

УДК 004.942

**В. А. Федорчук**, д-р техн. наук, професор,**О. І. Махович**, аспірант

Кам'янець-Подільський національний університет

імені Івана Огієнка, м. Кам'янець-Подільський

## ДОСЛІДЖЕННЯ ДИНАМІКИ НЕСТАЦІОНАРНИХ ТЕПЛОВИХ ПРОЦЕСІВ ІЗ СИМЕТРИЧНИМИ ГРАНИЧНИМИ УМОВАМИ МЕТОДОМ ПЕРЕРІЗІВ

Розглядається метод дослідження динаміки нестационарних теплових процесів, який враховує особливість симетричних граничних умов. Апроксимація диференціального рівняння в частинних похідних системою звичайних диференціальних рівнянь дала змогу істотно спростити обчислювальний алгоритм за умови забезпечення прийнятної точності розв'язків.

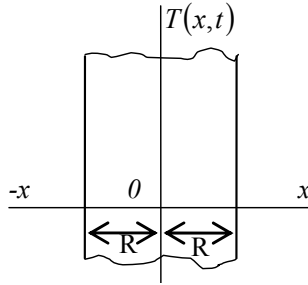
**Ключові слова:** модель, нестационарний тепловий процес, симетричні граничні умови, апроксимація, числова реалізація.

**Вступ.** Дослідження динаміки теплових процесів відіграє важливу роль у задачах проектування сучасних технічних об'єктів, оскільки їх надійність та ефективність функціонування в значній мірі залежить від правильності розрахунку температурних режимів експлуатації. Математичними моделями таких процесів, зазвичай, є диференціальні рівняння в частинних похідних гіперболічного та параболічного типу [1–3]. Способи їх розв'язування значною мірою відрізняються в залежності від граничних умов [1; 4; 5]. Існуючі програмні засоби, які можна застосувати для числової реалізації таких моделей використовують переважно різницеві схеми та вимагають, як правило, значних обчислювальних потужностей [1; 6]. Тому доцільним є пошук універсального підходу до розробки методів числової реалізації моделей процесів теплопровідності для випадків симетричних граничних умов першого, другого та третього роду.

Розглянемо методику дослідження нестационарних теплових процесів у необмеженій пластині з симетричними граничними умовами першого роду.

**Постановка задачі.** Температура  $T(x, t)$  на краях необмеженої пластини примусово змінюється за законом  $F_{cpl}(t) \equiv T(x, t)|_{x=\pm 1}$ , який задається функцією часу (рис. 1).

Всередині пластини діє джерело тепла, потужність якого пропорційна  $f(t)$ . У початковий момент задано розподіл температури по товщині  $F_{IV}(x) \equiv T(x, t)|_{t=0}$ . Необхідно знайти розподіл температури в пластині.



**Рис. 1.** Схематичне зображення об'єкта моделювання

У цьому випадку нестационарний тепловий процес описується одномірним гіперболічним рівнянням теплопровідності:

$$c(x)\rho(x)\frac{\partial T(x,t)}{\partial t} + \tau_r \frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial x} \left( k(x) \frac{\partial T(x,t)}{\partial x} \right) + f(t), \quad -1 \leq x \leq 1,$$

де  $c(x)$  — питома теплоємність,  $\rho(x)$  — густина,  $k(x)$  — коефіцієнт теплопровідності,  $f(t)$  — внутрішнє джерело тепла,  $x$  — просторова координата,  $t$  — час. Оскільки час релаксації  $\tau_r$  теплового потоку є малою величиною (для газів та металів має порядок відповідно  $10^{-9}$  с і  $10^{-11}$  с [6]), то для багатьох практичних розрахунків (при відсутності високої інтенсивності зміни теплового потоку) додатковим доданком

$$\tau_r \frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial t^2},$$

який враховує скінченну швидкість переносу теплоти, можна знехтувати [5]. Таким чином, спрощена модель теплоперенесення описується рівнянням у частинних похідних параболічного типу:

$$\frac{\partial T(x,t)}{\partial t} = a(x) \frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2} + b(x) \frac{\partial T(x,t)}{\partial x} + q(x) f(t), \quad -1 \leq x \leq 1, \quad (1)$$

у якому  $b(x) = \frac{k'(x)}{c(x)\rho(x)}$ ,  $q(x) = \frac{1}{c(x)\rho(x)}$ , а коефіцієнт темпера-

туропровідності  $a(x) = \frac{k(x)}{c(x)\rho(x)}$ .

Припустимо, що розв'язок  $T(x, t)$  рівняння (1) може бути апроксимований рядом  $T(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} V_n(t) Q_n(x)$ , в якому  $Q_n(x)$  — відомі функції, наприклад,  $x^n$ ,  $x^{2n}$ ,  $\cos nx$  та ін., які мають похідні відповідних порядків по  $x$ .

Похідні  $\frac{\partial T(x,t)}{\partial x}$ ,  $\frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2}$ , з використанням граничних умов, можуть бути розвинені в ряд за функціями  $T(x, t)$ :

$$\frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2} = \sum_{n=1}^{\infty} V_n(t) \frac{\partial^2 Q_n(x)}{\partial x^2} = \sum_{i=1}^{\infty} D_i(x, x_i) T(x_i, t). \quad (2)$$

Коефіцієнти  $D_i(x, x_i)$  виражаються через відомі функції  $Q_n(x)$ , їх похідні та через граничні умови.

Для задач, що мають симетричні граничні умови, виберемо функцію  $Q_n(x) = x^{2n}$ , і ряд (2) обмежений трьома членами із опорними точками  $x_0 = 0, x_1 = \frac{1}{2}, x_2 = 1$ .

Можна побудувати інтерполяційний поліном Лагранжа

$$\begin{aligned} T(x,t) \approx & T(x_0,t) \frac{(x^2 - x_1^2)(x^2 - x_2^2)}{(x_0^2 - x_1^2)(x_0^2 - x_2^2)} + \\ & + T(x_1,t) \frac{(x^2 - x_0^2)(x^2 - x_2^2)}{(x_1^2 - x_0^2)(x_1^2 - x_2^2)} + T(x_2,t) \frac{(x^2 - x_0^2)(x^2 - x_1^2)}{(x_2^2 - x_0^2)(x_2^2 - x_1^2)}, \end{aligned} \quad (3)$$

за трьома заданими точками  $x_0, x_1, x_2$ . Вирази частинних похідних отримуємо шляхом диференціювання за координатою  $x$ .

Після спрощення маємо:

$$\begin{aligned} T(x,t) \approx & (4x^4 - 5x^2 + 1)T(0,t) + \\ & + \frac{16}{3}x^2(1-x^2)T\left(\frac{1}{2},t\right) + \frac{1}{3}x^2(4x^2-1)F_{zpl}(t). \end{aligned} \quad (4)$$

Продиференціювавши (4) за координатою  $x$ , отримуємо вираз для частинної похідної першого порядку

$$\begin{aligned} \frac{\partial T(x,t)}{\partial x} \approx & 2x(8x^2-5)T(0,t) - \frac{32}{3}x(2x^2-1)T\left(\frac{1}{2},t\right) + \\ & + \frac{2}{3}x(8x^2-1)F_{zpl}(t) \end{aligned} \quad (5)$$

звідки отримуємо

$$\frac{\partial^2 T(x,t)}{\partial x^2} \approx (48x^2-10)T(0,t) - \left(64x^2 - \frac{32}{3}\right)T\left(\frac{1}{2},t\right) + \left(16x^2 - \frac{2}{3}\right)F_{zpl}(t). \quad (6)$$

Підставивши в (1) вирази частинних похідних (6) і (5), отримуємо

$$\begin{aligned} \frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = & \left[ 16x^2 (3a(x) + xb(x)) - 10(a(x) + xb(x)) \right] T(0, t) + \\ & + \left[ -64x^2 \left( a(x) + \frac{1}{3}xb(x) \right) + \frac{32}{3}(a(x) + xb(x)) \right] T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \quad (7) \\ & + \left[ 16x^2 \left( a(x) + \frac{1}{3}xb(x) \right) - \frac{2}{3}(a(x) + xb(x)) \right] F_{ep1}(t) + q(x)f(t). \end{aligned}$$

Вважаючи послідовно  $x = 0$  та  $x = \frac{1}{2}$ , отримуємо систему двох звичайних диференціальних рівнянь першого порядку для визначення  $T(0, t)$  та  $T\left(\frac{1}{2}, t\right)$ :

$$\left\{ \begin{aligned} \frac{dT(0, t)}{dt} = & -10a(0)T(0, t) + \frac{32}{3}a(0)T\left(\frac{1}{2}, t\right) - \frac{2}{3}a(0)F_{ep1}(t) + \\ & + q(0)f(t); \\ \frac{dT\left(\frac{1}{2}, t\right)}{dt} = & \left[ 2a\left(\frac{1}{2}\right) - 3b\left(\frac{1}{2}\right) \right] T(0, t) - \frac{8}{3} \left[ 2a\left(\frac{1}{2}\right) + b\left(\frac{1}{2}\right) \right] T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \\ & + \frac{1}{3} \left[ 10a\left(\frac{1}{2}\right) + b\left(\frac{1}{2}\right) \right] F_{ep1}(t) + q\left(\frac{1}{2}\right)f(t). \end{aligned} \right. \quad (8)$$

До системи диференціальних рівнянь задаються відповідні початкові умови  $F_{IIY}(0)$  та  $F_{IIY}\left(\frac{1}{2}\right)$ .

Розв'язавши систему (8) та скориставшись формулою (4), отримаємо можливість обчислення наближеного значення функції  $T(x, t)$  у будь-якій точці.

Процес розв'язування розглянемо на модельному прикладі конкретної задачі, для якої:

$$a(x) = \frac{b_2(a_0 - a_2x^2)}{2a_2}, \quad a_0 - a_2x^2 > 0, \quad 0 < a_2 \leq a_0, \quad b_2 > 0, \quad (9)$$

$$b(x) \equiv 0, \quad q(x) \equiv 1, \quad f(t) = b_1e^{-b_1t}, \quad (10)$$

$$F_{ep1}(t) = 1 - e^{-b_1t} + (a_0 - a_2)e^{-b_1t}, \quad (11)$$

$$F_{IIY}(x) = a_0 - a_2x^2. \quad (12)$$

Задача (1), (9)–(12) має точний аналітичний розв'язок

$$T(x, t) = 1 - e^{-b_1 t} + (a_0 - a_2 x^2) e^{-b_2 t}. \quad (13)$$

Із врахуванням (10)–(11) система (8) має вигляд:

$$\begin{cases} \frac{dT(0, t)}{dt} = a(0) \left[ -10T(0, t) + \frac{32}{3} T\left(\frac{1}{2}, t\right) - \frac{2}{3} F_{zpl}(t) \right] + f(t); \\ \frac{dT\left(\frac{1}{2}, t\right)}{dt} = a\left(\frac{1}{2}\right) \left[ 2T(0, t) - \frac{16}{3} T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \frac{10}{3} F_{zpl}(t) \right] + f(t). \end{cases} \quad (14)$$

До диференціальних рівнянь задаються відповідні початкові умови, отримані із (12):

$$F_{IIV}(0) = a_0, \quad F_{IIV}\left(\frac{1}{2}\right) = a_0 - \frac{a_2}{4}. \quad (15)$$

*Обчислювальний експеримент.* Апробація методу проведена шляхом обчислювального експерименту для кроку дискретизації  $\tau = 10^{-4}$  с по часовій змінній при наступних значеннях коефіцієнтів:

$$a_0 = 300; \quad a_2 = 0,5; \quad b_1 = 0,1; \quad b_2 = 0,5. \quad \text{Тоді } a(0) = 150, \quad a\left(\frac{1}{2}\right) = \frac{2399}{16},$$

$$f(0, t) = f\left(\frac{1}{2}, t\right) = 0,1e^{-0,1t}, \quad F_{zpl}(t) = 1 - e^{-0,1t} + 299,5e^{-0,5t}, \quad t \in [0, 5],$$

$x \in [-1, 1]$ . Для просторової координати вибрано крок дискретизації 0,05.

Система (14) чисельно розв'язувалась у середовищі Matlab за допомогою стандартної функції *ode15s*.

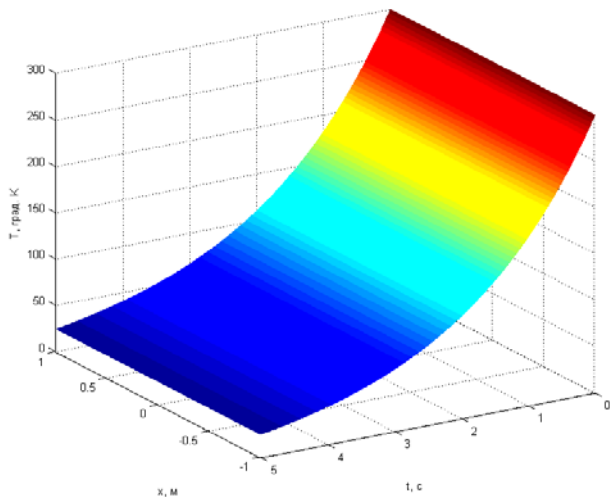
Отримані результати використовувались для обчислення розв'язків для будь-яких значень просторової координати і для будь-якого моменту часу за допомогою формули (4), яка із врахуванням вибраних коефіцієнтів набуває вигляду

$$\begin{aligned} T(x, t) \approx & \left(4x^4 - 5x^2 + 1\right)T(0, t) + \frac{16}{3}x^2(1 - x^2)T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \\ & + \frac{1}{3}x^2(4x^2 - 1)\left(1 - e^{-0,1t} + 299,5e^{-0,5t}\right). \end{aligned} \quad (16)$$

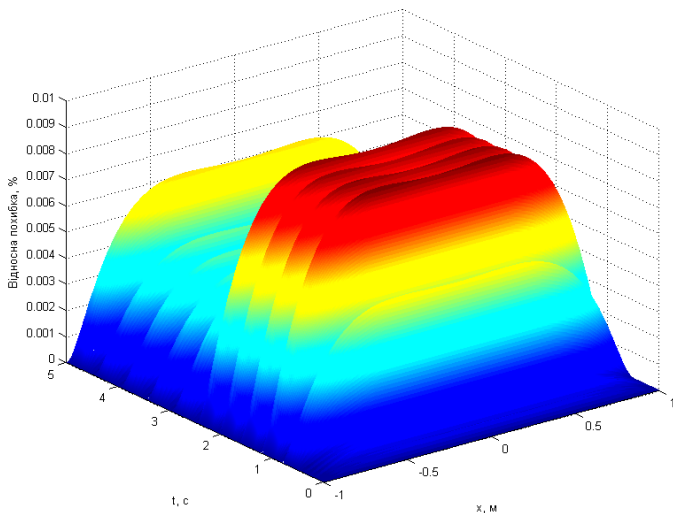
Результати розв'язування модельної задачі представлені на рис. 2.

В експерименті досліджувалась відносна похибка розв'язку. Наближений розв'язок задачі (1), (9)–(12) порівнювався із точним (13). Значення відносної похибки не перевищувало  $\delta \leq 0,01$ .

Вигляд функції відносної похибки  $\delta(x, t)$  представлений на рис. 3.



*Рис. 2. Графік розподілу температури по товщині пластини із плином часу*



*Рис. 3. Графік залежності відносної похибки від просторової та часової координат*

Отримана вище формула (4) справедлива для симетричних граничних умов першого роду. Якщо ж задано симетричні граничні умови другого роду

$$\left. \frac{\partial T(x, t)}{\partial x} \right|_{x=\pm 1} \equiv \pm F_{cp2}(t), \quad (17)$$

то апроксимаційний вираз функції  $T(x, t)$  має вигляд:

$$T(x, t) \approx \frac{1}{7} T(0, t) (16x^4 - 32x^2) + \frac{1}{7} T\left(\frac{1}{2}, t\right) (-16x^4 + 32x^2) + T(0, t) + \frac{2}{7} x^2 \left(x^2 - \frac{1}{4}\right) F_{\text{ep2}}(t). \quad (18)$$

Продиференціювавши (18) за змінною  $x$ , отримуємо вираз частинної похідної першого порядку:

$$\frac{\partial T(x, t)}{\partial x} \approx \frac{64}{7} x(x^2 - 1) \left( T(0, t) - T\left(\frac{1}{2}, t\right) \right) + \frac{1}{7} x(8x^2 - 1) F_{\text{ep2}}(t). \quad (19)$$

Апроксимація частинної похідної другого порядку за змінною  $x$  функції  $T(x, t)$  має вигляд:

$$\frac{\partial^2 T(x, t)}{\partial x^2} \approx \frac{64}{7} (3x^2 - 1) \left[ T(0, t) - T\left(\frac{1}{2}, t\right) \right] + \frac{1}{7} (24x^2 - 1) F_{\text{ep2}}(t). \quad (20)$$

Безпосередньою перевіркою шляхом підстановки переконуємось, що в точках  $x = 0$  та  $x = \frac{1}{2}$  вираз (18) перетворюється в тотожність.

Підставивши в (1) вирази частинних похідних (20) і (19), отримуємо

$$\frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = \frac{64}{7} \left[ x^2 (3a(x) + xb(x)) - a(x) - xb(x) \right] \times \left[ T(0, t) - T\left(\frac{1}{2}, t\right) \right] + \frac{1}{7} \left[ 8x^2 (3a(x) + xb(x)) - a(x) - xb(x) \right] F_{\text{ep2}}(t) + q(x) f(t). \quad (21)$$

Система диференціальних рівнянь для визначення невідомих функцій  $T(0, t)$  та  $T\left(\frac{1}{2}, t\right)$  має вигляд:

$$\begin{cases} \frac{dT(0, t)}{dt} = \frac{1}{7} a(0) \left[ 64 \left( T\left(\frac{1}{2}, t\right) - T(0, t) \right) - F_{\text{ep2}}(t) \right] + q(0) f(t); \\ \frac{dT\left(\frac{1}{2}, t\right)}{dt} = \frac{8}{7} \left[ 2a\left(\frac{1}{2}\right) + 3b\left(\frac{1}{2}\right) \right] \cdot \left[ T\left(\frac{1}{2}, t\right) - T(0, t) \right] + \frac{1}{7} \left[ 5a\left(\frac{1}{2}\right) + \frac{1}{2} b\left(\frac{1}{2}\right) \right] F_{\text{ep2}}(t) + q\left(\frac{1}{2}\right) f(t). \end{cases} \quad (22)$$

У випадку задання граничних умов третього роду

$$\left[ \pm \alpha T(x, t) + \beta \frac{\partial T(x, t)}{\partial t} \right]_{x=\pm 1} \equiv F_{\text{зп3}}(t), \quad (23)$$

апроксимаційний вираз для наближеного обчислення значень функції набуде вигляду:

$$T(x, t) \approx \left[ \frac{4(3\alpha + 8\beta)x^4 - (15\alpha + 64\beta)x^2}{3\alpha + 14\beta} \right] T(0, t) + \left[ \frac{16(\alpha + 4\beta)x^2 - 16(\alpha + 2\beta)x^4}{3\alpha + 14\beta} \right] T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \frac{x^2(4x^2 - 1)}{3\alpha + 14\beta} F_{\text{зп3}}(t) + T(0, t). \quad (24)$$

Продиференціювавши (24) за змінною  $x$ , отримаємо вираз для апроксимації частинної похідної першого порядку:

$$\frac{\partial T(x, t)}{\partial x} \approx \left[ \frac{16(3\alpha + 8\beta)x^3 - 2(15\alpha + 64\beta)x}{3\alpha + 14\beta} \right] T(0, t) + \left[ \frac{32(\alpha + 4\beta)x - 64(\alpha + 2\beta)x^3}{3\alpha + 14\beta} \right] T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \frac{2x(8x^2 - 1)}{3\alpha + 14\beta} F_{\text{зп3}}(t). \quad (25)$$

Апроксимаційний вираз для частинної похідної другого порядку за змінною  $x$  набуде вигляду:

$$\frac{\partial^2 T(x, t)}{\partial x^2} \approx \left[ \frac{48(3\alpha + 8\beta)x^2 - 30\alpha - 128\beta}{3\alpha + 14\beta} \right] T(0, t) + 32 \left[ \frac{\alpha + 4\beta - 6(\alpha + 2\beta)x^2}{3\alpha + 14\beta} \right] T\left(\frac{1}{2}, t\right) + \frac{48x^2 - 2}{3\alpha + 14\beta} F_{\text{зп3}}(t). \quad (26)$$

Після підстановки відповідних значень переконаємось, що в точках  $x = 0$  та  $x = \frac{1}{2}$  вираз (24) перетворюється в тотожність, приймаючи значення  $T(0, t)$  та  $T\left(\frac{1}{2}, t\right)$  відповідно.

Для визначення невідомих функцій  $T(0, t)$  та  $T\left(\frac{1}{2}, t\right)$  потрібно:

підставити в (1) вирази (26) та (25), отримати:

$$\frac{\partial T(x, t)}{\partial t} = W_1(x)T(0, t) + W_2(x)T\left(\frac{1}{2}, t\right) + W_3(x)F_{\text{зп3}}(t) + q(x)f(t), \quad (27)$$



де

$$W_1(x) = \frac{16x^2(3\alpha + 8\beta)(3a(x) + xb(x)) - 2(15\alpha + 64\beta)(a(x) + xb(x))}{3\alpha + 14\beta},$$

$$W_2(x) = \frac{32(\alpha + 4\beta)(a(x) + xb(x)) - 64x^2(\alpha + 2\beta)(3a(x) + xb(x))}{3\alpha + 14\beta},$$

$$W_3(x) = \frac{(16x^2 - 2)(3a(x) + xb(x)) + 4a(x)}{3\alpha + 14\beta};$$

отримати систему двох звичайних диференціальних рівнянь у точках  $x = 0$  та  $x = \frac{1}{2}$ :

$$\begin{cases} \frac{dT(0,t)}{dt} = W_1(0)T(0,t) + W_2(0)T\left(\frac{1}{2},t\right) + W_3(0)F_{\text{сп3}}(t) + q(0)f(t), \\ \frac{dT\left(\frac{1}{2},t\right)}{dt} = W_1\left(\frac{1}{2}\right)T(0,t) + W_2\left(\frac{1}{2}\right)T\left(\frac{1}{2},t\right) + W_3\left(\frac{1}{2}\right)F_{\text{сп3}}(t) + q\left(\frac{1}{2}\right)f(t); \end{cases}$$

розв'язати систему.

Апроксимаційні формули для частинних похідних, отриманих з використанням граничних умов третього роду, є найбільш універсальними. Поклавши в них  $\beta = 0$  або  $\alpha = 0$ , отримаємо випадки, що відповідають граничним умовам першого або другого роду відповідно і які співпадають із (4) та (18).

**Висновки.** Аналіз запропонованого методу дослідження динаміки нестационарних теплових процесів показав, що відносна похибка методу не перевищує 0,01%. Отримана точність узгоджується з точністю реальних вимірювань, а універсальність формул, які можна застосовувати для випадків симетричних граничних умов I, II, III роду і простота алгоритмів, за якими проводяться обчислення, дає змогу застосовувати метод у системах із обмеженими обчислювальними ресурсами (наприклад, для систем із вбудованими мікроконтролерами) або для розв'язування оптимізаційних задач, де є необхідність багаторазового знаходження розв'язків. Перспективними розвідками з даного напрямку можуть бути задачі розробки методики застосування методу перерізів до розв'язування крайових задач теплопровідності, а також задач дослідження динаміки нестационарних теплових процесів для тіл скінченних розмірів (прямокутного бруса, круглого стержня, порожнистого циліндра тощо).

### Список використаних джерел:

1. Самарский А. А. Вычислительная теплопередача / А. А. Самарский, П. Н. Вабищевич. — М. : Едиториал УРСС, 2003. — 784 с.
2. Лыков А. В. Теория теплопроводности / А. В. Лыков. — М. : Высшая школа, 1967. — 600 с.
3. Методы определения теплопроводности и температуропроводности / А. Г. Шашков, Г. М. Волохов, Т. Н. Абраменко, В. П. Козлов ; под ред. А. В. Лыкова. — М. : Энергия, 1973. — 336 с.
4. Конет И. М. Обобщенные нестационарные температурные поля в плоских прямоугольных областях: Интегральные преобразования в задачах теплопроводности и упругости / И. М. Конет, М. П. Ленюк. — К., 1986. — С. 3–15. — (Препринт /АН УССР. Ин-т математики; 86.54).
5. Конет І. М. Нестационарні температурні поля в безкрайній ізотропній пластинці / І. М. Конет, А. П. Громик // Інтегральні перетворення та їх застосування до крайових задач : зб. наук. праць Ін-та математики АН України. — К., 1994. — Вип. 5. — С. 92–97.
6. Верлань А. Ф. Компьютерное моделирование процессов передачи тепла в перспективных базовых несущих конструкциях стоечного типа с тепловыми трубами / А. Ф. Верлань, И. О. Горошко, Ю. Е. Николаенко // Математичні машини і системи. — 2008. — № 2. — С. 90–99.

The method for studying of the dynamics of transient thermal processes, which takes into account the symmetric boundary conditions considered in the article. Approximation of partial differential equations through a system of ordinary differential equations has significantly simplify the computational algorithm while ensuring acceptable accuracy of the solution.

**Key words:** *model, transient thermal process, symmetric boundary conditions, approximation, numerical.*

Отримано: 11.03.2014