де C_i, M_i та N_i – постійні інтегрування. Можна припустити, що C_i дорівнює одиниці.

Отже, частковий розв'язок рівняння /7/ задається формуллю

$$\theta_i(y, \tau) = (M_i \cos \frac{\mu}{\sqrt{K_i}} y + N_i \sin \frac{\mu}{\sqrt{K_i}} y) e^{-\mu^2 \tau}, \quad /I6/$$

у якій довільні сталі M_i та N_i визначаються з умов /8/.

Підставляючи вираз /I6/ в умови /8/, одержуємо систему чотирьох однорідних алгебраїчних рівнянь відносно M_i та N_i ($i=1,2$).

Прирівнюючи дітермінант системи до нуля, маємо характеристичне рівняння, коренями якого є нескінченні кількість різних дійсних величин $\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_n, \dots$ /зважаючи на малий обсяг статті, коефіцієнти a_{ij} ($i, j = 1, 4$) не вписуємо/.

$$\Delta(\mu) = \begin{vmatrix} a_{11} & a_{12} & 0 & 0 \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} & a_{24} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ 0 & 0 & a_{43} & a_{44} \end{vmatrix} = 0. \quad /I7/$$

Для кожного кореня μ_n рівняння /14/ для $F_i(y)$ має ненульовий розв'язок /15/, і отже, загальний розв'язок рівняння /7/ можна визначити за формулой

$$\Theta_i(y, \tau) = \sum_{n=1}^{\infty} (M_i^{(n)} \cos \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y + N_i^{(n)} \sin \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y) e^{-\mu_n^2 \tau}. \quad /18/$$

Якщо через $\Delta_p(\mu_n)$ / $p = 1, 2, 3, 4$ / позначити алгебраїчні доповнення визначника $\Delta(\mu_n)$ /17/, то відповідають елементам якого-небудь рядка, то постійні $M_i^{(n)}, N_i^{(n)}$, які відповідають кореню μ_n , зв'язані з цими алгебраїчними доповненнями рівностями

$$\frac{M_1^{(n)}}{\Delta_1(\mu_n)} = \frac{N_1^{(n)}}{\Delta_2(\mu_n)} = \frac{M_2^{(n)}}{\Delta_3(\mu_n)} = \frac{N_2^{(n)}}{\Delta_4(\mu_n)} = \Phi_n.$$

звідки

$$\begin{aligned} M_1^{(n)} &= \Phi_n \Delta_1(\mu_n), \quad N_1^{(n)} = \Phi_n \Delta_2(\mu_n), \\ M_2^{(n)} &= \Phi_n \Delta_3(\mu_n), \quad N_2^{(n)} = \Phi_n \Delta_4(\mu_n). \end{aligned} \quad /19/$$

Підставляючи /19/ в /18/, маємо

$$\Theta_i(y, \tau) = \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_n [\Delta_{2i-1}(\mu_n) \cos \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y + \Delta_{2i}(\mu_n) \sin \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y] e^{-\mu_n^2 \tau}. \quad /20/$$

Постійні Φ_n знаходимо з початкових умов /9/. Підставляючи вираз /20/ у початкові умови /9/, одержуємо

$$\Theta_i^{(0)}(y) = \sum_{n=1}^{\infty} \Phi_n \varphi_n^{(i)}\left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y\right) \quad /21/$$

/при $i = 1$: $0 \leq y \leq h_1$; при $i = 2$: $h_1 \leq y \leq h_1 + h_2$,

де

$$\varphi_n^{(i)}\left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y\right) = \Delta_{2i-1}(\mu_n) \cos \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y + \Delta_{2i}(\mu_n) \sin \frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y, \quad /22/$$

$\Theta_i^{(0)}(y) = -t_i(y)$, $t_i(y)$ – визначаються формулами /II/.

Функції $\varphi_n^{(i)}\left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_i}} y\right)$ є розв'язками рівнянь

$$\frac{d^2 \varphi_n^{(i)}}{dy^2} + \frac{\mu_n^2}{K_i} \varphi_n^{(i)} = 0 \quad /23/$$

і задовільняють умови /8/, в яких замість Θ_i використані $\varphi_n^{(i)}$.

Функції $\varphi_n^{(i)}$ не є ортогональними в межах одного шару, тому ортогоналізуємо їх сукупність у межах товщини пакету двох шарів /2/. Для цього введемо такі постійні множники d_i ($i = 1, 2$), щоб

$$d_1 \int_0^{h_1} \varphi_n^{(1)} \varphi_K^{(1)} dy + d_2 \int_{h_1}^{h_1+h_2} \varphi_n^{(2)} \varphi_K^{(2)} dy = \begin{cases} 0, & \text{коли } n \neq K, \\ R_n, & \text{коли } n = K, \end{cases} \quad /24/$$

де

$$R_n = d_1 \int_0^{h_1} (\varphi_n^{(1)})^2 dy + d_2 \int_{h_1}^{h_1+h_2} (\varphi_n^{(2)})^2 dy. \quad /25/$$

Застосовуючи формулу з праці / I / і користуючись граничними умовами для $\varphi_n^{(i)}$, одержуємо при $n \neq K$

$$\begin{aligned} d_1 \int_0^{h_1} \varphi_n^{(1)} \varphi_K^{(1)} dy + d_2 \int_{h_1}^{h_1+h_2} \varphi_n^{(2)} \varphi_K^{(2)} dy &= d_1 \left[\frac{K_1}{\mu_n^2 - \mu_K^2} \left(\varphi_n^{(1)} \frac{d\varphi_K^{(1)}}{dy} - \right. \right. \\ &\quad \left. \left. - \varphi_K^{(1)} \frac{d\varphi_n^{(1)}}{dy} \right) \Big|_{y=0} + d_2 \left[\frac{K_2}{\mu_n^2 + \mu_K^2} \left(\varphi_n^{(2)} \frac{d\varphi_K^{(2)}}{dy} - \varphi_K^{(2)} \frac{d\varphi_n^{(2)}}{dy} \right) \Big|_{y=h_1} \right. \\ &= \frac{1}{\mu_n^2 - \mu_K^2} \left\{ K_1 d_1 \left[\varphi_K^{(1)}(0) \left(\frac{d\varphi_n^{(1)}}{dy} - \gamma_1 \varphi_n^{(1)} \right) \Big|_{y=0} \right] + (K_1 d_1 - \right. \\ &\quad \left. - K_2 d_2 \lambda_1 \lambda_2^{-1}) \left(\varphi_n^{(1)} \frac{d\varphi_K^{(1)}}{dy} - \varphi_K^{(1)} \frac{d\varphi_n^{(1)}}{dy} \right) \Big|_{y=h_1} - K_2 d_2 \left[\varphi_K^{(2)}(h_1+h_2) \left(\frac{d\varphi_n^{(2)}}{dy} + \gamma_2 \varphi_n^{(2)} \right) \Big|_{y=h_1+h_2} \right] \right\}. \end{aligned} \quad /26/$$

Для того щоб попередній вираз перетворився в нуль, необхідно прийняти, що

$$d_1 = \lambda_2^{-1} K_2 C, \quad d_2 = \lambda_1^{-1} K_1 C, \quad /27/$$

де C - довільна постійна, з точністю до якої визначають сталі d_1 та d_2 .

Використовуючи умову ортогональності /24/, для коефіцієнтів φ_n у розкладі /21/ отримуємо формулу

$$\mathcal{D}_n = \frac{d_1 \int_0^{h_1} \delta_1^{(1)}(y) \varphi_n^{(1)} \left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_1}} y \right) dy + d_2 \int_{h_1}^{h_1+h_2} \delta_2^{(2)}(y) \varphi_n^{(2)} \left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_2}} y \right) dy}{d_1 \int_0^{h_1} [\varphi_n^{(1)} \left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_1}} y \right)]^2 dy + d_2 \int_{h_1}^{h_1+h_2} [\varphi_n^{(2)} \left(\frac{\mu_n}{\sqrt{K_2}} y \right)]^2 dy}. \quad /28/$$

Маючи значення коефіцієнтів \mathcal{D}_n , можна вважати, що нестационарна температурна задача тертя для двошарового пакету розв'язана. У підсумку температура в пакеті визначається співвідношенням

$$T_i(y, \tau) = t_i(y) + \delta_i(y, \tau), \quad /29/$$

де $t_i(y)$ задані виразами /III/, а функції $\delta_i(y, \tau)$ знаходимо зі співвідношень /20/, /28/ і /9/. У границі при $\tau \rightarrow \infty$ отримуємо стаціонарний розподіл температури.

Тепловий потік у пакеті пропорційний похідні від $T_i(y, \tau)$ по координаті y .

І. Карлслус Г., Егер Г. Теплопроводность твердых
тел. М., 1964. 2. Комаров Г.Н. Нестационарная теплопро-
водность многослойных систем // Тепловые напряжения в элементах
конструкции: Докл. науч. сообщ. К., 1967. Вып. 7. С.166-173.

Стаття надійшла до редколегії 01.03.93

УДК 539.375

Д.В.Гриліцький

ПРО КОНТАКТНУ ВЗАЄМОДІЮ ДВОХ ШОРСТИХ ШАРІВ
З ТЕПЛОУТВОРЕННЯМ І СТИРАННЯМ ВІД ТЕРЯ*

Задача теплопруженості про контактну взаємодію двох шарів за рівномірного їх обтиснення нормально до площини контакту з урахуванням теплоутворення і стирання від теря розглянута в праці [3]. У постановці задачі вважали, що зовнішні площини пакету жорстко защемлені, на них підтримується нульова температура і тепловий контакт шарів ідеальний. Задача, близька до описаної у праці [3], досліджена у публікації [2].

Задача про контактну взаємодію двох шарів у даній статті розглянута у більш загальній постановці, ніж у праці [3]. А саме, вважаємо, що шари обмежені шорсткими площинами, тепловий контакт між ними неідеальний, а між площинами шарів, які не контактиують, та зовнішнім середовищем відбувається теплообмін за законом Ньютона. Нижня основа двошарового пакету жорстко закріплена, а верхній основі прикладена притискне навантаження $P(T)$, що повільно змінюється в часі /див. рисунок/, і процес теплонпровідності в пакеті є квазіусталеним.

Припустимо, що другий шар в напрямі осі Z рухається по верхній площині першого шару з постійною малою швидкістю V_0 . На площині контакту шарів за рахунок дії сил теря відбувається теплоутворення і стирання. Визначимо температурні поля, навантаження і переміщення в пакеті та ресурс трибоспряження.

За даної постановки задачі складова переміщення U_z по осі Z дорівнює нуль, а складові переміщення U_x та W_z , а також

© Гриліцький Д.В., 1994

* Робота виконана при фінансовій підтримці Державного фонду Фундаментальних досліджень ДАМТ України.