**Цель работы:** получение навыков разработки алгоритмов решения краевой задачи при реализации моделей, построенных на ОДУ второго порядка.

## 1 Теоретическая часть

Задана математическая модель.

Уравнение для функции T(x):

$$\frac{d}{dx}\left(K(x)\frac{dT}{dx}\right) - \frac{2}{R}\alpha(x)T + \frac{2T_0}{R}\alpha(x) = 0\tag{1}$$

Краевые условия:

$$\begin{cases} x = 0, -k(0)\frac{dT}{dx} = F_0 \\ x = l, -k(l)\frac{dT}{dx} = \alpha_N(T(l) - T_0) \end{cases}$$
 (2)

Функции  $k(x), \alpha(x)$  заданы:

$$k(x) = \frac{a}{x - b} \tag{3}$$

$$\alpha(x) = \frac{c}{x - d} \tag{4}$$

Константы a,b следует найти из условий  $k(0)=k_0, k(l)=k_N,$  а константы c,d из условий  $\alpha(0)=\alpha_0, \alpha(l)=\alpha_N.$ 

$$a = -k_0 b (5)$$

$$b = \frac{k_N l}{k_N - k_0} \tag{6}$$

$$c = -\alpha_0 d \tag{7}$$

$$d = \frac{\alpha_0 l}{\alpha_N - \alpha_0} \tag{8}$$

Разностная схема

$$A_n y_{n-1} - B_n y_n + C_n y_{n+1} = -D_n, 1 \le n \le N - 1$$

$$K_0 y_0 + M_0 y_1 = P_0$$

$$K_N y_N + M_N y_{N-1} = P_N$$
(9)

, где

$$A_n = \frac{x_{n+\frac{1}{2}}}{h},\tag{10}$$

$$B_n = A_n + C_n + p_n h, (11)$$

$$C_n = \frac{x_{n-\frac{1}{2}}}{h},\tag{12}$$

$$D_n = f_n h (13)$$

Для вычисления используем метод средних:

$$x_{n\pm\frac{1}{2}} = \frac{k_n + k_{n\pm1}}{2} \tag{14}$$

Система решается в два прохода: прямой и обратный.

В прямом проходе вычисляем прогоночные коэффициенты  $\varepsilon$  и  $\eta$ . Начальные значения:

$$\varepsilon_1 = -\frac{M_0}{K_0}$$

$$\eta_1 = \frac{P_0}{K_0}$$
(15)

Вычисляем массивы прогоночных коэффициентов  $\varepsilon, \eta$ :

$$\varepsilon_{n+1} = \frac{C_n}{B_n - A_n \varepsilon_n}$$

$$\eta_{n+1} = \frac{D_n + A_n \eta_n}{B_n - A_n \varepsilon_n}$$
(16)

Обратный проход.

Определим  $y_N$  - значение функции в последней точке:

$$y_N = \frac{P_N - M_N \eta_N}{K_N + M_N \varepsilon_N} \tag{17}$$

По основной прогоночной формуле находятся все значения неизвестных  $y_n$ :

$$y_n = \varepsilon_{n+1} y_{n+1} + \eta_{n+1} \tag{18}$$

Таким образом, массив, полученный после прогонки и есть искомый массив T(x).

### Краевые условия

Обозначим:

$$F = -k(x)\frac{dT}{dx}$$

$$p(x) = \frac{2}{R}\alpha(x)$$

$$f(x) = \frac{2T_0}{R}\alpha(x)$$

$$p_n = p(x_n), f_n = f(x_n)$$
(19)

Разностные аналоги краевых условий при x = 0 (из лекции № 7):

$$\left(x_{\frac{1}{2}} + \frac{h^2}{8}p_{\frac{1}{2}} + \frac{h^2}{4}p_0\right) \cdot y_0 - \left(x_{\frac{1}{2}} - \frac{h^2}{8}p_{\frac{1}{2}}\right) \cdot y_1 = \left(hF_0 + \frac{h^2}{4}(f_{\frac{1}{2}} + f_0)\right)$$
(20)

Разностные аналоги краевых условий при x = l:

Примем простую аппроксимацию:

$$p_{\frac{1}{2}} = \frac{p_0 + p_1}{2}$$

$$f_{\frac{1}{2}} = \frac{f_0 + f_1}{2}$$
(21)

Проинтегрируем уравнение (1) на отрезке  $[x_{N-\frac{1}{2}},x_N]$  с учетом замен (19).

$$-\int_{X_{N-\frac{1}{2}}}^{X_{N}}\frac{dF}{dx}dx - \int_{X_{N-\frac{1}{2}}}^{X_{N}}p(x)Tdx + \int_{X_{N-\frac{1}{2}}}^{X_{N}}f(x)dx = 0$$

Второй и третий интегралы вычислим методом трапеций

$$F_{N-\frac{1}{2}} - F_N - \frac{p_{N-\frac{1}{2}}y_{N-\frac{1}{2}} + p_Ny_N}{4}h + \frac{f_{N-\frac{1}{2}} + f_N}{4}h = 0$$

Учтем, что

$$F_{N-\frac{1}{2}} = x_{N-\frac{1}{2}} \frac{y_{N-1} - y_N}{h}$$
$$F_N = \alpha_N (y_N - T_0)$$
$$y_{N-\frac{1}{2}} = \frac{y_N + y_{N-1}}{2}$$

После подстановки и приведения подобных получаем:

$$\left(-\frac{x_{N-\frac{1}{2}}}{h} - \alpha_N - \frac{2p_N - 1}{16}h\right) \cdot y_N + \left(\frac{x_{N-\frac{1}{2}}}{h} - \frac{2p_N - 1}{16}h\right) \cdot y_{N-1} = -\alpha_N T_0 - \frac{h}{4}\left(f_{N-\frac{1}{2}} + f_N\right) \tag{22}$$

Заданы начальные параметры:

```
k_0 = 0.4 \; \mathrm{BT/cm} \; \mathrm{K}, \ k_N = 0.1 \; \mathrm{BT/cm} \; \mathrm{K}, \ \alpha_0 = 0.05 \; \mathrm{BT/cm2} \; \mathrm{K}, \ \alpha_N = 0.01 \; \mathrm{BT/cm2} \; \mathrm{K}, \ l = 10 \; \mathrm{cm}, \ T_0 = 300 \mathrm{K}, \ R = 0.5 \; \mathrm{cm}, \ F_0 = 50 \; \mathrm{BT/cm2}.
```

#### Физическое содержание задачи

Сформулированная математическая модель описывает температурное поле T(x) вдоль цилиндрического стержня радиуса R и длиной l, причем R << l и температуру можно принять постоянной по радиусу цилиндра. Ось x направлена вдоль оси цилиндра и начало координат совпадает с левым торцем стержня. Слева при x=0 цилиндр нагружается тепловым потоком . Стержень обдувается воздухом, температура которого равна  $T_0$ . В результате происходит съем тепла с цилиндрической поверхности и поверхности правого торца при x=l. Функции k(x),  $\alpha(x)$  являются, соответственно, коэффициентами теплопроводности материала стержня и теплоотдачи при обдуве,.

# 2 Практическая часть

В листинге 1 представлен код программы:

Листинг 1: Листинг программы

```
import matplotlib.pyplot as plt
 2
     import numpy as np
 3
     # коэффициенты теплопроводности и теплоотдачи
 4
 5
 6
           return a / (x - b)
 7
     def alpha(x):
 8
           return c / (x - d)
 9
10
11
12
     \mathbf{def} \ \mathbf{p}(\mathbf{x}):
13
           return 2 * alpha(x) / R
14
     \mathbf{def} \ \mathbf{f}(\mathbf{x}):
15
           return 2 * alpha(x) * T0 / R
16
17
18
19
     \# метод средних
20
     def x plus half(x):
           \mathbf{return} \ (\mathtt{k}(\mathtt{x}) \ + \ \mathtt{k}(\mathtt{x} \ + \ \mathtt{h})) \ / \ 2
21
22
23
     def x minus half(x):
           return (k(x) + k(x - h)) / 2
24
25
26
27
     # коэффициенты разностной схемы
28
     \mathbf{def} \ \mathbf{A}(\mathbf{x}):
29
           return x plus half(x) / h
30
31
     \mathbf{def} \ \mathrm{C}(\mathrm{x}):
32
           return x minus half(x) / h
33
```

```
34
   \mathbf{def} \ \mathrm{B}(\mathrm{x}):
        return A(x) + C(x) + p(x) * h
35
36
   \mathbf{def} \ \mathrm{D}(\mathrm{x}):
37
        return f(x) * h
38
39
40
41
   # левое граничное условие
42
    def left boundary condition():
43
        K0 = x \text{ plus } half(0) + h * h * (p(0) + p(h)) / 16 + h * h * p(0) / 4
        M0 = -x plus half(0) + h * h * (p(0) + p(h)) / 16
44
45
        P0 = h * F0 + h * h / 4 * ((f(0) + f(h)) / 2 + f(0))
        return K0, M0, P0
46
47
48
   # правое граничное условие
49
    def right_boundary_condition():
        KN = -x \text{ minus half}(1) / h - aN - p(1) * h / 4 - ((p(1) + p(1 - h)) *
50
        MN = x_{minus_half(1)} / h - ((p(1) + p(1 - h)) * h) / 16
51
        PN = -aN * T0 - h * (f(1) + f(1 - h) + f(1)) / 8
52
        return KN, MN, PN
53
54
55
         _{\mathrm{name}} = "_{\mathrm{main}}:
    i f
56
        K0 = 0.4
57
        KN = 0.1
58
59
        a0 = 0.05
        aN = 0.01
60
61
        1 = 10
        T0 = 300
62
        R = 0.5
63
64
        F0 = 0
65
        h = 1e-3
66
67
        # параметры коэффициентов теплопроводности и теплоотдачи
        b = (KN * 1) / (KN - K0)
68
69
        a = - K0 * b
70
        d = (aN * 1) / (aN - a0)
71
        c \; = - \; a0 \; * \; d
72
73
        K0, M0, P0 = left boundary condition()
        KN, MN, PN = right boundary condition()
74
75
76
        # прямой ход
77
        # массивы прогоночных коэффициентов
78
        eps = [0]
79
        eta = [0]
80
        eps1 = -M0 / K0
81
82
        eta1 = P0 / K0
83
84
        eps.append(eps1)
        eta.append(eta1)
85
86
87
        x = h
88
        n = 1
89
        while x + h < l:
             eps.\,append\,(C(\,x\,)\ /\ (B(\,x\,)\ -\ A(\,x\,)\ *\ eps\,[\,n\,]\,)\,\,)
90
             eta.append ((A(x) * eta[n] + D(x)) / (B(x) - A(x) * eps[n]))
91
92
             n += 1
93
             x += h
```

```
94
 95
                 \# обратный xod
 96
                 t = [0] * (n + 1)
 97
                 # значение функции в последней точке
                 t[n] = (PN - MN * eta[n]) / (KN + MN * eps[n])
 98
 99
                 for i in range(n - 1, -1, -1):
    t[i] = eps[i + 1] * t[i + 1] + eta[i + 1]
100
101
102
                 x = [i \text{ for } i \text{ in } np.arange(0, 1, h)]
103
104
                 \begin{array}{l} \operatorname{plt.plot}\left(\mathbf{x}\,,\,\,\mathbf{t}\left[:-1\right]\right) \\ \operatorname{plt.xlabel}\left("\mathbf{X},\,\, \smile \mathbf{cm}"\right) \\ \operatorname{plt.ylabel}\left("\mathbf{T},\,\, \smile \mathbf{K}"\right) \end{array}
105
106
107
108
                 plt.grid()
109
                 plt.show()
```

### Результат работы программы

1. График зависимости температуры T(x) от координаты x при заданных выше параметрах.

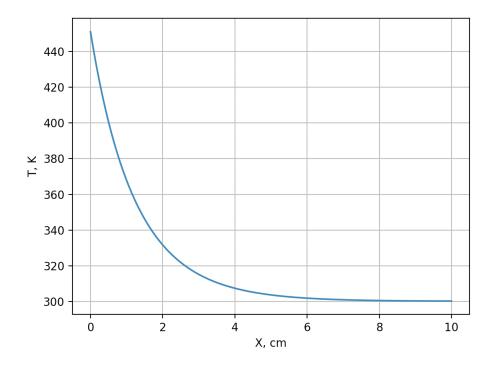


Рис. 1: График зависимости температуры T(x) от координаты x при заданных выше параметрах

2. График зависимости T(x) при  $F_0 =$  -10 Bт/cм2.

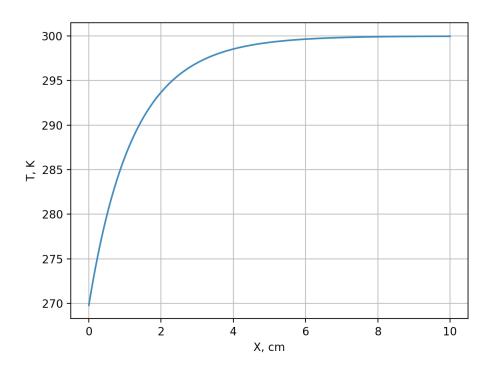


Рис. 2: График зависимости T(x) при  $F_0 =$  -10  $\mathrm{Bt/cm2}$ 

3. График зависимости T(x) при увеличенных значениях  $\alpha(x)$  (например, в 3 раза).

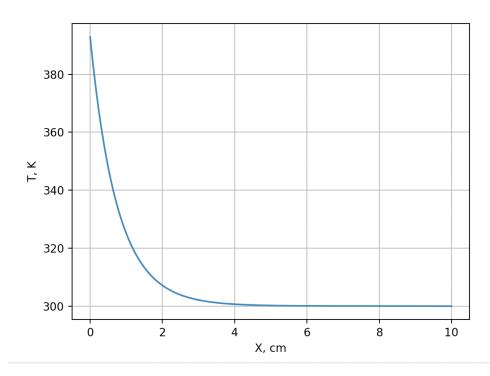


Рис. 3: График зависимости T(x) при увеличенных значениях  $\alpha(x)$  (например, в 3 раза)

4. График зависимости T(x) при  $F_0=0$ .

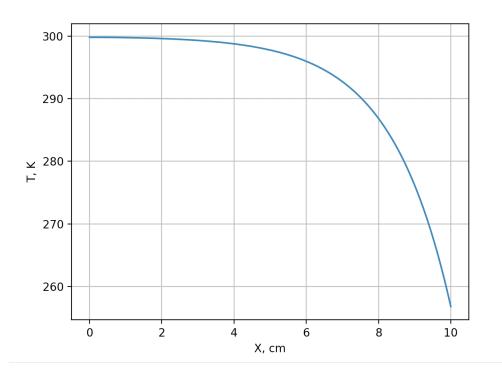


Рис. 4: График зависимости T(x) при  $F_0=0$ 

# 3 Ответы на вопросы

1. Какие способы тестирования программы можно предложить? Увеличить коэффициент теплоотдачи  $(\alpha_0, \alpha_N)$ . Стержень будет отдавать больше тепла, увеличится скорость понижения температуры.

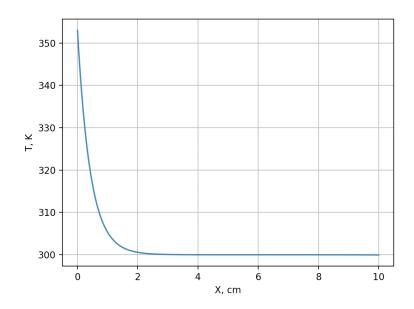


Рис. 5: График зависимости T(x) при  $\alpha_0=0.5, \alpha_N=0.1$ 

2. Получите простейший разностный аналог нелинейного краевого условия при x=l

$$-k(l)\frac{dT}{dx} = \alpha_N(T(l) - T_0) + \varphi(T),$$

где  $\varphi(T)$  заданная функция.

Построим разностную схему методом разностной апроксимации на равномерной сетке с шагом  ${\bf h}.$ 

Аппроксимируем производную:

$$\frac{dT}{dx} = \frac{T(x) - T(x - h)}{h}$$

При x = l:

$$\frac{dT}{dx} = \frac{T_l - T_{l-1}}{h}$$

Подставим в исходное уравнение:

$$-k_l \frac{T_l - T_{l-1}}{h} = \alpha_N (T_l - T_0) + \varphi(T_l)$$

$$-k_l T_l + k_l T_{l-1} = \alpha_N h T_l - \alpha_N h T_0 + \varphi(T_l) h$$

$$-(k_l + \alpha_N h) T_l + k_l T_{l-1} = \varphi(T_l) h - \alpha_N h T_0$$
(23)

3. Опишите алгоритм применения метода прогонки, если при x=0 краевое условие линейное (как в настоящей работе), а при x=l, как в п.2.

Для прямого хода при x=0 начальные прогоночные коэффициенты  $\varepsilon, \eta$  равны:

$$\varepsilon_1 = -\frac{M_0}{K_0}$$
$$\eta_1 = \frac{P_0}{K_0}$$

Вычислим все прогоночные коэффициенты:

$$\varepsilon_{n+1} = \frac{C_n}{B_n - A_n \varepsilon_n}$$
$$\eta_{n+1} = \frac{D_n + A_n \eta_n}{B_n - A_n \varepsilon_n}$$

Находим  $y_N$  путем решения уравнения (23), полученного в п. 2, методом дихотомии. Обратным ходом найдем все коэффициенты до  $y_0$ .

Все значения неизвестных  $y_n$  находятся по основной прогоночной формуле:

$$y_n = \varepsilon_{n+1} y_{n+1} + \eta_{n+1}$$

4. Опишите алгоритм определения единственного значения сеточной функции  $y_p$  в одной заданной точке p. Использовать встречную прогонку, т.е. комбинацию правой и левой прогонок (лекция №8). Краевые условия линейные.

Обозначим i = p, 0 .

Правая прогонка.

Область:  $0 \le i \le p+1$ 

Прогоночные коэффициенты  $\alpha_i, \beta_i$ :

$$\alpha_{i+1} = \frac{C_i}{B_i - \alpha_i A_i}$$

$$\beta_{i+1} = \frac{A_i \beta_i + D_i}{C_i - \alpha_i A_i}$$

Левая прогонка. Область:  $p \le i \le N$ 

Прогоночные коэффициенты  $\varepsilon_i, \eta_i$ :

$$\varepsilon_i = \frac{C_i}{B_i - \varepsilon_{i+1} A_i}$$

$$\eta_i = \frac{A_i \eta_{i+1} + D_i}{B_i - \varepsilon_{i+1} A_i}$$

Тогда при i=p:

$$y_p = \alpha_{p+1} y_{p+1} + \beta_{p+1},$$

$$y_{p+1} = \varepsilon_{p+1} y_p + \eta_{p+1},$$

$$y_p = \frac{\beta_{p+1} + \alpha_{p+1}\eta_{p+1}}{1 - \alpha_{p+1}\varepsilon_{p+1}}$$

# Вывод

В ходе лабораторной работы были получены навыки разработки алгоритмов решения краевой задачи при реализации моделей, построенных на ОДУ второго порядка.