



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» _____

Лабораторная работа № 4

Дисциплина: Моделирование

Тема: Программно-алгоритмическая реализация моделей на основе ОДУ в частных производных с краевыми условиями I и III рода.

Студент Тимонин А. С.

Группа ИУ7-62Б

Оценка (баллы) _____

Преподаватель Градов В.М.

Москва.
2020 г.

Тема

Программно-алгоритмическая реализация моделей на основе ОДУ в частных производных с краевыми условиями I и III рода.

Цель работы

Получение навыков разработки алгоритмов решения смешанной краевой задачи при реализации моделей, построенных на квазилинейном уравнении параболического типа.

Задача

1. Задана математическая модель.

Уравнение для функции $T(x, t)$

$$c(T) \frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left(k(T) \frac{\partial T}{\partial x} \right) - \frac{2}{R} \alpha(x) T + \frac{2T_0}{R} \alpha(x) \quad (1)$$

Краевые условия

$$\begin{cases} t = 0, & T(x, 0) = T_0, \\ x = 0, & -k(T(0)) \frac{\partial T}{\partial x} = F_0, \\ x = l, & -k(T(l)) \frac{\partial T}{\partial x} = \alpha_N (T(l) - T_0) \end{cases}$$

В обозначениях уравнения (14.1) лекции №14

$$p(x) = \frac{2}{R} \alpha(x), \quad f(u) \equiv f(x) = \frac{2T_0}{R} \alpha(x)$$

2. Разностная схема с разностным краевым условием при $x = 0$ получена в Лекции №14 (14.6), (14.7) и может быть использована в данной работе. Самостоятельно надо получить интегро-интерполяционным методом разностный аналог краевого условия при $x = l$, точно так же, как это сделано при

$x = 0$ (формула (14.7)). Для этого надо проинтегрировать на отрезке $[x_{N-1/2}, x_N]$ выписанное выше уравнение (1) и учесть, что:

$$\bar{F}_N = \alpha_N (\bar{y}_N - T_0)$$

$$\bar{F}_{N-1/2} = \bar{\chi}_{N-1/2} \frac{\bar{y}_{N-1} - \bar{y}_N}{h}$$

3. Значения параметров для отладки (все размерности согласованы)

$$k(T) = a_1 (b_1 + c_1 T^{m_1}), \quad \text{Вт/см К},$$

$$c(T) = a_2 + b_2 T^{m_2} - \frac{c_2}{T^2}, \quad \text{Дж/см}^3\text{К}.$$

$$a_1 = 0.0134, \quad b_1 = 1, \quad c_1 = 4.35 \cdot 10^{-4}, \quad m_1 = 1,$$

$$a_2 = 2.049, \quad b_2 = 0.563 \cdot 10^{-3}, \quad c_2 = 0.528 \cdot 10^5, \quad m_2 = 1.$$

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

$$\alpha_0 = 0.05 \text{ Вт/см}^2 \text{ К},$$

$$\alpha_N = 0.01 \text{ Вт/см}^2 \text{ К},$$

$$l = 10 \text{ см},$$

$$T_0 = 300 \text{ К},$$

$$R = 0.5 \text{ см},$$

$$F(t) = 50 \text{ Вт/см}^2.$$

Физическое содержание задачи

1. Сформулированная в данной работе математическая модель описывает **нестационарное** температурное поле $T(x, t)$, зависящее от координаты x и меняющееся во времени.
2. Свойства материала стержня привязаны к температуре, т.е. теплоемкость и коэффициент теплопроводности $c(T)$, $k(T)$ зависят от T .
3. При $x = 0$ цилиндр нагружается тепловым потоком $F(t)$, в общем случае зависящим от времени.

Результат работы программы

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

Проинтегрируем уравнение $c(u) \frac{\partial u}{\partial t} = -\frac{\partial F}{\partial x} - p(x)u + f(u)$ на отрезке $[x_{N-1/2}; x_N]$ и на временном интервале $[t_m; t_{m+1}]$.

С учетом $F = -k(x) \frac{\partial u}{\partial x}$:

$$\begin{aligned} \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} dx \int_{t_m}^{t_{m+1}} c(u) \frac{\partial u}{\partial t} dt = & - \int_{t_m}^{t_{m+1}} dt \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} \frac{\partial F}{\partial x} dx - \\ & - \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} dx \int_{t_m}^{t_{m+1}} p(x)u dt + \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} \int_{t_m}^{t_{m+1}} f(u) dt \end{aligned}$$

Приблизенно вычислим интегралы по времени:

$$\int_{x_{N-1/2}}^{x_N} \hat{c} (\hat{u} - u) dx = - \int_{t_m}^{t_{m+1}} (F_N - F_{N-1/2}) dt - \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} \hat{u} p \tau dx + \int_{x_{N-1/2}}^{x_N} \hat{f} \tau dx$$

Первый интеграл вычисляем методом правых прямоугольников, остальные методом трапеций:

$$\begin{aligned} \frac{h}{4} [\widehat{c_N}(\widehat{y_N} - y_N) + \widehat{c_{N-1/2}}(\widehat{y_{N-1/2}} - y_{N-1/2})] = & -(\widehat{F_N} - \widehat{F_{N-1/2}})\tau - \\ & - \frac{h\tau}{4} (p_N \widehat{y_N} - p_{N-1/2} \widehat{y_{N-1/2}}) + \frac{h\tau}{4} (\widehat{f_{N-1/2}} - \widehat{f_N}) \end{aligned}$$

Подставляя в данное уравнение:

$$\widehat{F_N} = F(t_{m+1}) = \alpha(\widehat{y_N} - \beta), \quad \alpha = \alpha_N, \beta = T_0,$$

$$\widehat{y_{N-1/2}} = \frac{\widehat{y_N} + \widehat{y_{N-1}}}{2},$$

$$y_{N-1/2} = \frac{y_N + y_{N-1}}{2}.$$

Найдем разностный аналог краевого условия:

$$\begin{aligned}
& \left[\alpha\tau + \frac{h}{4}\widehat{c_N} + \frac{h}{8}\widehat{c_{N-1/2}} + \frac{\widehat{\chi_{N-1/2}\tau}}{h} + \frac{p_N\tau h}{4} + \frac{p_{N-1/2}\tau h}{8} \right] \widehat{y_N} + \\
& + \left[\frac{h}{8}\widehat{c_{N-1/2}} + \frac{\widehat{\chi_{N-1/2}\tau}}{h} + \frac{p_{N-1/2}\tau h}{8} \right] \widehat{y_{N-1}} = \\
& = \alpha\beta\tau + \frac{h\tau}{4}(\widehat{f_{N-1/2}} - \widehat{f_N}) + \frac{h}{4}\widehat{c_N}y_N + \frac{h}{4}\widehat{c_{N-1/2}}\frac{y_N + y_{N-1}}{2}
\end{aligned}$$

2. График зависимости температуры $T(x, t_m)$ от координаты x при нескольких фиксированных значениях времени t_m при заданных выше параметрах. Обязательно представить распределение $T(x, t)$ в момент времени, соответствующий установившемуся режиму, когда поле перестает меняться с некоторой точностью, т.е. имеет место выход на стационарный режим.

Верхняя кривая соответствует установившемуся режиму (выход на стационарный режим происходит на 62 секунде).

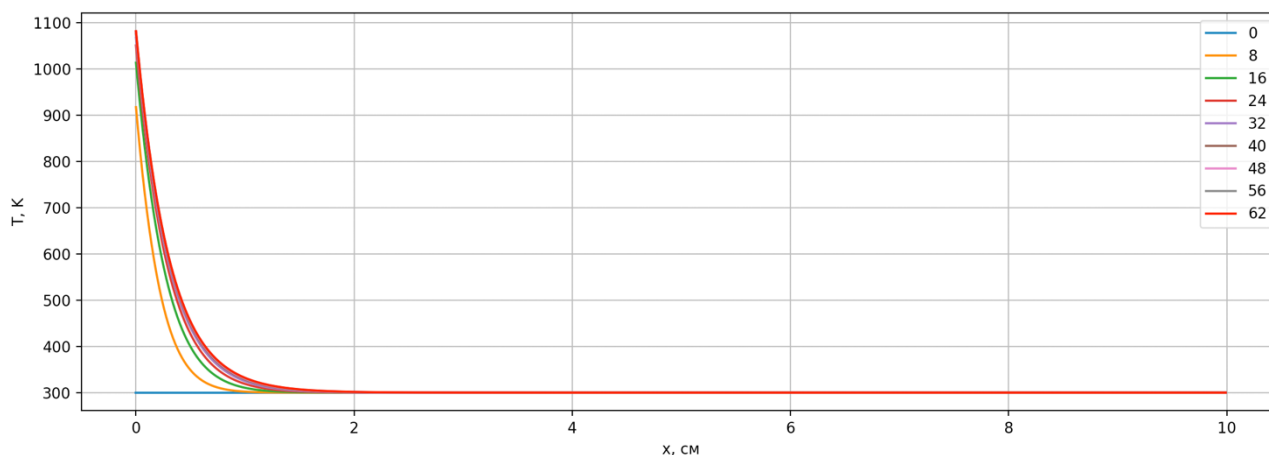


Рисунок 1. График зависимости $T(x, t_m)$

3. График зависимости $T(x_n, t)$ при нескольких фиксированных значениях координаты x_n . Обязательно представить случай $n=0$, т.е. $x = x_0 = 0$.

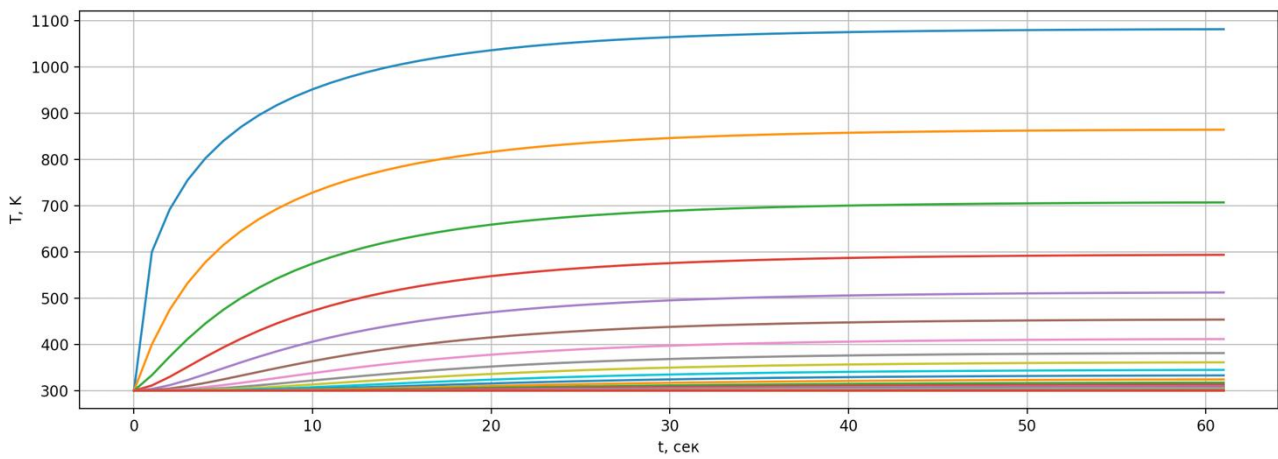


Рисунок 2. График зависимости $T(x_n, t)$

Листинг 1. Реализация программы

```
import matplotlib.pyplot
from math import fabs
import numpy

a_0 = 0.05
a_N = 0.01
l = 10
T_0 = 300
R = 0.5
F_0 = 50
h = 0.01
t = 1

a_1 = 0.0134
b_1 = 1
c_1 = 4.35e-4
m_1 = 1

a_2 = 2.049
b_2 = 0.563e-3
c_2 = 0.528e5
m_2 = 1

d = a_N * l / (a_N - a_0)
c = -(a_0 * d)

def getK(T):
    return a_1 * (b_1 + c_1 * (T ** m_1))

def getC(T):
    return a_2 + b_2 * T ** m_2 - c_2 / T ** 2

def getP(x):
    return 2 * c / (R * (x - d))

def getF(x):
    return 2 * c * T_0 / (R * (x - d))
```

```

def plusHalf(x, h, f):
    return (f(x) + f(x + h)) / 2

def minusHalf(x, h, f):
    return (f(x) + f(x - h)) / 2

def An(T):
    return minusHalf(T, t, getK) * t / h

def Dn(T):
    return plusHalf(T, t, getK) * t / h

def Bn(x, T):
    return An(T) + Dn(T) + getC(T) * h + getP(x) * h * t

def Fn(x, T):
    return getF(x) * h * t + getC(T) * T * h

def leftCondition(p_T):
    k_0 = h / 8 * plusHalf(p_T[0], t, getC) + h / 4 * getC(p_T[0]) + \
        plusHalf(p_T[0], t, getK) * t / h + \
        t * h / 8 * getP(h / 2) + t * h / 4 * getP(0)

    m_0 = h / 8 * plusHalf(p_T[0], t, getC) - \
        plusHalf(p_T[0], t, getK) * t / h + t * h * getP(h / 2) / 8

    p_0 = h / 8 * plusHalf(p_T[0], t, getC) * (p_T[0] + p_T[1]) + \
        h / 4 * getC(p_T[0]) * p_T[0] + F_0 * t + \
        t * h / 8 * (3 * getF(0) + getF(h))
    return k_0, m_0, p_0

def rightCondition(p_T):
    k_n = h / 8 * minusHalf(p_T[-1], t, getC) + \
        h / 4 * getC(p_T[-1]) + \
        minusHalf(p_T[-1], t, getK) * t / h + \
        t * a_N + t * h / 8 * getP(1 - h / 2) + t * h / 4 * getP(1)

    m_n = h / 8 * minusHalf(p_T[-1], t, getC) - \
        minusHalf(p_T[-1], t, getK) * t / h + \
        t * h * getP(1 - h / 2) / 8

    p_n = h / 8 * minusHalf(p_T[-1], t, getC) * (p_T[-1] + p_T[-2]) + \
        h / 4 * getC(p_T[-1]) * p_T[-1] + \
        t * a_N * T_0 + t * h / 4 * (getF(1) + getF(1 - h / 2))
    return k_n, m_n, p_n

def isEndIter(prev, cur):
    for i, j in zip(prev, cur):
        return not fabs((i - j) / j) > 1e-4

def isEndRun(prev, cur):
    max = fabs((prev[0] - cur[0]) / cur[0])
    for i, j in zip(prev, cur):
        tmp = fabs(i - j) / j
        max = tmp if tmp > max else max
    return max < 1

def run(p_T):

```

```

k_0, m_0, p_0 = leftCondition(p_T)
k_n, m_n, p_n = rightCondition(p_T)
eps = [0, -m_0 / k_0]
eta = [0, p_0 / k_0]
n = 1

for x in numpy.arange(h, 1, h):
    eps_x = Dn(p_T[n]) / (Bn(x, p_T[n]) - An(p_T[n]) * eps[n])
    eta_x = (Fn(x, p_T[n]) + An(p_T[n]) * eta[n]) / \
        (Bn(x, p_T[n]) - An(p_T[n]) * eps[n])
    n += 1
    eps.append(eps_x)
    eta.append(eta_x)

y = [0 for _ in range(n + 1)]
y[n] = (p_n - m_n * eta[n]) / (k_n + m_n * eps[n])
for i in range(n - 1, -1, -1):
    y[i] = eps[i + 1] * y[i + 1] + eta[i + 1]
return y

if __name__ == "__main__":
    x = [i for i in numpy.arange(0, 1, h)]
    n = len(x)
    T = [T_0 for _ in range(n + 1)]
    n_T = [0 for _ in range(n + 1)]
    res = [T]
    t_total = 0
    time = [0]

    while True:
        tmp_T = T
        while True:
            n_T = run(tmp_T)
            if isEndRun(tmp_T, n_T):
                break
            tmp_T = n_T
            res.append(n_T)
            t_total += t
            time.append(t_total)
            if isEndIter(T, n_T):
                break
        T = n_T

    res_time = []
    for i in range(0, len(res), 5):
        matplotlib.pyplot.plot(x, res[i][:-1])
        res_time.append(time[i])
    matplotlib.pyplot.plot(x, res[-1][:-1], color='red')
    res_time.append(time[-1])

    matplotlib.pyplot.legend(res_time)
    matplotlib.pyplot.xlabel("x, cm")
    matplotlib.pyplot.ylabel("T, K")
    matplotlib.pyplot.grid(True)
    matplotlib.pyplot.show()

    te = [i for i in range(0, t_total, t)]
    i = 0
    while (i < 1 / 3):

```



```

xfix = [temp[int(i / h)] for temp in res]
matplotlib.pyplot.plot(te, xfix[:-1])
i += 0.1

matplotlib.pyplot.xlabel("t, сек")
matplotlib.pyplot.ylabel("T, K")
matplotlib.pyplot.grid(True)
matplotlib.pyplot.show()

```

Ответы на вопросы

Приведите результаты тестирования программы. Учсть опыт выполнения лабораторной работы №3.

1. Пусть $F(t) = \text{const} = F_0 = 50 \text{ Вт} / \text{см}^2$

Все параметры текущей задачи совпадают с параметрами задачи лабораторной работы №3 (вместо $k(t)$ используется $k(x)$), поэтому поле не меняется с течением времени и совпадает с температурным распределением $T(x)$ из лабораторной работы №3.

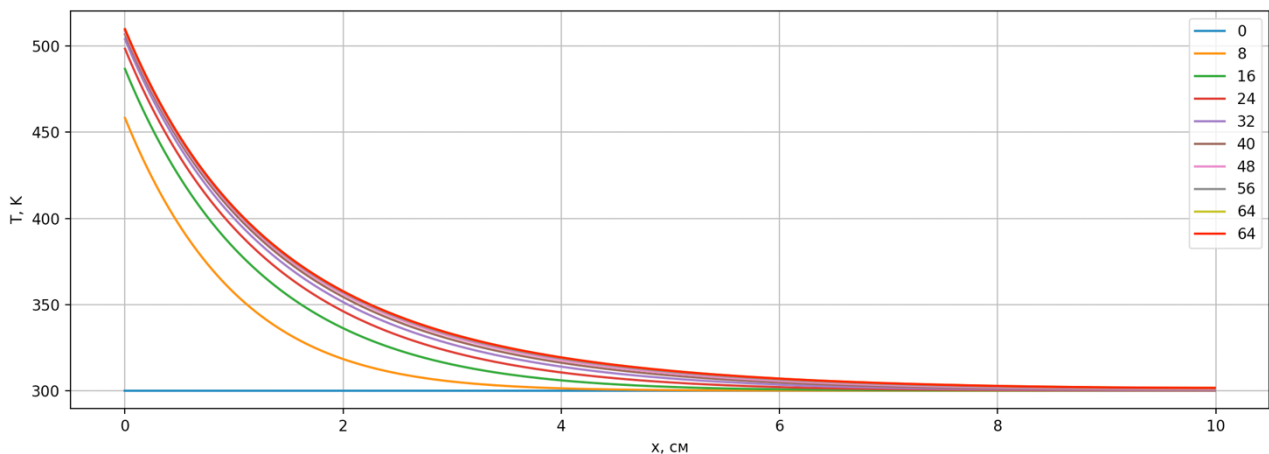


Рисунок 3. График зависимости $T(x, t_m)$ при параметрах 3 лабораторной работы.

2. Протестируем программу при отрицательных значениях F_0 . Тепловой поток охлаждает стержень и чем дальше (ближе) находится участок стержня, тем меньшую (большую) температуру он будет иметь. При этом температура не должна быть ниже (выше) температуры окружающей среды.

Пусть $F(t) = F_0 = -10 \text{ Вт / см}^2$.

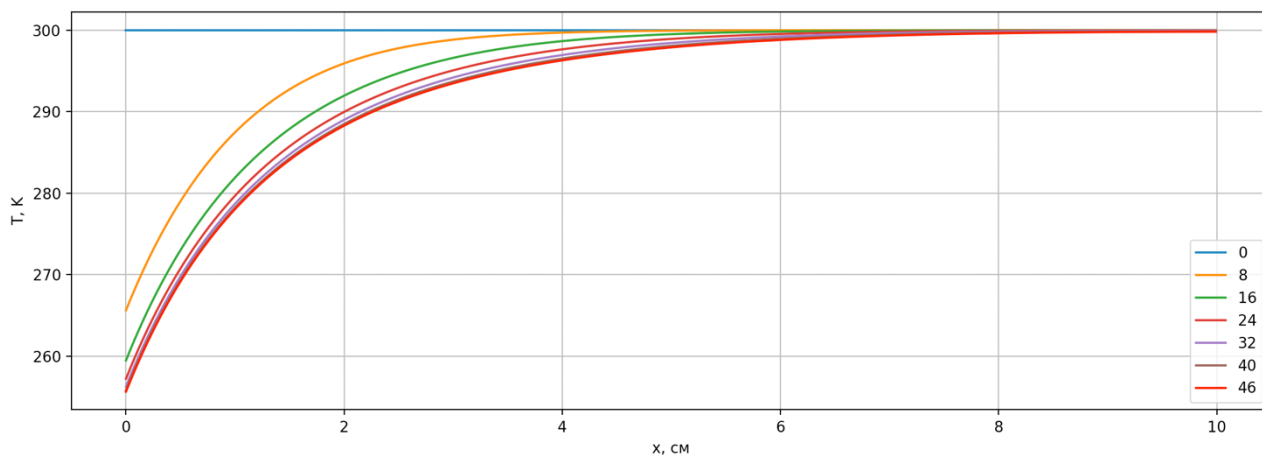


Рисунок 4. График зависимости $T(x, t_m)$ при $F_0 = -10 \text{ Вт / см}^2$.

Чем дальше от теплового потока находится участок стержня, тем температура данного участка будет ближе к температуре окружающей среды.

3. Пусть коэффициент теплоотдачи увеличен в три раза $3\alpha(x)$.

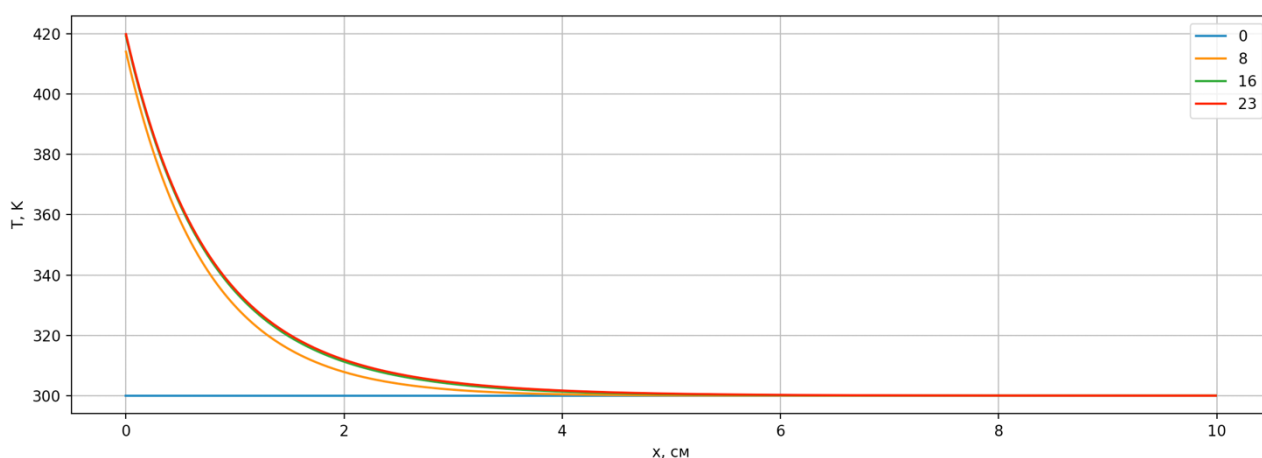


Рисунок 4. График зависимости $T(x, t_m)$ при $3\alpha(x)$.

Чем больше (меньше) значение теплоотдачи, тем больше (меньше) тепла отдает конкретный участок стержня, а значит тем меньше (больше) будет составлять его температура.

Выполните линеаризацию уравнения (14.8) по Ньютону, полагая для простоты, что все коэффициенты зависят только от одной переменной y_n . Приведите

линеаризованный вариант уравнения и опишите алгоритм его решения. Воспользуйтесь процедурой вывода, описанной в лекции №8.

По условию все коэффициенты зависят только от одной переменной \widehat{y}_n :

$$\widehat{A}_n = \widehat{A}_n(\widehat{y}_n), \quad \widehat{B}_n = \widehat{B}_n(\widehat{y}_n), \quad \widehat{D}_n = \widehat{D}_n(\widehat{y}_n), \quad \widehat{F}_n = \widehat{F}_n(\widehat{y}_n).$$

Проведем линеаризацию по Ньютону по неизвестному \widehat{y}_n :

$$\begin{aligned} & (\widehat{A}_n \widehat{y}_{n-1} - \widehat{B}_n \widehat{y}_n + \widehat{D}_n \widehat{y}_{n+1} + \widehat{F}_n \widehat{y}_n)|_{s-1} + \\ & + \frac{\delta(\widehat{A}_n \widehat{y}_{n-1} - \widehat{B}_n \widehat{y}_n + \widehat{D}_n \widehat{y}_{n+1} + \widehat{F}_n \widehat{y}_n)}{\delta \widehat{y}_{n-1}}|_{s-1} \Delta \widehat{y}_{n-1}^s + \\ & + \frac{\delta(\widehat{A}_n \widehat{y}_{n-1} - \widehat{B}_n \widehat{y}_n + \widehat{D}_n \widehat{y}_{n+1} + \widehat{F}_n \widehat{y}_n)}{\delta \widehat{y}_n}|_{s-1} \Delta \widehat{y}_n^s + \\ & + \frac{\delta(\widehat{A}_n \widehat{y}_{n-1} - \widehat{B}_n \widehat{y}_n + \widehat{D}_n \widehat{y}_{n+1} + \widehat{F}_n \widehat{y}_n)}{\delta \widehat{y}_{n+1}}|_{s-1} \Delta \widehat{y}_{n+1}^s = 0 \end{aligned}$$

Получим:

$$\begin{aligned} & (\widehat{A}_n \widehat{y}_{n-1} - \widehat{B}_n \widehat{y}_n + \widehat{D}_n \widehat{y}_{n+1} + \widehat{F}_n)|_{s-1} + \widehat{A}_n|_{s-1} \Delta \widehat{y}_{n-1}^s + \\ & + \left(\frac{\delta \widehat{A}_n}{\delta \widehat{y}_n} \widehat{y}_{n-1} - \frac{\delta \widehat{B}_n}{\delta \widehat{y}_n} \widehat{y}_n - \widehat{B}_n + \frac{\delta \widehat{D}_n}{\delta \widehat{y}_n} \widehat{y}_{n+1} + \frac{\delta \widehat{F}_n}{\delta \widehat{y}_n} \right)|_{s-1} \Delta \widehat{y}_n^s + \widehat{D}_n|_{s-1} \Delta \widehat{y}_{n+1}^s = 0 \end{aligned}$$

Это уравнение решается методом прогонки, в результате чего находятся $\Delta \widehat{y}_n^s$ а затем находятся значения искомой функции в узлах на s-итерации $\widehat{y}_n^s = \widehat{y}_n^{s-1} + \Delta \widehat{y}_n^s$. Итерационный процесс заканчивается при выполнении условия $\max \left| \frac{\Delta \widehat{y}_n^s}{\widehat{y}_n^s} \right| \leq \varepsilon$, для всех $n = 0, 1, \dots, N$.

Заключение

В ходе лабораторной работы были получены навыки по разработке алгоритмов решения краевой задачи при реализации моделей на основе ОДУ в частных производных с краевыми условиями I и III рода.