

## МАТЕМАТИЧНЕ МОДЕЛЮВАННЯ НЕСТАЦІОНАРНИХ ТЕПЛОВИХ ПРОЦЕСІВ З РЕЛАКСАЦІЄЮ НА ОСНОВІ НЕКЛАСИЧНОЇ МОДЕЛІ

*Наведено розв'язки основних крайових задач для скінченного стрижня в рамках неklasичної математичної моделі тетомасопереносу з урахуванням релаксаційності процесу.*

### Вступ

У працях [1,2] запропоновано та обґрунтовано математичну модель теплопровідності з урахуванням теплової нерівноважності, яка базується на рівнянні

$$\tau_1 \frac{\partial^2 T}{\partial t^2} + \frac{\partial T}{\partial t} - \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( T + \tau_2 \frac{\partial T}{\partial t} \right) = 0, \quad (1)$$

де  $T(x,t)$  - температура,  $\tau_1, \tau_2$  - дійсні константи (параметри релаксації).

Ця модель застосовувалась до вивчення нерівноважних процесів теплопровідності за припущення  $\tau_1, \tau_2 > 0$  в низці праць, зокрема [3-5]. Однак, як відзначено, наприклад, в [6], при вивченні нестационарних температурних полів у дисперсних та інших гетерогенних середовищах параметр  $\tau$  може бути величиною довільного знаку. В цій роботі розглянемо деякі задачі моделювання процесів теплопровідності у випадку  $\tau_1 < 0$ .

### Крайові задачі для скінченного стрижня

Покладемо в (1)  $\tau_1 = -\tau_1'$  ( $\tau_1' > 0$ ) і, опускаючи надалі знак «штрих», одержимо рівняння

$$\tau_1 \frac{\partial^2 T}{\partial t^2} - \frac{\partial T}{\partial t} + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( T + \tau_2 \frac{\partial T}{\partial t} \right) = 0 \quad (2)$$

Задача відшукування температурного поля скінченного стрижня довжиною  $l$  у випадку, коли кінці його підтримуються за нульової температури, зводиться до розв'язування в області  $(0; l) \times (0; +\infty)$  крайової задачі для рівняння (2) за таких умов:

$$T(0, t) = T(l, t) = 0, \quad (3)$$

$$T(x, 0) = T_0, \quad T_t'(x, +\infty) = 0, \quad (4)$$

де  $T_0 = \text{const}$  - задана температура.

Застосовуючи до (2-4) скінченне інтегральне синус-перетворення Фур'є за змінною  $x$  вигляду

$$\bar{T}_n(t) = \int_0^l T(x, t) \sin(\lambda_n x) dx, \quad \left( \lambda_n = \frac{n\pi}{l} \right), \quad (5)$$

одержимо крайову задачу

$$\tau_1 \bar{T}_n''(t) - (1 + \tau_2 \lambda_n^2) \bar{T}_n'(t) - \lambda_n^2 \bar{T}_n(t) = 0, \quad (6)$$

$$\bar{T}_n(0) = \alpha_n, \quad \bar{T}_n'(+\infty) = 0, \quad (7)$$

де  $\alpha_n = \frac{T_0}{\lambda_n} [1 + (-1)^{n+1}]$ , ( $n = 1, 2, 3, \dots$ ).

Розв'язуючи задачу (6), (7), та переходячи в область оригіналів, одержуємо розв'язок розглядуваної задачі у вигляді

$$T(x, t) = \frac{4T_0}{l} \sum_{n=1, 3, 5, \dots}^{\infty} e^{-\gamma_n t} \frac{\sin(\lambda_n x)}{\lambda_n}, \quad (8)$$

де  $\gamma_n = \frac{1}{2\tau_1} \left[ - (1 + \tau_2 \lambda_n^2) + \sqrt{(1 + \tau_2 \lambda_n^2)^2 + 4\tau_1 \lambda_n^2} \right]$ .

Зауважимо, що в загальноприйнятому випадку  $\tau_1 > 0$  коректна постановка крайової задачі теплопровідності для рівняння (1) містить граничні умови (3) та початкові умови

$$T(x, 0) = T_0, \quad T_t'(x, 0) = 0. \quad (9)$$

Можна показати, що розв'язок крайової задачі (1), (3), (9) дається співвідношенням

$$T(x, t) = \frac{4T_0}{\ell} \sum_{n=1,3,5,\dots}^{\infty} e^{-\alpha_n t} Q_n(t) \frac{\sin(\lambda_n x)}{\lambda_n}, \quad (10)$$

де позначено  $\alpha_n = \frac{1 + \tau_2 \lambda_n^2}{2\tau_1}$ ,

$$Q_n(t) = \begin{cases} \frac{\alpha_n}{q_n} \operatorname{sh}(q_n t) + \operatorname{ch}(q_n t), & D_n > 0, \\ \frac{\alpha_n}{\beta_n} \sin(\beta_n t) + \cos(\beta_n t), & D_n < 0, \\ 1 + \alpha_n t, & D_n = 0, \end{cases}$$

$$D_n = (1 + \tau_2 \lambda_n^2)^2 - 4\tau_1 \lambda_n^2, \quad \beta_n = \frac{\sqrt{-D_n}}{2\tau_1}, \quad q_n = \frac{\sqrt{D_n}}{2\tau_1}.$$

Аналогічно розв'язується задача відшукування температурного поля стрижня у випадку, коли  $\tau_1 < 0$  та один з кінців стрижня підтримується за нульової температури, а інший -- теплоізований. В цьому випадку рівняння (2) розв'язується за граничних умов (4) та умов

$$T(0, t) = T_x'(\ell, t) = 0. \quad (\Pi)$$

У результаті елементарних перетворень одержуємо для шуканої температури співвідношення

$$T(x, t) = \frac{2T_0}{\ell} \sum_{n=1}^{\infty} e^{-\delta_n t} \frac{\sin(\mu_n x)}{\mu_n}, \quad (12)$$

де

$$\delta_n = \frac{1}{2\tau_1} \left[ - (1 + \tau_2 \mu_n^2) + \sqrt{(1 + \tau_2 \mu_n^2)^2 + 4\tau_1 \mu_n^2} \right],$$

$$\mu_n = \frac{\pi(2n-1)}{2\ell}.$$

Якщо на одному з кінців стрижня підтримується нульова температура, а на іншому задано теплообмін з навколишнім середовищем, то задача визначення температурного поля цього стрижня при  $\tau_1 < 0$ , зводиться до розв'язання рівняння (2) за умов (4) та

$$T(0, t) = 0, \quad (T_x' + hT) \Big|_{x=\ell} = 0, \quad (13)$$

де  $h = \text{const}$  - відносний коефіцієнт теплообміну.

Розв'язок цієї задачі можна записати у вигляді

$$T(x, t) = \frac{4T_0}{\ell} \sum_{n=1}^{\infty} a_n e^{-\rho_n t} \frac{\sin(\tilde{v}_n x)}{\tilde{v}_n}, \quad (14)$$

де  $a_n = \frac{(\tilde{v}_n^2 + h^2 \ell^2) \sin^2 \frac{\tilde{v}_n}{2}}{\tilde{v}_n^2 + h\ell(h\ell + 1)}$ ,

$$\rho_n = \frac{1}{2\tau_1} \left[ - \left( 1 + \tau_2 \tilde{v}_n^2 \right) + \sqrt{\left( 1 + \tau_2 \tilde{v}_n^2 \right)^2 + 4\tau_1 \tilde{v}_n^2} \right],$$

$\tilde{v}_n = v_n / \ell$ ,  $v_n > 0$  - корені трансцендентного рівняння  $v \operatorname{ctg} v + h\ell = 0$ .

У випадку, коли на обох кінцях стрижня відбувається теплообмін з навколишнім середовищем, замість граничних умов (13) маємо умови

$$(T_x' - h_1 T) \Big|_{x=0} = 0, \quad (T_x' + h_2 T) \Big|_{x=\ell} = 0, \quad (15)$$

де  $h_1, h_2$  - відносні коефіцієнти теплообміну.

Тоді розв'язок задачі (2), (4), (15) набуває вигляду:

$$T(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} c_n e^{-\mu_n t} \Psi_n(\tilde{\theta}_n x), \quad (16)$$

де позначено

$$\Psi_n(\tilde{\theta}_n x) = \ell \left[ \tilde{\theta}_n \cos(\tilde{\theta}_n \ell) + h_1 \sin(\tilde{\theta}_n \ell) \right],$$

$$c_n = b_n / \|\Psi_n\|^2,$$

$$b_n = T_0 \ell \left[ \frac{\theta_n \cos \theta_n}{(h_1 + h_2) \ell} - \frac{h_1 \ell (h_1 + 2h_2) \cos \theta_n}{(h_1 + h_2) \theta_n} + \frac{h_1 \ell}{\theta_n} \right],$$

$$\|\Psi\|^2 = \frac{\ell}{2(\theta_n^2 + h_2^2 \ell^2)} \left[ (\theta_n^2 + h_1^2 \ell^2)(h_2 \ell + \theta_n^2 + h_2^2 \ell^2) + h_1 \ell (\theta_n^2 + h_2^2 \ell^2) \right],$$

$$\mu_n = \frac{1}{2\tau_1} \left[ - \left( 1 + \tau_2 \tilde{\theta}_n^2 \right) + \sqrt{D_n} \right],$$

$$D_n = \left( 1 + \tau_2 \tilde{\theta}_n^2 \right)^2 + 4\tau_1 \tilde{\theta}_n^2, \quad \tilde{\theta}_n = \theta_n / \ell, \quad \theta_n > 0 -$$

корені трансцендентного рівняння

$$\operatorname{ctg} \theta = \frac{\theta}{(h_1 + h_2) \ell} - \frac{h_1 h_2 \ell}{(h_1 + h_2) \theta}.$$

Зазначимо, що методика одержання розв'язків розглянутих крайових задач не зміниться і у разі  $T_0 \Phi \text{const}$ .

## Результати чисельної реалізації.

### Висновки

Чисельна реалізація здійснена стосовно задачі теплопровідності скінченного стрижня, на кінцях якого підтримується нульова температура (співвідношення (8) та (10)). При цьому для обчислень вибиралась функція  $T(x, 0)$  у вигляді «сходінки» одиничної висоти. Результати одержано в безрозмірних змінних. Аналіз результатів дає змогу зробити висновки:

1. Поведінка температурних кривих у випадку  $\tau_1 > 0$  суттєво відрізняється від їх поведінки, коли  $\tau_1 < 0$ : коливальному режиму зміни температури у першому випадку відповідає ре-

жим монотонного розсіювання початкового температурного збурення у другому.

2. Збільшення параметра релаксації  $\tau$ , при  $T! > 0$  призводить до збільшення частоти коливань температури.

3. Якісна поведінка температурних кривих, при  $T! < 0$ , не залежить від величини  $|\tau|$  і залишається тією ж при збільшенні  $|\tau|$ .

#### Про моделювання нерівноважного процесу горіння

Для моделювання при  $\tau, < 0$  високотемпературного процесу горіння з урахуванням теплової нерівноважності маємо нелінійну крайову задачу

$$\tau_1 \frac{\partial^2 T}{\partial t^2} - \frac{\partial T}{\partial t} + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( T + \tau_2 \frac{\partial T}{\partial t} \right) = f(T), \quad (17)$$

$$T(0, t) = T(\ell, t) = 0, \quad (18)$$

$$T(x, 0) = \varphi(x), \quad T'_t(x, +\infty) = 0, \quad (19)$$

де  $\varphi(x)$  - задана функція,  $f(T) = T^m$  ( $m \geq 1$ ) - функція джерела.

Зауважимо, що в окремому випадку  $m = 1$  задача (17) - (19) має точний розв'язок, який одержується за викладеною вище методикою. Опускаючи проміжні викладки, запишемо кінцевий вигляд розв'язку

$$T(x, t) = \int_0^\ell \varphi(\xi) R(x, \xi, t) d\xi, \quad (20)$$

$$\text{де } R(x, \xi, t) = \frac{2}{\ell} \sum_{n=1}^{\infty} e^{-k_n t} \sin(\lambda_n x) \sin(\lambda_n \xi), \quad \lambda_n = \frac{n\pi}{\ell},$$

$$k_n = \frac{1}{2\tau_1} \left[ -(1 + \tau_2 \lambda_n^2) + \sqrt{(1 + \tau_2 \lambda_n^2)^2 + 4\tau_1 (\lambda_n^2 + 1)} \right].$$

У загальному випадку  $m > 1$ , обертаючи лінійну частину рівняння (17), зводимо задачу до розв'язання нелінійного інтегрального рівняння

$$T(x, t) = r(x, t) + \int_0^\ell \int_0^t T^m(\xi, \tau) Q(x, \xi, t, \tau) d\xi d\tau, \quad (21)$$

де позначено

$$r(x, t) = \int_0^\ell \varphi(\xi) K(x, \xi, t) d\xi,$$

$$K(x, \xi, t) = \frac{2}{\ell} \sum_{n=1}^{\infty} e^{\rho_n^{(2)} t} \sin(\lambda_n x) \sin(\lambda_n \xi),$$

$$\rho_n^{(1,2)} = \frac{1}{2\tau_1} \left[ 1 + \tau_2 \lambda_n^2 \pm \sqrt{(1 + \tau_2 \lambda_n^2)^2 + 4\tau_1 \lambda_n^2} \right],$$

1. Королевич В. Ю. Нелинейные модели многокомпонентных релаксирующих сред. Динамика волновых структур и качественный анализ. 2.- К., 1990.- 40 с.- (Препр. / АН УССР, Институт геофизики; № 5).

$$Q(x, \xi, t, \tau) = \frac{2}{\ell} \sum_{n=1}^{\infty} G_n(t, \tau) \sin(\lambda_n x) \sin(\lambda_n \xi),$$

а функція  $G_n(t, \tau)$  є функцією Гріна відповідної (17) - (19) в просторі Фур'є-зображень крайової задачі для звичайного диференціального рівняння другого порядку

$$G_n(t, \tau) = \begin{cases} \frac{1}{\tau_1 (\rho_n^{(2)} - \rho_n^{(1)})} e^{-\rho_n^{(1)} \tau} (e^{\rho_n^{(1)} t} - e^{\rho_n^{(2)} t}), & 0 \leq t \leq \tau; \\ \frac{1}{\tau_1 (\rho_n^{(2)} - \rho_n^{(1)})} e^{\rho_n^{(2)} t} (e^{-\rho_n^{(2)} \tau} - e^{-\rho_n^{(1)} \tau}), & \tau \leq t < \infty. \end{cases}$$

Наближений розв'язок рівняння (21) можна одержати, наприклад, використовуючи найпростіший варіант проєкційно-сіткового методу так званий зональний метод [7]. Для цього введемо до розгляду в прямокутнику  $\Omega = \{(x, t): 0 \leq x \leq \ell, 0 \leq t \leq t^*\}$  сітку

$$\omega = \{x_i = i\Delta x, \quad t_j = j\Delta t; \quad i = \overline{1, N}; \quad j = \overline{1, M};$$

$$x_0 = 0, \quad x_N = \ell, \quad t_0 = 0, \quad t_M = t^*\}$$

та функції

$$\varphi_i(x) = \eta(x - x_{i-1}) - \eta(x - x_i) \quad (i = \overline{1, N}), \quad \lambda_n = \frac{n\pi}{\ell},$$

де  $\eta$  - функція Хевісайда. Апроксимуємо розв'язок кусково-постійними функціями

$$T(x, t) \equiv \sum_{i=1}^N \sum_{k=1}^M T_{ik} \varphi_i(x) \varphi_k(t), \quad (22)$$

де  $T_{ik}$  - середнє значення  $T(x, t)$  на  $[x_{i-1}, x_i] \times [t_{j-1}, t_j]$ . Підставляючи (22) в (21), та застосовуючи метод Бубнова - Гальоркша, одержуємо систему

$$T_{jk} = F_{jk} + \sum_{i=1}^N \sum_{k=1}^M c_{ikjk} T_{ik}^m, \quad (23)$$

$$(i = \overline{1, N}; \quad j = \overline{1, M}),$$

де позначено

$$F_{jk} = \frac{1}{\Delta x \Delta t} \int_{t_{j-1}}^{t_j} dt \int_{x_{j-1}}^{x_j} r(x, t) dx,$$

$$c_{ikjk} = \frac{1}{\Delta x \Delta t} \int_{x_{j-1}}^{x_j} dx \int_{t_{j-1}}^{t_j} dt \int_{t_{k-1}}^{t_k} d\tau \int_{x_{i-1}}^{x_i} Q(x, \xi, t, \tau) d\xi.$$

Таким чином, розв'язання розглядуваної задачі зводиться до розв'язання системи нелінійних алгебраїчних рівнянь (23). Ефективний наближений розв'язок цієї системи можна одержати, скориставшись, наприклад, методом Ньютона [8].

2. Даниленко В. А. Нелинейные модели многокомпонентных релаксирующих сред // Моделирование динамики деформируемых сред.-К.: Наук, думка, 1993.-С. 3-17.

3. Вахненко В. А., Даниленко В. А., Кулич В. В. Элементы теории самоорганизации и нелинейных волновых процессов в периодических средах со структурой.— К., 1991.— 44с.— (Препр. / АН УССР. Институт геофизики им. С. И. Субботина).
4. Давиденко О. В., Кудінов В. М., Макаренко О. С. Спалахування та горіння дисперсних систем // Доп. НАН України.— 1985.— №5.— С. 67-70.
5. Владимиров В. А., Даниленко В. А., Макаренко А. С. Математическое моделирование процессов распространения тепла на основе обобщенных уравнений теплопроводности // Вычислительная и прикладная математика.— К., 1990.— Вып. 70.— С. 78-83.
6. Бувечич Ю. А., Корнеев Ю. А. Дисперсия тепловых волн в зернистом материале // Инженерно-физ. журн.— 1976.— 31, №1,— С. 21-28.
7. Суринов Ю. С. Интегральные уравнения теплового излучения и методы расчета лучистого теплообмена в системах «серых» тел, разделенных диатермической средой // Изв. АН СССР, ОТН.— 1948.— № 7.— С. 981-1002.
8. Ляшко И. И., Макаров В. Л., Скоробагатько А. А. Методы вычислений.— К.: Вища школа, 1977— 408 с.

*V. Bulavatsky, V. Lavryk*

## **MATHEMATICAL MODELLING OF NON-STEADY THERMAL PROCESSES WITH A RELAXATION ON BASED OF NONCLASSICAL MODEL**

*The solutions of the basic boundary value problems for a finite rod are obtained within the framework of nonclassical mathematical model heat and mass transfer with allowance for relaxation of process.*