

### Расчетно-графическое задание

**Тема:** Предметных задачи, описывающие реальный процесс, решение которых сводится к решению задачи Коши или краевой задачи для обыкновенных дифференциальных уравнений в MathCad

**Цель:** Выработать практические навыки решения прикладных задач в MathCad

Рассмотрим в качестве примера расчет переходного процесса в последовательном электрическом колебательном контуре.

Свободные колебания тока в контуре описываются уравнением

$$L \frac{d^2 I(t)}{dt^2} + R \frac{dI(t)}{dt} + \frac{1}{C} I(t) = 0,$$

где  $I$  – ток,  $L$  – индуктивность контурной катушки,  $R$  – сопротивление потерь контура,  $C$  – емкость конденсатора. Примем  $R = 5$  Ом,  $L = 10^{-5}$  Гн и  $C = 10^{-9}$  Ф.

Используя обозначения  $z_0 = I$  и  $z_1 = dz_0/dt = dI/dt$ , преобразуем исходное уравнение в систему дифференциальных уравнений первого порядка:

$$\begin{cases} \frac{dz_0}{dt} = z_1 \\ \frac{dz_1}{dt} = -\frac{1}{L} \left( R z_1 + \frac{1}{C} z_0 \right) \end{cases} \quad (17)$$

Приняв в качестве начальных условий  $I = 1$  мА и  $dI/dt = 0$ , запишем решение в пакете MathCAD следующим образом:

$R := 5$        $L := 10^{-5}$        $C := 10^{-9}$        $t_0 := 0$        $t_k := 5 \cdot 10^{-6}$        $N1 := 500$

$$f(t, z) := \begin{pmatrix} z_1 \\ -\frac{R}{L} \cdot z_1 - \frac{1}{L \cdot C} \cdot z_0 \end{pmatrix} \quad F1 := \text{rkfixed} \left[ \begin{pmatrix} 10^{-3} \\ 0 \end{pmatrix}, t_0, t_k, N1, f \right]$$

В этом примере использована функция `rkfixed`. Она вычисляет решение системы, содержащей обыкновенные дифференциальные уравнения первого порядка методом Рунге-Кутты с фиксированным шагом интегрирования.

Обращение к функции выполняется следующим образом:

$$F := \text{rkfixed}(Z0, t_0, t_k, N, f) ,$$

где  $F$  – выходные данные, возвращаемые функцией,  $Z0$  – вектор начальных значений, размерность которого должна соответствовать порядку решаемой системы,  $t_0$  – начальное значение аргумента,  $t_k$  – верхний предел изменения аргумента,  $N$  – количество рассчитываемых точек на интервале от  $t_0$  до  $t_k$ ,  $f$  – имя функции, описывающей правую часть системы дифференциальных уравнений.

Из приведенного примера видно, как записывается функция  $f(t,z)$  в документе MathCAD. Имя зависимой переменного  $z$  должно совпадать с именами ее компонент, присутствующих в правой части формулы  $f(t,z)$ . Сами дифференциальные уравнения в предварительно приводятся к каноническому виду (17) так, чтобы в левой части каждого из них находилась только производная по одной из компонент  $z$ . Первым в системе должно записываться уравнение,

определенное для производной от нулевой компоненты  $z$ , то есть от  $z_0$ , затем – от  $z_1$  и так далее. Следует отметить, что отсчет индексов в MathCAD определяется параметром ORIGIN и обычно по умолчанию начинается с нуля.

Функция `rkfixed` возвращает найденное решение в виде двумерного массива (см. рис. 4, а). В приведенном примере результат передается переменной  $F1$ . Значения независимой переменной  $t$  размещаются в нулевом столбце  $F^{<0>}$  массива. Они изменяются в пределах от  $t_0$  до  $t_k$  с шагом  $(t_k - t_0) / N$ . В приведенном примере  $t_0 = 0$ ,  $t_k = 5 \cdot 10^{-6}$  с,  $N = N1 = 500$ , поэтому шаг изменения аргумента равен  $(t_k - t_0) / N1 = 5 \cdot 10^{-6} / 500 = 10^{-8}$  с.

Найденное численно решение  $z_0(t)$  и первая производная  $z_1(t)$  записываются соответственно в первом и во втором столбцах –  $F1^{<1>}$  и  $F1^{<2>}$ . Результат решения методом Рунге-Кутты показан графически на рис. 4, б.

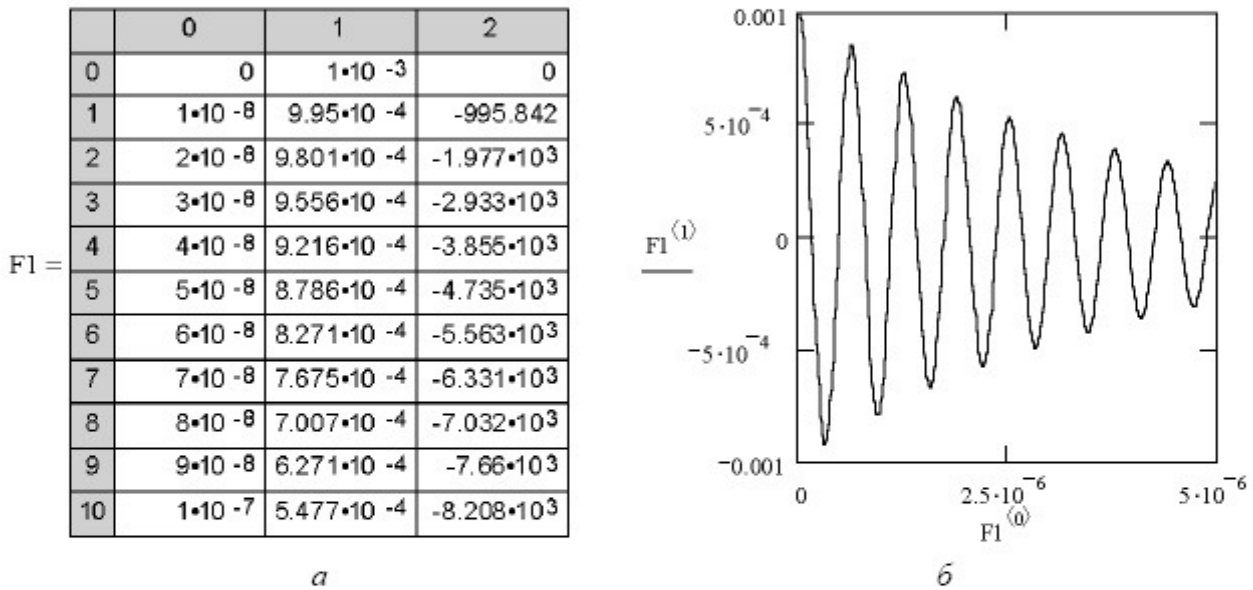


Рис. 4. Решение задачи Коши в MathCAD

Выполним аналогичный расчет с уменьшенным вдвое шагом при  $N = N2 = 1000$  и оценим погрешность решения по правилу Рунге (11):

$N2 := 1000$     $p := 4$     $i := 0..N1$

$$F2 := \text{rkfixed} \left[ \begin{pmatrix} 10^{-3} \\ 0 \end{pmatrix}, t_0, t_k, N2, f \right] \quad \Delta_i := \frac{\left| (F2^{<1>})_{2 \cdot i} - (F1^{<1>})_i \right|}{2^p - 1} \quad \max(\Delta) = 7.7 \times 10^{-10}$$

Таким образом, погрешность решения  $\Delta$  при шаге  $h/2$  не превышает  $10^{-9}$ .

Рассмотрим решение этой же задачи методом Эйлера с использованием рекурсивной процедуры. Изменив для удобства записи обозначения переменных  $z_0 \rightarrow Y_0$  и  $z_1 \rightarrow Y_1$ , преобразуем систему уравнений (17):

$$\begin{cases} \frac{dY_0}{dt} = Y_1 \\ \frac{dY_1}{dt} = -\frac{R}{L}Y_1 - \frac{1}{LC}Y_0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \frac{Y_{0,i+1} - Y_{0,i}}{\Delta t} \approx Y_{1,i} \\ \frac{Y_{1,i+1} - Y_{1,i}}{\Delta t} \approx -\frac{R}{L}Y_{1,i} - \frac{1}{LC}Y_{0,i} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} Y_{0,i+1} \approx Y_{0,i} + \Delta t Y_{1,i} \\ Y_{1,i+1} \approx Y_{1,i} - \Delta t \left( \frac{R}{L}Y_{1,i} + \frac{1}{LC}Y_{0,i} \right) \end{cases}$$

Здесь использована замена производных на их приближенные аналоги  $dY/dt \approx \Delta Y/\Delta t$ . Благодаря этому решение задачи можно представить в MathCAD следующим образом:

$$R := 5 \quad L := 10^{-5} \quad C := 10^{-9} \quad \Delta t := 1 \cdot 10^{-10} \quad i := 0..50000 - 1$$

$$\begin{pmatrix} t_0 \\ Y0_0 \\ Y1_0 \end{pmatrix} := \begin{pmatrix} 0 \\ 10^{-3} \\ 0 \end{pmatrix} \quad \begin{pmatrix} t_{i+1} \\ Y0_{i+1} \\ Y1_{i+1} \end{pmatrix} := \begin{bmatrix} t_i + \Delta t \\ Y0_i + \Delta t \cdot Y1_i \\ Y1_i - \Delta t \cdot \left( \frac{R}{L} \cdot Y1_i + \frac{1}{L \cdot C} \cdot Y0_i \right) \end{bmatrix}.$$

В данной записи, соответствующей методу Эйлера (5), параметр  $\Delta t$  – шаг интегрирования,  $i$  – счетчик точек решения. Начальные значения переменных  $t$ ,  $Y0$  и  $Y1$  заданы одновременным присваиванием. Используемая в примере рекурсивная ("возвратная") процедура вычисляет последующие точки решения с индексом  $i+1$  из предыдущих с индексом  $i$ .

Расчитанные методом Эйлера зависимости  $Y0(t)$  приведены на рис. 5.

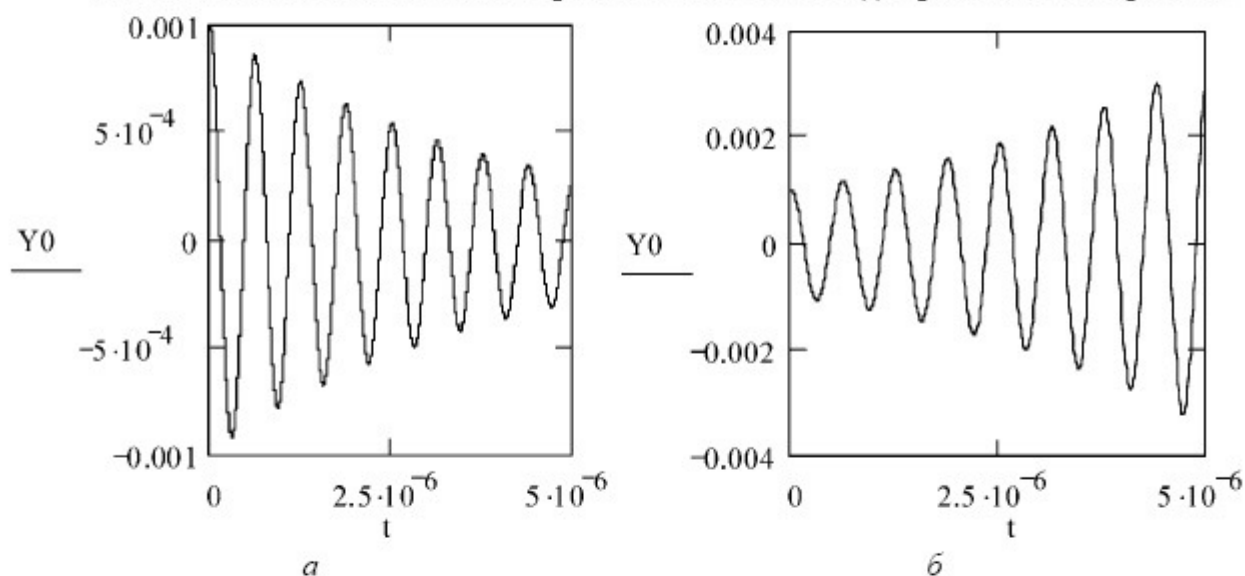


Рис. 5. Расчет методом Эйлера

Зависимость, представленная на рис. 5, *a* получена при  $\Delta t = h = 10^{-10}$  с, а на рис. 5, *б* – при  $\Delta t = h = 7 \cdot 10^{-9}$  с. В последнем случае неприемлемый с физической точки зрения результат объясняется выбором слишком большого шага интегрирования (см. п. 1.2.4). Метод Эйлера дает корректный результат при  $h = 10^{-10}$  с, то есть расчете порядка 50000 точек. Однако оценка погрешности такого решения по правилу Рунге дает  $\Delta \approx 1,5 \cdot 10^{-3}$ .

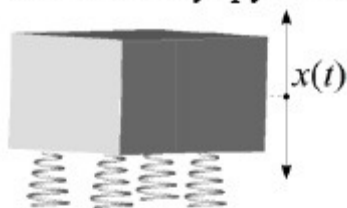
Кроме `rkfixed` в MathCAD имеется еще ряд функций, обеспечивающих решение задачи Коши. К ним относятся `odesolve`, `rkadapt`, `Bulstoer`, `Stiffb` и `Stiffi`. Функции `rkadapt` и `Bulstoer` предназначены для решения задач с гладкими функциями и медленно меняющимися решениями, `Stiffb` и `Stiffi` – для задач с жесткими системами. Функция `sbval` позволяет привести краевую задачу к задаче Коши и решить ее методом стрельбы.

### Указания к выполнению работы

1. Формализуйте задачу для решения в MathCad. При необходимости произведите ее нормировку и другие преобразования, облегчающие решение в MathCad.
2. Обратите особое внимание на отличие формулировок задачи Коши и краевой задачи.
3. Решите задачу с помощью пакета MathCad.

### ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

**Задание 1.** Для защиты от вибрации приборный блок установлен специальные на упругие опоры (амортизаторы). Его движение на амортизаторах при отсутствии боковых и крутильных колебаний описывается дифференциальным уравнением вида



$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + kx = 0,$$

где  $x$  – отклонение блока от исходного положения,  $t$  – время,  $m$  – масса блока,  $d^2 x/dt^2$  – ускорение,  $\beta$  – коэффициент трения (в амортизаторах),  $dx/dt$  – скорость движения при колебаниях блока,  $kx$  – слагаемое, отвечающее за сопротивление упругих элементов (пружин),  $k$  – коэффициент жесткости амортизаторов. Суммарная жесткость пружин зависит от деформации  $x$ :  $k = k_0 (1 + ax^2)$ .

Решите уравнение при следующих данных:  $\beta = 0,5$  кг/с; начальные условия  $x = 1$  см,  $dx/dt = 0$  при  $t = 0$ . Остальные параметры заданы в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	1-1	1-2	1-3	1-4	1-5	1-6
$m$ , кг	12	5	7	9,5	15	4
$k_0$ , Н/м	0,5	1	1,5	1	2	2
$a$ , 1/м <sup>2</sup>	1	-0,5	2	2	+3	-0,5

Получите точки решения, охватывающие не менее пяти периодов колебаний, и постройте по ним соответствующий участок зависимости  $x(t)$ .

**Задание 2.** Приборный блок установлен на упругие опоры (амортизаторы). Его вертикальные колебания описывается дифференциальным уравнением, приведенным в задании 1.

Амортизаторы имеют встроенные демпфирующие элементы. Поэтому коэффициент трения  $\beta$  в системе зависит от деформации  $x$ :  $\beta = \beta_0 (1 + ax^2)$ .

Решите уравнение для следующих исходных данных: коэффициент трения  $k = 1$  Н/м; начальные условия  $x = 1,5$  см и  $dx/dt = 0$  при  $t = 0$ . Остальные параметры заданы в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	2-1	2-2	2-3	2-4	2-5	2-6
$m$ , кг	5	10	8,5	7	3	12
$\beta_0$ , кг/с	1,5	1	0,5	0,5	0,3	1
$a$ , 1/м <sup>2</sup>	0,5	1	1,5	0,2	0,3	0,3

Получите начальные точки решения, охватывающие несколько периодов колебаний, и постройте по ним соответствующий участок зависимости  $x(t)$ .

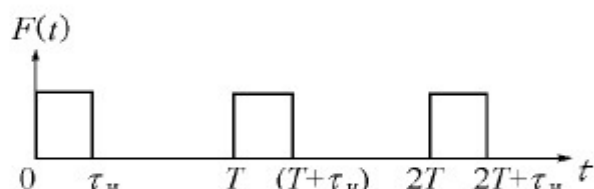
**Задание 3.** Вертикальные колебания механической системы (см. задание 1) под действием вынуждающей силы описывается уравнением вида

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + kx = F(t),$$

где  $x$  – отклонение системы от исходного положения,  $t$  – время,  $m$  – масса блока,  $\beta$  – коэффициент трения,  $k$  – коэффициент жесткости амортизаторов.

Внешнее воздействие представляет собой периодическую последовательность ударных импульсов  $F(t)$

$$F(t) = \begin{cases} F_m & \text{при } nT \leq t < nT + \tau_n, \\ 0 & \text{при } nT + \tau_n \leq t < (n+1)T, \end{cases}$$



где  $n = 0, 1, 2, 3, 4, \dots$

Решите уравнение для следующих данных: масса  $m = 1$  кг; коэффициент трения  $\beta = 0,5$  кг/с, коэффициент жесткости  $k = 5$  Н/м. Начальные условия  $x = 0$  и  $dx/dt = 0$  при  $t = 0$ . Остальные параметры даны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	3-1	3-2	3-3	3-4	3-5	3-6
$\tau_n, \text{ с}$	0,5	1	0,1	0,3	0,2	1,2
$T, \text{ с}$	1,5	2	1	1,5	2,5	1,7
$F_m, \text{ Н}$	3000	2500	2000	3000	2500	2000

Получите начальные точки решения, охватывающие не менее трех периодов колебаний. Постройте зависимости  $F(t)$  и  $x(t)$ .

**Задание 4.** Вертикальные колебания механической системы (см. задание 1) под действием последовательности полусинусоидальных импульсов описывается дифференциальным уравнением вида

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} + \beta \frac{dx}{dt} + kx = |F_m \cos(\omega t)|,$$

где  $x$  – отклонение системы от исходного положения,  $t$  – время,  $m$  – масса блока,  $\beta$  – коэффициент трения,  $k$  – коэффициент жесткости амортизаторов,  $F_m$  и  $\omega$  – параметры вынуждающей силы.

Решите уравнение для следующих данных: масса  $m = 3$  кг; коэффициент трения  $\beta = 1$  кг/с, коэффициент жесткости  $k = 4$  Н/м. Начальные условия  $x = 0$  и  $dx/dt = 0$  при  $t = 0$ . Остальные параметры даны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	4-1	4-2	4-3	4-4	4-5	4-6
$m, \text{ кг}$	2	3	1,5	14	2,5	3
$F_m, \text{ Н}$	150	1960	980	720	250	170
$\omega, \text{ рад/с}$	0,1	2	2	0,2	12,5	0,3

Получите участок решения  $x(t)$ , на котором устанавливаются устойчивые колебания в системе. Постройте зависимости  $F(t) = |F_m \cos(\omega t)|$  и  $x(t)$ .

**Задание 5.** Прогиб однородной балки под собственным весом при консольном закреплении описывается дифференциальным уравнением



$$y'' = -\frac{PL^2}{EJ} \left( \frac{1}{L} - \frac{x}{L^2} \right) [1 + (y')^2]^{3/2},$$

где  $L$  – длина балки,  $P$  – удельный вес балки (на единицу длины),  $EJ$  – жесткость балки,  $x$  – координата ( $0 < x < L$ ).

Задавшись начальными условиями  $y = 0$  и  $y' = 0$  при  $x = 0$ , получите точки решения  $y(x)$  на всей длине балки для указанных параметров.

Параметр	В а р и а н т					
	5-1	5-2	5-3	5-4	5-5	5-6
$L, \text{ м}$	1,5	1	0,9	2	2,5	1
$PL^2/EJ$	0,001	0,005	0,002	0,01	0,015	0,002

**Задание 6.** Количество особей в популяциях двух видов, взаимодействующих между собой по типу жертва – хищник, равно соответственно  $x$  и  $y$ . Изменение популяций во времени описывается системой дифференциальных уравнений (модель Лотки-Вольтерра)



$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = ax - bxy, \\ \frac{dy}{dt} = -cy + dxy, \end{cases}$$

где  $t$  – время,  $ax$  – скорость размножения жертв,  $bxy$  – скорость их истребления с учетом частоты встреч с хищниками,  $cy$  – скорость вымирания хищников,  $dxy$  – скорость размножения хищников в присутствии жертв.

Задавшись параметрами  $a, b, c, d$  и приняв начальные условия  $x_0, y_0$  при  $t = 0$ , решите задачу. Получите участок решения, на котором наблюдаются повторяющиеся колебания численности популяций. Постройте соответствующие графики  $x(t), y(t)$  и  $y(x)$ .

Параметр	В а р и а н т					
	6-1	6-2	6-3	6-4	6-5	6-6
$a$	0,15	0,2	3,2	0,2	0,15	0,1
$b$	0,0001	0,001	2,1	0,001	0,02	0,01
$c$	1	2,1	1,8	3,1	5	2,7
$d$	0,005	0,01	1	0,01	0,001	0,002
$x_0$	200	500	5	1000	10000	1000
$y_0$	50	150	3	500	200	50

**Задание 7.** Развитие популяций хищников и их жертв описывается моделью Холлинга-Тэннера:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = a \left( 1 - \frac{x}{k_1} \right) x - \frac{b}{k_2 + x} xy, \\ \frac{dy}{dt} = \left( c - d \frac{y}{x} \right) y, \end{cases}$$



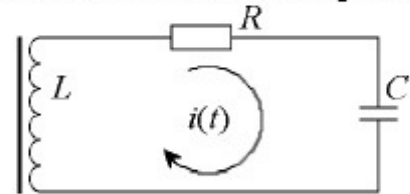
где  $x$  и  $y$  – относительная численность жертв и хищников соответственно,  $t$  – время,  $ax$  – скорость размножения жертв,  $ax/k_1$  – учитывает конкуренцию жертв из-за пищи,  $bxy/(k_2+x)$  – скорость истребления жертв хищниками с учетом насыщения последних,  $cy$  – скорость размножения хищников,  $cdy^2/x$  – учитывает вымирание хищников при недостатке пищи  $x$ .

Используя заданные в таблице параметры и начальные условия  $x_0, y_0$  получите участок решения, описывающий колебания  $x(t)$  и  $y(t)$ .

Параметр	В а р и а н т					
	7-1	7-2	7-3	7-4	7-5	7-6
$x_0$	20	35	7	32	15	50
$y_0$	5	7	3	17	2	5
$a$	1,5	1,7	2,7	1,1	2,4	1,6
$b$	1,5	4,2	3,1	2,9	4,1	5,6
$c$	0,1	0,6	0,2	0,09	0,08	0,2
$d$	0,1	0,13	0,05	0,15	0,08	0,1
$k_1$	8	9,3	7,6	12	5,9	13,5
$k_2$	1	2,1	2,5	1,5	2,1	1,8

**Задание 8.** Свободные колебания тока в последовательном электрическом колебательном контуре описываются дифференциальным уравнением

$$L \frac{d^2 i(t)}{dt^2} + R \frac{di(t)}{dt} + \frac{1}{C} i(t) = 0,$$

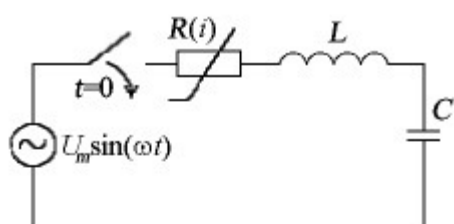


где  $i$  – ток,  $L$  – индуктивность катушки,  $R$  – сопротивление потерь контура,  $C$  – емкость конденсатора. Предполагается, индуктивность катушки зависит от протекающего через нее тока:  $L = L_0 (1 - k i^2)$ , где  $k$  – коэффициент.

Рассчитайте и постройте график зависимости  $i(t)$ , охватывающий не менее пяти периодов колебаний, для начальных условий  $di/dt = 0$  и  $i = 10$  мА при  $t = 0$ . Остальные параметры указаны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	8-1	8-2	8-3	8-4	8-5	8-6
$R$ , Ом	1	0,5	1	2	1,5	2
$C$ , мкФ	0,001	0,01	0,1	0,047	0,0068	0,068
$L_0$ , мкГн	1	5	10	50	50	10
$k$ , $1/\text{А}^2$	$5 \cdot 10^3$	$9 \cdot 10^3$	$10^3$	$5 \cdot 10^3$	$4 \cdot 10^2$	$10^3$

**Задание 9.** Вынужденные колебания тока в электрическом колебательном контуре (см. рисунок) описываются дифференциальным уравнением



$$L \frac{d^2 i}{dt^2} + R \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} i = U_m \omega \cos(\omega t),$$

где  $i$  – ток,  $L$  – индуктивность катушки,  $R$  – сопротивление потерь,  $C$  – емкость конденсатора,  $U_m$  – амплитуда напряжения генератора,  $\omega = 2\pi f$  – угловая частота. Сопротивление нелинейного резистора зависит от протекающего через него тока:  $R = R_0(1 + k i^2)$ , где  $k$  – коэффициент.

Рассчитайте и постройте графики зависимостей  $u(t) = U_m \sin(\omega t)$  и  $i(t)$ , охватывающие несколько периодов колебаний, для  $U_m = 1$  В и начальных условий  $di/dt = 0$  и  $i = 0$  при  $t = 0$ . Остальные данные приведены в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	9-1	9-2	9-3	9-4	9-5	9-6
$R_0$ , Ом	2	3	5	3	7,5	1
$L$ , мкГн	1	5	10	50	2	10
$C$ , мкФ	0,001	0,01	0,1	0,047	0,0047	0,068
$f$ , Гц	$10^6$	$5 \cdot 10^6$	$10^5$	$2 \cdot 10^5$	$2 \cdot 10^6$	$6 \cdot 10^4$
$k$ , $1/\text{А}^2$	$8 \cdot 10^{10}$	$2 \cdot 10^{14}$	$10^{14}$	$5 \cdot 10^{10}$	$4 \cdot 10^{15}$	$7 \cdot 10^{12}$

**Задание 10.** На выходе однополупериодного диодного выпрямителя для ослабления пульсаций напряжения параллельно нагрузке включен конденсатор. Зависимость напряжения  $u$  на выходе выпрямителя от времени  $t$  описывается дифференциальным уравнением



$$\frac{du}{dt} = \frac{1}{C} \left( \frac{U_m \cos(\omega t) - u}{R_0 + R_d} - \frac{u}{R_H} \right),$$

где  $C$  – емкость конденсатора,  $R_H$  – сопротивление нагрузки,  $R_0$  – выходное сопротивление источника переменного напряжения (трансформатора),  $R_d$  – сопротивление диода,  $U_m$  – амплитуда переменного напряжения,  $\omega = 2\pi f$  – угловая частота.

Рассчитайте и постройте графики зависимостей  $u_0(t) = U_m \cos(\omega t)$  и  $u(t)$  при  $U_m = 12$  В,  $f = 50$  Гц для приведенных в таблице параметров. Начальное условие  $u(t=0) = 0$ . В расчете используйте аппроксимацию

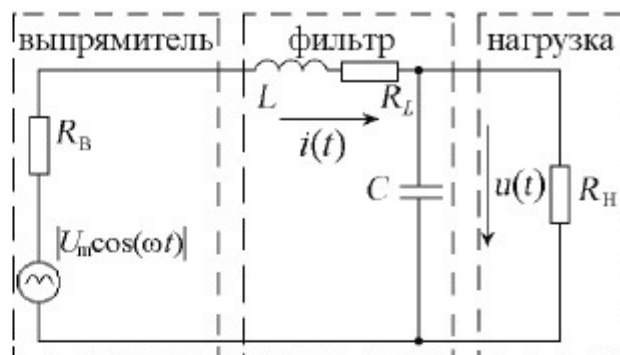
$$R_0 + R_d = \begin{cases} 10^5, & \text{если } u > U_m \cos(\omega t), \\ 5, & \text{если } u \leq U_m \cos(\omega t). \end{cases}$$

Параметр	В а р и а н т					
	10-1	10-2	10-3	10-4	10-5	10-6
$R_H$ , Ом	200	310	170	100	75	180
$C$ , мкФ	2000	500	200	470	5000	680

**Задание 11.** Напряжение с выхода двухполупериодного диодного выпрямителя подается на нагрузку через  $LC$ -фильтр, ослабляющий нежелательные пульсации. Зависимости напряжения  $u$  на выходе фильтра и общий ток  $i$  в цепи от времени  $t$  описываются системой дифференциальных уравнений

$$\begin{cases} \frac{du}{dt} = \frac{1}{C} \left( i - \frac{u}{R_H} \right), \\ \frac{di}{dt} = \frac{1}{L} \left[ |U_m \cos(\omega t)| - iR_0 - u \right], \end{cases}$$

где  $L$  и  $C$  – индуктивность дросселя и емкость конденсатора фильтра,  $R_H$  – сопротивление нагрузки,  $R_0 = R_B + R_L$ ,  $R_B$  – выходное сопротивление выпрямителя,  $R_L$  – сопротивление обмотки дросселя,  $U_m$  – амплитуда пульсирующего напряжения на выходе выпрямителя,  $\omega = 2\pi f$  – угловая частота.



Рассчитайте и постройте графики зависимостей  $u_B(t) = |U_m \cos(\omega t)|$ ,  $u(t)$  и  $i(t)$ . Исходные данные:  $U_m = 12$  В и  $f = 50$  Гц. Начальные условия  $u(t=0) = 0$ ,  $i(t=0) = 0$ . Параметры  $R_0$ ,  $R_H$ ,  $L$  и  $C$  приведены в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	11-1	11-2	11-3	11-4	11-5	11-6
$R_0$ , Ом	20	75	35	120	90	20
$R_H$ , Ом	500	1000	750	1000	2000	1000
$L$ , Гн	0,5	0,7	0,1	1	1,2	0,05
$C$ , мкФ	100	40	200	50	100	1000

**Задача 12.** Уравнение Ван-дер-Поля, описывающее колебания в нелинейной системе (например, автогенераторе), имеет следующий вид:

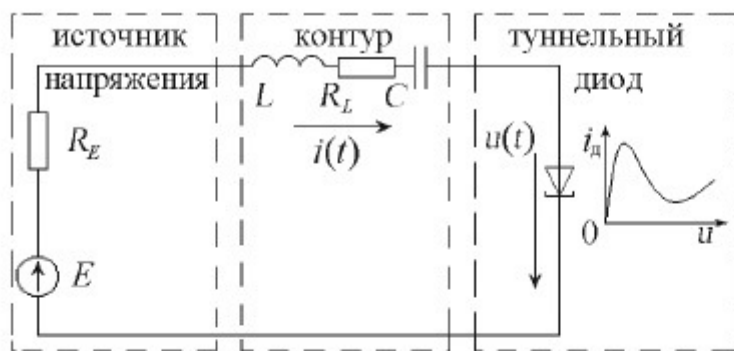
$$y'' + (y^2 - b)y' + y = 0,$$

где  $y$ ,  $y'$  и  $y''$  – функция, её первая и вторая производные по времени  $t$ . Постоянная  $b$  определяет потери в системе. Нелинейные свойства системы, например рабочие характеристики активного элемента генератора, учитываются слагаемым  $y^2$ .

Задавшись указанными в таблице начальными условиями и параметром  $b$ , решите уравнение и постройте графики зависимостей  $y(t)$  и  $y'(t)$ , охватывающие несколько периодов колебаний.

Параметр	В а р и а н т					
	12-1	12-2	12-3	12-4	12-5	12-6
$y(0)$	1	0	1	2	2	-3
$y'(0)$	1	1	-2	1	3	20
$b$	7	$3y$	$y$	$y'$	$1,5 y'$	0

**Задание 13.** Генератор, выполненный на туннельном диоде, содержит последовательный электрический  $LC$ -контур и источник постоянного напряжения  $E$ . Колебания напряжения  $u(t)$  и тока  $i(t)$  в генераторе описываются системой дифференциальных уравнений



системой дифференциальных уравнений

$$\begin{cases} \frac{du}{dt} = \frac{1}{C} [i - i_D(u)] , \\ \frac{di}{dt} = \frac{1}{L} [E - iR_0 - u] , \end{cases}$$

где  $t$  – время,  $L$  и  $C$  – индуктивность катушки и емкость конденсатора контура,  $R_0 = R_E + R_L$ ,  $R_E$  – внутреннее сопротивление источника питания,  $R_L$  – сопротивление обмотки катушки индуктивности.

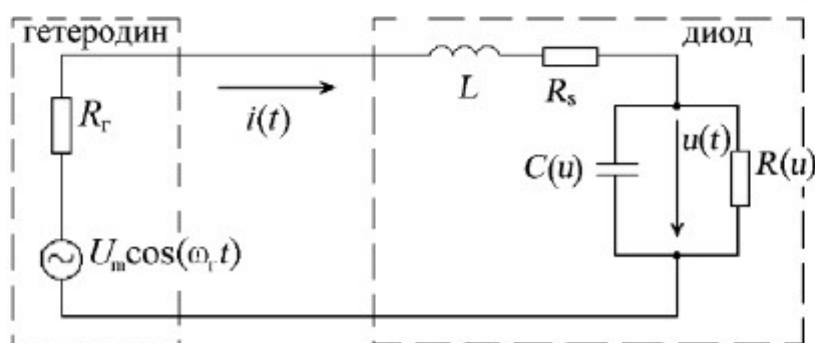
$N$ -образная вольт-амперная характеристика туннельного диода  $i_D(u)$  описывается формулой

$$i_D(u) = (0,6u - 14u^3 + 20u^4) \exp(-10u) + 0,02 [\exp(u) - 1] .$$

Рассчитайте и постройте графики зависимостей  $u(t)$  и  $i(t)$ . Начальные условия  $u(t=0) = 0$ ,  $i(t=0) = 0$ . Параметры  $E$ ,  $R_0$ ,  $L$  и  $C$  даны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	13-1	13-2	13-3	13-4	13-5	13-6
$E$ , В	0,27	0,3	0,22	0,18	0,36	0,19
$R_0$ , Ом	7	4,2	3,5	4,8	11,3	5,2
$L$ , нГн	20	$7 \cdot 10^3$	$1,5 \cdot 10^4$	10	17	200
$C$ , пФ	12	2200	130	12	27	120

**Задание 14.** При расчете преобразователя частоты на диоде с барьером Шоттки используется эквивалентная схема, показанная на рисунке.



Элементы  $U_m \cos(\omega_r t)$  и  $R_r$  на рисунке относятся к гетеродину, напряжение с которого поступает на смесительный диод. Диод представлен эквивалентной схемой, содержащей следующие элементы:  $L$  – индуктивность выводов,  $R_s$  – омическое сопротивление потерь,  $C(u)$  и  $R(u)$  – емкость и сопротивление

барьерной области диода, зависящие от обратного смещения на его переходе. Зависимости напряжения  $u$  на барьере диода и тока  $i$  в общей цепи от времени  $t$  могут быть найдены из нелинейной системы дифференциальных уравнений

$$\begin{cases} \frac{du}{dt} = \frac{1}{C(u)} \left[ i - \frac{u}{R(u)} \right], \\ \frac{di}{dt} = \frac{1}{L} \left[ U_m \cos(\omega_r t) - u - i(R_s + R_r) \right]. \end{cases}$$

Решите систему уравнений при следующих данных:  $R_r = 50$  Ом,  $L = 1,2$  нГн,  $R_s = 6$  Ом. Начальные условия:  $u(t) = 0$ ,  $i(t) = 0$  при  $t = 0$ . Амплитуда  $U_m$  и частота  $f_r$  колебаний гетеродина указаны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	14-1	14-2	14-3	14-4	14-5	14-6
$L$ , нГн	1,2	1,5	1,7	1,4	2,2	1,1
$R_s$ , Ом	6	5,5	4,7	5,8	4,8	7
$U_m$ , В	0,65	0,55	0,7	0,8	0,9	0,97
$f_r$ , ГГц	9	14	11	8,2	12	16

В расчете применяйте следующие аппроксимации зависимостей  $R(u)$  и  $C(u)$  для диода с барьером Шоттки. Для вольт-амперной характеристики используйте формулу

$$i_a(u) = \frac{u}{R(u)} = i_0 [\exp(bu) - 1],$$

где  $i_0 = 5 \cdot 10^{-13}$  А,  $b = 28$  1/В. Зависимость  $C(u)$  описывается формулой

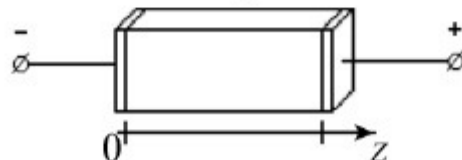
$$C(u) = \frac{C_0}{\sqrt{1 - u/\phi}},$$

где  $C_0 = 0,14$  пФ,  $\phi = 0,85$  В – высота потенциального барьера.

Рассчитайте несколько периодов колебаний и постройте графики зависимостей  $i_a(t) = U_m \cos(\omega_r t)$ ,  $u(t)$  и  $i(t)$ .

*Задание 15.* Распределение напряженности электрического поля в полупроводнике описывается уравнением Пуассона. Для одномерного случая, когда изменение поля рассматривается только по координате  $z$  (вдоль полупроводникового образца), это уравнение можно привести к следующему виду:

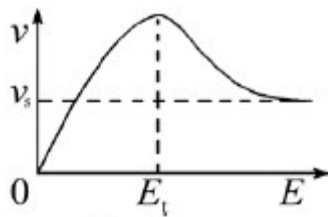
$$\frac{dE}{dz} = \frac{1}{\varepsilon_1} \left( \frac{j}{v} - qN_0 \right),$$



где  $\varepsilon_1$  – диэлектрическая (решеточная) проницаемость полупроводника,  $j$  – плотность тока вдоль оси  $Oz$ ,  $v$  – дрейфовая скорость электронов вдоль оси  $Oz$ ,  $q = 1,6 \cdot 10^{-19}$  Кл – элементарный заряд,  $N_0$  – уровень легирования полупроводника.

В полупроводнике типа арсенида галлия зависимость дрейфовой скорости  $v$  от напряженности электрического поля  $E$  существенно нелинейная.

Характеристика  $v(E)$  описывается аппроксимацией:



$$v(E) = \frac{\mu_0 E + v_s (E/E_t)^4}{1 + (E/E_t)^4},$$

где  $\mu_0 = 0,6 \text{ м}^2/\text{В}\cdot\text{с}$ ,  $v_s = 10^5 \text{ м/с}$ ,  $E_t = 3,5 \cdot 10^5 \text{ В/м}$ .

Решите уравнение при следующих данных: диэлектрическая проницаемость  $\varepsilon_1 = 12,5\varepsilon_0 = 12,5 \times 8,85 \cdot 10^{-12} \text{ Ф/м}$ , поперечное сечение образца  $S = 2,5 \text{ мкм} \times 300 \text{ мкм}$ . Ток  $i = jS$ , протекающий через образец, и начальное значение  $E(z)$  при  $z = 0$  указаны в таблице.

Рассчитайте зависимость  $E(z)$  на участке структуры длиной не менее  $50 \text{ мкм}$  и найдите соответствующее распределение концентрации свободных носителей заряда  $n(z) = j/qv[E(z)]$ .

Параметр	В а р и а н т					
	15-1	15-2	15-3	15-4	15-5	15-6
$N_0, \text{ м}^{-3}$	$5 \cdot 10^{20}$	$4,5 \cdot 10^{20}$	$5,3 \cdot 10^{20}$	$4 \cdot 10^{20}$	$5,7 \cdot 10^{20}$	$4,1 \cdot 10^{20}$
$i, \text{ мА}$	5,5	8,3	6,7	7,45	10,6	7,62
$E(0), \text{ В/м}$	$0,1 \cdot 10^5$	$3,7 \cdot 10^5$	$2,5 \cdot 10^5$	$3 \cdot 10^5$	$3,5 \cdot 10^5$	$3,6 \cdot 10^5$

**Задание 16.** Для охлаждения микропроцессора используется металлический теплоотводящий радиатор. Процесс передачи тепла от радиатора в окружающий воздух описывается дифференциальным уравнением

$$cm \frac{dT}{dt} = P - \alpha S (T - T_c),$$

где  $m$  и  $c$  – масса и удельная теплоемкость материала радиатора,  $T$  – температура радиатора,  $t$  – время,  $P$  – выделяемая микропроцессором мощность,  $\alpha S (T - T_c)$  – отводимое тепло,  $\alpha$  – коэффициент теплоотдачи конвекцией,  $S$  – площадь поверхности радиатора,  $T_c$  – температура окружающей среды.

Радиатор снабжен вентилятором, который автоматически включается если температура процессора и радиатора превышает допустимый предел, то есть  $T > T_{\max}$ , и останавливается, если  $T < T_{\min}$ . Включение обдува эквивалентно изменению коэффициента теплоотдачи  $\alpha$  по следующему закону:



$$\alpha = \begin{cases} \alpha_0, & \text{если } T \leq T_{\min} \text{ или } T < T_{\max} \text{ при } dT/dt > 0, \\ \alpha_1, & \text{если } T \geq T_{\max} \text{ или } T > T_{\min} \text{ при } dT/dt < 0, \end{cases}$$

где  $\alpha_0$  – коэффициент теплоотдачи при выключенном вентиляторе,  $\alpha_1$  – коэффициент теплоотдачи при обдуве.

Рассчитайте участок зависимости  $T(t)$ , на котором система охлаждения выходит на рабочий режим  $T_{\min} < T(t) < T_{\max}$ . Параметры радиатора:  $c = 950$  Дж/кг·К,  $m = 0,05$  кг,  $S = 0,04$  м<sup>2</sup>. Начальную температуру процессора примите равной  $T(t=0) = T_c = 293$  К. Прочие данные указаны в таблице.

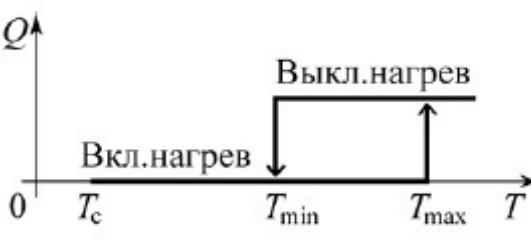
Параметр	В а р и а н т					
	16-1	16-2	16-3	16-4	16-5	16-6
$P$ , Вт	42	55	27	65	43	22
$\alpha_0$ , Вт/м <sup>2</sup> ·К	17	15	12	25	21	9
$\alpha_1$ , Вт/м <sup>2</sup> ·К	80	95	35	82	160	75
$T_{\min}$ , К	313	308	313	313	308	303
$T_{\max}$ , К	353	343	343	353	343	343

*Задание 17.* Работа системы автоматического регулирования температуры нагревателя описывается дифференциальным уравнением

$$cm \frac{dT}{dt} = Q_{\text{вх}} - \alpha S (T - T_c),$$

где  $c$  и  $m$  – удельная теплоемкость и масса нагревателя,  $T$  – температура нагревателя,  $t$  – время,  $Q_{\text{вх}}$  – вырабатываемое нагревателем тепло,  $\alpha$  – приведенный коэффициент теплоотдачи,  $S$  – площадь поверхности нагревателя,  $T_c$  – температура окружающей среды.

Для поддержания температуры  $T$  заданных пределах  $T_{\min} < T < T_{\max}$  нагреватель мощностью  $P$  переключается по следующему закону:

$$Q_{\text{вх}} = \begin{cases} P, & \text{если } T \leq T_{\min} \text{ или } T < T_{\max} \text{ при } dT/dt > 0, \\ 0, & \text{если } T \geq T_{\max} \text{ или } T > T_{\min} \text{ при } dT/dt < 0, \end{cases}$$


где  $T_{\min}$  и  $T_{\max}$  – минимальное и максимальное значения температуры.

Рассчитайте участок зависимости  $T(t)$ , на котором нагреватель выходит на рабочий режим при начальной его температуре  $T(t=0) = T_c$  и  $T_{\min} = 290$  К,  $T_{\max} = 295$  К. Мощность  $P$  и другие параметры даны в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	17-1	17-2	17-3	17-4	17-5	17-6
$P$ , Вт	2000	250	350	1000	750	500
$cm$ , Дж/К	240	140	100	270	700	470
$\alpha S$ , Вт/К	15	5	8	10	5	7
$T_c$ , К	288	263	275	233	278	293
$T_{\min}$ , К	290	290	300	290	313	303
$T_{\max}$ , К	295	305	315	325	328	333

*Задание 18.* Для защиты электрических цепей от перегрузки используются плавкие предохранители. Процесс нагрева плавкого элемента до его разрушения описывается уравнением теплового баланса

$$(c_1 m_1 + c_2 m_2) \frac{dT}{dt} + \alpha S (T - T_C) = i^2 R_0 [1 + \beta (T - T_0)] ,$$

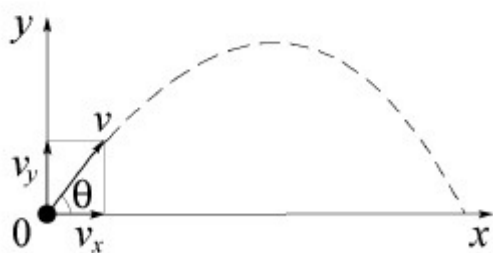
где  $c_1$  и  $m_1$  – удельная теплоемкость и масса плавкого элемента,  $c_2$  и  $m_2$  – удельная теплоемкость и масса среды, в которой находится элемент,  $T$  – температура элемента,  $t$  – время,  $\alpha$  – коэффициент теплоотдачи,  $S$  – поверхность охлаждения,  $T_C$  – температура окружающей среды,  $i$  – ток, протекающий через элемент,  $R_0$  – электрическое сопротивление элемента при  $T_0 = 293$  К,  $\beta$  – температурный коэффициент сопротивления.

Эффективность защиты зависит от того, насколько быстро при перегрузке плавкий элемент предохранителя разорвет электрическую цепь.

Рассчитайте зависимость  $T(t)$  при начальном условии  $T(t=0) = T_C = 293$  К. Слагаемое  $c_2 m_2$  в уравнении полагайте равным нулю. Определите время, за которое перегорает предохранитель, если температура плавления его рабочего элемента равна 1373 К.

Параметр	В а р и а н т					
	18-1	18-2	18-3	18-4	18-5	18-6
$c_1 m_1$ , Дж/К	$1,7 \cdot 10^{-4}$	$5 \cdot 10^{-4}$	$3,3 \cdot 10^{-4}$	$4,4 \cdot 10^{-5}$	$8 \cdot 10^{-4}$	$1,4 \cdot 10^{-3}$
$\alpha S$ , Вт/К	$3 \cdot 10^{-5}$	$3,5 \cdot 10^{-5}$	$4 \cdot 10^{-5}$	$1,2 \cdot 10^{-5}$	$6 \cdot 10^{-5}$	$7 \cdot 10^{-5}$
$R_0$ , Ом	0,04	0,014	0,017	0,14	0,006	0,004
$i$ , А	1	2	1,5	0,5	3	5
$\beta$ , 1/К	0,05	0,06	0,05	0,04	0,07	0,08

*Задание 19.* Движение снаряда, выпущенного под углом  $\theta$  к горизонту (см. рисунок), описывается системой дифференциальных уравнений, являющихся уравнениями баланса сил, действующих вдоль координат  $x$  и  $y$ :



$$\begin{cases} m \frac{d^2 x}{dt^2} = -k v_x , \\ m \frac{d^2 y}{dt^2} = -k v_y - g m , \end{cases}$$

где  $v_x = v \cos \theta$  и  $v_y = v \sin \theta$  – горизонтальная и вертикальная составляющая скорости снаряда  $v = \sqrt{v_x^2 + v_y^2}$ ,  $t$  – время,  $k$  – коэффициент трения, учитывающий сопротивление воздуха,  $m$  – масса снаряда,  $g \approx 9,8$  м/с<sup>2</sup> – ускорение свободного падения.

С учетом  $v_x = dx/dt$  и  $v_y = dy/dt$  исходная система уравнений приводится к следующему виду:

$$\begin{cases} dx/dt = v_x, \\ dv_x/dt = -k/m \cdot v_x, \\ dy/dt = v_y, \\ dv_y/dt = -k/m \cdot v_y - g. \end{cases}$$

Рассчитайте зависимости  $x(t)$  и  $y(t)$ . Постройте траекторию снаряда  $y(x)$  из точки  $x(t=0) = 0$  и  $y(t=0) = 0$  при заданных  $k, m, \theta$  и начальной скорости  $v(t=0)$ .

Параметр	В а р и а н т					
	19-1	19-2	19-3	19-4	19-5	19-6
$k, \text{ кг/с}$	1,4	0,05	2,9	1	2	1,8
$m, \text{ кг}$	15	0,3	110	42	85	52
$v(t=0), \text{ м/с}$	300	10	350	140	300	330
$\theta, \text{ град}$	15	45	25	33	20	45

*Задание 20.* Процесс производства, хранения и сбыта товара описывается системой дифференциальных уравнений

$$\begin{cases} \frac{dT}{dt} = O - k_1 T(S - V), \\ \frac{dV}{dt} = k_1 T(S - V) - k_2 V, \\ \frac{dD}{dt} = C k_1 T(S - V) - \frac{O}{C} - k_3 T, \end{cases}$$

где  $T$  – количество товара на рынке,  $V$  – количество не потребленного товара у покупателей,  $D$  – доход в единицу времени,  $O$  – объем выпуска товара,  $k_1$  – коэффициент скорости продаж,  $S$  – потенциальный спрос (объем товара, удовлетворяющий потребность при отсутствии ажиотажного спроса),  $C$  – условная цена товара ( $C > 1$ ),  $k_2$  – коэффициент потребления товара,  $k_3$  – плата за хранение единицы товара. Переменные  $T, O, V, D$  и параметры  $S$  и  $C$  измеряются в условных денежных единицах.

Рассчитайте зависимости  $T(t), V(t)$  и  $D(t)$  при начальном условии  $D(t=0) = 0$ . Остальные данные приведены в таблице.

Параметр	В а р и а н т					
	20-1	20-2	20-3	20-4	20-5	20-6
$T(t=0)$	3	10	15	4	12	7
$V(t=0)$	3	20	5	11	12	5
$O$	11,7	7	21	15	18	32,6
$S$	15,5	3	18	15	21	18
$C$	1,2	1,3	1,5	1,1	1,2	1,2
$k_1$	0,02	0,03	0,2	0,5	0,05	0,02
$k_2$	3	2	1,1	2	1,3	2,6
$k_3$	0,01	0,001	0,1	0,05	0,12	0,04