

Міністерство освіти та науки України
Київський національний університет імені Тараса Шевченка
Факультет комп'ютерних наук та кібернетики
Кафедра обчислювальної математики

ЗВІТ

на тему:

Розв'язування одновимірної задачі теплопровідності

Виконав студент IV курсу
групи ОМ-4
Півень Денис Миколайович
Науковий керівник
кандидат фізико-математичних наук
доцент кафедри обчислювальної
математики
Кузьмін Анатолій Володимирович

Зміст

1	Постановка задачі	3
1.1	Умова	3
1.2	Загальний вигляд	3
2	Різницева схема для рівняння теплопровідності	4
2.1	Введення рівномірної сітки	4
2.2	Інтегро-інтерполяційний метод	4
3	Модель розповсюдження тепла	7
3.1	Формалізація	7
3.2	Приведення задачі до безрозмірного вигляду	8
3.3	Загальний вигляд різницевої схеми	9
4	Аналіз отриманих результатів та висновки	9
5	Лістинг програмного коду з коментарями	10
6	Представлення результатів у графічному та табличному ви- глядах.....	11

1 Постановка задачі

1.1 Умова

Довгий сталений стрижень діаметром 10 см був нагрітий до температури 500 °С. Визначити час, після закінчення якого температура стрижня, вміщеного в середовище з температурою 20 °С, зменшиться в п'ять разів. Фізичні характеристики сталеного стрижня мають такі значення:

$$\lambda = 45,5 \text{ W/(m}\cdot\text{K)},$$

$$c = 0,46 \text{ kJ/(kg}\cdot\text{K)},$$

$$\rho = 7900 \text{ kg/m}^3,$$

$$\gamma = 140 \text{ W/(m}\cdot\text{K)}.$$

1.2 Загальний вигляд

Розглянемо граничну задачу для одновимірного рівняння теплопровідності з циліндричною або сферичною симетрією

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{1}{x^m} \frac{\partial}{\partial x} \left(x^m \cdot k(x) \cdot \frac{\partial u}{\partial x} \right) - q(x) \cdot u(x) + f(x, t) \quad (1)$$

$$u(x, 0) = u_0(x) \quad (2)$$

$$\lim_{x \rightarrow 0} \left(k(x) \cdot x^m \cdot \frac{\partial u(x, t)}{\partial x} \right) = 0 \quad (3)$$

$$k(x) \cdot x^m \cdot \frac{\partial u(x, t)}{\partial x} + \gamma \cdot u(x, t) \Big|_{x=R} = \varphi(t) \quad (4)$$

2 Різницева схема для рівняння теплопровідності

2.1 Введення рівномірної сітки

Для побудови різницевої схеми введемо рівномірну сітку по просторовій змінній x та змінній часу t

$$x_i = ih, i = \overline{0, N} \text{ де } h = \frac{R}{N}$$

$$t_j = j\tau, j = \overline{0, J}$$

Введемо проміжні вузли $x_{i+\frac{1}{2}} = x_i + \frac{h}{2}$

2.2 Інтегро-інтерполяційний метод

Спочатку проведемо апроксимацію по просторовій змінній x . Введемо позначення:

$$W = x^m \cdot k \cdot \frac{\partial u}{\partial x} \quad (5)$$

Тоді рівняння (1) запишемо у вигляді:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \frac{1}{x^m} \frac{\partial W}{\partial x} - q \cdot u(x) + f \quad (6)$$

Проінтегруємо обидві частини рівняння по проміжку від $x_{i-\frac{1}{2}}$ до $x_{i+\frac{1}{2}}$ та поділимо на h

$$\begin{aligned} \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} \frac{\partial u(x, t)}{\partial t} dx &= \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} \frac{1}{x^m} \frac{\partial W(x, t)}{\partial t} dx - \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} q(x) u(x, t) dx + \dots \\ &\dots + \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} f(x, t) dx \end{aligned}$$

Проведемо наближенні обчислення інтегралів враховуючи що h – мала величина

$$\begin{aligned} \frac{\partial u(x_i, t)}{\partial t} &= \frac{1}{x_i^m} \frac{W(x_{i+\frac{1}{2}}, t) - W(x_{i-\frac{1}{2}}, t)}{h} - u(x_i, t) \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} q(x) dx + \dots \\ &\dots + \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} f(x, t) dx \quad (7) \end{aligned}$$

Введемо позначення:

$$\frac{\partial u_i(t)}{\partial t} = \frac{\partial u(x_i, t)}{\partial t}$$

$$u_i(t) = u(x_i, t)$$

$$W_{i+\frac{1}{2}}(t) = W(x_{i+\frac{1}{2}}, t)$$

$$\bar{q}_i = \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} q(x) dx$$

$$\bar{f}_i(t) = \frac{1}{h} \int_{x_{i-\frac{1}{2}}}^{x_{i+\frac{1}{2}}} f(x, t) dx$$

В цих позначеннях запишемо співвідношення (7):

$$\frac{\partial u_i(t)}{\partial t} = \frac{1}{x_i^m} \frac{W_{i+\frac{1}{2}}(t) - W_{i-\frac{1}{2}}(t)}{h} - u_i(t) \bar{q}_i + \bar{f}_i(t) \quad (8)$$

Для обчислення $W_{i+\frac{1}{2}}(t)$ скористаємось позначенням (6) і запишемо його у вигляді:

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{W}{x^m k}$$

Проінтегруємо це співвідношення від x_i до x_{i+1} та поділимо на h та обчислимо наближено інтеграли:

$$\frac{1}{h} \int_{x_i}^{x_{i+1}} \frac{\partial u(x, t)}{\partial x} dx = \frac{1}{h} \int_{x_i}^{x_{i+1}} \frac{W(x, t)}{x^m k(x)} dx$$

$$\frac{u_{i+1}(t) - u_i(t)}{h} = \frac{W_{i+\frac{1}{2}}(t)}{x_{i+\frac{1}{2}}^m} \cdot \frac{1}{h} \int_{x_i}^{x_{i+1}} \frac{dx}{k(x)}$$

З останнього співвідношення знайдемо:

$$W_{i+\frac{1}{2}}(t) = x_{i+\frac{1}{2}}^m \cdot \bar{k}_{i+\frac{1}{2}} \cdot \frac{u_{i+1}(t) - u_i(t)}{h} \quad (9)$$

де

$$\bar{k}_{i+\frac{1}{2}} = \left(\frac{1}{h} \int_{x_i}^{x_{i+1}} \frac{dx}{k(x)} \right)^{-1}$$

Підставимо (9) в (8), отримаємо:

$$\frac{\partial u_i(t)}{\partial t} = \frac{1}{x_i^m} \frac{1}{h} \left(x_{i+\frac{1}{2}}^m \cdot \bar{k}_{i+\frac{1}{2}} \cdot \frac{u_{i+1}(t) - u_i(t)}{h} - x_{i-\frac{1}{2}}^m \cdot \bar{k}_{i-\frac{1}{2}} \cdot \frac{u_i(t) - u_{i-1}(t)}{h} \right) - \dots$$

$$\dots - u_i(t) \bar{q}_i + \bar{f}_i(t)$$

Вираз:

$$\Lambda u_i(t) = \frac{1}{x_i^m} \frac{1}{h} \left(x_{i+\frac{1}{2}}^m \cdot \bar{k}_{i+\frac{1}{2}} \cdot \frac{u_{i+1}(t) - u_i(t)}{h} - x_{i-\frac{1}{2}}^m \cdot \bar{k}_{i-\frac{1}{2}} \cdot \frac{u_i(t) - u_{i-1}(t)}{h} \right) - u_i(t) \bar{q}_i$$

Маємо:

$$\frac{\partial u_i(t)}{\partial t} = \Lambda u_i(t) + \bar{f}_i(t) \quad (10)$$

Проведемо апроксимацію (10) по змінній t .

Проінтегруємо рівняння від t_j до t_{j+1} та поділимо на τ .

$$\frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} \frac{\partial u_i(t)}{\partial t} dt = \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} \Lambda u_i(t) dt + \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} \overline{f_i(t)} dt$$

$$\frac{u_i^{j+1} - u_i^j}{\tau} = \left(\delta \Lambda u_i^{j+1} + (1 - \delta) \Lambda u_i^j \right) + f_i^{j+\frac{1}{2}}$$

При виборі $\delta = 0.5$ різницева схема буде мати другий порядок апроксимації по τ та h .

Формула трапецій для обчислення інтегралу:

$$\frac{u_i^{j+1} - u_i^j}{\tau} = \frac{1}{2} \left(\Lambda u_i^{j+1} + \Lambda u_i^j \right) + f_i^{j+\frac{1}{2}}, \quad i = \overline{1, N-1}, j = \overline{0, J} \quad (11)$$

В початковий момент часу використовуємо умову (3)

$$u_i = u_0(x_i), \quad i = \overline{0, N}$$

Для замикання системи рівнянь апроксимуємо граничні умови.

Для апроксимації правої граничної умови співвідношення (6) проінтегруємо по x від $x_{N-\frac{1}{2}}$ до x_N і поділимо на $0.5 h$

$$\frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} \frac{\partial u(x)}{\partial t} dx = \frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} \frac{1}{x^m} \frac{\partial W(x)}{\partial t} dx - \frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} q(x) u(x) dx + \dots$$

$$\dots + \frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} f(x) dx$$

Обчислимо наближено відповідні інтеграли:

$$\frac{\partial u_N}{\partial t} = \frac{1}{x_N^m} \left(\frac{W_N - W_{N-\frac{1}{2}}}{0.5 h} \right) - \bar{q}_N u_N + \bar{f}_N$$

де

$$\bar{q}_N = \frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} q(x) dx$$

$$\bar{f}_N = \frac{1}{0.5 h} \int_{x_{N-\frac{1}{2}}}^{x_N} f(x) dx$$

Враховуючи (4):

$$W_N = \varphi - \gamma u_N$$

$$W_{N-\frac{1}{2}} = x_{N-\frac{1}{2}}^m \bar{k}_{N-\frac{1}{2}} \frac{u_N - u_{N-1}}{h}$$

Отримаємо:

$$\frac{\partial u_N}{\partial t} = -\frac{x_{N-\frac{1}{2}}^m \bar{k}_{N-\frac{1}{2}} (u_N - u_{N-1})}{x_N^m h^2} + \frac{\varphi - \gamma u_N}{x_N^m h} - \bar{q}_N u_N + \bar{f}_N$$

Проінтегруємо по t від t_j до t_{j+1} та поділимо на τ :

$$\begin{aligned} \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} \frac{\partial u_N}{\partial t} dt &= -\frac{x_{N-\frac{1}{2}}^m}{x_N^m h} \cdot \bar{k}_{N-\frac{1}{2}} \cdot \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} \frac{u_N - u_{N-1}}{h} dt + \dots \\ &\dots + \frac{1}{x_N^m h} \cdot \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} (\varphi - \gamma u_N) dt - \bar{q}_N^{j+\frac{1}{2}} \cdot \frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} u_N dt + \bar{f}_N^{j+\frac{1}{2}} \end{aligned}$$

для обчислення

$$\frac{1}{\tau} \int_{t_j}^{t_{j+1}} u_N dt \approx \frac{u_N^{j+1} + u_N^j}{2}$$

3 Модель розповсюдження тепла

3.1 Формалізація

Константи:

c – теплоємність

ρ – щільність

k – теплопровідність

γ – коефіцієнт теплообміну

$x = (x_1, x_2, x_3), t$ – час

$u(x, t)$ – температура

Рівняння теплопровідності має вигляд:

$$c\rho \frac{\partial u}{\partial t} = k \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x_1^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial x_2^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial x_3^2} \right) + f(x_1, x_2, x_3, t)$$

Для випадку нескінченного циліндра оператор Лапласа записується в циліндричних координатах:

$$\Delta_{r,\varphi,z} u = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial u}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 u}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2}$$

У випадку сферичного тіла оператор Лапласа записується у сферичних координатах:

$$\Delta_{r,\varphi,\theta} u = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial u}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial u}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial^2 u}{\partial \varphi^2}$$

У всіх задачах розглядається випадок або циліндричної або сферичної симетрії, а це означає що температура залежить тільки від радіуса r і не залежить

від φ та z в циліндричних координатах та від φ та θ у сферичних координатах, тобто рівняння буде мати вигляд:

$$c\rho \frac{\partial u}{\partial t} = k \frac{1}{r^\alpha} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^\alpha \frac{\partial u}{\partial r} \right) + f(r, t)$$

де

$\alpha = 0$ – стрижень

$\alpha = 1$ – нескінчений циліндр

$\alpha = 2$ – куля

Граничні умови на поверхні тіла:

1. Якщо задана температура на поверхні

$$u \Big|_s = v \quad \text{або} \quad u(r, t) \Big|_{r=R} = v(t)$$

2. Якщо заданий тепловий потік

$$k \frac{\partial u}{\partial n} \Big|_s = q \quad \text{або} \quad k \frac{\partial u(r, t)}{\partial r} \Big|_{r=R} = q(t)$$

3. Якщо на границі конвективний теплообмін з оточуючим середовищем заданої температури

$$k \frac{\partial u}{\partial n} \Big|_s = \gamma(v - u) \quad \text{або} \quad k \frac{\partial u(r, t)}{\partial r} \Big|_{r=R} = \gamma(v(t) - u(R, t))$$

v – температура оточуючого середовища

γ – коефіцієнт теплообміну

Гранична умова в центрі тіла (вісь циліндра, центр кулі):

$$\lim_{r \rightarrow 0} \rho^\alpha \frac{\partial u}{\partial r} = 0 \quad \alpha = 1, 2 \quad (\text{Умова симетрії})$$

3.2 Приведення задачі до безрозмірного вигляду

Обираємо розмірні масштабні множини змінних величин:

U_0 – температури (характерна температура)

R_0 – радіусу (координати) (характерна довжина)

T_0 – часу

Представляємо $u = U_0 \cdot \bar{u}$, $t = T_0 \cdot \bar{t}$, $r = R_0 \cdot \bar{r}$ де $\bar{u}, \bar{t}, \bar{r}$ – безрозмірні.

Робимо заміну змінних в рівнянні, граничних та початкових умовах

$$c\rho \frac{U_0}{T_0} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{t}} = k \frac{U_0}{\bar{r}^\alpha R_0^2} \frac{\partial}{\partial \bar{r}} \left(\bar{r}^\alpha \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{r}} \right)$$

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{t}} = \frac{k T_0}{c \rho R_0^2} \cdot \frac{1}{\bar{r}^\alpha} \frac{\partial}{\partial \bar{r}} \left(\bar{r}^\alpha \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{r}} \right)$$

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{t}} = \frac{1}{\bar{r}^\alpha} \frac{\partial}{\partial \bar{r}} \left(\bar{r}^\alpha \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{r}} \right)$$

Покладаючи

$$\frac{k T_0}{c \rho R_0^2} = 1$$

обираємо масштаб зміни часу

$$T_0 = \frac{c \rho}{k} \cdot R_0^2$$

3.3 Загальний вигляд різницевої схеми

Різницева схема записується відносно наближених значень температури u у вузлах сітки (x_i, t_j) $i = \overline{1, N+1}$, $j = \overline{0, J}$

Позначимо їх u_i^j

А сама різницева схема представляє послідовність систем лінійних алгебраїчних рівнянь з тридіагональною матрицею

$$\begin{cases} a_{11}u_1^{j+1} + a_{12}u_2^{j+1} = \varphi_0(u_1^j, u_2^j) \\ a_{ii-1}u_{i-1}^{j+1} + a_{ii+1}u_{i+1}^{j+1} = \varphi_i(u_{i-1}^j, u_i^j, u_{i+1}^j) & i = \overline{2, N} \\ a_{N+1N}u_N^{j+1} + a_{N+1N+1}u_{N+1}^{j+1} = \varphi_{N+1}(u_N^j, u_{N+1}^j) \end{cases}$$

Елементи матриці не залежать від індексу j та не змінюються. Змінюється лише права частина.

4 Аналіз отриманих результатів та висновки

У результаті виконаної роботи було отримано розв'язок задачі теплопровідності за допомогою Інтерго-інтерполяційного методами. Час охолодження стрижня до заданої температури становить приблизно 120 секунд. Більш детально з результатом можна ознайомитись у програмному коді (6).

5 Лістинг програмного коду з коментарями

```

> restart ;
> with(LinearAlgebra) :
> with(plots) :
> #Задано початкові умови
> r := 0.05 ; #m
> u_0 := 500 ; #C
> u_env := 20 ; #C
> u_atm := 100 ; #C
> #Задано коефіцієнти речовини
> lambda := 45.5 ; #  $\frac{W}{m \cdot K}$ 
> co := 460 ; #  $\frac{J}{kg \cdot K}$ 
> rho := 7900 ; #  $\frac{kg}{m^3}$ 
> gamma := 140 ; #  $\frac{W}{m \cdot K}$ 
> gamma_I :=  $\frac{gamma \cdot r}{lambda}$  ;
> k := sqrt( $\frac{lambda}{co \cdot rho}$ ) ;
> #Задано кількість точок
> N := 100 ;
> h :=  $\frac{1}{N}$  ;
> tau := h ;
> tau_h :=  $\frac{tau}{h}$  ;
> tau_h2 :=  $\frac{tau}{h^2}$  ;

> #Задано кількість ітерацій
> max_iter := 100000 ;
> check_iter := 200 ;
> tI := 0 ;
> xI := [seq(i·h, i = 0 .. N)] ;
> y := [seq(0, i = 0 .. N)] ;
> #Формуємо простір
> t :=  $\frac{t^2 \cdot tI}{k^2}$  ;
> x := [seq(i·h·r, i = 0 .. N)] ;
> u_00 := [seq(u_0, i = 0 .. N)] ;
> plots[1] := plot(x, u_00) ;
> plots_counter := 1 ;
> #Образовуємо значення діагоналей
> bar_x :=  $\left[ \frac{xI[2]^2 - xI[1]^2}{2 \cdot h}, seq\left(\frac{xI[i+1]^2 - xI[i-1]^2}{4 \cdot h}, i = 2 .. N\right), \frac{xI[N+1]^2 - xI[N]^2}{2 \cdot h} \right]$  ;
> bar_p :=  $\left[ 0, seq\left(\frac{xI[i] + xI[i-1]}{2}\right) | k, i = 2 .. N + 1 \right], 0 ]$  ;
> diag1 := [0, seq(0.5·tau_h2·bar_p[i], i = 2 .. N + 1)] ;
> diag3 := [seq(0.5·tau_h2·bar_p[i+1], i = 1 .. N), 0] ;
> diag2 :=  $\left[ -\frac{bar\_x[1]}{2} - diag3[1], seq(-bar\_x[i] - diag1[i] - diag3[i], i = 2 .. N), -0.5 \cdot tau\_h \cdot gamma\_I \cdot x[N+1]^2 - \frac{bar\_x[N+1]}{2} - diag1[N+1] \right]$  ;

> #Формуємо матрицю
> A := Matrix(N+1, N+1) :

A[1,1] := diag2[1] ;
A[1,2] := diag3[1] ;

for j from 2 to N do
  A[j,j-1] := diag1[j] ;
  A[j,j] := diag2[j] ;
  A[j,j+1] := diag3[j] ;
od

A[N+1,N] := diag1[N+1] ;
A[N+1,N+1] := diag2[N+1] ;
> for i from 1 to max_iter do
f := Vector(N+1) ;
f[1] := -bar_x[1] ·  $\frac{y[1]}{2}$  - 0.5 · tau_h2 · bar_p[2] · (v[2] - v[1]) ;
for j from 2 to N do
  f[j] := -bar_x[j] · v[j] - 0.5 · tau_h2 · (bar_p[j+1] · (v[j+1] - v[j]) - bar_p[j] · (v[j] - v[j-1])) ;
od
f[N+1] := 0.5 · tau_h · gamma_I · xI[N+1] · v[N+1] - tau_h · gamma_I · xI[N+1] · bar_x[N+1] ·  $\frac{y[N+1]}{2}$  + 0.5 · tau_h2 · bar_p[N+1] · (v[N+1] - v[N]) ;
v := LinearSolve(A, f) ;
tI := tI + tau ;

if ((i mod check_iter) = (check_iter - 1)) then
for j from 1 to N+1 do
temp :=  $\frac{v[j] \cdot (u\_env - u\_0)}{2} + u\_0$  ;
u[j] := temp ;
od
plots[plots_counter+1] := plot(x, [seq(u[j], j = 1 .. N+1)]);
plots_counter := plots_counter + 1 ;

if (u[1] < u_atm) then
i := max_iter + 1 ;
fi
end if ;
od

```

6 Представлення результатів у графічному та табличному виглядах

