

Проект№2.

Срок сдачи проекта – конец семестра (28 мая)

Варианты распределены случайно в списках групп на

https://docs.google.com/spreadsheets/d/1keseC9I_v42i5t99emtL1ksOVIYb1ulUJcgZFTxvilg/edit#gid=1970457069 в столбце G.

Вариант можно поменять, попросив преподавателя практики изменить вариант в списке.

Contents

Вариант 1. Задача о распределении тепла в стержне	2
Вариант 2. Диффузия.....	10

Вариант 1. Задача о распределении тепла в стержне

Общее задание:

- 1) Ознакомиться с предложенной моделью, написать основные уравнения, описывающие модель
- 2) Выбрать разностную схему (метод Эйлера или модифицированный метод Эйлера), выбрать шаг по времени и пространственный шаг интегрирования уравнения, обосновать выбор (см. проект №1)
- 3) Провести численный эксперимент, описанный в задании
- 4) Изобразить результат графически

ЗАДАНИЕ

Рассмотреть динамику изменения температуры в стержне длиной l с теплоизолированными концами, на которых поддерживается постоянная температура

$$u_i^k|_{i=0} = \tilde{u}_0 = a \text{ } ^\circ\text{C} \quad \text{и} \quad u_i^k|_{i=L} = \tilde{u}_L = b \text{ } ^\circ\text{C},$$

Начальное распределение температуры в стержне при $t=0$:

$$u_i^k|_{k=0} = u_i^{(0)} = f(x_i).$$

Провести численный эксперимент для различных параметров задачи: длины стержня, коэффициента температуропроводности (в диапазоне от 0 до 1).

Построить графики изменения распределения температуры в стержне по временным слоям.

Температура на концах и начальное распределение для каждого подварианта даны в таблице
(подвариант – указан в столбце F в таблице

https://docs.google.com/spreadsheets/d/1keseC9I_v42i5t99emtL1ksOVIYb1ulUJcqZFTxvilq/edit#gid=1970457069, можно обратиться к преподавателю практики для выяснения подварианта).

Проект можно делать в группах по 2 человека, в общий отчет на двоих нужно включить два подварианта (один на каждого из студентов).

Номер варианта	Длина l (м)	\tilde{u}_0	\tilde{u}_L	$f(x_i)$
1	4	3	-1	$-0,25 x_i^2 + 3$
2	8	3	-5	$-0,125 x_i^2 + 3$
3	4	-1	3	$0,25 x_i^2 - 1$
4	8	-1	15	$0,25 x_i^2 - 1$
5	8	0	1	$\sin(x_i)$
6	8	3	1	$\sin(x_i)$
7	8	0	0,5	$\sin(x_i)/2$
8	10	2	-1	$\cos(x_i)$
9	10	0,5	-1	$\sin(x_i/2)$
10	8	0	-0,75	$\sin(x_i)/2$
11	8	0,5	0,5	$\cos(x_i)/2$
12	10	1	0	$\cos(x_i/2)$
13	4	1	-0,4	$\cos(x_i)/2$
14	8	1	-0,5	$\cos(x_i/2)$
15	10	0	-0,5	$\sin(x_i)$
16	10	0	1	$\sin(2x_i)$
17	8	0	0,5	$\sin(2x_i)$
18	10	0	-0,5	$\sin(x_i)/4$
19	8	-1	2,2	$0,05 x_i^2 - 1$
20	4	-1	0,6	$0,1 x_i^2 - 1$

Литература:

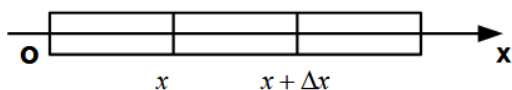
[Практикум по компьютерному математическому моделированию. Часть II: Компьютерное моделирование физических процессов: учебно-методическое пособие / О. А. Широкова – Казань: КФУ, 2015. – 85с.](#)

[Бурляев В.В. Численные методы в примерах на EXCEL. МИТХТ, 1999, с. 60-63.](#)

Уравнение распределения тепла в стержне. Вывод.

Рассмотрим однородный стержень (под стержнем в механике понимается тело с одним преобладающим линейным размером, например, столб можно рассматривать как стержень с переменным сечением) постоянного поперечного сечения S и длины l , теплоизолированный с боков, ось которого примем за ось Ox . Обозначим через $U(x,t)$, $0 \leq x \leq l, 0 \leq t \leq +\infty$ температуру стержня в сечении с абсциссой x в момент времени t (предполагается, что во всех точках любого поперечного сечения стержня температура одна и та же).

Выберем ось x (направив ее по оси стержня) так, чтобы стержень совпадал с отрезком $[0;l]$ оси x .



Вывод уравнения теплопроводности основан на следующих физических предположени-
ях:

- 1) Количество тепла, которое необходимо сообщить однородному телу, чтобы повы-
сить его температуру на ΔU , равно

$$(1) \quad C \cdot \rho \cdot V \cdot \Delta U, \text{ где}$$

V - объем тела, ρ - плотность, C - удельная теплоемкость.

- 2) Количество тепла, протекающее через поперечное сечение стержня за момент вре-
мени Δt , равно

$$(2) \quad -K \cdot A \cdot \frac{\partial U}{\partial x} \cdot \Delta t, \text{ где}$$

A - площадь поперечного сечения, K - коэффициент теплопроводности.

Знак минус объясняется тем, что тепло проходит от более нагретых участков к ме-
нее нагретым, т.е. против градиента температуры.

Выделим участок стержня между сечениями с координатами x и $x + \Delta x$ и составим
для него уравнение теплового баланса.

Количество тепла, входящее через сечение с абсциссой x за время Δt , равно

$$-K \cdot A \cdot \frac{\partial U}{\partial x} \cdot \Delta t.$$

Тепло, выходящее через сечение $x + \Delta x$ за это же время Δt , равно

$$\begin{aligned} -K \cdot A \cdot \Delta t \cdot \frac{\partial}{\partial x} U(x + \Delta x, t) &= -K \cdot A \cdot \Delta t \cdot \frac{\partial}{\partial x} \left[U(x, t) + \frac{\partial U}{\partial x} \cdot \Delta x \right] = \\ &= -K \cdot A \cdot \Delta t \cdot \left(\frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \Delta x \right). \end{aligned}$$

Взяв разность входящего и выходящего тепла, получим количество тепла, сообщае-
мое выбранному участку стержня за время Δt :

$$\Delta Q = -K \cdot A \cdot \frac{\partial U}{\partial x} \Delta t + K \cdot A \cdot \Delta t \cdot \left(\frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \Delta x \right) = K \cdot A \cdot \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \Delta x \cdot \Delta t.$$

С другой стороны, за этот же промежуток времени температура изменяется на вели-
чину $\frac{\partial U}{\partial t} \Delta t$. Поэтому по формуле (1) сообщаемое количество тепла равно

$$\Delta Q = C \cdot \rho \cdot A \cdot \Delta x \cdot \frac{\partial U}{\partial t} \Delta t \quad (V = A \cdot \Delta x, \Delta U = \frac{\partial U}{\partial t} \Delta t).$$

Приравнявая полученные выражения для ΔQ и сокращая на общий множитель
 $A \cdot \Delta x \cdot \Delta t$, получим

$$C \cdot \rho \cdot \frac{\partial U}{\partial t} = K \cdot \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \quad (3)$$

Введя обозначение $\frac{K}{C \cdot \rho} = a^2$, получим уравнение теплопроводности для однород-
ного стержня без тепловых источников

$$\frac{\partial U}{\partial t} = a^2 \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \quad (4)$$

Постоянную $a = \sqrt{\frac{K}{C \cdot \rho}}$ называют коэффициентом температуропроводности.

ЗАДАЧА О РАСПРЕДЕЛЕНИИ ТЕПЛА В СТЕРЖНЕ

Запишем уравнение теплопроводности для однородного стержня:

$$\frac{\partial u}{\partial t} = a^2 \cdot \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \quad (1)$$

Оно описывает процесс изменения температуры $u(x, t)$ по времени и пространству. Для решения (1) необходимо знать распределение температуры $u(x, t)$ в начальный момент времени $t=0$.

Начальное условие по t имеет вид:

$$u(x, 0) = u|_{t=0} = f(x) \quad (2)$$

Для стержня необходимы краевые условия на его концах $x=0$ и $x=l$.

Это условия теплообмена с окружающей средой.

Краевые условия по x :

$$u(0, t) = u|_{x=0} = \tilde{u}_0, \dots, u(l, t) = u|_{x=l} = \tilde{u}_l \quad (3)$$

Решить задачу о распределении тепла в стержне значит найти зависимость температуры от времени и координаты $u(x, t)$.

ПРИМЕР РЕШЕНИЯ ЗАДАЧИ

Задача. Определение динамики изменения температуры в стержне

Определить динамику изменения температуры в стержне длиной 4 м с теплоизолированными концами, на которых поддерживается постоянная температура, равная 3 °C. Начальное распределение температуры вдоль стержня задано: $f(x) = -0,5x^2 + 2x + 3$. Коэффициент теплопроводности $a = 0,5$ ($a^2 = 0,25$)

Решение

Длина стержня задана: $l=4$. Разобьем этот отрезок на 4 равные части. Пусть $\Delta x = l$, тогда $x_0=0$, $x_1=1$, $x_2=2$, $x_3=3$, $x_4=4$. Функцию $u(x, t)$ будем аппроксимировать в этих 5 узлах сетки по x . Рассмотрим разностную аппроксимацию производных $u(x, t)$ по x . Аппроксимация первой производной в точке x_i имеет вид:

$$\frac{\partial u}{\partial x} \Big|_{x=x_i} \approx \frac{u(x_{i+1}) - u(x_{i-1}))}{2\Delta x}, \quad i = 1, n-1 \quad (4)$$

Аппроксимация вторых производных по x имеет вид:

$$\left. \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \right|_{x=x_i} = \frac{u(x_{i+1}) - 2u(x_i) + u(x_{i-1}))}{(\Delta x)^2} = \frac{u_{i+1} - 2u_i + u_{i-1}}{(\Delta x)^2} \quad (5)$$

Так как в уравнении (1) есть производная по t : $(\frac{\partial u}{\partial t})$, для нее также необходима аппроксимация. Поэтому необходимо построить еще одну сетку – временную сетку по t .

Будем обозначать u_i^k - значение функции $u(x, t)$ в k -м временном слое и в i -ом узле пространственной сетки. По t сетка равномерная и имеет шаг Δt . Для интегрирования по времени используем метод Эйлера. Температуру на новом временном слое для внутренних узлов выразим через температуру на предыдущем временном слое, т.е. u_i^{k+1} через u_i^k .

Запишем уравнение (1) для дискретной функции u_i^k :

$$\frac{\partial u_i^k}{\partial t} = a^2 \left(\frac{\partial^2 u_i^k}{\partial x_i^2} \right)$$

Обозначим правую часть уравнения (1) для дискретной функции u_i^k :

$$a^2 \left(\frac{\partial^2 u_i^k}{\partial x_i^2} \right) = f(u_i^k(t_k, x_i))$$

Запишем метод Эйлера для функции u_i^{k+1} на новом временном слое $k+1$ с использованием аппроксимации (4):

$$\begin{aligned} u_i^{k+1} &= u_i^k + \Delta t \cdot f(u_i^k(t_k, x_i)) = u_i^k + \Delta t \cdot a^2 \cdot \frac{\partial^2 u_i^k}{\partial x_i^2} = \\ &= u_i^k + \frac{a^2 \cdot \Delta t}{(\Delta x)^2} (u_{i+1}^k - 2u_i^k + u_{i-1}^k) \end{aligned}$$

В итоге получим

$$u_i^{k+1} = u_i^k + \frac{a^2 \cdot \Delta t}{(\Delta x)^2} (u_{i+1}^k - 2u_i^k + u_{i-1}^k) \quad (6)$$

Это явная схема первого порядка по временным слоям $k=0,1,2,\dots$. Она записана для внутренних точек сетки $i=1,2,3$ (не включает краевые точки $i=0, i=4$).

Начальное условие при $k=0$ имеет вид:

$$u_i^k \Big|_{k=0} = u_i^{(0)} = f(x_i) = -0,5x_i^2 + 2x_i + 3, \quad i = \overline{0,4} \quad (7)$$

Краевые условия для точек $i=0$ и $i=4$:

$$\begin{aligned} u_i^k \Big|_{i=0} &= \tilde{u}_0 = 3; \\ u_i^k \Big|_{i=4} &= \tilde{u}_4 = 3; \quad k = 0,1,2,\dots \end{aligned} \quad (8)$$

Теперь необходимо двигаясь по временным слоям k , в каждой внутренней точке i вычислить значение u_i^k :

	i=0	i=1	i=2	i=3	i=4
к=0					
к=1					
к=2					
к=3					

Шаги по длине стержня и по времени – Δx и Δt соответственно. Шаг по длине известен: $\Delta x=1$. Шаг Δt получим из условия устойчивости разностной схемы (6):

$$\frac{a^2 \cdot \Delta t}{(\Delta x)^2} \leq \frac{1}{2} \quad (9)$$

Пусть, например:

$$\frac{a^2 \cdot \Delta t}{(\Delta x)^2} = 0,4,$$

тогда

$$\Delta t = \frac{0,4 \cdot 1}{0,25} = 1,6$$

Задача решается с помощью табличного процессора Excel.

На рабочем листе Excel расположим данные. В ячейке A5 запишем начальное значение $t=0$. В ячейке A6 запишем формулу для изменения t : $=A5+1,6$

	A6		fx =A5+1,6			
	A	B	C	D	E	F
1	dt	1,6	dx	1	a^2	0,25
2						
3	Распределение температуры в стержне					
4	t \ x	0	1	2	3	4
5	0	3	4,5	5	4,5	3
6	1,6	3	4,1	4,6	4,1	3
7	3,2	3	3,86	4,2	3,86	3
8	4,8	3	3,652	3,928	3,652	3
9	6,4	3	3,5016	3,7072	3,5016	3
10	8	3	3,3832	3,54272	3,3832	3
11	9,6	3	3,293728	3,415104	3,293728	3
12	11,2	3	3,224787	3,318003	3,224787	3
13	12,8	3	3,172159	3,24343	3,172159	3
14	14,4	3	3,131804	3,186413	3,131804	3
15	16	3	3,100926	3,142726	3,100926	3
16	17,6	3	3,077275	3,109286	3,077275	3
17	19,2	3	3,059169	3,083678	3,059169	3
18	20,8	3	3,045305	3,064071	3,045305	3
19	22,4	3	3,034689	3,049058	3,034689	3

В ячейке B5 запишем формулу для начального распределения температуры в стержне: $= -0,5*B\$4^2 + 2* B\$4 + 3$. Скопируем значение ячейки B5 в ячейки, B6:B20. Получим краевые условия на одном конце стержня. Скопируем значение ячейки F5 в ячейки F6:F20. Получим краевые условия на втором конце стержня:

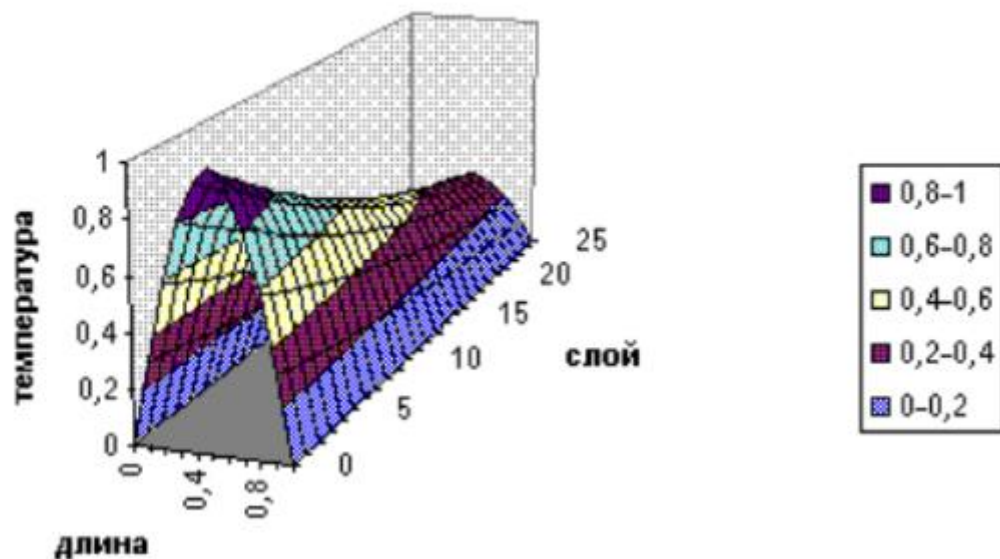
Осталось заполнить поле распределения температуры во внутренних ячейках области – ячейках С6:Е20. Для этого в ячейке С6 запишем формулу, соответствующую явной разностной схеме первого порядка (7):

$$=C5+(\$F\$1*\$B\$1/(\$D\$1^2)) * (D5-2*C5+B5)$$

Построим графики распределения температуры вдоль стержня по временным слоям.

тип диаграммы - *Поверхность*

Диаграмма теплопроводности



В результате получим: в начальный момент времени температура в стержне распределена в виде параболы. С течением времени температура выравнивается и становится такой же, как на концах.

Вариант 2. Диффузия

Общее задание:

- 1) Ознакомиться с предложенной моделью, написать основные уравнения, описывающие модель и найти аналитическое решение
- 2) Выбрать разностную схему, выбрать шаг по времени и пространственный шаг интегрирования уравнения, обосновать выбор (см. проект №1)
- 3) Провести численный эксперимент, самостоятельно выбрать коэффициент диффузии (выбрать газ и найти к-т диффузии для него), размер сосуда и координаты перегородки.
- 4) Изобразить результат графически

Задание. Есть сосуд с перегородкой, заполненный воздухом при нормальных условиях. Примесный газ А с начальной концентрацией C_0 находится в одной части сосуда, между плоскостями $x = 0$ и $x = h$ (h – координата перегородки). Перегородку убрали и газ А начал диффундировать в область, ограниченную плоскостями $x = h$ и $x = l$ ($l > h$). Исследовать процесс диффузии - изменения концентрации газа А.

Литература: [В. Н. Осташков. Практикум по решению инженерных задач математическими методами: учебное пособие. — Тюмень: ТюмГНГУ, 2010. — 204 с., с. 80.](#)

Решение 1 (аналитическое). Задача сводится к решению уравнения в частных производных:

$$\frac{\partial C}{\partial t} = D \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} \quad (1)$$

при краевых условиях

$$\left. \frac{\partial C(x, t)}{\partial x} \right|_{x=0} = 0, \quad (2)$$

$$\left. \frac{\partial C(x, t)}{\partial x} \right|_{x=l} = 0, \quad (3)$$

$$C(x, 0) = \begin{cases} C_0, & x \in [0, h], \\ 0, & x \in [h, l]. \end{cases} \quad (4)$$

При данных условиях решением уравнения (1) является функция

$$C(x, t) = 2C_0 \left(\frac{h}{2l} + \frac{1}{\pi} \sum_{k=1}^{\infty} \frac{1}{k} \sin \frac{k\pi h}{l} \cos \frac{k\pi x}{l} e^{-Dk^2\pi^2 t/l^2} \right). \quad (5)$$

На рис. 87а представлен график этой функции при $l = 2h$. ■

Решение 2 (численное). Решение будем искать в прямоугольнике Π , ограниченном прямыми $t = 0$, $x = 0$, $x = l$, $t = T$. При этом должны быть заданы значения искомой функции C на стороне $t = 0$.

Покроем Π сеткой, образованной прямыми $x = ip$, $i = 1..n$, $t = jq$, $j = 1..k$, и будем определять приближенные значения решения в узлах (i, j) сетки, т.е. в точках пересечения этих прямых. Положим $C(ip, jq) = c_{ij}$. Вместо (1) запишем соответствующее ему уравнение в конечных разностях для точки c_{ij} . При решении уравнений в частных производных методом конечных разностей производные заменяются соответствующими разностями:

$$\frac{\partial C(x, t)}{\partial t} \approx \frac{C(x, t+q) - C(x, t)}{q}, \quad (6)$$

$$\frac{\partial^2 C(x, t)}{\partial x^2} \approx \frac{1}{p} \left(\frac{C(x+p, t) - C(x, t)}{p} - \frac{C(x, t) - C(x-p, t)}{p} \right). \quad (7)$$

Согласно (6), (7),

$$\frac{c_{i,j+1} - c_{i,j}}{q} = D \frac{c_{i+1,j} - 2c_{i,j} + c_{i-1,j}}{p^2}. \quad (8)$$

Из (8) следует:

$$c_{i,j+1} = (1 - 2Dq/p^2)c_{i,j} + Dq(c_{i+1,j} + c_{i-1,j})/p^2. \quad (10)$$

Из (10) следует, что если известны три значения в j -м ряду: $c_{i-1,j}$, $c_{i,j}$, $c_{i+1,j}$, то определяется значение $c_{i,j+1}$ в следующем ряду. Формула (10) упрощается, если $q = p^2/(2D)$. Тогда

$$c_{i,j+1} = \frac{1}{2}(c_{i+1,j} + c_{i-1,j}). \quad (11)$$

Для выполнения условий (2), (3) мы сначала вычислим значения $c_{i,j+1}$ для $i = 2..n-1$, а затем положим

$$c_{1,j+1} = \frac{1}{2}(c_{1,j} + c_{2,j+1}),$$

$$c_{n,j+1} = \frac{1}{2}(c_{n,j} + c_{n-1,j+1}).$$

Одно из приближенных решений при $l = 2h$, $n = 100$, $k = 8000$ наглядно представлено графиком на рис. 876. Сравнивая графики аналитического и численного решений, мы видим, что они мало разнятся между собой. ■

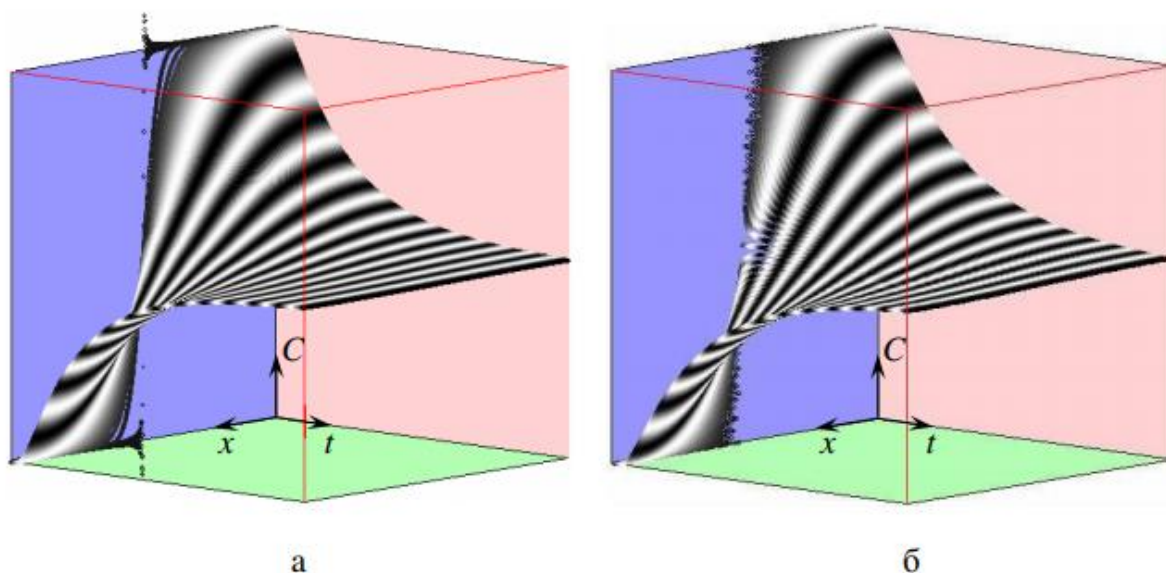


Рис. 87. 3D-график функции $C(x, t)$ концентрации диффундирующего растворённого вещества из раствора в растворитель: а) график, полученный по формуле (5); б) график, построенный посредством численного моделирования.

Пример реализации в Excel

[illegible]

В7 и весь столбец:

B7     =(B6+C7)/2

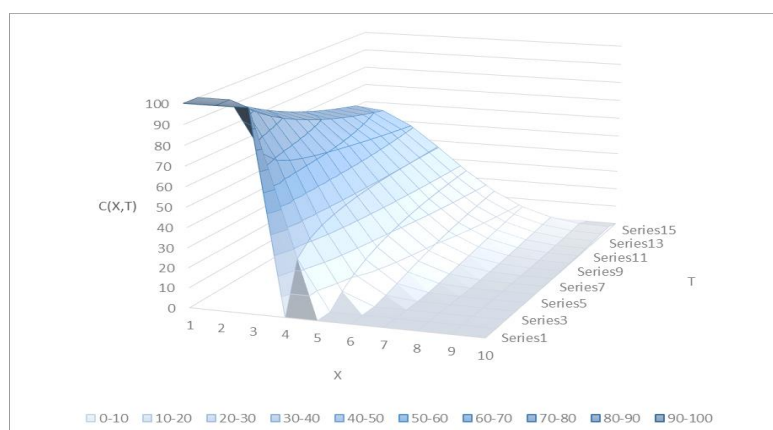
K7 и весь столбец:

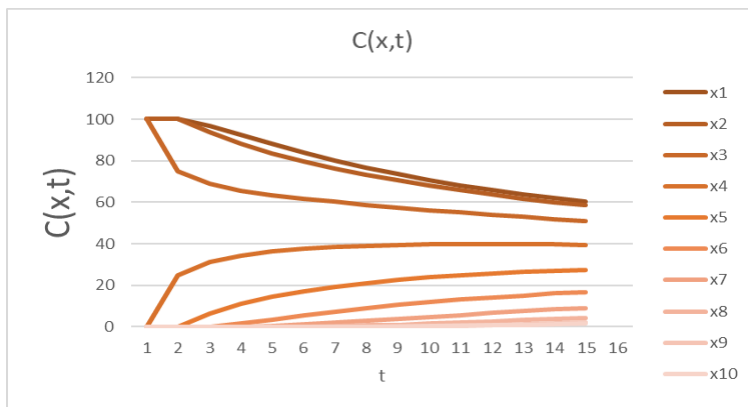
K7 \times \checkmark f_x $= (K6 + J7) / 2$

C7 и все ячейки, залитые серым:

C7 ✕ ✓ f_x =C6+(\$F\$2*\$B\$2/(\$D\$2^2))*(D6-2*C6+B6)

Графики концентрации от времени для разных координат.





Графики концентрации от координаты в разные моменты времени

