

Д.М.Коляно, Б.В.Ковальчук

ВИЗНАЧЕННЯ ТЕПЛОФІЗИЧНИХ ХАРАКТЕРИСТИК
ТЕРМОЧУТЛИВИХ ОРТОТРОПНИХ ТІЛ

Розглянемо термочутливий ортотропний півпростір $z > 0$, який піддається раптовому нагріванню по поверхні $z = 0$ скупченим джерелом тепла потужністю q , тобто

$$\lambda_3(t) \frac{\partial t}{\partial z} \Big|_{z=0} = -q \delta(x) \delta(y) S_z(\tau), \quad (11)$$

де $\lambda_i(t)$ - коефіцієнти теплопровідності в напрямках x_i ($i = 1, 2, 3$); $\delta(x)$ - дельта-функція Дірака; $S_z(\tau)$ - асиметрична одинична функція; τ - час.

Для визначення виникаючого при цьому нестационарного температурного поля використаємо рівняння теплопровідності

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[\lambda_1(t) \frac{\partial t}{\partial x} \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[\lambda_2(t) \frac{\partial t}{\partial y} \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[\lambda_3(t) \frac{\partial t}{\partial z} \right] = C_v(t) \dot{t}, \quad (12)$$

де $C_v(t)$ - коефіцієнт об'ємної теплоємності.

Початкова температура напівпростору допускається сталою, тобто

$$t \Big|_{\tau=0} = t_H. \quad (13)$$

На нескінченості мають місце граничні умови

$$t \Big|_{\substack{|x| \rightarrow \infty \\ |y| \rightarrow \infty \\ z \rightarrow \infty}} = t_H, \quad \frac{\partial t}{\partial x} \Big|_{|x| \rightarrow \infty} = 0, \quad \frac{\partial t}{\partial y} \Big|_{|y| \rightarrow \infty} = 0 \quad (14)$$

Для багатьох матеріалів [1-3] залежності коефіцієнтів теплопровідності $\lambda_i(t)$ і об'ємної теплоємності $C_v(t)$ від температури мають однаковий характер, тобто

$$a_i = \frac{\lambda_i(t)}{C_v(t)} = \text{const.}$$

У цьому випадку крайова задача /1/-/4/ повністю лінеалізується за допомогою змінної Кіргофа

$$v = \frac{1}{\lambda_3} \int_{t_H}^t \lambda_3(\xi) d\xi \quad (15)$$

і набирає вигляду

$$\lambda_3^0 \frac{\partial v}{\partial z} \Big|_{z=0} = -q \delta(x) \delta(y) S_+(r), \quad /6/$$

$$\lambda_1^0 \frac{\partial^2 v}{\partial x^2} + \lambda_2^0 \frac{\partial^2 v}{\partial y^2} + \lambda_3^0 \frac{\partial^2 v}{\partial z^2} = C_v^0 \dot{v}, \quad /7/$$

$$v \Big|_{t=0} = 0, \quad /8/$$

$$v \Big|_{|x| \rightarrow \infty} = 0, \quad \frac{\partial v}{\partial x} \Big|_{|x| \rightarrow \infty} = 0, \quad \frac{\partial v}{\partial y} \Big|_{|y| \rightarrow \infty} = 0, \quad /9/$$

де λ_i^0 - опорні коефіцієнти теплопровідності в напрямках x_i і об'ємної теплоємності.

Застосовуючи інтегральні перетворення Фур'є по x, y і Лапласа по t , розв'язок крайової задачі /6/-/9/ знаходимо у вигляді

$$v = \frac{Q}{2\pi} \frac{\operatorname{erfc} \frac{1}{2} \sqrt{(X^2 + Y^2 + Z^2)} \frac{C_v}{\tau}}{\sqrt{X^2 + Y^2 + Z^2}}, \quad /10/$$

де $\operatorname{erfc} \zeta = 1 - \operatorname{erf} \zeta$; $\operatorname{erf} \zeta$ - інтеграл ймовірності;

$$X = \frac{x}{\sqrt{\lambda_1^0}}; \quad Y = \frac{y}{\sqrt{\lambda_2^0}}; \quad Z = \frac{z}{\sqrt{\lambda_3^0}}; \quad Q = \frac{q}{\sqrt{\lambda_1^0 \lambda_2^0 \lambda_3^0}}$$

При стаціонарному тепловому режимі маємо

$$v_s = \frac{Q}{2\pi \sqrt{X^2 + Y^2 + Z^2}}. \quad /11/$$

Для нетермоутливого ортотропного тіла $\lambda_i = \lambda_i^0$, $\theta_j = t_j - t_n$ /j = 1, 2 // при $z=0, y=0, x = \frac{d}{2}$ і $z=0, x=0, y = \frac{d}{2}$ із /11/ відповідно одержуємо

$$\theta_1 = \frac{q}{\pi \sqrt{\lambda_2^0 \lambda_3^0} d}, \quad \theta_2 = \frac{q}{\pi \sqrt{\lambda_1^0 \lambda_3^0} d}. \quad /12/$$

Із /12/ випливає, що

$$\frac{\theta_1}{\theta_2} = \sqrt{\frac{\lambda_1}{\lambda_2}} \quad /13/$$

Опустивши датчик на глибину $z = \theta$ при $x=0, y=d$ і вимірявши надлишкову температуру $\theta_3 = t_3 - t_H$, для нетермомочутливого ортотропного тіла з /11/ знайдемо

$$\theta_3 = \frac{q}{2\pi \sqrt{b^2 \lambda_1^0 \lambda_2^0 + d^2 \lambda_1^0 \lambda_3^0}} \quad /14/$$

Використовуючи другу формулу в /12/, а також /13/, замість /14/ записуємо

$$\theta_3 = \frac{q \theta_2}{2 \sqrt{q^2 + (b\pi\lambda\theta_1)^2}} \quad /15/$$

Для ізотропного нетермомочутливого тіла $\lambda_1 = \lambda_2^0 = \lambda_3$ / із /11/ випливає

$$\theta_5 = t_5 - t_H = \frac{q}{2\pi\lambda_3 \sqrt{X^2 + Y^2 + Z^2}} \quad /16/$$

При $x=0, y=\frac{d}{2}, z=0$ з /16/ одержуємо

$$q = \pi \theta_5 \lambda_3 d \quad /17/$$

Отже,

$$\theta_3 = \frac{\theta_5 \lambda_3 \theta_2}{2 \sqrt{(\theta_5 \lambda_3)^2 + (\varepsilon \theta_1 \lambda_2^0)^2}} \quad /18/$$

де $\varepsilon = \frac{b}{d}$

Із /18/ випливає, що λ_2^0 визначається за формулою

$$\lambda_2^0 = \sqrt{\theta_2^2 - (2\theta_3)^2} \frac{\theta_5 \lambda_3}{2\varepsilon \theta_1 \theta_3} \quad /19/$$

Враховуючи /19/, із /13/ знаходимо

$$\lambda_1^0 = \sqrt{\theta_2^2 - (2\theta_3)^2} \frac{\theta_5 \lambda_3 \theta_1}{2\varepsilon \theta_2^2 \theta_3} \quad /20/$$

З першої формули /12/, беручи до уваги /17/ і /19/, маємо

$$\lambda_3^0 = \frac{2\varepsilon\theta_3\lambda_2\theta_3}{\theta_1\sqrt{\theta_2^2 - (2\theta_3)^2}} \quad /21/$$

Знаючи коефіцієнти теплопровідності λ_i^0 / $i = 1, 2, 3$ /, визначимо коефіцієнти об'ємної теплоємності C_v^0 і температуропровідності a_i . Згідно з формулою /10/ для нетермочутливого тіла / $\lambda_i = \lambda_i^0$ / у момент часу τ_0 при $x=0, y=\frac{d}{2}, z=0$ з врахуванням другої формули /12/ одержуємо, що надлишкова температура має вигляд

$$\theta^*(F_0) = \theta \Big|_{\substack{x=0 \\ y=\frac{d}{2} \\ z=0}} = \theta_2 \operatorname{erfc} \frac{1}{4\sqrt{F_0}}, \quad /22/$$

де $F_0 = \frac{a_2 \tau}{d^2}$ - критерій Фур'є.

Тоді коефіцієнт температуропровідності в напрямку y визначається за формулою

$$a_2 = \frac{F_0 d^2}{\tau_0}, \quad /23/$$

а коефіцієнт об'ємної теплоємності

$$C_v^0 = \frac{\lambda_2}{a_2} = \frac{\sqrt{\theta_2^2 - (2\theta_3)^2} \theta_2 \lambda_2 \tau_0}{2\theta d \theta_1 \theta_3 F_0} \quad /24/$$

Маючи вирази $C_v^0, \lambda_1^0, \lambda_3^0$ знаходимо коефіцієнти температуропровідності в напрямках x і z за формулами

$$a_1 = \left(\frac{\theta_1 d}{\theta_2}\right)^2 \frac{F_0}{\tau_0}, \quad a_3 = \frac{4\theta^2 \theta_3^2 F_0}{(\theta_2^2 - \theta_3^2) \tau_0} \quad /25/$$

Для термочутливих ортотропних тіл з незалежними від температури коефіцієнтами температуропровідності пропонується наступний метод визначення теплофізичних характеристик. Оскільки a_i не залежить від температури на всьому діапазоні зміни температур, то їх можна визначити за формулами /23/, /25/ відповідно до інтервалу температур, в якому всі теплофізичні характеристики не змінюються залежно від температури.

Продиференціювали зміну Кіргофа /5/ при $x=0$, $y=\frac{d}{2}$,
 $z=0$ та II вираз

$$\left. \frac{\partial \vartheta}{\partial z} \right|_{\substack{x=0 \\ y=\frac{d}{2} \\ z=0}} = \frac{q \operatorname{erfc} \frac{1}{4\sqrt{F_0}}}{\pi \sqrt{\lambda_1^0 \lambda_3^0} d} \quad /26/$$

по τ і прирівнявши результати, одержимо

$$\lambda_3(t_1) = \sqrt{\frac{\lambda_3^0}{\lambda_1^0}} \frac{q e^{-\frac{1}{16F_0}}}{4\pi^{3/2} F_0^{3/2} \frac{\partial t_1}{\partial F_0} d^2}, \quad /27/$$

де $t_1 = t(0, \frac{d}{2}, 0, \tau)$.

У виразі /27/ температура t_1 вимірюється протягом всього процесу нагрівання.

Коефіцієнт об'ємної теплоємності

$$C_v(t_1) = \frac{\lambda_3(t_1)}{a_3}. \quad /28/$$

Всі інші коефіцієнти теплопровідності шукаємо за формулами

$$\lambda_j(t_1) = a_j C_v(t_1) \quad /j=2,3/. \quad /29/$$

Запропонований спосіб визначення комплексу теплофізичних характеристик ортотропних тіл вимагає заглиблення датчика температури у внутрішній об'єм досліджуваного тіла.

1. Б о р е н Ван. Дефекты в кристаллах. М., 1962.
2. Б е р м а н Р. Теплопроводность твердых тел. М., 1979.
3. К о л я н о Д.М. Нестационарное температурное поле в термочувствительном теле при разрывном граничном условии второго рода // Инж.-физ. журн. 1987. Т.53. № 3. С.459-467.

Стаття надійшла до редколегії 17.03.89