

АНАЛІТИЧНИЙ РОЗВ'ЯЗОК УЗАГАЛЬНЕНОЇ КРАЙОВОЇ ЗАДАЧІ ТЕПЛООБМІНУ ЦИЛІНДРА, ЯКИЙ ОБЕРТАЄТЬСЯ

*Державний вищий навчальний заклад «Національний гірничий університет», Дніпропетровськ, Україна

Анотація. У статті отримано узагальнене тривимірне рівняння балансу енергії циліндра, який обертається з постійною кутовою швидкістю ω з урахуванням скінченності величини швидкості поширення тепла. Знайдено тривимірне температурне поле порожнього циліндра, який обертається, з урахуванням скінченності величини швидкості поширення тепла.

Ключові слова: узагальнене рівняння переносу енергії, інтегральні перетворення Ханкеля, Лапласа, Фур'є.

Аннотация. Получено обобщенное трехмерное уравнение баланса энергии цилиндра, который вращается с постоянной угловой скоростью ω с учетом конечной скорости распространения тепла. Найдено трехмерное температурное поле полого вращающегося цилиндра с учетом конечной скорости распространения тепла.

Ключевые слова: обобщенное уравнение переноса энергии, интегральные преобразования Ханкеля, Лапласа, Фурье.

Abstract. A generalized three-dimensional equation of energy balance of rotating cylinder with constant angular velocity ω , taking into account the finite speed of heat was received in the paper. Three-dimensional temperature field of empty rotating cylinder taking into account finite speed of heat distribution was found.

Keywords: generalized equation of energy transfer, integral transforms of Hankel, Laplace, Fourier.

1. Вступ. Постановка проблеми, аналіз останніх досліджень і публікацій

У феноменологічній теорії теплопровідності передбачається, що швидкість поширення тепла є нескінченно великою [1, 2]. Однак при високих інтенсивних нестационарних процесах, що спостерігаються, наприклад, при вибухах, надзвукових потоках, великих швидкостях обертання вплив скінченності величини швидкості поширення тепла на теплообмін стає помітним [2–4]. У [2] показано, що рівняння переносу енергії у випадку узагальненого закону теплопровідності Фур'є справедливе для одновимірного, однорідного і стаціонарного простору.

Питання про можливість узагальнення рівняння переносу на тривимірний випадок розглянуто у [4].

Метою роботи є розробка нових узагальнених тривимірних математичних моделей температурних розподілів у рухомому середовищі у вигляді крайових задач математичної фізики для рівняння теплопровідності та розв'язання отриманих крайових задач для рівняння теплопровідності, розв'язки яких використовуються під час керування температурними полями.

2. Постановка задачі

У [5] отримано узагальнене рівняння переносу енергії для рушійного елемента суцільного середовища з урахуванням скінченності величини швидкості поширення тепла. Згідно з [5], узагальнене рівняння балансу енергії твердого тіла, яке обертається, з постійною кутовою швидкістю ω навколо осі OZ, теплофізичні властивості якого не залежать від температури, а внутрішні джерела тепла відсутні, в циліндричній системі координат (ρ, φ, z) приймає вигляд

$$\gamma c \left\{ \frac{\partial T}{\partial t} + \omega \frac{\partial T}{\partial \varphi} + \tau_r \left[\frac{\partial^2 T}{\partial t^2} + \omega \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi \partial t} \right] \right\} = \lambda \left[\frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right], \quad (1)$$

де γ – щільність середовища, c – питома теплоємність, T – температура середовища, t – час, τ_r – час релаксації.

Розглянемо розрахунок нестационарного неосесиметричного температурного поля порожнього циліндра скінченної довжини L , який обертається з постійною кутовою швидкістю ω навколо осі OZ з урахуванням кінцевої швидкості поширення тепла. Теплофізичні властивості його не залежать від температури, а внутрішні джерела тепла відсутні. У початковий момент часу температура циліндра постійна – G_0 , а на зовнішній і внутрішній поверхнях циліндра температура відома і не залежить від часу $G(z, \varphi)$ і $G_1(z, \varphi)$ відповідно.

Математично задача визначення температурного поля циліндра складається в інтегруванні диференціального рівняння теплопровідності (1) в області

$$D = \{(\rho, \varphi, z, t) | \rho \in (\rho_0, 1), \varphi \in (0, 2\pi), z \in (0, 1), t \in (0, \infty)\},$$

що з урахуванням прийнятих допущень запишеться у виді

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} + \omega \frac{\partial \theta}{\partial \varphi} + \tau_r \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2} + \tau_r \omega \frac{\partial^2 \theta}{\partial \varphi \partial t} = \frac{a}{R^2} \left[\frac{\partial^2 \theta}{\partial \rho^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \theta}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \theta}{\partial \varphi^2} + \chi \frac{\partial^2 \theta}{\partial z^2} \right] \quad (3)$$

з початковими умовами

$$\theta(\rho, \varphi, z, 0) = 0, \quad \frac{\partial \theta(\rho, \varphi, z, 0)}{\partial t} = 0 \quad (4)$$

і граничними умовами

$$\theta(\rho, \varphi, 0, t) = 0, \quad \theta(\rho, \varphi, 1, t) = 0, \quad (5)$$

$$\theta(\rho_0, \varphi, z, t) = W(z, \varphi), \quad \theta(1, \varphi, z, t) = V(z, \varphi), \quad (6)$$

де $\theta = \frac{T(\rho, \varphi, z, t) - G_0}{T_{\max} - G_0}$ – відносна температура циліндра, $T_{\max} = \max_{z, \varphi} \{G(z, \varphi), G_1(z, \varphi)\}$,

$\rho = \frac{r}{R}$, R – зовнішній радіус циліндра, $\chi = (R/L)^2$, $a = \frac{\lambda}{c\gamma}$ – коефіцієнт температуропровідності, $G(z, \varphi), G_1(z, \varphi) \in C(0, 2\pi)$.

Тоді рішення крайової задачі (3)–(6) $\theta(\rho, \varphi, z, t)$ є двічі неперервно диференційованим по ρ, z і φ , один раз по t в області D і неперервним на \bar{D} [6, 7], тобто $\theta(\rho, \varphi, z, t) \in C^{2,1}(D) \cap C(\bar{D})$, а функції $\theta(\rho, \varphi, z, t)$ і $V(\varphi, z), W(\varphi, z)$ можуть бути розкладені в комплексний ряд Фур'є [7]:

$$\begin{Bmatrix} \theta(\rho, \varphi, z, t) \\ V(\varphi, z) \\ W(\varphi, z) \end{Bmatrix} = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \begin{Bmatrix} \theta_n(\rho, z, t) \\ V_n(z) \\ W_n(z) \end{Bmatrix} \cdot \exp(in\varphi), \quad (7)$$

де

$$\begin{Bmatrix} \theta_n(\rho, z, t) \\ V_n(z) \\ W_n(z) \end{Bmatrix} = \frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \begin{Bmatrix} \theta(\rho, \varphi, z, t) \\ V(\varphi, z) \\ W(\varphi, z) \end{Bmatrix} \cdot \exp(-in\varphi) d\varphi,$$

де
 $\theta_n(\rho, z, t) = \theta_n^{(1)}(\rho, z, t) + i\theta_n^{(2)}(\rho, z, t)$, $V_n(z) = V_n^{(1)}(z) + iV_n^{(2)}(z)$, $W_n(z) = W_n^{(1)}(z) + iW_n^{(2)}(z)$,
 i – уявна одиниця.

З огляду на те, що $\theta(\rho, \varphi, z, t)$ – функція дійсна, обмежимося надалі розглядом $\theta_n(\rho, z, t)$ для $n = 0, 1, 2, \dots$, тому що $\theta_n(\rho, z, t)$ і $\theta_{-n}(\rho, z, t)$ будуть комплексно спряженими [8]. Підставляючи значення функцій з (7) у (3)–(6), одержимо систему диференціальних рівнянь:

$$\frac{\partial \theta_n^{(i)}}{\partial t} + g_n^{(i)} \theta_n^{(m_i)} + \tau_r \frac{\partial^2 \theta_n^{(i)}}{\partial t^2} + \tau_r g_n^{(i)} \frac{\partial \theta_n^{(m_i)}}{\partial t} = \frac{a}{R^2} \left[\frac{\partial^2 \theta_n^{(i)}}{\partial \rho^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \theta_n^{(i)}}{\partial \rho} - \frac{n^2}{\rho^2} \theta_n^{(i)} + \chi \frac{\partial^2 \theta_n^{(i)}}{\partial z^2} \right] \quad (8)$$

з початковими умовами

$$\theta_n^{(i)}(\rho, z, 0) = 0, \quad \frac{\partial \theta_n^{(i)}(\rho, z, 0)}{\partial t} = 0 \quad (9)$$

і граничними умовами

$$\theta_n^{(i)}(\rho, 0, t) = 0, \quad \theta_n^{(i)}(\rho, 1, t) = 0, \quad (10)$$

$$\theta_n^{(i)}(\rho_0, t) = W_n^{(i)}(z), \quad \theta_n^{(i)}(1, t) = V_n^{(i)}(z), \quad (11)$$

де $\vartheta_n^{(1)} = -\omega n$, $\vartheta_n^{(2)} = \omega n$, $m_1 = 2$, $m_2 = 1$, $i = 1, 2$.

Застосовуємо до системи диференціальних рівнянь (8) інтегральне перетворення Ханкеля [9, 10]:

$$\bar{f}(\mu_{n,k}) = \int_{\rho_0}^1 \rho f(\rho) \Psi_{n,k}(\mu_{n,k}\rho) d\rho, \quad (12)$$

де $\Psi_{n,k}(\mu_{n,k}\rho) = Y_n(\mu_{n,k}\rho_0)J_n(\mu_{n,k}\rho) - J_n(\mu_{n,k}\rho_0)Y_n(\mu_{n,k}\rho)$, $J_n(x), Y_n(x)$ – функції Бесселя $I^{2\sigma}$ і $2^{2\sigma}$ роду $n^{2\sigma}$ порядку відповідно, $\mu_{n,k}$ – корні трансцендентного рівняння $Y_n(\mu_{n,k}\rho_0)J_n(\mu_{n,k}) - J_n(\mu_{n,k}\rho_0)Y_n(\mu_{n,k}) = 0$, які можна знайти за формулою [5]

$$\mu_{n,k} = \delta + p\delta^{-1} + (q - p^2) \cdot \delta^{-3} + (r - 4pq + 2p^3) \cdot \delta^{-5} + \dots,$$

де $\delta = k\pi(\rho_0 - 1)$, $p = (m-1)(8\rho_0)^{-1}$, $q = 4(m-1)(m-25)(\rho_0^3 - 1)[3(\rho_0 - 1)(8\rho_0)^3]^{-1}$,

$$r = 32(m-1)(m^2 - 114m + 1073)(\rho_0^5 - 1)[5(8\rho_0)^3(\rho_0 - 1)]^{-1}, \quad m = 4n^2.$$

Формула оберненого перетворення має вигляд

$$f(\rho) = \sum_{k=0}^{\infty} \frac{\Psi_{n,k}(\mu_{n,k}\rho)}{\|\Psi_{n,k}\|^2} \bar{f}(\mu_{n,k}), \quad (13)$$

$$\text{де } \|\Psi_{n,k}\|^2 = \frac{1}{2} \{[\Psi'_{n,k}(\mu_{n,k})]^2 - \rho_0[\Psi'_{n,k}(\mu_{n,k}\rho_0)]^2\}; \Psi'_{n,k}(\mu_{n,k}\rho_0) = \left[\frac{d\Psi_{n,k}(\mu_{n,k}\rho)}{d(\mu_{n,k}\rho)} \right]_{\rho=\rho_0}.$$

У результаті одержуємо систему диференціальних рівнянь:

$$\frac{\partial \bar{\theta}_n^{(i)}}{\partial t} + \vartheta_n^{(i)} \left[\bar{\theta}_n^{(m_i)} + \tau_r \frac{\partial \bar{\theta}_n^{(m_i)}}{\partial t} \right] + \tau_r \frac{\partial^2 \bar{\theta}_n^{(i)}}{\partial t^2} = \frac{a}{R^2} \left[\mu_{n,k} \Omega_{n,k}^{(i)} - \mu_{n,k}^2 \bar{\theta}_n^{(i)} + \chi \frac{\partial^2 \bar{\theta}_n^{(i)}}{\partial z^2} \right] \quad (14)$$

з початковими умовами

$$\bar{\theta}_n^{(i)}(z,0) = 0, \quad \frac{\partial \bar{\theta}_n^{(i)}(z,0)}{\partial t} = 0 \quad (15)$$

і граничними умовами

$$\bar{\theta}_n^{(i)}(0,t) = 0, \quad \bar{\theta}_n^{(i)}(1,t) = 0,$$

$$\text{де } \Omega_{n,k}^{(i)} = \rho_0 \Psi'_{n,k}(\mu_{n,k}\rho_0) W_n^{(i)}(z) - \Psi'_{n,k}(\mu_{n,k}) V_n^{(i)}(z), \quad i = 1, 2.$$

Застосовуємо до системи диференціальних рівнянь (14) інтегральне перетворення Фур'є:

$$\hat{f}(\lambda_m) = \int_0^1 f(x) \sin(\pi \cdot m \cdot x) dx,$$

де $\lambda_m = \pi \cdot m$, $m = 1, 2, \dots$, а формула оберненого перетворення має вигляд

$$f(x) = 2 \sum_{m=1}^{\infty} \sin(\pi \cdot m \cdot x) \cdot \hat{f}(\lambda_m). \quad (16)$$

У результаті одержуємо систему звичайних диференціальних рівнянь:

$$\frac{d \hat{\theta}_n^{(i)}}{d t} + \vartheta_n^{(i)} \left[\hat{\theta}_n^{(m_i)} + \tau_r \frac{d \hat{\theta}_n^{(m_i)}}{d t} \right] + \tau_r \frac{d^2 \hat{\theta}_n^{(i)}}{d t^2} = \frac{a}{R^2} \left[\mu_{n,k} \hat{\Omega}_{n,k}^{(i)} - (\mu_{n,k}^2 + \lambda_m^2) \hat{\theta}_n^{(i)} \right] \quad (17)$$

з початковими умовами

$$\hat{\theta}_n^{(i)}(z,0) = 0, \quad \frac{\partial \hat{\theta}_n^{(i)}(z,0)}{\partial t} = 0.$$

Застосовуємо до системи диференціальних рівнянь (17) інтегральне перетворення Лапласа:

$$\tilde{f}(s) = \int_0^{\infty} f(\tau) e^{-s\tau} d\tau.$$

У результаті одержуємо систему алгебраїчних рівнянь відносно $\tilde{\theta}_n^{(i)}$:

$$s \tilde{\theta}_n^{(i)} + \vartheta_n^{(i)} \left(\tilde{\theta}_n^{(m_i)} + \tau_r s \tilde{\theta}_n^{(m_i)} \right) + \tau_r s^2 \tilde{\theta}_n^{(i)} = a_{n,k} \left(\frac{\mu_{n,k} \tilde{\Omega}_{n,k}^{(i)}}{\mu_{n,k}^2 + \lambda_m^2} - \tilde{\theta}_n^{(i)} \right), \quad (18)$$

де $q_{n,k} = \frac{a}{R^2} \cdot (\mu_{n,k}^2 + \lambda^2 m)$, $i = 1, 2$.

Розв'язавши систему рівнянь (18), одержуємо

$$\tilde{\theta}_n^{(i)} = \alpha_{n,k} \frac{\tilde{\Omega}_{n,k}^{(i)} (\tau_r s^2 + s + q_{n,k}) + (-1)^{i+1} \omega n \tilde{\Omega}_{n,k}^{(m_i)} (1 + s \tau_r)}{(\tau_r s^2 + s + q_{n,k})^2 + \omega^2 n^2 (1 + s \tau_r)^2}, \quad (19)$$

де $\alpha_{n,k} = \frac{a}{R^2} \mu_{n,k}$, $i = 1, 2$.

Застосовуючи до зображення функцій (19) формули оберненого перетворення Лапласа, одержуємо оригінали функцій:

$$\begin{aligned} \widehat{\theta}_n^{(1)}(t) = & \sum_{j=1}^2 \zeta_{n,k}(s_j) \times \left\{ \widehat{\Omega}_{n,k}^{(1)} \times \left[(2\tau_r s_j + 1) + \tau_r \omega n i \right] + \widehat{\Omega}_{n,k}^{(2)} \times \left[\tau_r \omega n - (2\tau_r s_j + 1) i \right] \right\} \times e^{s_j t} + \\ & + \sum_{j=3}^4 \zeta_{n,k}(s_j) \times \left\{ \widehat{\Omega}_{n,k}^{(1)} \times \left[(2\tau_r s_j + 1) - \tau_r \omega n i \right] + \widehat{\Omega}_{n,k}^{(2)} \times \left[\tau_r \omega n + (2\tau_r s_j + 1) i \right] \right\} \times e^{s_j t}, \end{aligned} \quad (20)$$

$$\begin{aligned} \widehat{\theta}_n^{(2)}(t) = & \sum_{j=1}^2 \zeta_{n,k}(s_j) \times \left\{ \widehat{\Omega}_{n,k}^{(2)} \times \left[(2\tau_r s_j + 1) + \tau_r \omega n i \right] - \widehat{\Omega}_{n,k}^{(1)} \times \left[\tau_r \omega n - (2\tau_r s_j + 1) i \right] \right\} \times e^{s_j t} + \\ & + \sum_{j=3}^4 \zeta_{n,k}(s_j) \times \left\{ \widehat{\Omega}_{n,k}^{(2)} \times \left[(2\tau_r s_j + 1) - \tau_r \omega n i \right] - \widehat{\Omega}_{n,k}^{(1)} \times \left[\tau_r \omega n + (2\tau_r s_j + 1) i \right] \right\} \cdot e^{s_j t}, \end{aligned} \quad (21)$$

де $\zeta_{n,k}(s_j) = \frac{0.5 s_j^{-1}}{(2\tau_r s_j + 1)^2 + (\tau_r \omega n)^2}$, а значення s_j для $j = 1, 2, 3, 4$ визначаються за формулами

$$\begin{aligned} s_1, s_2 = & \frac{(\tau_r \omega n i - 1) \pm \sqrt{(1 + \tau_r \omega n i)^2 - 4\tau_r q_{n,k}}}{2\tau_r}, \\ s_3, s_4 = & \frac{(\tau_r \omega n i + 1) \pm \sqrt{(1 - \tau_r \omega n i)^2 - 4\tau_r q_{n,k}}}{2\tau_r}. \end{aligned}$$

Таким чином, з урахуванням формул обернених перетворень (13) і (16) одержуємо температурне поле порожнього циліндра, який обертається з постійною кутовою швидкістю ω навколо осі OZ нескінченної довжини з урахуванням кінцевої швидкості поширення тепла:

$$\theta(\rho, \varphi, z, t) = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} \left\{ \sum_{k=1}^{\infty} \left\langle 2 \sum_{m=1}^{\infty} \left[\widehat{\theta}_n^{(1)}(t) + i \cdot \widehat{\theta}_n^{(2)}(t) \right] \sin(\pi m z) \right\rangle \cdot \frac{\Psi_{n,k}(\mu_{n,k} \rho)}{\|\Psi_{n,k}\|^2} \right\} \cdot \exp(in\varphi), \quad (22)$$

де значення $\widehat{\theta}_n^{(1)}(t)$ і $\widehat{\theta}_n^{(2)}(t)$ визначаються за формулами (20), (21).

3. Висновки

Отримано узагальнене рівняння переносу енергії для рушійного елемента суцільного середовища (1). Знайдено температурне поле порожнього циліндра (22), який обертається з постійною кутовою швидкістю ω навколо осі OZ скінченної довжини L з урахуванням кінцевої швидкості поширення тепла у вигляді збіжних ортогональних рядів за функціями Бесселя і Фур'є. Знайдений аналітичний розв'язок узагальненої крайової задачі теплообміну циліндра, який обертається, з урахуванням скінченності величини швидкості поширення тепла може знайти застосування при модулюванні температурних полів, які виникають у багатьох технічних системах (в супутниках, прокатних валках, турбінах та ін.).

СПИСОК ЛІТЕРАТУРИ

1. Берд Р. Явления переноса / Берд Р., Стьюарт В., Лайтфут Е. – М., 1974. – 686 с.
2. Лыков А.В. Теория теплопроводности / Лыков А.В. – М.: Высшая школа, 1967. – 599 с.
3. Лакуста Л.В. Некоторые оценки границ применимости гиперболического уравнения теплопроводности / Л.В. Лакуста, Ю.А. Тимофеев // ИФЖ. – 1979. – Т. 37, № 2. – С. 366 – 370.
4. Подстригач Я.С. Обобщенная термомеханика / Я.С. Подстригач, Ю.М. Коляно. – Киев: Наукова думка, 1976. – 310 с.
5. Бердник М.Г. Аналітичний розв'язок узагальненої крайової задачі Неймана теплообміну суцільного циліндра, який обертається, з урахуванням кінцевої швидкості поширення тепла / М.Г. Бердник // Вісник Дніпропетровського університету. – (Сер. «Механіка»). – 2005. – № 10. – С. 197 – 202.
6. Михлин С.Г. Линейные уравнения в частных производных / Михлин С.Г. – М.: Высшая школа, 1977. – 427 с.
7. Толстов Г.П. Ряды Фурье / Толстов Г.П. – М.: Наука, 1980. – 384 с.
8. Грэй Э. Функции Бесселя и их приложения к физике и механике / Э. Грэй, Г.Б. Мэтьюз. – М.: ИЛ., 1949. – 386 с.
9. Галицын А.С. Интегральные преобразования и специальные функции в задачах теплопроводности / А.С. Галицын, А.И. Жуковский. – Киев: Наукова думка, 1979. – 561 с.
10. Гринберг Г.А. Избранные вопросы математической теории электрических и магнитных явлений / Гринберг Г.А. – М.-Л.: Изд-во АН СССР, 1958. – 732 с.

Стаття надійшла до редакції 15.06.2015