МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ ТА НАУКИ УКРАЇНИ КИЇВСЬКИЙ НАЦІОНАЛЬНИЙ УНІВЕРСИТЕТ ІМЕНІ ТАРАСА ШЕВЧЕНКА ФАКУЛЬТЕТ КОМП'ЮТЕРНИХ НАУК ТА КІБЕРНЕТИКИ КАФЕДРА ОБЧИСЛЮВАЛЬНОЇ МАТЕМАТИКИ

Звіт до лабораторної роботи №3 на тему: «Чисельне розв'язування рівняння теплопровідності»

> Виконав студент групи ОМ-4 Скибицький Нікіта

Зміст

| 1 | Пос | становка задачі | 2 | |
|---|------------------------|--|---|--|
| | 1.1 | Фізична постановка задачі | 2 | |
| | 1.2 | Математична постановка задачі | 2 | |
| | 1.3 | Загальна математична постановка задачі | 2 | |
| | 1.4 | Математична постановка задачі варіанту | 3 | |
| 2 | Аналітичні маніпуляції | | | |
| | 2.1 | Перехід до системи СІ | 3 | |
| | 2.2 | Безрозмірні змінні | 3 | |
| | 2.3 | Зауваження | 3 | |
| 3 | Теоретичні відомості | | | |
| | 3.1 | Власне різницева схема | 4 | |
| | 3.2 | Результати щодо збіжності | 4 | |
| | 3.3 | Тридіагональна СЛАР | 4 | |
| 4 | Чисельне моделювання 5 | | | |
| | | Графіки | 5 | |
| | | Аналіз результатів | | |

1 Постановка задачі

1.1 Фізична постановка задачі

Грудочку алюмінію сферичної форми діаметром 20 мм, що має температуру 0°С вміщено в середовище з температурою 300°С. Визначити час, який потрібен для підвищення температури в середині цієї грудочки до 100°С.

Фізичні характеристики алюмінію: $\lambda = 220 \frac{\mathrm{Br}}{\mathrm{M} \cdot \mathrm{K}}, \ c = 890 \frac{\mathrm{Дж}}{\mathrm{Kr} \cdot \mathrm{K}}, \ \rho = 2700 \frac{\mathrm{Kr}}{\mathrm{M}^3}, \ \gamma = 300 \frac{\mathrm{Br}}{\mathrm{M}^2 \cdot \mathrm{K}}.$

1.2 Математична постановка задачі

1.3 Загальна математична постановка задачі

В області $\overline{Q}_T=\{\mathfrak{a}\leq \mathfrak{x}\leq \mathfrak{b},\mathfrak{0}\leq \mathfrak{t}\leq T\}$ знайти розв'язок одновимірного нестаціонарного рівняння теплопровідності

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{1}{x^m} \frac{\partial}{\partial x} \left(x^m k(x, t) \frac{\partial u}{\partial x} \right) - q(x, t) u + f(x, t), \quad x \in (a, b), \quad t > 0, \tag{1}$$

яке задовольняє початкові умови

$$u(x,0) = u_0(x), \quad x \in [a,b]$$
 (2)

і крайові умови

$$\begin{split} &\alpha_1 k(a,t) \frac{\partial u(a,t)}{\partial x} = \beta_1 u(a,t) - \mu_1(t); \\ &-\alpha_2 k(b,t) \frac{\partial u(b,t)}{\partial x} = \beta_2 u(b,t) - \mu_2(t), \end{split} \tag{3}$$

де $k(x,t),\ q(x,t),\ f(x,t),\ u_0(x),\ \mu_1(t),\ \mu_2(t)$ — задані функції; $\alpha_k,\ \beta_k\ (k=1,2)$ — задані невід'ємні сталі, причому виконуються нерівності $0 < k_0 \le k(x,t)\ (k_0$ — деяка стала), $q(x,t) \ge 0,\ \alpha_k^2 + \beta_k^2 \ne 0\ (k=1,2).$

1.4 Математична постановка задачі варіанту

В області $\overline{Q}_T = \{0 \le x \le R, 0 \le t \le T\}$ знайти розв'язок одновимірного рівняння теплопровідності

$$c\rho \frac{\partial u}{\partial t} = \frac{\lambda}{x^2} \frac{\partial}{\partial x} \left(x^2 \frac{\partial u}{\partial x} \right), \quad x \in (0, R), \quad t > 0,$$
 (4)

яке задовольняє початкові умови

$$u(x,0) = u_0(x), \quad x \in [0,R]$$
 (5)

і крайові умови

$$\begin{split} &\frac{\partial u(0,t)}{\partial x} = 0; \\ &-\lambda \frac{\partial u(R,t)}{\partial x} = \gamma (u(R,t) - u_{\rm env}). \end{split} \tag{6}$$

2 Аналітичні маніпуляції

2.1 Перехід до системи CI

$$R = 0.01 \mathrm{M}, \ u_0 = 273 ^{\circ} \mathrm{K}, \ u_{\mathrm{env}} = 573 ^{\circ} \mathrm{K}, \ \lambda = 220 \tfrac{\mathrm{B_T}}{\mathrm{M^{\circ}K}}, \ c = 890 \tfrac{\mathrm{M_{c}}}{\mathrm{Kr^{\circ}K}}, \ \rho = 2700 \tfrac{\mathrm{Kr}}{\mathrm{M^{3}}}, \ \gamma = 300 \tfrac{\mathrm{B_T}}{\mathrm{M^{2} \cdot K}}$$

2.2 Безрозмірні змінні

Ведемо безрозмірні змінні

$$v(x,t) = \frac{u(x,t) - u_0}{u_{\text{env}} - u_0}, \qquad t_1 = \frac{a^2 t}{R^2}, \qquad x_1 = \frac{x}{R},$$
 (7)

де $\mathfrak{a}^2=\frac{\lambda}{c\rho}$. Отримаємо наступну задачу: в області $\overline{Q}_T=\{0\leq x_1\leq 1, 0\leq t_1\leq T_1\}$ знайти розв'язок одновимірного рівняння теплопровідності

$$\frac{\partial v}{\partial t_1} = \frac{1}{x_1^2} \frac{\partial}{\partial x_1} \left(x_1^2 \frac{\partial v}{\partial x_1} \right), \quad x \in (0, 1), \quad t > 0, \tag{8}$$

яке задовольняє початкові умови

$$v(x_1, 0) = 0, \quad x_1 \in [0, 1]$$
 (9)

і крайові умови

$$\frac{\partial \nu(0, t_1)}{\partial x_1} = 0;$$

$$-\frac{\partial \nu(1, t_1)}{\partial x_1} = \gamma_1 \nu(1, t) - \gamma_1,$$
(10)

де $\gamma_1 = \frac{\gamma R}{\lambda}$.

2.3 Зауваження

Формули переходу назад до розмірних змінних (використовуються для побудови графіків):

$$u(x,t) = v(x,t) \cdot (u_{\text{env}} - u_0) + u_0, \qquad t = \frac{R^2 t_1}{a^2}, \qquad x = x_1 \cdot R.$$
 (11)

Перша крайова умова випливає з міркувань симетрії і введена для забезпечення умови регулярності розв'язку:

$$\left| x_1^2 \cdot \left| \frac{\partial \nu(0, t_1)}{\partial x_1} \right| < \infty. \right| \tag{12}$$

3 Теоретичні відомості

3.1 Власне різницева схема

Розглянемо різницеві методи розв'язування останньої задачі. В області \overline{Q}_T введемо сітку $\overline{\omega}_{h,\tau} = \overline{\omega}_h \times \overline{\omega}_{\tau}$, де $\overline{\omega}_h = \{x_i = ih, h = 1/N, i = \overline{0..N}\}; \ \overline{\omega}_{\tau} = \{t_j = j\tau, \tau = T/M, j = \overline{0..M}\}$. Позначимо $y_i^j = y(x_i, t_j)$.

За допомогою інтегро-інтерполяційного методу апроксимуємо нашу задачу різницевою схемою з ваговими коефіцієнтами:

$$\overline{x}_{i}^{2}y_{t,i}^{j} = \sigma\left(\overline{p}y_{x}^{j+1}\right)_{x,i} + (1-\sigma)\left(\overline{p}y_{x}^{j}\right)_{x,i}, \quad i = \overline{1..N-1}, \quad j = \overline{1..M},$$

$$(13)$$

з початковими умовами

$$y_i^0 = v_0(x_i), \quad i = \overline{0..N},$$

та крайовими умовами

$$\sigma\overline{p}_1y_{\overline{x},0}^{j+1}+(1-\sigma)\overline{p}_1y_{\overline{x},0}^{j}=\frac{h}{2}\overline{x}_0^2y_0^j; \hspace{1cm} (14)$$

$$-\sigma \overline{p}_{N} y_{\overline{x},N}^{j+1} - (1-\sigma) \overline{p}_{N} y_{\overline{x},N}^{j} = \sigma x_{N}^{2} \gamma_{1} y_{N}^{j+1} + (1-\sigma) \gamma_{1} x_{N}^{2} y_{N}^{j} - x_{N}^{2} \overline{\gamma}_{1} + \frac{h}{2} \overline{x}_{N}^{2} y_{N}^{j}, \tag{15}$$

де

$$\begin{split} \overline{x}_0^2 &= \frac{1}{h} \int_0^{x_1} x^2 \, \mathrm{d} x; \qquad \overline{x}_i^2 = \frac{1}{2h} \int_{x_{i-1}}^{x_{i+1}} x^2 \, \mathrm{d} x, \quad i = \overline{1..N-1}; \qquad \overline{x}_N^2 = \frac{1}{h} \int_{x_{N-1}}^{x_N} x^2 \, \mathrm{d} x; \\ \overline{p}_i &= \alpha \cdot x_{i-1/2}^2, \quad i = \overline{1..N}. \end{split}$$

3.2 Результати щодо збіжності

Покладаючи $\sigma = 0$, дістаємо явну схему; при $\sigma = 1$ — схему з випередженням (повністю неявну схему); при $\sigma = 0.5$ — симетричну схему Кранка—Ніколсона, яка записується на шаблоні з шести вузлів.

У разі досить гладких вхідних даних отримана різницева схема стійка при $\sigma \geq 0.5$ і має місце рівномірна збіжність її зі швидкістю $O(h^2 + \tau^{m_\sigma})$, де

$$m_{\sigma} = \begin{cases} 2, & \text{при} & \sigma = 0.5; \\ 1, & \text{при} & \sigma \neq 0.5. \end{cases}$$

3.3 Тридіагональна СЛАР

Різницева схема при $\sigma \neq 0$ буде неявною, тому y^{j+1} знаходиться як розв'язок СЛАР з тридіагональною матрицею, а саме:

$$b_0 \nu_0 + c_0 \nu_1 = d_0,$$

$$a_i \nu_{i-1} + b_i \nu_i + c_i \nu_{i+1} = d_i, \quad i = \overline{1..N - 1},$$

$$a_N \nu_{N-1} + b_N \nu_N = d_N,$$
(16)

де

$$\begin{split} c_{0} &= \frac{\sigma\tau}{h^{2}}\overline{p}_{1}; \quad b_{0} = -\frac{1}{2}\overline{x}_{0}^{2} - c_{0}; \\ d_{0} &= -\frac{1}{2}\overline{x}_{0}^{2}y_{0}^{j} - \frac{(1-\sigma)\tau}{h^{2}}\overline{p}_{1}\left(y_{1}^{j} - y_{0}^{j}\right); \end{split} \tag{17}$$

а також

$$\begin{split} &a_{i}=\frac{\sigma\tau}{h^{2}}\overline{p}_{i};\quad c_{i}=\frac{\sigma\tau}{h^{2}}\overline{p}_{i+1};\quad b_{i}=-\overline{x}_{i}^{2}-(a_{i}+c_{i});\\ &d_{i}=-\overline{x}_{i}^{2}y_{i}^{j}-\frac{(1-\sigma)\tau}{h^{2}}\left(\overline{p}_{i+1}\left(y_{i+1}^{j}-y_{i}^{j}\right)-\overline{p}_{i}\left(y_{i}^{j}-y_{i-1}^{j}\right)\right),\quad i=\overline{1..N-1}; \end{split} \tag{18}$$

і нарешті

$$a_{N} = \frac{\sigma\tau}{h^{2}} \overline{p}_{N}; \quad b_{N} = -\frac{\sigma\tau}{h} \gamma_{1} x_{N}^{2} - \frac{1}{2} \overline{x}_{N}^{2} - a_{N};$$

$$d_{N} = \frac{(1 - \sigma)\tau}{h} \gamma_{1} x_{N}^{2} y_{N}^{j} - \frac{\tau}{h} \gamma_{1} x_{N}^{2} - \frac{1}{2} \overline{x}_{N}^{m} y_{N}^{j} + \frac{(1 - \sigma)\tau}{h^{2}} \overline{p}_{N} \left(y_{N}^{j} - y_{N-1}^{j} \right).$$

$$(19)$$

4 Чисельне моделювання

4.1 Графіки

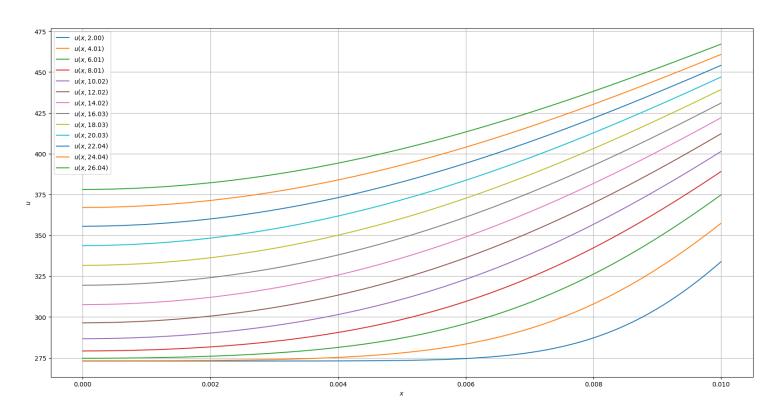


Рис. 1: Розподіл температури в залежності від відстані до центру кулі щодві секунди

4.2 Аналіз результатів

Результат узгоджується із дуже приблизним наближенням: якщо при нагріванні центру до 100 градусів куля у середньому нагріється до 150, то має (з точністю хоча б до порядку) виконуватися наступна рівність:

$$c \cdot m \cdot (u_{\text{final}} - u_0) = \gamma \cdot t \cdot A_{\text{surface}} \cdot (u_{\text{env}} - u_{\text{final}}), \tag{20}$$

де \mathfrak{m} — маса кулі, A_{surface} — площа (eng. area) її поверхі; у лівій частині рівності стоїть набута кулею енергія, а у правій — енергія, передана через границю за час \mathfrak{t} .

При підстановці $u_{\rm final} = 150$ знаходимо $t \approx 26.606$.