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

«Самарский национальный исследовательский университет имени академика С.П. Королева»

Институт информатики и кибернетики

Кафедра технической кибернетики

Отчет по курсовой работе

Дисциплина: «Численные методы математической физики»

Тема: «ЧИСЛЕННЫЕ МЕТОДЫ РЕШЕНИЯ КРАЕВЫХ ЗАДАЧ МАТЕМАТИЧЕСКОЙ ФИЗИКИ»

Вариант № 16

 Выполнил студент:
 Хорошев Д.Г.

 Группа:
 6408-010302D

Преподаватель: Дегтярев А.А.

Исходные данные и задание к курсовой работе

Тема: Численные методы решения краевых задач математической физики.

Цель курсовой работы – получение практических навыков построения и исследования разностных схем для задач математической физики, разработки вычислительных алгоритмов и компьютерных программ для их решения.

Исходные данные — вариант работы №16, значения физических и геометрических параметров.

Задание к курсовой работе

- 1. Осуществить математическую постановку краевой задачи для физического процесса, описанного в предложенном варианте курсовой работы.
- 2. Осуществить построение разностной схемы, приближающей полученную краевую задачу. При этом следует согласовать с преподавателем тип разностной схемы.
- 3. Провести теоретическое исследование схемы: показать, что схема аппроксимирует исходную краевую задачу, и найти порядки аппроксимации относительно шагов дискретизации; исследовать устойчивость схемы и сходимость сеточного решения к решению исходной задачи математической физики.
- 4. Разработать алгоритм численного решения разностной краевой задачи.
- 5. Разработать компьютерную программу, реализующую созданный алгоритм, с интерфейсом, обеспечивающим следующие возможности: диалоговый режим ввода физических, геометрических и сеточных параметров задачи; графическую визуализацию численного решения задачи.

- 6. Используя разработанную программу тестовый И пример, преподавателем, провести экспериментальное исследование фактической сходимости сеточного решения к точному (вычисленному с помощью ряда Фурье). Исследование сходимости необходимо провести в два этапа. На первом этапе следует убедиться в том, что при измельчении сетки графики разностного решения приближаются (вплоть до исчезновения визуальных различий) к соответствующим графикам точного решения. На втором этапе необходимо, проводя измельчение сетки, сравнить экспериментальную скорость убывания погрешности сеточного решения со скоростью, полученной при теоретическом исследовании схемы.
- 7. Оформить отчет о проделанной работе в соответствии с требованиями, изложенными в подразделе 3.2 настоящих методических указаний [1].

Условие задачи:

Вариант 16

На вход слабопоглощающего оптического элемента, представляющего собой цилиндрический фрагмент оптоволокна кругового сечения длиной l и радиусом R, подаётся лазерное излучение с распределением интенсивности $I_0(r)$. Ослабление (затухание) монохроматического лазерного пучка при его распределении в поглощающей среде описывается законом Бугера

$$I(z,r) = I_0(r) \exp(-\beta z),$$

где I(z,r) – интенсивность излучения, прошедшего через слой вещества толщиной $z;\beta$ – коэффициент поглощения энергии излучения.

В результате поглощения части энергии излучения оптический элемент нагревается.

Оптический элемент выполнен из однородного материала, характеризуемого коэффициентом поглощения β , теплопроводности \tilde{k} , объёмной теплоёмкости c. Пучок света обладает круговой симметрией и

падает нормально на входную грань оптоволокна, причём оси пучка и оптического элемента совпадают.

Между поверхностями $r=R,\ z=0$ и z=l оптического элемента и окружающей средой имеет место теплообмен, описываемый законом Ньютона с коэффициентом теплообмена α .

В момент включения лазера t=0 температура оптического элемента предполагается одинаковой во всех точках и равной температуре окружающей среды u_0 .

Разработать программу расчёта среднего по радиусу значения температуры оптического элемента на временном промежутке $0 < t \le T$. Для проведения расчётов использовать следующие разностные схемы:

- простейшую явную конечно-разностную схему (Кусакина Д.С.);
- простейшую неявную конечно-разностную схему (Воротникова О.Г.);
- модифицированную неявную конечно-разностную схему (Хорошев Д.Г.).

При проведении расчётов использовать значения параметров $l, R, \beta, \tilde{k}, c, \alpha, T, u_0$ и выражение функции $I_0(r)$, указанные преподавателем.

Значения параметров, указанные преподавателем:

- l = 4;
- T = 150;
- R = 3;
- $u_0 = 0$;
- $\tilde{k} = 0.01$;
- c = 1,65;
- $\alpha = 0.005$;
- $\beta = 0.25$;

•
$$I_0(x) = \begin{cases} 800, \text{ при } 0 \le r \le \frac{R}{5}; \\ 0, \text{ при } \frac{R}{5} < r \le R. \end{cases}$$

РЕФЕРАТ

Отчет по курсовой работе: 30 с., 4 рисунка, 2 таблицы, 2 источника, 1 приложение.

УРАВНЕНИЯ МАТЕМАТИЧЕСКОЙ ФИЗИКИ, КРАЕВАЯ ЗАДАЧА, УРАВНЕНИЕ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ, МЕТОД КОНЕЧНЫХ РАЗНОСТЕЙ, МЕТОД ПРОГОНКИ, МОДИФИЦИРОВАННЯ НЕЯВНАЯ СХЕМА, МЕТОДИЧЕСКАЯ ПОГРЕШНОСТЬ.

Целью курсовой работы является построение и исследование разностной схемы для решения краевой задачи, описывающей процесс нагревания оптического элемента, представляющего собой цилиндрический фрагмент оптоволокна кругового сечения (стержень).

Для решения задачи использованы простейшая неявная конечноразностная схема и модифицированная неявная конечно-разностная схема. Проведено теоретическое исследование аппроксимации и устойчивости модифицированной неявной разностной схемы.

Разработана компьютерная программа, реализующая алгоритм скалярной прогонки и позволяющая рассчитывать решение сеточной задачи.

Приведены графические результаты численного решения задачи теплопроводности.

Программа написана на языке Python в среде разработки PyCharm.

СОДЕРЖАНИЕ

ВВЕДЕНИЕ7
1 Математическая постановка задачи
2 Построение модифицированной неявной конечно-разностной схемы 10
3 Исследование аппроксимации модифицированной неявной разностной
схемы
4 Исследование устойчивости модифицированной неявной разностной
схемы
5 Решение модифицированной неявной разностной схемы
6 Алгоритм решения схемы
7 Результаты вычислительных экспериментов
7.1 Графическая демонстрация динамики теплового процесса
7.2 Графическое подтверждение сходимости разностного уравнения 23
7.3 Исследование зависимости погрешности от шагов дискретизации 25
ЗАКЛЮЧЕНИЕ
СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ
ПРИЛОЖЕНИЕ А Программная реализация численного решения
модифицированной неявной схемы

ВВЕДЕНИЕ

Характеризуя метод конечных разностей необходимо выделить его достоинства и недостатки в сравнении с другими методами.

К достоинствам метода конечных разностей следует отнести его высокую универсальность, например, значительно более высокую, чем у аналитических методов. Применение этого метода нередко характеризуется относительной простотой построения решающего алгоритма и его программной реализации. Зачастую удается осуществить распараллеливание решающего алгоритма.

К числу недостатков метода следует отнести: проблематичность его использования на нерегулярных сетках; очень быстрый рост количества вычислений при увеличении размерности задачи (увеличении числа неизвестных переменных); сложность аналитического исследования свойств разностной схемы.

Суть метода конечных разностей состоит в замене исходной (непрерывной) задачи математической физики ее дискретным аналогом (разностной схемой), а также последующим применением специальных алгоритмов решения дискретной задачи.

В настоящей работе метод конечных разностей применен для численного решения задачи теплопроводности. Вычислительный алгоритм основан на использовании модифицированной неявной конечно-разностной схемы. Проведено теоретическое исследование аппроксимации и устойчивости модифицированной неявной разностной схемы. Сделан вывод о сходимости сеточного решения. Разработана компьютерная программа, реализующая алгоритм скалярной прогонки. Приведены графические результаты численного решения задачи нагревания оптического элемента с помощью лазерного излучения.

1 Математическая постановка задачи

Общий вид уравнения теплопроводности:

$$c \cdot \frac{\partial u}{\partial t} = \tilde{k} \cdot \Delta u + I(z, r), \tag{1.1}$$

где u(t, x, r) – температура в момент времени t.

Перейдем к цилиндрическим координатам.

$$c \cdot \frac{\partial u}{\partial t} = \tilde{k} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + I_0(r) e^{-\beta \cdot z}. \tag{1.2}$$

Так как в момент включения лазера (t=0) температура оптического элемента равна температуре окружающей среды (u_0) и одинакова во всех точках, то получим следующее начальное условие:

$$u|_{t=0} = u_0, \qquad 0 \le r \le R, \qquad 0 \le z \le l.$$
 (1.3)

Учитывая, что по условию между поверхностями r=R, z=0 и z=l происходит теплообмен, описываемый законом Ньютона с коэффициентом α , поучим систему краевых условий:

$$\begin{cases}
\frac{\partial u}{\partial t}\Big|_{z=0} = \frac{\alpha}{\tilde{k}}(u - u_0)\Big|_{z=0}; \\
\frac{\partial u}{\partial z}\Big|_{z=l} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}}(u - u_0)\Big|_{z=l}; \\
\frac{\partial u}{\partial r}\Big|_{r=R} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}}(u - u_0)\Big|_{r=R}.
\end{cases} (1.4)$$

Тогда краевая задача представима в виде:

расвая задача представима в виде.
$$\begin{cases} c \cdot \frac{\partial u}{\partial t} = \tilde{k} \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \cdot \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right) + I_0(r)e^{-\beta \cdot z}; \\ u|_{t=0} = u_0; \\ \frac{\partial u}{\partial t}|_{z=0} = \frac{\alpha}{\tilde{k}} (u - u_0)|_{z=0}; \\ \frac{\partial u}{\partial z}|_{z=l} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} (u - u_0)|_{z=l}; \\ \frac{\partial u}{\partial r}|_{r=R} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} (u - u_0)|_{r=R}. \end{cases}$$
 (1.5)

Далее, согласно условию, необходимо избавиться от переменной r. Для этого проведем интегральное усреднение:

$$\frac{1}{\pi R^2} \iint_{x^2 + y^2 \leqslant R^2} u(z, x, y, t) \, dx \, dy = \frac{1}{\pi R^2} \int_0^{2\pi} \int_0^R u(z, r, \varphi, t) r \, dr \, d\varphi =$$

$$= \frac{2\pi}{\pi R^2} \int_0^R u(z, r, t) r \, dr = \frac{2}{R^2} \int_0^R u(z, r, t) r \, dr = v(z, t).$$

Усредняя левую часть первого уравнения системы (1.5), получим:

$$\frac{2c}{R^2} \int_0^R u_t' r \, dr = \left[\int_a^b f_\alpha'(x, \alpha) \, dx \right] = \left(\int_a^b f(x, \alpha) \, dx \right)_\alpha' = c \left(\frac{2}{R^2} \int_0^R u r \, dr \right)_t' = c \cdot v_t'.$$

Усредняя слагаемые правой части того же уравнения, получим:

$$\frac{2\tilde{k}}{R^2}\int\limits_0^R u_{zz}^{\prime\prime\prime}r\,dr=\tilde{k}\left(\frac{2}{R^2}\int\limits_0^R ur\,dr\right)_{zz}^{\prime\prime\prime}=\tilde{k}\cdot v_{zz}^{\prime\prime\prime};$$

$$\frac{2\tilde{k}}{R^2}\int\limits_0^R \left[\frac{\partial^2 u}{\partial r^2}+\frac{1}{r}\cdot\frac{\partial u}{\partial r}\right]\cdot r\,dr=\frac{2\tilde{k}}{R^2}\int\limits_0^R \frac{\partial}{\partial r}\Big(r\cdot\frac{\partial u}{\partial r}\Big)\,dr=\frac{2\tilde{k}}{R^2}(ru_r^\prime)\bigg|_0^R=\frac{2\tilde{k}}{R}u_r^\prime\bigg|_{r=R}=$$

$$=\left[\text{из пятого условия (1.5)}\right]=-\frac{2\alpha}{R}(u-u_0)\bigg|_{r=R}=-\frac{2\alpha}{R}(v-u_0).$$

Усредняя второе уравнение системы (1.5) получим:

$$v(z,0)=u_0.$$

Усредняя третье уравнение системы (1.5) получим:

$$v'_{z}(0,t) = \frac{\alpha}{\tilde{k}}(v(0,t) - u_{0}).$$

Усредняя четвертое уравнение системы (1.5) получим:

$$v_z'(l,t) = -\frac{\alpha}{\tilde{k}}(v(l,t) - u_0).$$

После усреднения получаем краевую задачу:

$$\begin{cases} c \cdot v'_{t} = \tilde{k} \cdot v''_{zz} - \frac{2\alpha}{R}(v - u_{0}) + \frac{2e^{-\beta \cdot z}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \,, \\ 0 \leqslant z \leqslant l, \quad 0 < t \leqslant T; \\ v(z, 0) = u_{0}, \quad 0 \leqslant z \leqslant l; \end{cases}$$

$$v'_{z}(0, t) = \frac{\alpha}{\tilde{k}}(v(0, t) - u_{0}), \quad 0 < t \leqslant T;$$

$$v'_{z}(l, t) = -\frac{\alpha}{\tilde{k}}(v(l, t) - u_{0}), \quad 0 < t \leqslant T.$$

$$(1.6)$$

Пусть $v = w + u_0$, тогда задача относительно w примет вид:

$$\begin{cases} c \cdot w'_{t} = \tilde{k} \cdot w''_{zz} - \frac{2\alpha}{R}(w) + \frac{2e^{-\beta \cdot z}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \,, \\ 0 \leq z \leq l, & 0 < t \leq T; \\ w(z,0) = 0, & 0 \leq z \leq l; \\ w'_{z}(0,t) = \frac{\alpha}{\tilde{k}} w(0,t), & 0 < t \leq T; \\ w'_{z}(l,t) = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} w(l,t), & 0 < t \leq T. \end{cases}$$

$$(1.7)$$

2 Построение модифицированной неявной конечно-разностной схемы

2.1 Построение простейшей неявной схемы

Для построения неявной схемы определим равномерную сетку как множество узлов (z_i, t_k)

$$z_i=ih_z, \qquad i=\overline{0,I}, \qquad h_z=rac{l}{I'},$$
 $t_k=kh_t, \qquad k=\overline{0,K}, \qquad h_t=rac{T}{K'},$

где h_z , h_t — шаги разбиения по z и t соответственно; K, I — число интервалов разбиения промежутка $0 < t \le T$ и $0 \le z \le l$ соответственно.

Функции непрерывных аргументов заменим их сеточными аналогами.

Заменим производные системы (1.7) следующими разностными отношениями:

$$\frac{\partial w(z_i, t_k)}{\partial t} \approx \frac{w(z_i, t_{k+1}) - w(z_i, t_k)}{h_t},$$

$$\frac{\partial^2 w(z_i, t_k)}{\partial z^2} \approx \frac{w(z_{i+1}, t_k) - 2w(z_i, t_k) + w(z_{i-1}, t_k)}{h_z^2},$$

$$\frac{\partial w(z_i, t_k)}{\partial z} \approx \frac{w(z_{i+1}, t_k) - w(z_i, t_k)}{h_z},$$

$$\frac{\partial w(z_i, t_k)}{\partial z} \approx \frac{w(z_i, t_k) - w(z_{i-1}, t_k)}{h_z}.$$

В результате получаем простейшую неявную схему:

$$\begin{cases} c \frac{w_i^k - w_i^{k-1}}{h_t} = \tilde{k} \frac{w_{i+1}^k - 2 w_i^k + w_{i-1}^k}{h_z^2} - \frac{2\alpha}{R} w_i^k + \frac{2e^{-\beta i h_z}}{R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr \,, \\ i = \overline{1, I - 1}, \quad k = \overline{1, K}; \\ w_i^0 = 0, \quad i = \overline{0, I}; \\ \frac{w_1^k - w_0^k}{h_z} = \frac{\alpha}{\tilde{k}} \cdot w_0^k, \quad k = \overline{1, K}; \\ \frac{w_I^k - w_{I-1}^k}{h_z} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} \cdot w_l^k, \quad k = \overline{1, K}. \end{cases}$$

$$(2.1)$$

2.2 Модификация простейшей неявной схемы

В качестве модификации простейшей неявной схемы повысим порядок аппроксимации граничных условий. Исследуем свойство аппроксимации четвертого уравнения системы (2.1), для чего запишем невязку

$$\begin{split} & \delta f_{h}|_{z_{I},t_{k}} = \{L_{h}[w]_{h} - f_{h}\}_{z_{I},t_{k}} = \frac{w(z_{I},t_{k}) - w(z_{I-1},t_{k})}{h_{z}} + \frac{\alpha}{\tilde{k}}w(z_{I},t_{k}) = \\ & = \frac{w(z_{I},t_{k}) - w(z_{I},t_{k}) + \frac{\partial w(z_{I},t_{k})}{\partial z}h_{z} - \frac{\partial^{2}w(z_{I},t_{k})}{\partial z^{2}} \cdot \frac{h_{z}^{2}}{2} + O(h_{z}^{3})}{h_{z}} + \\ & + \frac{\alpha}{\tilde{k}}w(z_{I},t_{k}) = \frac{\partial w(z_{I},t_{k})}{\partial z} - \frac{\partial^{2}w(z_{I},t_{k})}{\partial z^{2}} \cdot \frac{h_{z}}{2} + \frac{\alpha}{\tilde{k}}w(z_{I},t_{k}) + O(h_{z}^{2}). \end{split}$$

Если учесть четвертое равенство из (1.7), то получим:

$$\delta f_h|_{z_I,t_k} = -\frac{\partial^2 w(z_I,t_k)}{\partial z^2} \cdot \frac{h_z}{2} + O(h_z^2).$$

То есть сеточное соотношение обладает первым порядком аппроксимации относительно шага h_z .

Для повышения шага аппроксимации запишем сеточный аналог четвертого условия из системы (2.1) в следующем виде:

$$\frac{w_I^k - w_{I-1}^k}{h_z} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} \cdot w_I^k + P_I^k.$$

где P_I^k — неизвестная сеточная функция, которую будем искать, исходя из требования квадратичной аппроксимации.

Невязка может быть приведена к виду:

$$\delta f_h|_{z_I,t_k} = \left\{ -\frac{\partial^2 w(z_I,t_k)}{\partial z^2} \cdot \frac{h_z}{2} + O(h_z^2) \right\}_{z_I,t_k} - P_I^k.$$

Квадратичная аппроксимация будет обеспечена, если гарантировать выполнение условия

$$P_I^k = -\frac{\partial^2 w(z_I, t_k)}{\partial z^2} \cdot \frac{h_z}{2}.$$
 (2.2)

Выразим вторую производную по z из первого уравнения (1.7):

$$c \cdot w'_t = \tilde{k} \cdot w''_{zz} - \frac{2\alpha}{R}(w) + \frac{2e^{-\beta z}}{R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr.$$

Учтем ее в (2.2). В результате получим:

$$P_I^k = -\frac{h_z}{2} \left\{ \frac{c}{\tilde{k}} \cdot \frac{\partial w(z_I, t_k)}{\partial t} + \frac{2\alpha}{\tilde{k}R} w(z_I, t_k) - \frac{2e^{-\beta z_I}}{\tilde{k}R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr \right\}_{z_I, t_k}.$$

Производную заменим разностным соотношением:

$$P_{I}^{k} = -\frac{h_{z}}{2} \left(\frac{c}{\tilde{k}} \cdot \frac{w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1}}{h_{t}} + \frac{2\alpha}{\tilde{k}R} w_{I}^{k} - \frac{2e^{-\beta I h_{z}}}{\tilde{k}R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \right).$$

Тогда четвёртое условие системы (2.1) примет вид

$$\frac{w_{I}^{k} - w_{I-1}^{k}}{h_{z}} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} w_{I}^{k} - \frac{h_{z}}{2} \left(\frac{c}{\tilde{k}} \cdot \frac{w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1}}{h_{t}} + \frac{2\alpha}{\tilde{k}R} w_{I}^{k} - \frac{2e^{-\beta I h_{z}}}{\tilde{k}R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \right).$$

Аналогично для третьего условия системы (2.1) получим:

$$\frac{w_1^k - w_0^k}{h_z} = \frac{\alpha}{\tilde{k}} w_0^k + \frac{h_z}{2} \left(\frac{c}{\tilde{k}} \cdot \frac{w_0^k - w_0^{k-1}}{h_t} + \frac{2\alpha}{\tilde{k}R} w_0^k - \frac{2}{\tilde{k}R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr \right).$$

В итоге получаем неявную модифицированную конечно-разностную схему:

$$\begin{cases} c \cdot \frac{w_{i}^{k} - w_{i}^{k-1}}{h_{t}} = \tilde{k} \cdot \frac{w_{i+1}^{k} - 2w_{i}^{k} + w_{i-1}^{k}}{h_{z}^{2}} - \frac{2\alpha}{R} w_{i}^{k} + \frac{2e^{-\beta i h_{z}}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \,, \\ i = \overline{1, I - 1}, \ k = \overline{1, K}; \\ w_{i}^{0} = 0, \ i = \overline{0, I}; \\ \frac{w_{i}^{k} - w_{0}^{k}}{h_{z}} = \frac{\alpha}{\tilde{k}} w_{0}^{k} + \frac{h_{z}}{2\tilde{k}} \left(c \frac{w_{0}^{k} - w_{0}^{k-1}}{h_{t}} + \frac{2\alpha}{R} w_{0}^{k} - \frac{2}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \right), \\ k = \overline{1, K}; \\ \frac{w_{I}^{k} - w_{I-1}^{k}}{h_{z}} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} w_{I}^{k} - \frac{h_{z}}{2\tilde{k}} \left(c \frac{w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1}}{h_{t}} + \frac{2\alpha}{R} w_{I}^{k} - \frac{2e^{-\beta I h_{z}}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr \right), \\ k = \overline{1, K}. \end{cases}$$

3 Исследование аппроксимации модифицированной неявной разностной схемы

Невязка для схемы (2.3) будет иметь следующую структуру:

$$\delta \hat{f}_{h} = \begin{cases} \delta \hat{f}_{h}^{1} \\ \delta \hat{f}_{h}^{2} \\ \delta \hat{f}_{h}^{3} \\ \delta \hat{f}_{h}^{4} \end{cases} = \begin{cases} L_{h}^{1}[w]_{h} - f_{h}^{1} \\ L_{h}^{2}[w]_{h} - f_{h}^{2} \\ L_{h}^{3}[w]_{h} - f_{h}^{3} \\ L_{h}^{4}[w]_{h} - f_{h}^{4} \end{cases}$$
(3.1)
$$(3.2)$$

$$(3.3)$$

$$(3.4)$$

Рассмотрим отдельно каждую компоненту невязки.

$$\begin{split} & \left\{ \delta \hat{f}_{h}^{1} \right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{k}} = \left\{ L_{h}^{1}[w]_{h} - f_{h}^{1} \right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{k}} = \frac{c}{h_{t}} w(z_{i}, t_{k}) - \frac{c}{h_{t}} w(z_{i}, t_{k-1}) \\ & - \frac{\tilde{k}}{h_{z}^{2}} w(z_{i+1}, t_{k}) + \frac{2\tilde{k}}{h_{z}^{2}} w(z_{i}, t_{k}) - \frac{\tilde{k}}{h_{z}^{2}} w(z_{i-1}, t_{k}) + \frac{2\alpha}{R} w(z_{i}, t_{k}) \\ & - \frac{2e^{-\beta i h_{z}}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr + \frac{2\alpha}{R} w(z_{i}, t_{k}) - \frac{2e^{-\beta i h_{z}}}{R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr = \\ & \frac{c}{h_{t}} w(z_{i}, t_{k}) - \left\{ \frac{c}{h_{t}} \left[w - w_{t}' h_{t} + w_{tt}'' \frac{h_{t}^{2}}{2} - w_{t^{3}}'' \frac{h_{t}^{3}}{6} + w_{t^{4}}'' \frac{h_{t}^{4}}{24} + O(h_{t}^{5}) \right] \right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{k}} \\ & - \left\{ \frac{\tilde{k}}{h_{z}^{2}} \left[w + w_{z}' h_{z} + w_{zz}'' \frac{h_{z}^{2}}{2} + w_{z^{3}}'' \frac{h_{z}^{3}}{6} + w_{z^{4}}'' \frac{h_{z}^{4}}{24} + O(h_{z}^{5}) \right] \right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{k}} \\ & + \frac{2\tilde{k}}{h_{z}^{2}} w(z_{i}, t_{k}) - \left\{ \frac{\tilde{k}}{h_{z}^{2}} \left[w - w_{z}' h_{z} + w_{zz}'' \frac{h_{z}^{2}}{2} - w_{z^{3}}'' \frac{h_{z}^{3}}{6} + w_{z^{4}}'' \frac{h_{z}^{4}}{24} + O(h_{z}^{5}) \right] \right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{k}} \end{aligned}$$

$$+ \frac{2\alpha}{R} w(z_i, t_k) - \frac{2e^{-\beta i h_z}}{R^2} \int_0^R I_0(r) r dr = \left\{ \mathrm{c} w_t' - c w_{tt}'' \frac{h_t}{2} + c w_{t^3}'' \frac{h_t^2}{6} - c w_{t^4}'' \frac{h_t^3}{24} + O(h_t^4) - \frac{2\tilde{k}}{h_z^2} w - \tilde{k} w_{z'}'' - \tilde{k} w_{z^4}'' \frac{h_z^2}{12} + O(h_z^3) + \frac{2\tilde{k}}{h_z^2} w + \frac{2\alpha}{R} w - \frac{2e^{-\beta i h_z}}{R^2} \int_0^R I_0(r) r dr \right\}_{z=z_i}^{t=t_k} = \left[\text{Из первого уравнения системы } (1.7) \right] = \left\{ c w_t' - c w_{tt}'' \frac{h_t}{2} + c w_{t^3}'' \frac{h_t^2}{6} - c w_{t^4}'' \frac{h_t^3}{24} + O(h_t^4) - \tilde{k} w_{zz}'' - \tilde{k} w_{z'}'' \frac{h_z^2}{12} + O(h_z^3) + \tilde{k} w_{zz}'' - c w_t' \right\}_{z=z_i}^{t=t_k} = -c w_{tt}'' \frac{h_t}{2} + O(h_t^2) - \tilde{k} w_{z^4}'' \frac{h_z^2}{12} + O(h_z^3) = O(h_z^2, h_t).$$

Перейдём ко второй компоненте невязки:

$$\left\{\delta \hat{f}_{h}^{2}\right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{0}} = \left\{L_{h}^{2}[w]_{h} - f_{h}^{2}\right\}_{z=z_{i}}^{t=t_{0}} = w(z_{i},0) - 0 =$$

= [Из второго уравнения системы (1.7)] = 0.

Модификация простейшей неявной разностной схемы заключалась в повышении порядка аппроксимации краевых условий. Проверим, повысился ли порядок.

Для третьей компоненты невязки получим:

$$\begin{split} \left\{\delta\hat{f}_h^3\right\}_{z=z_0}^{t=t_k} &= \{L_h^3[w]_h - f_h^3\}_{z=z_0}^{t=t_k} = \frac{1}{h_z}w(z_1,t_k) - \frac{1}{h_z}w(z_0,t_k) - \\ &-\frac{\alpha}{\bar{k}}w(z_0,t_k) - \frac{ch_z}{2\bar{k}h_t}w(z_0,t_k) + \frac{ch_z}{2\bar{k}h_t}w(z_0,t_{k-1}) - \frac{\alpha h_z}{\bar{k}R}w(z_0,t_k) + \\ &+ \frac{h_z}{\bar{k}R^2}\int_0^R I_0(r)rdr = \left\{\frac{1}{h_z}\left[w + w_z'h_z + w_{zz}''\frac{h_z^2}{2} + w_{zzz}''\frac{h_z^3}{6} + O(h_z^4) - w\right]\right\}_{z=z_0}^{t=t_k} - \\ &-\frac{\alpha}{\bar{k}}w(z_0,t_k) - \frac{ch_z}{2\bar{k}h_t}w(z_0,t_k) + \left\{\frac{ch_z}{2\bar{k}h_t}\left(w - w_t'h_t + w_{tt}'\frac{h_t^2}{2} - w_{ttt}'\frac{h_t^3}{6} + \right. \\ &+ O(h_t^4)\right\}_{z=z_0}^{t=t_k} - \frac{\alpha h_z}{\bar{k}R}w(z_0,t_k) + \frac{h_z}{\bar{k}R^2}\int_0^R I_0(r)rdr = \\ &= \left[\text{Из первого и третьего уравнения системы (1.7)}\right] = \\ &= \left\{w_z' + w_{zz}'\frac{h_z}{2} + w_{zzz}'\frac{h_z^2}{6} + O(h_z^3) - w_z' - \frac{ch_z}{2\bar{k}}w_t' + \frac{ch_zh_t}{4\bar{k}}w_{tt}'' - \frac{ch_zh_t^2}{12\bar{k}}w_{ttt}''' + O(h_t^3) + \frac{ch_zh_t}{2\bar{k}}w_{tt}'' - \frac{ch_zh_t^2}{12\bar{k}}w_{ttt}''' + O(h_t^3)\right\}_{z=z_1}^{t=t_k} = \left\{w_{zzz}'\frac{h_z^2}{6} + O(h_z^3) + \frac{ch_zh_t}{4\bar{k}}w_{tt}'' - \frac{ch_zh_t^2}{12\bar{k}}w_{ttt}''' + O(h_t^3)\right\}_{z=z_1}^{t=t_k} = O(h_z^2, h_t^2, h_zh_t). \end{split}$$

Для четвертой компоненты невязки получим:

$$\begin{split} \left\{\delta\hat{f}_{h}^{4}\right\}_{z=z_{I}}^{t=t_{k}} &= \{L_{h}^{4}[w]_{h} - f_{h}^{4}\}_{z=z_{l}}^{t=t_{k}} = \frac{1}{h_{z}}w(z_{I}, t_{k}) - \frac{1}{h_{z}}w(z_{I-1}, t_{k}) + \\ &+ \frac{\alpha}{\tilde{k}}w(z_{I}, t_{k}) + \frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}}w(z_{I}, t_{k}) - \frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}}w(z_{I}, t_{k-1}) + \frac{\alpha h_{z}}{\tilde{k}R}w(z_{I}, t_{k}) - \\ &\frac{h_{z}e^{-\beta lh_{z}}}{\tilde{k}R^{2}}\int_{0}^{R}I_{0}(r)rdr = \left\{\frac{1}{h_{z}}\left[w - w + w_{z}'h_{z} - w_{zz}''\frac{h_{z}^{2}}{2} + w_{zzz}''\frac{h_{z}^{3}}{6} + O(h_{z}^{4})\right]\right\}_{z=z_{I}}^{t=t_{k}} + \\ &+ \frac{\alpha}{\tilde{k}}w(z_{I}, t_{k}) + \frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}}w(z_{I}, t_{k}) + \frac{\alpha h_{z}}{\tilde{k}R}w(z_{I}, t_{k}) - \frac{h_{z}e^{-\beta lh_{z}}}{\tilde{k}R^{2}}\int_{0}^{R}I_{0}(r)rdr - \\ &- \left\{\frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}}\left(w - w_{t}'h_{t} + w_{tt}''\frac{h_{t}^{2}}{2} - w_{ttt}''\frac{h_{t}^{3}}{6} + O(h_{t}^{4})\right)\right\}_{z=z_{I}}^{t=t_{k}} = \end{split}$$

[Из первого и четвёртого уравнения системы (1.7)] =

$$= \left\{ w_{Z}^{\prime} - w_{ZZ}^{\prime\prime\prime} \frac{h_{Z}}{2} + w_{ZZZ}^{\prime\prime\prime\prime} \frac{h_{Z}^{2}}{6} + O(h_{Z}^{3}) - w_{Z}^{\prime} + \frac{ch_{Z}}{2\tilde{k}} w_{t}^{\prime} - \frac{ch_{Z}h_{t}}{4\tilde{k}} w_{tt}^{\prime\prime\prime} + \frac{ch_{Z}h_{t}^{2}}{12\tilde{k}} w_{ttt}^{\prime\prime\prime\prime} + O(h_{t}^{3}) \right.$$

$$\left. - \frac{ch_{Z}}{2\tilde{k}} w_{t}^{\prime} + w_{ZZ}^{\prime\prime\prime} \frac{h_{Z}}{2} \right\}_{Z=Z_{I}}^{t=t_{k}} = \left\{ w_{ZZZ}^{\prime\prime\prime\prime} \frac{h_{Z}^{2}}{6} + O(h_{Z}^{3}) - \frac{ch_{Z}h_{t}}{4\tilde{k}} w_{tt}^{\prime\prime\prime} + \frac{ch_{Z}h_{t}^{2}}{12\tilde{k}} w_{ttt}^{\prime\prime\prime\prime} + \right.$$

$$\left. + O(h_{t}^{3}) \right\}_{Z=Z_{I}}^{t=t_{k}} = O(h_{Z}^{2}, h_{t}^{2}, h_{Z}h_{t}).$$

В итоге получили:

$$\delta \hat{f}_h = \begin{cases} \delta \hat{f}_h^1 \\ \delta \hat{f}_h^2 \\ \delta \hat{f}_h^3 \\ \delta \hat{f}_h^4 \end{cases} = \begin{cases} O(h_z^2, h_t) \\ 0 \\ O(h_z^2, h_t^2, h_z h_t) \\ O(h_z^2, h_t^2, h_z h_t) \end{cases}.$$

Определим норму в пространстве F_h как:

$$||f_h||_{F_h} = \max_{\substack{i=1, l-1\\k=1, K}} \left| \{f_h^1\}_{z_i}^{t_k} \right| + \max_{\substack{i=0, l}} \left| \{f_h^2\}_{z_i}^{t_0} \right| + \max_{\substack{k=1, K}} \left| \{f_h^3\}_{z_0}^{t_k} \right| + \max_{\substack{k=1, K}} \left| \{f_h^4\}_{z_l}^{t_k} \right|$$
 (3.5)

Тогда погрешность аппроксимации модифицированной неявной схемы в соответствии с формулой (3.5) будет иметь вид:

$$\left\|\delta\hat{f}_{h}\right\|_{F_{h}} = O(h_{z}^{2}, h_{t}) + O(h_{z}^{2}, h_{t}^{2}, h_{z}h_{t}) + O(h_{z}^{2}, h_{t}^{2}, h_{z}h_{t}) = O(h_{z}^{2}, h_{t}).$$

Таким образом, модифицированная неявная разностная схема (2.3) аппроксимирует краевую задачу (1.7) с первым порядком относительно шага h_t и со вторым порядком относительно шага h_z .

4 Исследование устойчивости модифицированной неявной разностной схемы

Проведем исследование устойчивости модифицированной неявной разностной схемы. Для этого запишем систему (2.3) относительно возмущений:

$$\begin{cases}
c \cdot \frac{(w_{i}^{k} - w_{i}^{k-1})}{h_{t}} - \tilde{k} \cdot \frac{w_{i+1}^{k} - 2w_{i}^{k} + w_{i-1}^{k}}{h_{z}^{2}} + \frac{2\alpha}{R} w_{i}^{k} = \varphi_{i}^{k}, \ i = \overline{1, I-1}, \ k = \overline{1, K}; \\
w_{i}^{0} = \psi_{i}, \ i = \overline{0, I}; \\
\frac{w_{1}^{k} - w_{0}^{k}}{h_{z}} = \frac{\alpha}{\tilde{k}} w_{0}^{k} + \frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}} (w_{0}^{k} - w_{0}^{k-1}) + \frac{\alpha h_{z}}{\tilde{k}R} w_{0}^{k} - \frac{h_{z}}{2\tilde{k}} \varphi_{0}^{k}, \ k = \overline{1, K}; \\
\frac{w_{I}^{k} - w_{I-1}^{k}}{h_{z}} = -\frac{\alpha}{\tilde{k}} w_{I}^{k} - \frac{ch_{z}}{2\tilde{k}h_{t}} (w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1}) - \frac{\alpha h_{z}}{\tilde{k}R} w_{I}^{k} + \frac{h_{z}}{2\tilde{k}} \varphi_{I}^{k}, \ k = \overline{1, K}.
\end{cases} (4.1)$$

По определению линейная разностная схема называется устойчивой, если существуют такие числа C>0, $h_0>0$, что для любых сеток мелкостью $h< h_0$ и для любых возмущений $f_h\in F_h$ выполняются условия:

- 1) решение существует и единственно;
- 2) справедливо неравенство:

$$||w_h||_{U_h} \le C||f_h||_{F_h}. (4.2)$$

Неявная схема представляет собой систему линейных уравнений с трёхдиагональной матрицей. Решение этой системы существует и единственно при произвольных правых частях и может быть получено прогонкой. Следовательно, для доказательства устойчивости неявной схемы осталось убедиться в справедливости неравенства $\|w_h\|_{U_h} \le C\|f_h\|_{F_h}$.

Определим нормы в пространствах U_h и F_h следующим образом:

$$\begin{split} \|w_h\|_{U_h} &= \max_{\substack{i = \overline{0,I} \\ k = \overline{1,K}}} \left| w_i^k \right|, \\ \|f_h\|_{F_h} &= \max_{\substack{i = \overline{0,I} \\ k = \overline{1,K}}} \left| \varphi_i^k \right| + \max_{\substack{i = \overline{0,I} \\ k = \overline{1,K}}} |\psi_i|. \end{split}$$

Перепишем первое уравнение системы (4.1) в следующем виде, сделав замену $\gamma = \frac{h_t \tilde{k}}{c h_z^2}$:

$$w_{i}^{k} - w_{i}^{k-1} = \gamma \left(w_{i+1}^{k} - 2w_{i}^{k} + w_{i-1}^{k} \right) - \frac{2\alpha h_{t}}{cR} w_{i}^{k} + \frac{h_{t}}{c} \varphi_{i}^{k}, i = \overline{1, I-1},$$

$$k = \overline{1, K};$$

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_{t}}{cR} \right) w_{i}^{k} = w_{i}^{k-1} + \gamma w_{i+1}^{k} + \gamma w_{i-1}^{k} + \frac{h_{t}}{c} \varphi_{i}^{k},$$

$$i = \overline{1, I-1}, \qquad k = \overline{1, K}.$$

После применения неравенства треугольника будем иметь:

$$\left(1+2\gamma+\frac{2\alpha h_t}{cR}\right)\left|w_i^k\right| \le \left|w_i^{k-1}\right| + \gamma\left|w_{i+1}^k\right| + \gamma\left|w_{i-1}^k\right| + \frac{h_t}{c}\left|\varphi_i^k\right|,$$

$$i = \overline{1,I-1}, \qquad k = \overline{1,K}.$$

Воспользуемся следующими оценками:

$$\left|w_i^k\right| \le \max_{j=\overline{0,I}} \left|w_j^k\right|, \qquad i = \overline{1,I-1}, \qquad k = \overline{0,K};$$
 (4.3)

$$\left|\varphi_{i}^{k}\right| \leq \|f_{h}\|_{F_{h}}, \qquad i = \overline{0, I}, \qquad k = \overline{1, K}.$$
 (4.4)

В результате получим неравенство:

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR}\right) |w_i^k| \le \max_{j=0,l} |w_j^{k-1}| + 2\gamma \max_{j=0,l} |w_j^k| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h},$$

$$i = \overline{1, l-1}, \qquad k = \overline{1, K}.$$

Так как правая часть не зависит от индекса i, то в левой части можно записать максимальное значение по i:

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR}\right) \max_{i=1, l-1} \left| w_i^k \right| \le \max_{j=0, l} \left| w_j^{k-1} \right| + 2\gamma \max_{j=0, l} \left| w_j^k \right| + \frac{h_t}{c} \left\| f_h \right\|_{F_h}, \quad (4.5)$$

$$k = \overline{1, K}.$$

Рассмотрим узел i=0. Для этого обратимся к третьему уравнению системы (4.1), умножив всё уравнение на h_z :

$$\begin{split} w_1^k - w_0^k &= \frac{\alpha h_z}{\tilde{k}} w_0^k + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k} h_t} \left(w_0^k - w_0^{k-1} \right) + \frac{\alpha h_z^2}{\tilde{k} R} w_0^k - \frac{h_z^2}{2\tilde{k}} \varphi_0^k, \qquad k = \overline{1, K}; \\ \left(1 + \frac{\alpha h_z}{\tilde{k}} + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k} h_t} + \frac{\alpha h_z^2}{\tilde{k} R} \right) w_0^k &= w_1^k + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k} h_t} w_0^{k-1} + \frac{h_z^2}{2\tilde{k}} \varphi_0^k, \qquad k = \overline{1, K}. \end{split}$$

После применения неравенства треугольника будем иметь:

$$\left(1 + \frac{\alpha h_z}{\tilde{k}} + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k}h_t} + \frac{\alpha h_z^2}{\tilde{k}R}\right) \left|w_0^k\right| \leq \left|w_1^k\right| + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k}h_t} \left|w_0^{k-1}\right| + \frac{h_z^2}{2\tilde{k}} \left|\varphi_0^k\right|, \qquad k = \overline{1,K}.$$

Так как $\gamma = \frac{h_t \tilde{k}}{c h_z^2} > 0$, умножим обе части неравенства на 2γ :

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR} + \frac{2\alpha h_t}{ch_\tau}\right) |w_0^k| \le 2\gamma |w_1^k| + |w_0^{k-1}| + \frac{h_t}{c} |\varphi_0^k|, \qquad k = \overline{1, K}$$

Из оценок (4.3) и (4.4) получим:

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR} + \frac{2\alpha h_t}{ch_z}\right) \left| w_0^k \right| \le \max_{j=0,l} \left| w_j^{k-1} \right| + 2\gamma \max_{j=0,l} \left| w_j^k \right| + \frac{h_t}{c} \|f_h\|_{F_h}, \quad (4.6)$$

$$k = \overline{1,K}.$$

Аналогично для узла i=I из четвёртого уравнения системы (4.1) получим:

$$\left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR} + \frac{2\alpha h_t}{ch_z}\right) |w_I^k| \le \max_{j=0,l} |w_j^{k-1}| + 2\gamma \max_{j=0,l} |w_j^k| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h}, \quad (4.7)$$

$$k = \overline{1,K}.$$

Проанализировав результаты неравенств (4.6) и (4.7) получим, что неравенство (4.5) также верно для узлов i=0 и i=I:

$$\begin{split} \left(1 + 2\gamma + \frac{2\alpha h_t}{cR}\right) \max_{i=0,\overline{l}} \left| w_i^k \right| &\leq \max_{j=0,\overline{l}} \left| w_j^{k-1} \right| + 2\gamma \max_{j=0,\overline{l}} \left| w_j^k \right| + \frac{h_t}{c} \|f_h\|_{F_h}, k = \overline{1,K}; \\ \left(1 + \frac{2\alpha h_t}{cR}\right) \max_{i=0,\overline{l}} \left| w_i^k \right| &\leq \max_{j=0,\overline{l}} \left| w_j^{k-1} \right| + \frac{h_t}{c} \|f_h\|_{F_h}, \qquad k = \overline{1,K}. \end{split}$$

Так как $\frac{2\alpha h_t}{cR} \ge 0$, то справедливо неравенство:

$$\max_{i=0,I} \left| w_i^k \right| \le \left(1 + \frac{2\alpha h_t}{cR} \right) \max_{i=0,I} \left| w_i^k \right|, \qquad k = \overline{1,K}.$$

Объединим два последних неравенства, получим:

$$\max_{i=0,l} |w_i^k| \le \max_{j=0,l} |w_j^{k-1}| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h}, \qquad k = \overline{1,K}.$$
 (4.8)

Запишем неравенство (4.8) при k=1 и учтём начальное условие из системы (4.1). В результате имеем:

$$\max_{i=0,\bar{I}} |w_i^1| \le \max_{i=0,\bar{I}} |w_j^0| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h}.$$

Так как $\left|\psi_{i}^{0}\right|\leq\left\Vert f_{h}\right\Vert _{F_{h}}$, $i=\overline{0,I}$, получим:

$$\max_{i=0,l} |w_i^1| \le \left(1 + \frac{h_t}{c}\right) ||f_h||_{F_h}.$$

При k=2:

$$\max_{i=0,\overline{l}} |w_i^2| \le \max_{j=0,\overline{l}} |w_j^1| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h} \le \left(1 + \frac{h_t}{c}\right) ||f_h||_{F_h} + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h};$$

$$\max_{i=0,\overline{l}} |w_i^2| \le \left(1 + 2\frac{h_t}{c}\right) ||f_h||_{F_h}.$$

При k = 3:

$$\max_{i=0,l} |w_i^3| \le \max_{j=0,l} |w_j^2| + \frac{h_t}{c} ||f_h||_{F_h} \le \left(1 + 3\frac{h_t}{c}\right) ||f_h||_{F_h}.$$

• •

При k = K:

$$\max_{i=0,I} \left| w_i^K \right| \le \left(1 + K \frac{h_t}{c} \right) \|f_h\|_{F_h}.$$

Таким образом получаем:

$$||w_h||_{U_h} \le \left(1 + K\frac{h_t}{c}\right) ||f_h||_{F_h} = \left(1 + \frac{T}{c}\right) ||f_h||_{F_h}.$$

Так как $1 + \frac{T}{c}$ является константой, которая не зависит от шагов дискретизации, то неравенство (4.2) выполняется, оба условия устойчивости соблюдены. А это значит, что модифицированная неявная разностная схема (2.3) абсолютно устойчива по определению.

5 Решение модифицированной неявной разностной схемы

Для реализации решения схемы нужно выполнить прогонку. Рассмотрим первое уравнение системы (2.3):

$$w_i^k - w_i^{k-1} = \frac{\tilde{k}h_t}{ch_z^2} \left(w_{i+1}^k - 2 w_i^k + w_{i-1}^k \right) - \frac{2\alpha h_t}{cR} w_i^k + \frac{2h_t e^{-\beta i h_z}}{cR^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr.$$

Введем замену:

$$\frac{\tilde{k}h_t}{ch_z^2} = \gamma, \qquad \frac{2\alpha h_2}{cR} = \mu, \qquad \frac{2h_t}{cR^2} \int_0^R I_0(r)r \, dr = \theta.$$

Тогда уравнение примет вид:

$$w_i^k - w_i^{k-1} = \gamma w_{i+1}^k - 2\gamma w_i^k + \gamma w_{i-1}^k - \mu w_i^k + \theta e^{-\beta i h_z};$$

$$w_i^{k-1} = -\gamma w_{i+1}^k + (1 + 2\gamma + \mu) w_i^k - \gamma w_{i-1}^k - \theta e^{-\beta i h_z}, \qquad (5.1)$$
$$i = \overline{1, I-1}, \qquad k = \overline{1, K}.$$

Для реализации решения предположим, что выполняется следующее соотношение:

$$w_i^k = p_i w_{i+1}^k + q_i^k, \qquad i = \overline{1, I - 1}, \qquad k = \overline{1, K}.$$
 (5.2)

Воспользуемся соотношением (5.2) в уравнении (5.1), получим:

$$w_i^{k-1} = -\gamma w_{i+1}^k + (1 + 2\gamma + \mu) (p_i w_{i+1}^k + q_i^k) - \gamma (p_{i-1} (p_i w_{i+1}^k + q_i^k) + q_{i-1}^k) - \theta e^{-\beta i h_z}.$$

Раскроем скобки и приведем подобные слагаемые:

$$\begin{split} w_i^{k-1} &= -\gamma w_{i+1}^k + p_i w_{i+1}^k + q_i^k + 2\gamma p_i w_{i+1}^k + 2\gamma q_i^k + \mu p_i w_{i+1}^k + \mu q_i^k \\ &- \gamma p_{i-1} p_i w_{i+1}^k - \gamma p_{i-1} q_i^k - \gamma q_{i-1}^k - \theta e^{-\beta i h_z}; \\ w_i^{k-1} &= (-\gamma + p_i + 2\gamma p_i + \mu p_i - \gamma p_{i-1} p_i) w_{i+1}^k \\ &+ \left((1 + 2\gamma + \mu - \gamma p_{i-1}) q_i^k - \gamma q_{i-1}^k \right) - \theta e^{-\beta i h_z}. \end{split}$$

Данное соотношение будет выполняться только в том случае, если

$$\begin{cases} (1 + 2\gamma + \mu - \gamma p_{i-1})p_i = \gamma; \\ (1 + 2\gamma + \mu - \gamma p_{i-1})q_i^k = w_i^{k-1} + \gamma q_{i-1}^k + \theta e^{-\beta i h_z}. \end{cases}$$

Таким образом мы получили формулы для вычисления прогоночных коэффициентов:

$$\begin{cases}
p_{i} = \frac{\gamma}{1 + 2\gamma + \mu - \gamma p_{i-1}}, & i = \overline{1, I - 1}; \\
q_{i}^{k} = \frac{w_{i}^{k-1} + \gamma q_{i-1}^{k} + \theta e^{-\beta i h_{z}}}{1 + 2\gamma + \mu - \gamma p_{i-1}}, & i = \overline{1, I - 1}, & k = \overline{1, K}.
\end{cases} (5.3)$$

Перепишем третье уравнение системы (2.3) в виде:

$$w_1^k - w_0^k = \frac{\alpha h_z}{\tilde{k}} w_0^k + \frac{c h_z^2}{2\tilde{k} h_t} (w_0^k - w_0^{k-1}) + \frac{\alpha h_z^2}{\tilde{k} R} w_0^k - \frac{h_z^2}{\tilde{k} R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr.$$

Введем замену:

$$\rho = \frac{ch_z^2}{2\tilde{k}h_t}, \qquad \sigma = \frac{\alpha h_z^2}{\tilde{k}R}, \qquad \tau = \frac{h_z^2}{\tilde{k}R^2} \int_0^R I_0(r) r \, dr, \qquad \vartheta = \frac{\alpha h_z}{\tilde{k}}.$$

Тогда уравнение примет вид:

$$w_1^k - w_0^k = \vartheta w_0^k + \rho (w_0^k - w_0^{k-1}) + \sigma w_0^k - \tau;$$
$$\rho w_0^{k-1} = -w_1^k + (1 + \vartheta + \rho + \sigma) w_0^k - \tau.$$

Подставим в w_0^k соотношение (5.2), получим:

$$\rho w_0^{k-1} = (-1 + p_0(1 + \vartheta + \rho + \sigma))w_1^k + q_0^k(1 + \vartheta + \rho + \sigma) - \tau.$$

Данное соотношение будет выполняться только в том случае, если:

$$\begin{cases} -1 + p_0(1 + \vartheta + \rho + \sigma) = 0; \\ q_0^k(1 + \vartheta + \rho + \sigma) - \tau = \rho w_0^{k-1}. \end{cases}$$

Выделим из данной системы p_0 и q_0^k

$$\begin{cases}
p_0 = \frac{1}{1 + \vartheta + \rho + \sigma}; \\
q_0^k = \frac{\rho w_0^{k-1} + \tau}{1 + \vartheta + \rho + \sigma}, \quad k = \overline{1, K}.
\end{cases} (5.4)$$

Теперь найдем формулу для вычисления правого краевого узла w_{L}^{k} .

Перепишем четвертое уравнение системы (2.3) в виде:

$$w_{I}^{k} - w_{I-1}^{k} = -\frac{\alpha h_{z}}{\tilde{k}} w_{I}^{k} - \frac{c h_{z}^{2}}{2\tilde{k}h_{t}} \left(w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1} \right) + \frac{\alpha h_{z}^{2}}{\tilde{k}R} w_{I}^{k} - \frac{h_{t}^{2}e^{-\beta Ih_{z}}}{\tilde{k}R^{2}} \int_{0}^{R} I_{0}(r) r \, dr.$$

Видоизменим уравнение, воспользовавшись прошлой заменой:

$$w_{I}^{k} - w_{I-1}^{k} = -\vartheta w_{I}^{k} - \rho (w_{I}^{k} - w_{I}^{k-1}) + \sigma w_{I}^{k} - \tau e^{-\beta I h_{z}};$$

$$(1 + \vartheta + \rho - \sigma) w_{I}^{k} = w_{I-1}^{k} + \rho w_{I}^{k-1} - \tau e^{-\beta I h_{z}}.$$

Выделим отсюда w_I^k :

$$w_I^k = \frac{w_{I-1}^k + \rho w_I^{k-1} - \tau e^{-\beta I h_z}}{1 + \vartheta + \rho - \sigma}, \qquad k = \overline{1, K}.$$
 (5.5)

6 Алгоритм решения схемы

Алгоритм состоит из следующих шагов:

- 1) заполнить начальный временной слой (при k = 0), используя начальное условие из схемы (2.3);
- 2) по формулам из системы (5.4) рассчитать начальные прогоночные коэффициенты p_0 и q_0^k ($k=\overline{1,K}$);

- 3) по первой формуле из системы (5.3) рассчитать оставшиеся прогоночные коэффициенты p_i ($i = \overline{1,I-1}$), так как для каждого временного слоя они одинаковы;
- 4) для реализации метода прогонки на каждом временном слое (при $k=\overline{1,K}$) рассчитать правый краевой узел w_I^k по формуле (5.5) и прогоночные коэффициенты q_i^k ($i=\overline{1,I-1}$). Далее по формуле (5.2) находим все остальные узлы.

7 Результаты вычислительных экспериментов

7.1 Графическая демонстрация динамики теплового процесса

Для решения разностной схемы была написана программа на языке Python, представленная в приложениях ...

На рисунке 7.1 представлен график зависимости температуры от точки на стержне в различные моменты времени t, расчет производился на сетке I=50, K=200.

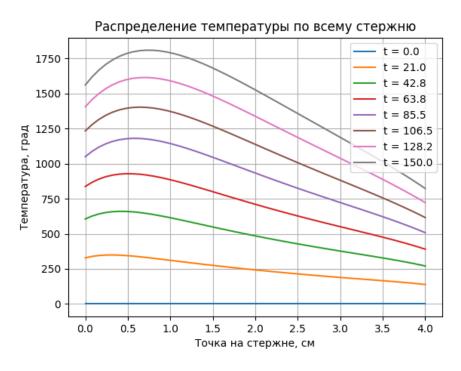


Рисунок 7.1 – График зависимости температуры от точки на стержне в различные моменты времени

На рисунке 7.2 представлен график зависимости температуры от времени в различных точках стержня.

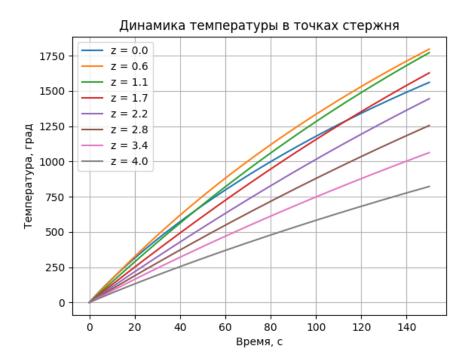


Рисунок 7.2 – График зависимости температуры от времени в различных точках стержня

Анализируя графики, можно сделать вывод о том, что с течением времени мы наблюдаем процесс нагревания.

7.2 Графическое подтверждение сходимости разностного уравнения

На рисунках 7.3 и 7.4 приведены графики, подтверждающие сходимость разностного уравнения решения дискретной задачи (2.3) на сгущающихся сетках.

Для этого необходимо зафиксировать значение времени и пространства. Для данного эксперимента зафиксировано t=150, z=0,6. Рисунки 7.3 и 7.4 содержат графическое подтверждение сходимости на сгущающихся сетках. На графиках видно, что решение на грубой сетке (синий график, I=8, K=5) сильно отличается от решения на мелкой сетке (коричневый график, I=256, K=5120). С последующим измельчением сетки различие между графиками становится почти незаметным.

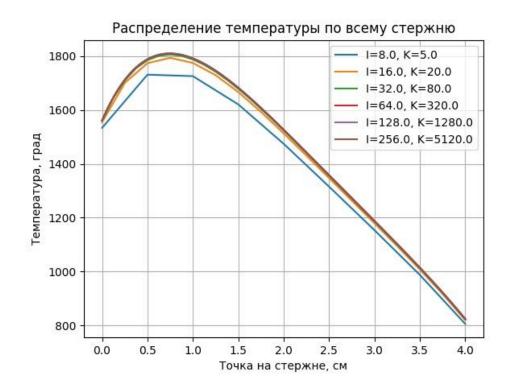


Рисунок 7.3 – График, демонстрирующий сходимости решения в фиксированный момент времени t=150

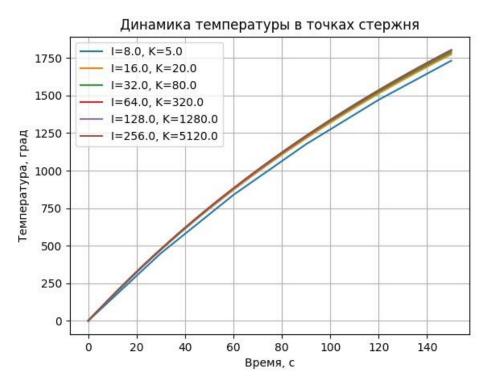


Рисунок 7.4 — График, демонстрирующий сходимость решения в фиксированной пространственной координате z=0.6

7.3 Исследование зависимости погрешности от шагов дискретизации

В результате исследования разностной схемы установлено, что она аппроксимирует задачу с погрешностью $O(h_z^2,h_t)$ и является абсолютно устойчивой. Следовательно, на основании теоремы о сходимости эта схема сходится и погрешность разностного решения имеет вид $O(h_z^2,h_t)$. Тогда для погрешности в узлах сетки можно записать:

$$\left\{\varepsilon_{h_z h_t}\right\}_{z_i, t_k} = \left\{w_{h_z h_t} - [w]_{h_z h_t}\right\}_{z_i, t_k} = a h_t + b h_z^2 + O(h_z^3, h_t^2).$$

Тогда

$$\left\{w_{h_z h_t}\right\}_{z_i, t_k} = \left\{[w]_{h_z h_t}\right\}_{z_i, t_k} + ah_t + bh_z^2 + O(h_z^3, h_t^2). \tag{7.5}$$

Рассмотрим сетку с шагами $h_t/4$ и $h_z/2$. Для такой сетки можно записать:

$$\left\{ w_{\frac{h_z}{2}, \frac{h_t}{4}} \right\}_{z_i, t_k} = \left\{ [w]_{h_z h_t} \right\}_{z_i, t_k} + \frac{ah_t}{4} + b\frac{h_z}{4} + O_1(h_z^3, h_t^2). \tag{7.6}$$

Из (7.5) и (7.6) получим:

$$\left\{\Delta_{\frac{h_z}{2}, \frac{h_t}{4}}\right\}_{z_i, t_k} = \left\{w_{h_z h_t} - w_{\frac{h_z}{2}, \frac{h_t}{4}}\right\}_{z_i, t_k} = \frac{3a}{4}h_t + \frac{3b}{4}h_z^2 + O_2(h_z^3, h_t^2). \tag{7.7}$$

Проведем ещё большее измельчение сетки:

$$\left\{\Delta_{\frac{h_z}{4}, \frac{h_t}{16}}\right\}_{z_i, t_k} = \left\{w_{\frac{h_z}{2}, \frac{h_t}{4}} - w_{\frac{h_z}{4}, \frac{h_t}{16}}\right\}_{z_i, t_k} = \frac{3a}{16}h_t + \frac{3b}{16}h_z^2 + O_3(h_z^3, h_t^2). \tag{7.8}$$

Из (7.7) и (7.8) вытекает, что

$$\delta = \begin{cases} \Delta_{\underline{h_z},\underline{h_t}} \\ \frac{1}{2},\underline{h_t} \end{cases}_{z_i,t_k} / \left\{ \Delta_{\underline{h_z},\underline{h_t}} \right\}_{z_i,t_k} \approx 4.$$

Будем измельчать сетку как показано выше и представим полученные данные в таблицах 1 и 2.

Исходя из полученных результатов можно сделать вывод, что при измельчении сетки отношение δ становится близким к 4. Видим, что на

тестовом примере результаты вычислительных экспериментов хорошо согласуются с результатами теоретического исследования сходимости модифицированной неявной схемы для различных равномерных сеток.

Таблица 1 — Результаты вычислительного эксперимента (t = 150, z = 4)

K	I	$\frac{\Delta_{h_z,h_t}}{2,4}$	$\frac{\Delta_{h_z}h_t}{4.16}$	δ
5	8	13,9373855637	3,4870115337	3,9969427772
20	16	3,4870115337	0,8698069727	4,0089487014
80	32	0,8698069727	0,2172776949	4,0032041628
320	64	0,2172776949	0,0543076135	4,0008698746
1280	128	0,0543076135	0,0135761484	4,0002224398
5120	256	0,0135761484	0,0033939985	4,0000454833

Таблица 2 – Результаты вычислительного эксперимента (t=150, z=2)

K	I	$\Delta_{\frac{h_z}{2},\frac{h_t}{4}}$	$\frac{\Delta_{h_z,h_t}}{4,16}$	δ
5	8	38,9823912969	10,3167706397	3,7785458898
20	16	10,3167706397	2,6196282518	3,9382575113
80	32	2,6196282518	0,6575197265	3,9841059455
320	64	0,6575197265	0,1645445975	3,9959970524
1280	128	0,1645445975	0,0411464593	3,9989977290
5120	256	0,0411464593	0,0102872763	3,9997428136

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В результате выполнения работы осуществлена постановка краевой задачи для уравнения теплопроводности в стержне. Для численного решения краевой задачи построены две схемы: простейшая неявная и модифицированная неявная схема.

Проведено теоретическое исследование модифицированной неявной схемы, в результате которого установлено, что модифицированная неявная схема аппроксимирует исходную краевую задачу со вторым порядком относительно шага h_z и первым относительно шага h_t . Также в результате исследования установлено, что модифицированная неявная схема является абсолютно устойчивой.

Для получения графиков найденных результатов была написана программа на языке Python. Выяснилось, что при измельчении сетки

Также в результате серии вычислительных экспериментов было установлено, что погрешность разностного решения, вычисляемого с помощью модифицированной неявной схемы, убывает с измельчением сетки.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1 Дягтерев, А.А. Численные методы решения краевых задач математической физики [Текст]: методические указания / А.А. Дягтерев. Самара: Изд-во Самар. ун-та, 2021. 61 с.
- 2 Дягтерев, А.А. Метод конечных разностей [Текст]: учебное пособие / А.А. Дягтерев. Самар. ун-т.; Самара, 2022.-129 с.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

Программная реализация численного решения модифицированной неявной схемы

```
import math
import numpy as np
from chmmf.parameters import (INTEGRAL)
np.seterr(all='raise')
INTEGRAL = 144 # that is the definite integral from 0 to R of [I 0(r)r]dr
def calculate implicit modified scheme(K, I, 1, T, k, c, alpha, beta, R,
progress=None):
    hz = 1 / I
    h t = T / K
    # константы для основного уравнения
    gamma = k * h t / (c * (h z ** 2))
    mu = 2 * alpha * h t / (c * R)
    nu = 2 * h t * INTEGRAL / (c * (R ** 2))
    # константы для краевых условий
    var theta = alpha * h z / k
    rho = c * (h z ** 2) / (2 * k * h t)
    sigma = alpha * (h_z ** 2) / (k * R)
    tau = (h z ** 2) * INTEGRAL / (k * (R ** 2))
    p_i = np.zeros(I)
    q_i_n = np.zeros((K + 1, I))
    w i n = np.zeros((K + 1, I + 1))
    # p 0 got from left bound condition
    p i[0] = 1 / (1 + var theta + rho + sigma)
    # calculating p i coefficients, that the same for each n
    for i in range (\overline{1}, I):
        p i[i] = gamma / (1 + mu + gamma * (2 - p i[i - 1]))
    try:
        for n in range (1, K + 1):
            if progress:
                progress.value = n
            # q 0 n got from left bound condition
            q_i_n[n][0] = (rho * w_i_n[n - 1][0] + tau) / (1 + var_theta + var_theta)
rho + sigma)
            for i in range (1, I):
                numerator = w i n[n - 1][i] + gamma * q i n[n][i - 1] + nu *
np.exp(-beta * i * h z)
                denominator = 1 + mu + gamma * (2 - p i[i - 1])
                q i n[n][i] = numerator / denominator
            # start calculate w_i_n from point i = I
            w_{I_n}umerator = rho * w_{i_n}[n - 1][I] + q_{i_n}[n][I - 1] + tau *
np.exp(-beta * I * h_z)
            w I n denominator = 1 + var theta + rho + sigma - p i[I - 1]
            w i n[n][I] = w I n numerator / w I n denominator
```