

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Московский государственный технический университет имени Н.Э. Баумана

(национальный исследовательский университет)» (МГТУ им. Н.Э. Баумана)

ФАКУЛЬТЕТ "Информатика и системы управления"

КАФЕДРА "Программное обеспечение ЭВМ и информационные технологии"

ОТЧЁТ

К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ №4

ПО КУРСУ МОДЕЛИРОВАНИЕ НА ТЕМУ:

"Программно-алгоритмическая реализация моделей на основе ОДУ второго порядка с краевыми условиями II и III рода"

Студент	<u>ИУ7-53 БВ</u>		Д.П. Косаревский
	(Группа)	(Подпись, дата)	(И.О.Фамилия)
Преподаватель			В.М. Градов
		(Подпись, дата)	(И.О.Фамилия)

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

Теория

Задана математическая модель. Уравнение для функции Т(х):

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

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:

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

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

Константы a, b следует найти из условий k(0)=k0, k(l)=kN, a константы c, d из условий $\alpha(0)=\alpha 0$, $\alpha(l)=\alpha N$.

$$a = -k0b \qquad (5)$$

$$b = \frac{k_N l}{k_N - k_0} \qquad \textbf{(6)}$$

$$c = -\alpha 0d \qquad (7)$$

$$d = \frac{\alpha_0 l}{\alpha_N - \alpha_0} \quad (8)$$

Разностная схема

$$Anyn-1 - Bnyn + Cnyn+1 = -Dn, 1 \le n \le N-1$$

$$K0y0 + M0y1 = P0$$
 (9)

$$KNyN + MNyN-1 = PN$$
, где

$$A_n = \frac{x_{n + \frac{1}{2}}}{h}, \quad (10)$$

$$Bn = An + Cn + pnh, (11)$$

$$C_n = \frac{x_{n-\frac{1}{2}}}{h}, \quad (12)$$

$$Dn = fnh$$
 (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 ε и η. Начальные значения:

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

$$\eta_1 = \frac{P_0}{K_0} \tag{15}$$

Вычисляем массивы прогоночных коэффициентов ε,η:

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

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

Обратный проход.

Определим yN - 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 уп:

$$yn = \varepsilon n + 1yn + 1 + \eta n + 1 \tag{18}$$

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:

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

Разностные аналоги краевых условий при x = 1:

Примем простую аппроксимацию:

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

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

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:

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

Заданы начальные параметры:

$$k_0 = 0.4 \text{ BT/cm K},$$

$$k_{N} = 0.1 \text{ BT/cm K},$$

$$\alpha_0 = 0.05 \text{ BT/cm} 2 \text{ K},$$

$$\alpha_{N} = 0.01 \text{ BT/cm} 2 \text{ K},$$

$$l = 10 \text{ cm},$$

$$T_0 = 300 \text{K},$$

$$R = 0.5 \text{ cm},$$

$$F_0 = 50 \text{ BT/cm}2.$$

Результаты

1. Представить разностный аналог краевого условия при x=l и его краткий вывод интегро-интерполяционным методом.

Проинтегрируем уравнение из лекционных материалов на отрезке

$$[x_N - \frac{1}{2}, x_N]$$
:

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

2-й и 3-й интеграл вычислим методом трапеций:

$$- (F_{x_N} - F_{x_N - \frac{1}{2}}) - \frac{h}{4} (p_{x_N - \frac{1}{2}} y_{x_N - \frac{1}{2}} + p_{x_N} y_{x_N}) + \frac{h}{4} (f_{x_N - \frac{1}{2}} + f_{x_N}) = 0$$

При подстановке выражения $F_{x_N-\frac{1}{2}}$ при n=N и краевое условие при

 $x = l(x_N)$ получим формулу:

$$y_N = \frac{X_{N-\frac{1}{2}} - \frac{h^2}{8} p_{N-\frac{1}{2}}}{\alpha h + \frac{h^2}{4} p_N + \frac{h^2}{8} p_{N-\frac{1}{2}} + X_{N-\frac{1}{2}}} y_{N-1} + \frac{\frac{h^2}{4} (f_{N-\frac{1}{2}} + f_N) + h \alpha \beta}{\alpha h + \frac{h^2}{4} p_N + \frac{h^2}{8} p_{N-\frac{1}{2}} + X_{N-\frac{1}{2}}},$$
где $\alpha = \alpha_N$, $\beta = T_0$

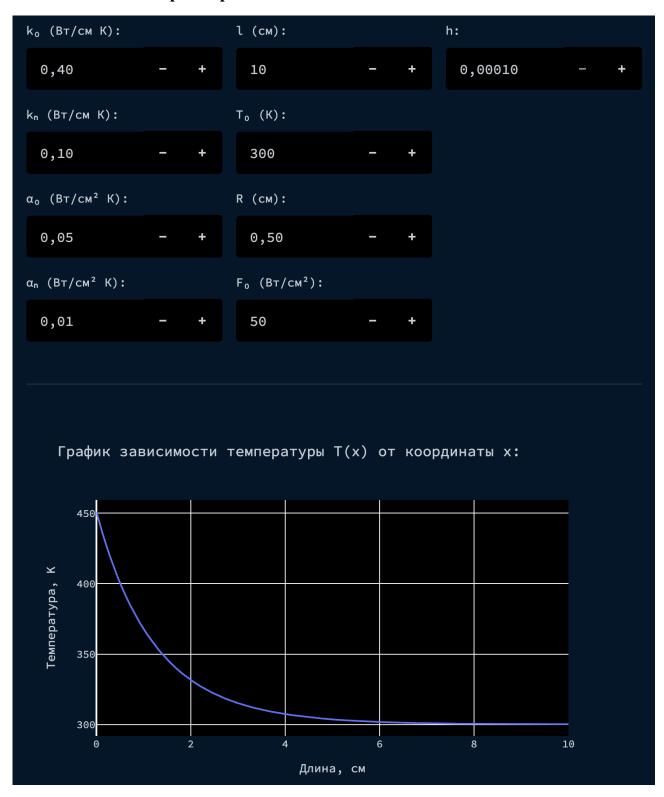
Примем простую аппроксимацию:

$$p_{N-\frac{1}{2}} = \frac{p_{N-1} + p_N}{2}$$
, $f_{N-\frac{1}{2}} = \frac{f_{N-1} + f_N}{2}$

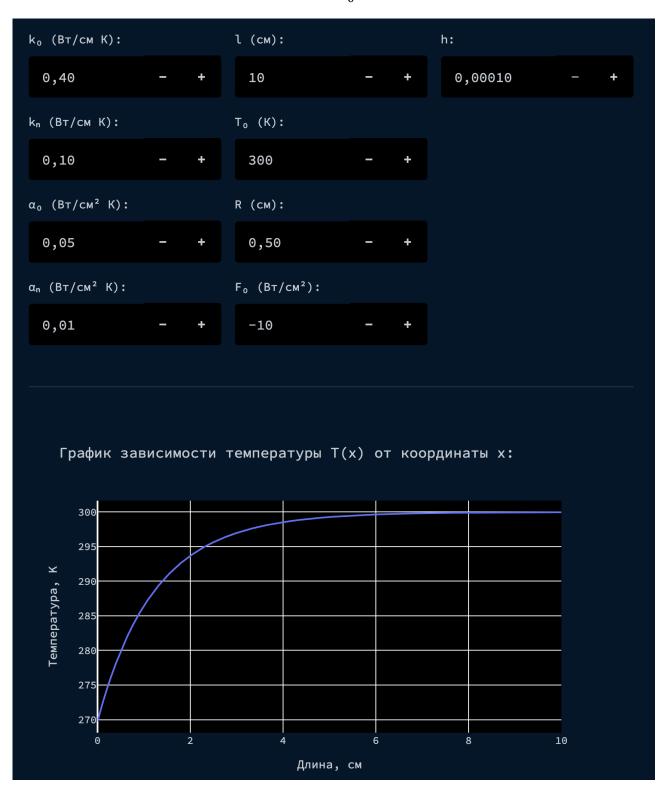
В пределе при $h \to 0$ при уменьшении шага можно пренебречь некоторыми членами и преобразовать ф-лу $y_{_N}$ к следующему виду:

$$y_N = \frac{X_{N-\frac{1}{2}}}{\alpha h + X_{N-\frac{1}{2}}} y_{N-1} + \frac{h\alpha\beta}{\alpha h + X_{N-\frac{1}{2}}}$$

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

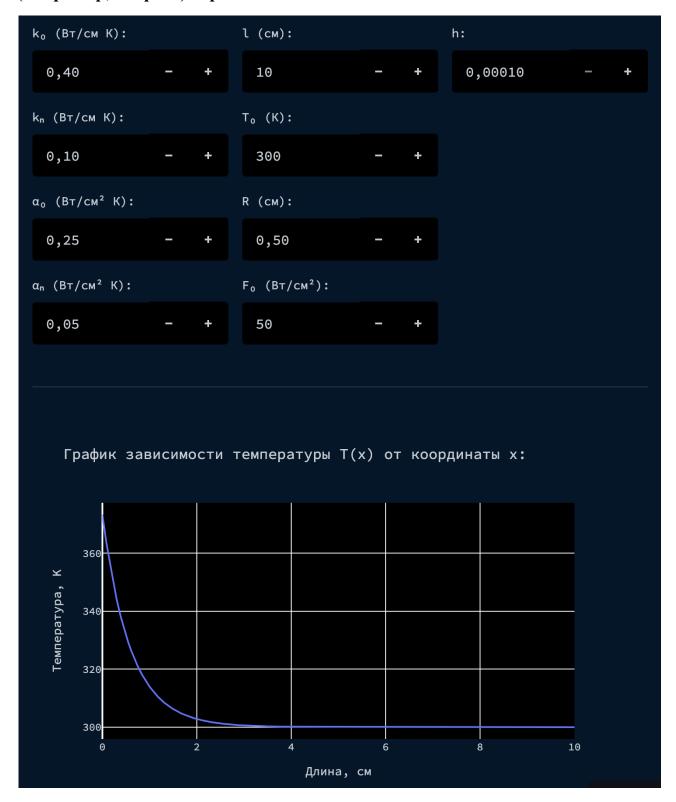


3. График зависимости T(x) при $F_0 = -10 \text{ BT/cm}^2$.



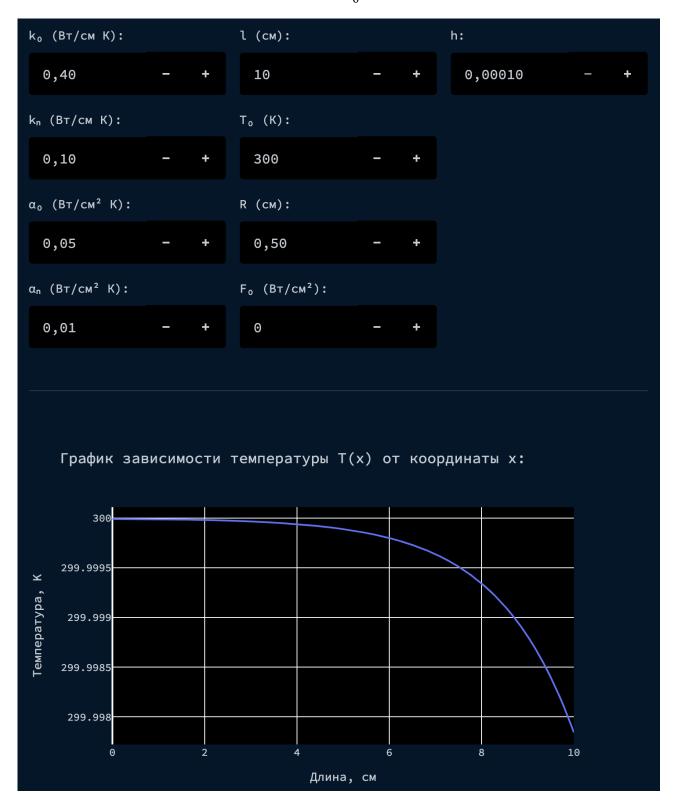
При отрицательном тепловом потоке слева идет съем тепла, поэтому производная T'(x) - положительная.

4. График зависимости T(x) при увеличенных значениях $\alpha(x)$ (например, в 3 раза). Сравнить с п.2.



Увеличено в 5 раз. При увеличении теплосъёма и неизменном потоке F_0 наблюдаем снижение уровня температур T(x) и увеличение градиента.

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



Тепловое нагружение отсутствует, причин для нагрева нет, температура стержня равна температуре окружающей среды T_0 с некоторой погрешностью, определяемой приближённым характером вычислений.

Работающую программу можно увидеть и протестировать через web-интерфейс по следующей ссылке:

https://share.streamlit.io/dkosarevsky/math_modelling/main.py

Программа написана на языке программирования Python 3.9.7 с использованием следующих библиотек:

- streamlit
- numpy
- plotly

Код

```
import streamlit as st
import numpy as np
import plotly.graph objects as go
def k(x, a, b):
   """ коэффициенты теплопроводности и теплоотдачи """
    return a / (x - b)
def alpha(x, c, d):
  return c / (x - d)
def p(x, c, d, R):
   return 2 * alpha(x, c, d) / R
def f(x, c, d, T 0, R):
  return 2 * alpha(x, c, d) * T 0 / R
def plus_half(x, a, b, h):
   """ метод средних """
    return (k(x, a, b) + k(x + h, a, b)) / 2
def minus half(x, a, b, h):
   """ метод средних """
    return (k(x, a, b) + k(x - h, a, b)) / 2
def A(x, a, b, h):
   """ коэффициенты разностной схемы """
    return plus half(x, a, b, h) / h
def B(x, a, b, c, d, R, h):
    return A(x, a, b, h) + C(x, a, b, h) + p(x, c, d, R) * h
def C(x, a, b, h):
   return minus half(x, a, b, h) / h
def D(x, c, d, T 0, R, h):
   return f(x, c, d, T 0, R) * h
def left_boundary_condition(h, a, b, c, d, R, F_0, T_0):
   """ левое граничное условие """
   k_0 = plus_half(0, a, b, h) + h * h * (p(0, c, d, R) + p(h, c, d, R)) / 16 + h * h * p(0, c, d, R)
d, R) / 4
   M0 = -plus_half(0, a, b, h) + h * h * (p(0, c, d, R) + p(h, c, d, R)) / 16
   P0 = h * F_0 + h * h / 4 * ((f(0, c, d, T_0, R) + f(h, c, d, T_0, R)) / 2 + f(0, c, d, T_0, R))
R))
 return k 0, M0, P0
```

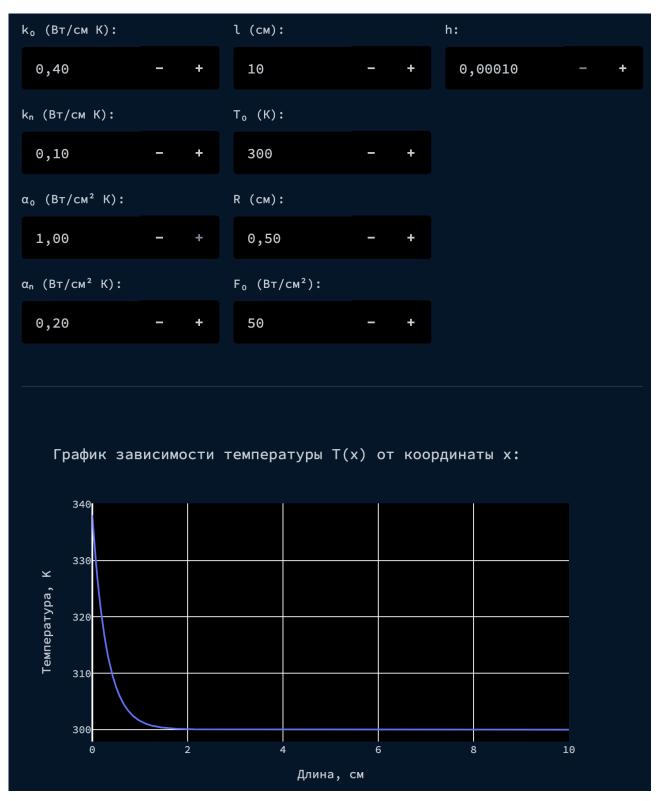
```
def right boundary condition(l, a, b, c, d, h, alpha n, R, T 0):
   """ правое граничное условие """
   h, c, d, R)) * h) / 16
   MN = minus half(1, a, b, h) / h - ((p(1, c, d, R) + p(1 - h, c, d, R)) * h) / 16
   PN = - alpha_n * T_0 - h * (f(1, c, d, T_0, R) + f(1 - h, c, d, T_0, R) + f(1, c, d, T_0, R))
/ 8
   return k n, MN, PN
def plot(x: np.array, t: np.array):
   """ отрисовка графика """
   st.markdown("---")
   fig = go.Figure()
   fig.add trace(go.Scatter(
       x=x,
       y=t,
       mode='lines',
   fig.update layout(
       title text=f"График зависимости температуры T(x) от координаты x:",
       xaxis title="Длина, см",
       yaxis title="Температура, К",
   st.write(fig)
   st.markdown("---")
def main():
   st.markdown("### Лабораторная работа №4")
   st.markdown("""**Tema:**
   Программно-алгоритмическая реализация моделей на основе ОДУ второго порядка с краевыми
условиями II и III рода.""")
   st.markdown("""**Цель работы:**
   Получение навыков разработки алгоритмов решения краевой задачи при реализации моделей,
   построенных на ОДУ второго порядка.""")
   a1, a2, a3 = st.columns(3)
   b1, b2, b3 = st.columns(3)
   c1, c2, c3 = st.columns(3)
   d1, d2, d3 = st.columns(3)
   k = a1.number input("ko", min value=0., max value=1., value=.4)
   k_n = b1.number_input("k ", min_value=0., max_value=1., value=.1)
   alpha 0 = c1.number input("\alpha_0", min value=0., max value=1., value=.05)
   alpha n = d1.number input("\alpha ", min value=0., max value=1., value=.01)
   1 = a2.number input("1:", min value=1, max value=100, value=10)
   T 0 = b2.number input("To", min value=1, max value=1000, value=300)
   R = c2.number_input("R", min value=0., max value=1., value=.5)
   F_0 = d2.number_input("Fo", min_value=0, max_value=10, value=0)
   h = a3.number input("h:", min value=.00001, max value=1., value=.0001, format="%.5f")
   # параметры коэффициентов теплопроводности и теплоотдачи
```

```
b = (k_n * 1) / (k_n - k_0)
   a = -k \ 0 * b
   d = (alpha n * 1) / (alpha n - alpha 0)
   c = -alpha 0 * d
   k_0, M0, P0 = left_boundary_condition(h, a, b, c, d, R, F_0, T_0)
   k n, MN, PN = right boundary condition(l, a, b, c, d, h, alpha n, R, T 0)
    # прямой ход
   # массивы прогоночных коэффициентов
   eps = [0]
   eta = [0]
   eps1 = -M0 / k 0
   etal = P0 / k 0
   eps.append(eps1)
   eta.append(eta1)
   x = h
   n = 1
   while x + h < 1:
       eps.append(C(x, a, b, h) / (B(x, a, b, c, d, R, h) - A(x, a, b, h) * eps[n]))
       eta.append((A(x, a, b, h) * eta[n] + D(x, c, d, T_0, R, h)) / (B(x, a, b, c, d, R, h) - B(x, a, b, c, d, R, h)
A(x, a, b, h) * eps[n]))
       n += 1
        x += h
    # обратный ход
    t = [0] * (n + 1)
    # значение функции в последней точке
   t[n] = (PN - MN * eta[n]) / (k n + MN * eps[n])
   for i in range(n - 1, -1, -1):
       t[i] = eps[i + 1] * t[i + 1] + eta[i + 1]
   x = [i \text{ for } i \text{ in } np.arange(0, 1, h)]
   plot(x, t[: -1])
if __name__ == "__main__":
main()
```

Вопросы

1. Какие способы тестирования программы можно предложить?

Можно предложить способ увеличения коэффициента теплоотдачи. Увеличится скорость понижения температуры, стержень будет отдавать больше тепла:



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

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

где
$$\phi(T)$$
 — заданная функция

Производную аппроксимируйте односторонней разностью.

Метод разностной аппроксимации на равномерной сетке с шагом h.

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

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

подстановка:

$$-k_{l} \frac{T_{l} - T_{l-1}}{h} = \alpha_{N} (T_{l} - T_{0}) + \varphi(T_{l})$$

$$-k_{l} T_{l} + k_{l} T_{l-1} = \alpha_{N} h T_{l} - \alpha_{N} h T_{0} + \varphi(T_{l}) h$$

$$-(k_{l} + \alpha_{N} h) T_{l} + k_{l} T_{l-1} = \varphi(T_{l}) h - \alpha_{N} h T_{0}$$

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.

Прямой ход при x = 0, начальные прогоночные коэффициенты:

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

Вычисление прогоночных коэффициентов:

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

Вычисление значений неизвестных y_n по основной прогоночной ϕ -ле:

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

Вычисление y_N . Обратным ходом вычисление коэффициентов до y_0 .

4. Опишите алгоритм определения единственного значения сеточной функции \boldsymbol{y}_p в одной заданной точке p. Использовать встречную прогонку, т.е. комбинацию правой и левой прогонок. Краевые условия линейные.

$$i = p, 0$$

Левая прогонка:

коэффициенты ε_i и η_i на области $p \leq i \leq N$

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

Правая прогонка:

коэффициенты α_i и β_i на области $0 \le i \le p+1$

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

при i = p вычислим:

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

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

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