

Министерство образования и науки Российской Федерации
Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение
высшего образования
«Саратовский государственный технический университет
имени Гагарина Ю.А.»

Кафедра «Радиоэлектроника и телекоммуникации»

ОСНОВЫ АНАЛИТИЧЕСКОГО АНАЛИЗА ЛИНЕЙНЫХ МНОГОМЕРНЫХ НЕПРЕРЫВНЫХ СИСТЕМ

Методические указания к практическим занятиям
по дисциплине
«Б.1.2.9 Основы кибернетики»
направления подготовки
«01.03.02 "Прикладная математика и информатика"»
квалификация (степень) «бакалавр»»
Профиль «Математическое моделирование и вычислительная математика»

Одобрено
редакционно-издательским советом
Саратовского государственного
технического университета

Саратов 2015

ВВЕДЕНИЕ

В исследовании многомерных управляемых систем широкое использование получил метод пространства состояний. Пространство состояний - это метрическое пространство, каждый элемент которого полностью определяет состояние рассматриваемой системы (процесса).

Состояние динамической системы описывается совокупностью физических переменных, характеризующих поведение системы в будущем, при условии, если известно состояние в исходный момент времени и известно приложенное к системе воздействие.

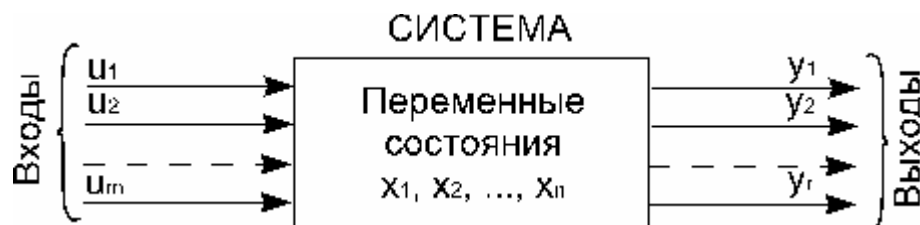
Практические занятия имеют своей целью систематизацию, закрепление и расширение теоретических знаний, получение практических навыков при решении конкретных технических задач; развитие навыков самостоятельной работы с технической литературой в ходе расчета.

Задачи, рассматриваемые в методических указаниях, соответствуют рекомендациям программы изучения дисциплины, призваны способствовать лучшему усвоению теоретического материала, изучаемого в соответствующем разделе.

Вначале рассматриваются решенные задачи, а затем приводятся задачи для самостоятельной работы.

ОСНОВНЫЕ СВЕДЕНИЯ

Задача анализа заключается в определении закона изменения выходных величин $y_j(t)$, $j = \overline{1, r}$ и переменных состояния системы $x_i(t)$, $i = \overline{1, n}$ при подаче на вход системы (математическая модель которой известна) заданных входных воздействий $u_k(t)$, $k = \overline{1, m}$.



Анализ системы сводится, как правило, к решению дифференциальных уравнений, являющихся математической моделью системы.

При использовании метода пространства состояний математическая модель системы задается (приводится) в форме Коши

$$\dot{X}(t) = AX(t) + BU(t), \quad (1)$$

$$Y(t) = CX(t) + DU(t), \quad (2)$$

где X - n -мерный вектор состояния, Y - r -мерный вектор выходных переменных, U - m -мерный вектор входных переменных (управлений); A , B , C , D - матрицы чисел размерами $n \times n$, $n \times m$, $r \times n$, $r \times m$ соответственно. (1) - уравнение состояний, (2) - уравнение выходов.

Если математическая модель задана в виде (1), (2), то в соответствии с формулой Коши [1], [2], [3]

$$X(t) = e^{A(t-t_0)}X(t_0) + \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)}BU(\tau)d\tau, \quad (3)$$

$$Y(t) = Ce^{A(t-t_0)}X(t_0) + C \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)}BU(\tau)d\tau + DU(t). \quad (4)$$

Составляющая

$$X_{ce}(t) = e^{A(t-t_0)}X(t_0) \quad \text{или} \quad Y_{ce}(t) = Ce^{A(t-t_0)}X(t_0)$$

называется свободной составляющей, она характеризует изменение процессов в системе (движение системы) за счет ненулевого начального состояния $X(t_0)$ при отсутствии внешних (управляющих) воздействий.

Составляющая

$$X_{\text{св}}(t) = \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau \text{ или } Y_{\text{св}}(t) = C \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau + D U(t)$$

называется вынужденной составляющей, она характеризует изменение процессов в системе (движение системы) за счет внешнего (управляющего) воздействия при нулевом начальном состоянии.

В случае $r = m = 1$ (система с одним входом и одним выходом) при входном воздействии в виде единичной ступенчатой функции $u(t) = 1(t)$ и $t_0 = 0$

$$x(t) = e^{At} x(0) + (e^{At} - E) A^{-1} B = e^{At} x(0) + A^{-1} (e^{At} - E) B. \quad (5)$$

В случае $r = m = 1$ при входном воздействии в виде дельта-импульса $u(t) = \delta(t)$ и $t_0 = 0$

$$x(t) = e^{At} x(0) + e^{At} B. \quad (6)$$

Если начальные условия нулевые $x(0) = 0$, то (5) и (6) принимают вид

$$x(t) = (e^{At} - E) A^{-1} B = A^{-1} (e^{At} - E) B, \quad (7)$$

$$x(t) = e^{At} B \quad (8)$$

В последнем случае выходная переменная $y(t)$, определенная с учетом (7), носит название переходной функции и обозначается $h(t)$, а выходная переменная $y(t)$, определенная с учетом (8), носит название импульсной переходной функции или функции веса и обозначается $w(t)$.

Таким образом, из (4), (7) и (8) следует

$$h(t) = C(e^{At} - E) A^{-1} B + D 1(t) = C A^{-1} (e^{At} - E) B + D 1(t), \quad (9)$$

$$w(t) = C e^{At} B + D \delta(t). \quad (10)$$

Выражения (3) - (10), позволяющие получить аналитическое решение уравнений (1), (2), используются для анализа систем при невысоком порядке $n \leq 4$. При больших n можно получить лишь численное решение (1), (2) с использованием ЦВМ.

Замечание. Выражения (5), (7), (9) справедливы только в случае, если A - неособенная (невырожденная) матрица, то есть $\det A \neq 0$.

Пример 1. Математическая модель системы имеет вид

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -2x_1 - 3x_2 + u \end{cases}.$$

Начальное состояние

$$t_0 = 0, X(0) = \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix}.$$

Входное воздействие $u = 1(t)$.

Определить переменные состояния $x_1(t)$, $x_2(t)$.

1 способ.

В соответствии с формулой Коши (3) при $t_0 = 0$ имеем

$$X(t) = e^{At} X(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau.$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}.$$

Определим e^{At} . Воспользуемся формулой Сильвестра (Лагранжа-Сильвестра), которая для $n = 2$ имеет вид

$$e^{At} = \frac{(A - \lambda_2 E)}{(\lambda_1 - \lambda_2)} e^{\lambda_1 t} + \frac{(A - \lambda_1 E)}{(\lambda_2 - \lambda_1)} e^{\lambda_2 t},$$

$$A - \lambda E = \begin{bmatrix} -\lambda & 1 \\ -2 & -3 - \lambda \end{bmatrix}.$$

Характеристическое уравнение

$$\lambda^2 + 3\lambda + 2 = 0.$$

Собственные числа $\lambda_1 = -1$, $\lambda_2 = -2$.

$$\frac{(A - \lambda_2 E)}{\lambda_1 - \lambda_2} = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix}, \quad \frac{(A - \lambda_1 E)}{\lambda_2 - \lambda_1} = \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ 2 & 2 \end{bmatrix}.$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} e^{-t} + \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ 2 & 2 \end{bmatrix} e^{-2t} = \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

Поэтому

$$e^{A(t-\tau)} \cdot B = \begin{bmatrix} e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)} \\ -e^{-(t-\tau)} + 2e^{-2(t-\tau)} \end{bmatrix};$$

$$\int_0^t (e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)}) d\tau = e^{-t} \int_0^t e^{\tau} d\tau - e^{-2t} \int_0^t e^{2\tau} d\tau =$$

$$= e^{-t} e^{\tau} \Big|_0^t - e^{-2t} \cdot \frac{1}{2} e^{2\tau} \Big|_0^t = e^{-t} (e^t - e^0) - \frac{1}{2} e^{-2t} (e^{2t} - e^0) =$$

$$= 1 - e^{-t} - \frac{1}{2} + \frac{1}{2} e^{-2t} = -e^{-t} + \frac{1}{2} e^{-2t} + \frac{1}{2}.$$

Аналогично

$$\int_0^t (-e^{-(t-\tau)} + 2e^{-2(t-\tau)}) d\tau = e^{-t} - e^{-2t}.$$

Окончательно имеем

$$\begin{cases} x_1(t) = (2e^{-t} - e^{-2t})x_{10} + (e^{-t} - e^{-2t})x_{20} - e^{-t} + \frac{1}{2}e^{-2t} + \frac{1}{2}. \\ x_2(t) = (-2e^{-t} + 2e^{-2t})x_{10} + (2e^{-2t} - e^{-t})x_{20} + e^{-t} - e^{-2t} \end{cases}$$

2 способ. Воспользуемся выражением (5).

$$A^{-1} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 2 & 0 \end{bmatrix}, \quad A^{-1}B = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 2 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/2 \\ 0 \end{bmatrix}.$$

$$(e^{At} - E)A^{-1}B = \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} - 1 & e^{-t} + e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & 2e^{-2t} - e^{-t} - 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} \\ 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} -e^{-t} + \frac{1}{2}e^{-2t} + \frac{1}{2} \\ e^{-t} - e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

Поэтому

$$\begin{cases} x_1(t) = (2e^{-t} - e^{-2t})x_{10} + (e^{-t} - e^{-2t})x_{20} - e^{-t} + \frac{1}{2}e^{-2t} + \frac{1}{2}. \\ x_2(t) = (-2e^{-t} + 2e^{-2t})x_{10} + (2e^{-2t} - e^{-t})x_{20} + e^{-t} - e^{-2t} \end{cases}$$

Таким образом, оба способа дали одинаковый результат.

Пример 2 [1, с.376]. Математическая модель системы имеет вид:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -2x_2 \\ \dot{x}_2 = x_1 - 3x_2 + u \end{cases}, \\ y = x_1.$$

Входное воздействие - единичная ступенчатая функция, действующая в момент $t_0 = 0$. Определить выход $y(t)$.

В данном примере

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & -3 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, C = [1, 0], D = 0;$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & 2(e^{-2t} - e^{-t}) \\ e^{-t} - e^{-2t} & 2e^{-2t} - e^{-t} \end{bmatrix}.$$

В соответствии с выражением (4)

$$\begin{aligned} Y(t) &= Ce^{At}X(0) + \int_0^t Ce^{A(t-\tau)}BU(\tau)d\tau = \\ &= [1, 0] \cdot \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & 2(e^{-2t} - e^{-t}) \\ e^{-t} - e^{-2t} & 2e^{-2t} - e^{-t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \end{bmatrix} + \\ &+ \int_0^t [1, 0] \cdot \begin{bmatrix} 2e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)} & 2(e^{-2(t-\tau)} - e^{-(t-\tau)}) \\ e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)} & 2e^{-2(t-\tau)} - e^{-(t-\tau)} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} d\tau = \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&= (2e^{-t} - e^{-2t})x_1(0) + 2(e^{-2t} - e^{-t})x_2(0) + \int_0^t 2(e^{-2(t-\tau)} - e^{-(t-\tau)})d\tau = \\
&= (2e^{-t} - e^{-2t})x_1(0) + 2(e^{-2t} - e^{-t})x_2(0) + 2e^{-t} - e^{-2t} - 1; t \geq 0.
\end{aligned}$$

Пример 3 [3, с.260]. Математическая модель системы имеет вид:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -2x_2 + 3t \\ \dot{x}_2 = 2x_1 + 4 \end{cases}, \quad X(0) = \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix}.$$

Определить $x_1(t)$, $x_2(t)$.

В соответствии с выражением (3)

$$X(t) = e^{At}X(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)}f(\tau)d\tau, \quad f(\tau) = \begin{bmatrix} 3\tau \\ 4 \end{bmatrix}.$$

Матричная экспоненциальная функция e^{At} имеет вид

$$e^{At} = \begin{bmatrix} \cos 2t & -\sin 2t \\ \sin 2t & \cos 2t \end{bmatrix}.$$

Вычислим интеграл

$$\begin{aligned}
&\int_0^t e^{A(t-\tau)}f(\tau)d\tau = e^{At} \int_0^t e^{-A\tau}f(\tau)d\tau = \\
&= \begin{bmatrix} \cos 2t & -\sin 2t \\ \sin 2t & \cos 2t \end{bmatrix} \cdot \int_0^t \begin{bmatrix} \cos 2\tau & \sin 2\tau \\ -\sin 2\tau & \cos 2\tau \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 3\tau \\ 4 \end{bmatrix} d\tau = \\
&= \begin{bmatrix} \cos 2t & -\sin 2t \\ \sin 2t & \cos 2t \end{bmatrix} \cdot \int_0^t \begin{bmatrix} 3\tau \cos 2\tau + 4 \sin 2\tau \\ -3\tau \sin 2\tau + 4 \cos 2\tau \end{bmatrix} d\tau = \\
&= \begin{bmatrix} \cos 2t & -\sin 2t \\ \sin 2t & \cos 2t \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} -\frac{5}{4} \cos 2t + \frac{3}{2}t \sin 2t + \frac{5}{4} \\ \frac{5}{4} \sin 2t + \frac{3}{2}t \cos 2t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{5}{4} \cos 2t - \frac{5}{4} \\ \frac{5}{4} \sin 2t + \frac{3}{2}t \end{bmatrix}.
\end{aligned}$$

Таким образом,

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \cos 2t & -\sin 2t \\ \sin 2t & \cos 2t \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{5}{4} \cos 2t - \frac{5}{4} \\ \frac{5}{4} \sin 2t + \frac{3}{2}t \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \cos 2t - x_{20} \sin 2t - \frac{5}{4} \\ \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \sin 2t + x_{20} \cos 2t + \frac{3}{2}t \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

Окончательно

$$\begin{cases} x_1(t) = \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \cos 2t - x_{20} \sin 2t - \frac{5}{4} \\ x_2(t) = \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \sin 2t + x_{20} \cos 2t + \frac{3}{2}t \end{cases}.$$

Проверка правильности решения.

Находим производные \dot{x}_1 , \dot{x}_2 :

$$\dot{x}_1(t) = -2 \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \sin 2t - 2x_{20} \cos 2t,$$

$$\dot{x}_2(t) = -2 \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \cos 2t - 2x_{20} \sin 2t + \frac{3}{2}$$

и подставляем их в исходные уравнения (модель системы):

$$-2x_2(t) + 3t = -2 \underbrace{\left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \sin 2t - 2x_{20} \cos 2t}_{-2x_2(t)} - 3t +$$

$$+ 3t = -2 \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \sin 2t - 2x_{20} \cos 2t = \dot{x}_1(t);$$

$$2x_1(t) + 4 = 2 \underbrace{\left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \cos 2t - 2x_{20} \sin 2t}_{2x_1(t)} - \frac{5}{2} +$$

$$+ 4 = 2 \left(x_{10} + \frac{5}{4}\right) \cos 2t - 2x_{20} \sin 2t + \frac{3}{2} = \dot{x}_2(t).$$

Полученные тождества доказывают правильность определения $x_1(t)$, $x_2(t)$.

Пример 4. Электрическая схема, приведенная на рис.1, имеет следующие параметры $L=1$ Г, $C=0.5$ Ф, $R=3$ Ом. Входное воздействие $e(t)=1(t)$ - единичная ступенчатая функция. Определить закон изменения тока $i(t)$ и напряжения на емкости $u_c(t)$.

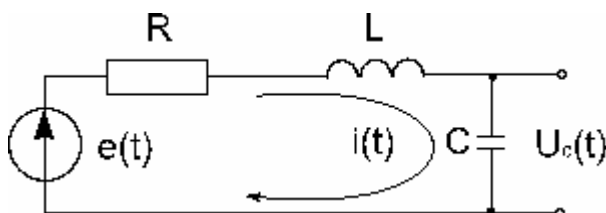


Рис. 1

Математическая модель электрической схемы имеет вид

$$\begin{cases} Ri + L \frac{di}{dt} + u_c = e \\ i = C \frac{du_c}{dt} \end{cases}.$$

Преобразовав к нормальной форме Коши и подставив значения параметров, получим

$$\begin{bmatrix} \frac{di(t)}{dt} \\ \frac{du_c(t)}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 2 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} i(t) \\ u_c(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} e(t).$$

Для рассматриваемой системы

$$A = \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 2 & 0 \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}, \quad A^{-1} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix},$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} -e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} & 2e^{-t} - e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

Тогда

$$\int_0^t e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau = (e^{At} - E) A^{-1} B =$$

$$= \begin{bmatrix} -e^{-t} + 2e^{-2t} - 1 & -e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} & 2e^{-t} - e^{-2t} - 1 \end{bmatrix} \cdot \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} -e^{-t} + 2e^{-2t} - 1 & -e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} & 2e^{-t} - e^{-2t} - 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} - e^{-2t} \\ 1 + e^{-2t} - 2e^{-t} \end{bmatrix}.$$

Поэтому

$$\begin{bmatrix} i(t) \\ u_c(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} & 2e^{-t} - e^{-2t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} i(0) \\ u_c(0) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} e^{-t} - e^{-2t} \\ 1 + e^{-2t} - 2e^{-t} \end{bmatrix}.$$

Окончательно имеем

$$\begin{cases} i(t) = (2e^{-2t} - e^{-t})i(0) + (e^{-2t} - e^{-t})u_c(0) + e^{-t} - e^{-2t} \\ u_c(t) = 2(e^{-t} - e^{-2t})i(0) + (2e^{-t} - e^{-2t})u_c(0) + 1 - 2e^{-t} + e^{-2t} \end{cases}.$$

Пример 5 [2, с.86]. Математическая модель системы имеет вид

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = -x_1(t) + x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = -2x_2(t) + u(t) \end{cases};$$

$$y(t) = x_1(t) + 2x_2(t).$$

Начальные условия $x_1(0) = -1$, $x_2(0) = 0$.

Входное воздействие $u(t) = 1(t)$.

Определить переменные состояния $x_1(t)$, $x_2(t)$ и выходную переменную $y(t)$.

Воспользуемся формулой Коши (выражения (3), (4)).

Определение свободной составляющей.

$$x_{св}(t) = e^{At} x(0),$$

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 0 & -2 \end{bmatrix}, \quad A - \lambda E = \begin{bmatrix} -1 - \lambda & 1 \\ 0 & -2 - \lambda \end{bmatrix}.$$

Собственные числа $\lambda_1 = -1$, $\lambda_2 = -2$.

$$\frac{A - \lambda_2 E}{\lambda_1 - \lambda_2} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad \frac{A - \lambda_1 E}{\lambda_2 - \lambda_1} = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} e^{-t} + \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} e^{-2t} = \begin{bmatrix} e^{-t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ 0 & e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

$$X_{c6}(t) = \begin{bmatrix} x_{1c6}(t) \\ x_{2c6}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ 0 & e^{-2t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -e^{-t} \\ 0 \end{bmatrix}.$$

$$y_{c6}(t) = -e^{-t}.$$

$$X_{66IH}(t) = \int_0^t e^{A(t-\tau)} B u(\tau) d\tau = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} - e^{-t} + \frac{1}{2} e^{-2t} \\ \frac{1}{2} - \frac{1}{2} e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

$$y_{66IH}(t) = \frac{3}{2} - e^{-t} - \frac{1}{2} e^{-2t}.$$

Окончательно

$$X(t) = X_{c6}(t) + X_{66IH}(t) = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} - 2e^{-t} + \frac{1}{2} e^{-2t} \\ \frac{1}{2} - \frac{1}{2} e^{-2t} \end{bmatrix}.$$

$$y(t) = y_{c6}(t) + y_{66IH}(t) = \frac{3}{2} - 2e^{-t} - \frac{1}{2} e^{-2t}.$$

Пример 6 [4, с.88]. Математическая модель системы имеет вид

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -6x_1 + 5x_2 + u \\ \dot{x}_2 = -x_1 \end{cases}.$$

Начальные условия нулевые. Входное воздействие $u(t) = e^{-\alpha t}$.

Определить переменные состояния $x_1(t)$, $x_2(t)$.

Характеристическое уравнение $\lambda^2 + 6\lambda + 5 = 0$.

Собственные числа $\lambda_1 = -1$, $\lambda_2 = -5$.

$$e^{At} = \frac{1}{4} \begin{bmatrix} -e^{-t} + 5e^{-5t} & 5e^{-t} - 5e^{-5t} \\ -e^{-t} + e^{-5t} & 5e^{-t} - e^{-5t} \end{bmatrix}.$$

Для нахождения вектора состояний $X(t)$ воспользуемся формулой (3).

$$X(t) = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \frac{1}{4} \int_0^t \begin{bmatrix} -e^{-(t-\tau)} + 5e^{-5(t-\tau)} & 5e^{-(t-\tau)} - 5e^{-5(t-\tau)} \\ -e^{-(t-\tau)} + e^{-5(t-\tau)} & 5e^{-(t-\tau)} - e^{-5(t-\tau)} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} e^{-\alpha t} d\tau.$$

Выполняя умножение матриц, будем иметь:

$$x_1(t) = \frac{1}{4} \int_0^t [-e^{-(t-\tau)} + 5e^{-5(t-\tau)}] e^{-\alpha t} d\tau,$$

$$x_2(t) = \frac{1}{4} \int_0^t [-e^{-(t-\tau)} + e^{-5(t-\tau)}] e^{-\alpha t} d\tau.$$

Выполняя интегрирование, получим искомый вектор состояния

$$X(t) = \begin{bmatrix} \frac{1}{4(\alpha-1)}(e^{-\alpha t} - e^{-t}) - \frac{1}{4(\alpha-5)}(e^{-\alpha t} - e^{-5t}) \\ \frac{1}{4(\alpha-1)}(e^{-\alpha t} - e^{-t}) - \frac{1}{4(\alpha-5)}(e^{-\alpha t} - e^{-5t}) \end{bmatrix}.$$

Пример 7. Математическая модель системы имеет вид

$$4\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + y(t) = 10\dot{u}(t) + 10u(t).$$

Определить переходную функцию $h(t)$ и импульсную переходную функцию $w(t)$.

Замечание. Если функция $u(t)$ в правой части дифференциального уравнения (содержащие производные в правой части) является разрывной, то при ее дифференцировании появляются дельта-функции и их производные. Особое внимание при решении дифференциальных уравнений, в правой части которых есть дельта-функции и их производные, следует обращать на определение начальных условий, так как в этом случае правые и левые начальные условия могут не совпадать. Для пересчета начальных условий существуют специальные соотношения [5].

Исследование моделей указанного вида можно проводить либо пересчитывая начальные условия, либо переходя от модели в виде дифференциального уравнения к модели в форме Коши, где производных в правой части нет.

Воспользуемся при решении поставленной задачи переходом к форме Коши.

Математическая модель системы в форме Коши имеет вид:

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = -\frac{1}{4}x_2(t) + 10u(t) \\ \dot{x}_2(t) = x_1(t) - \frac{1}{2}x_2(t) + 10u(t) \end{cases},$$
$$y(t) = \frac{1}{4}x_2(t).$$

или в векторно-матричной форме

$$\dot{X}(t) = AX(t) + BU(t),$$

$$Y(t) = CX(t) + DU(t),$$

где

$$X = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} 0 & -\frac{1}{4} \\ 1 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 10 \\ 10 \end{bmatrix}, C = \begin{bmatrix} 0, \frac{1}{4} \end{bmatrix}, D = 0.$$

Характеристическое уравнение

$$4\lambda^2 + 2\lambda + 1 = 0.$$

Собственные числа матрицы A

$$\lambda_{1,2} = -\frac{1}{4} \pm \frac{\sqrt{3}}{4}j.$$

e^{At} вычислим, используя теорему Лагранжа-Сильвестра, которая для данного случая имеет вид (при $\lambda_{1,2} = \alpha \pm j\beta$)

$$e^{At} = e^{\alpha t} \left[\frac{(A - \alpha E)}{\beta} \sin \beta t + E \cos \beta t \right].$$

$$(A - \alpha E) = \begin{bmatrix} \frac{1}{4} & -\frac{1}{4} \\ 1 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix},$$

$$e^{At} = e^{-\frac{1}{4}t} \left\{ \frac{\begin{bmatrix} \frac{1}{4} & -\frac{1}{4} \\ 1 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t}{\frac{\sqrt{3}}{4}} + \begin{bmatrix} \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t & 0 \\ 0 & \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t \end{bmatrix} \right\},$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} e^{-\frac{1}{4}t} \left(\frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t \right) & -\frac{1}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t \\ \frac{4}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t & e^{-\frac{1}{4}t} \left(\cos \frac{\sqrt{3}}{4}t - \frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t \right) \end{bmatrix}.$$

Переходная и импульсная переходная функции определяются на основе формулы Коши

$$X(t) = e^{At} X(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)} B U(\tau) d\tau$$

и уравнения выхода

$$Y(t) = CX(t) + DU(t).$$

По условию $X(0) = \emptyset = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ таким образом $x_1(0) = x_2(0) = 0$.

Определение переходной функции $h(t)$.

$h(t)$ совпадает с $y(t)$ при $u(t) = 1(t)$.

При $u(t) = 1(t)$ формула Коши имеет вид (7).

$$X(t) = (e^{At} - E)A^{-1}B; \quad A^{-1}B = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ -4 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 10 \\ 10 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -10 \\ -40 \end{bmatrix}.$$

$$\begin{aligned}
X(t) &= \begin{bmatrix} -10 \left[e^{-\frac{1}{4}t} \left(\frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right) - 1 \right] + \frac{40}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t \\ -\frac{40}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t - 40 \left[e^{-\frac{1}{4}t} \left(-\frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right) - 1 \right] \end{bmatrix} = \\
&= \begin{bmatrix} \frac{30}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t - 10 e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t + 10 \\ -40 e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t + 40 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}. \\
h(t) &= \frac{x_2(t)}{4} = 10 \left(1 - e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right); \quad h(0) = 0, \quad h(\infty) = 10.
\end{aligned}$$

Определение импульсной переходной функции.

$w(t)$ совпадает с $y(t)$ при $u(t) = \delta(t)$.

При $u(t) = \delta(t)$ формула Коши принимает вид (8).

$$X(t) = e^{At} B.$$

$$\begin{aligned}
e^{At} B &= \begin{bmatrix} -10 e^{-\frac{1}{4}t} \left(\frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right) - \frac{10}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t \\ \frac{40}{\sqrt{3}} e^{-\frac{1}{4}t} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + 10 e^{-\frac{1}{4}t} \left(-\frac{1}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right) \end{bmatrix} = \\
&= \begin{bmatrix} -10 e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \\ e^{-\frac{1}{4}t} \left(\frac{30}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + 10 \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix};
\end{aligned}$$

$$w(t) = \frac{x_2(t)}{4} = \frac{1}{4} e^{-\frac{1}{4}t} \left(\frac{30}{\sqrt{3}} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + 10 \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right).$$

Откуда

$$w(t) = 2.5 e^{-\frac{1}{4}t} \left(\sqrt{3} \sin \frac{\sqrt{3}}{4} t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4} t \right);$$

$$w(0) = 2.5; \quad w(\infty) \rightarrow 0.$$

Проверка правильности определения $h(t)$ и $w(t)$ может быть осуществлена в соответствии с выражением $\dot{h}(t) = w(t)$. В данном случае

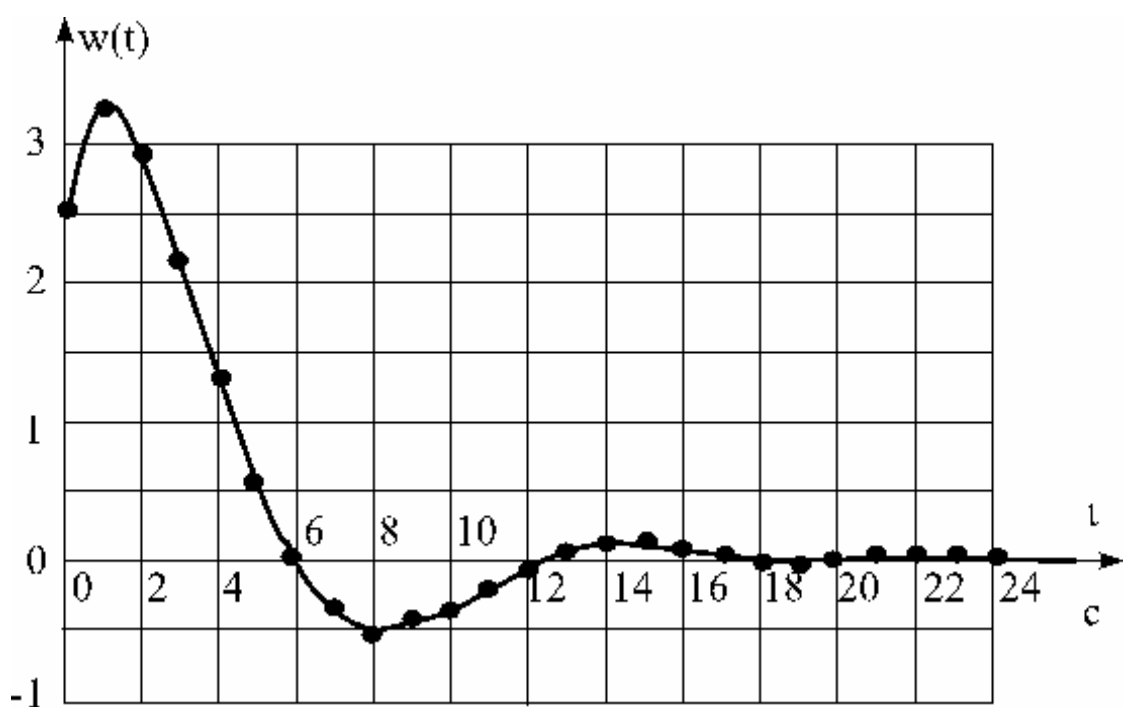
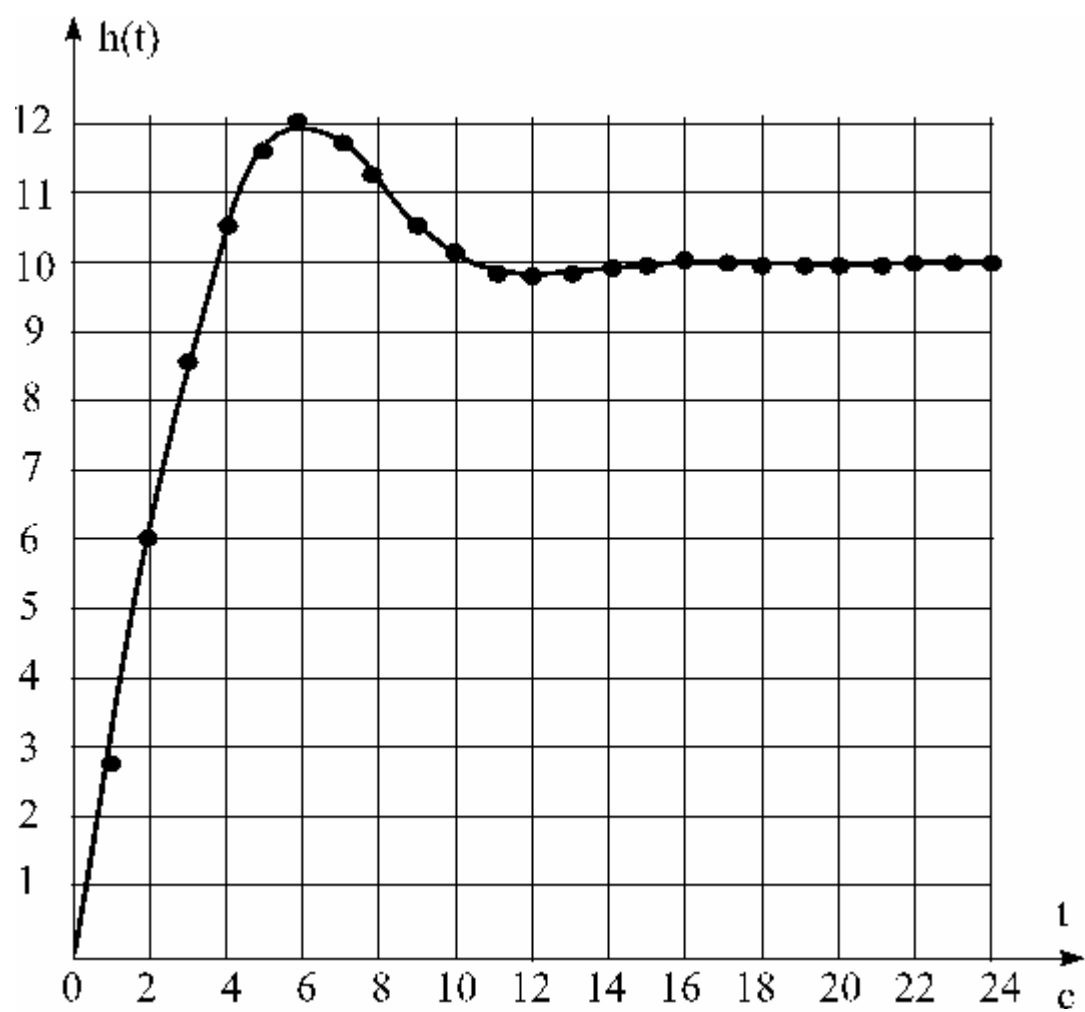
$$\begin{aligned}\dot{h}(t) &= \frac{dh(t)}{dt} = 10 \frac{d}{dt} \left[-e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t \right] = \\ &= 10 \left(\frac{1}{4} e^{-\frac{1}{4}t} \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t + e^{-\frac{1}{4}t} \frac{\sqrt{3}}{4} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t \right) = \\ &= 2.5 e^{-\frac{1}{4}t} \left(\sqrt{3} \sin \frac{\sqrt{3}}{4}t + \cos \frac{\sqrt{3}}{4}t \right) = w(t).\end{aligned}$$

По полученным выражениям для $h(t)$ и $w(t)$ строим графики.

Данные расчета сведены в табл. 1.

Таблица 1

t, c	0	0.5	1	1.5	2	2.5	3	3.5	4	5
$h(t)$	0	1.38	2.931	4.527	6.071	7.489	8.732	9.77	10.59	11.6
$w(t)$	2.5	2.976	3.182	3.168	2.983	2.675	2.287	1.86	1.425	0.63
t, c	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
$h(t)$	11.91	11.73	11.28	10.77	10.31	9.968	9.768	9.692	9.705	9.77
$w(t)$	0.022	-0.349	-0.507	-0.505	-0.406	-0.268	-0.133	-0.002	0.05	0.08
t, c	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25
$h(t)$	9.854	9.933	9.993	10.03	10.05	10.05	10.04	10.03	10.01	10
$w(t)$	0.084	0.071	0.05	0.027	0.008	-0.005	-0.012	-0.014	-0.01	-0.01



ЗАДАЧИ ДЛЯ УПРАЖНЕНИЙ

1. Заданы математическая модель системы и ее начальное состояние x_{10} , x_{20} (табл. 2), $t_0 = 0$. Входное воздействие $u(t) = 1(t)$ - единичная ступенчатая функция. Определить переменные состояния $x_1(t)$, $x_2(t)$. Результат проверить подстановкой.

2. Задана математическая модель системы (табл. 3). Определить переходную функцию $h(t)$ и импульсную переходную функцию $w(t)$. Правильность их определения проверить на соответствие соотношению $\dot{h}(t) = w(t)$.

3. Для электрической схемы, рис. 1, и заданных значений L , R , C (табл. 4) определить закон изменения тока $i(t)$ и закон изменения напряжения $u_c(t)$. Входное воздействие $e(t) = 1(t)$. Начальное состояние $[i(0), u_c(0)]$.

Таблица 2

Вариант	Математическая модель системы	$X_0 = \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix}$
1	$\dot{x}_1 = -x_1 - x_2 + 2u$ $\dot{x}_2 = x_1 - x_2 + u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$
2	$\dot{x}_1 = -x_1 + x_2 - u$ $\dot{x}_2 = -x_1 - x_2 + 2u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$
3	$\dot{x}_1 = -2x_2 - u$ $\dot{x}_2 = x_1 - 2x_2 + u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$
4	$\dot{x}_1 = 2x_2 + u$ $\dot{x}_2 = -x_1 - 2x_2 + u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix}$
5	$\dot{x}_1 = -2x_1 - 2x_2 - 2u$ $\dot{x}_2 = x_1 + u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix}$
6	$\dot{x}_1 = -2x_1 + 2x_2 + u$ $\dot{x}_2 = -x_1 - u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix}$
7	$\dot{x}_1 = x_2 - u$ $\dot{x}_2 = -2x_1 - 2x_2 + 2u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}$
8	$\dot{x}_1 = -x_1 - 2x_2 + u$ $\dot{x}_2 = 2x_1 - x_2 + u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$
9	$\dot{x}_1 = -x_1 + 2x_2 - 3u$ $\dot{x}_2 = -2x_1 - x_2 - u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$
10	$\dot{x}_1 = -x_1 - 4x_2 + u$ $\dot{x}_2 = x_1 - x_2 + 3u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix}$
11	$\dot{x}_1 = -x_1 + 4x_2 - 2u$ $\dot{x}_2 = -x_1 - x_2 - u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix}$
12	$\dot{x}_1 = -x_1 - x_2 + u$ $\dot{x}_2 = 4x_1 - x_2 - 3u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$

Продолжение табл. 2		
13	$\dot{x}_1 = -2x_1 - x_2 + u$ $\dot{x}_2 = x_1 - 2x_2 - u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix}$
14'	$\dot{x}_1 = -2x_1 + x_2 + 2u$ $\dot{x}_2 = -x_1 - 2x_2 - u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}$
15	$\dot{x}_1 = -5x_2 + u$ $\dot{x}_2 = x_1 - 4x_2 - 2u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$
16	$\dot{x}_1 = -4x_1 + x_2 + u$ $\dot{x}_2 = -5x_1 - 3u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$
17	$\dot{x}_1 = x_2 - 2u$ $\dot{x}_2 = -5x_1 - 4x_2 - 2u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$
18	$\dot{x}_1 = -2x_1 - 2x_2 - u$ $\dot{x}_2 = 2x_1 - 2x_2 - 2u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ 0 \end{bmatrix}$
19	$\dot{x}_1 = -2x_1 + 2x_2 + u$ $\dot{x}_2 = -2x_1 - 2x_2 + 2u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix}$
20	$\dot{x}_1 = 2x_2 - 3u$ $\dot{x}_2 = -4x_1 - 4x_2 - u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$
21	$\dot{x}_1 = -2x_2 - u$ $\dot{x}_2 = 4x_1 - 4x_2 - 2u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ -1 \end{bmatrix}$
22	$\dot{x}_1 = -4x_1 + 2x_2 + u$ $\dot{x}_2 = -4x_1 - 3u$	$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$
23	$\dot{x}_1 = -2x_2 - u$ $\dot{x}_2 = 4x_1 - 4x_2 - 2u$	$\begin{bmatrix} -1 \\ -1 \end{bmatrix}$
24	$\dot{x}_1 = -3x_1 - u$ $\dot{x}_2 = 4x_1 - 4x_2 - 4u$	$\begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$

Таблица 3

Вариант	Математическая модель
1	$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + 2y(t) = 2\dot{u}(t) + u(t)$
2	$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + 5y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$
3	$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + 10y(t) = -\dot{u}(t) + 2u(t)$
4	$\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 5y(t) = -\dot{u}(t) - u(t)$
5	$\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 8y(t) = -2\dot{u}(t) + u(t)$
6	$\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 13y(t) = \dot{u}(t) - u(t)$
7	$\ddot{y}(t) + 6\dot{y}(t) + 10y(t) = \dot{u}(t) - 2u(t)$
8	$\ddot{y}(t) + 6\dot{y}(t) + 13y(t) = 2\dot{u}(t) - u(t)$
9	$\ddot{y}(t) + 6\dot{y}(t) + 18y(t) = \dot{u}(t) - u(t)$
10	$2\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 4y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$
11	$2\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 10y(t) = 2\dot{u}(t) + u(t)$
12	$2\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 20y(t) = \dot{u}(t) - 2u(t)$
13	$2\ddot{y}(t) + 8\dot{y}(t) + 10y(t) = \dot{u}(t) - u(t)$
14	$2\ddot{y}(t) + 8\dot{y}(t) + 16y(t) = \dot{u}(t) + u(t)$
15	$2\ddot{y}(t) + 8\dot{y}(t) + 26y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$
16	$2\ddot{y}(t) + 12\dot{y}(t) + 20y(t) = -\dot{u}(t) + u(t)$
17	$2\ddot{y}(t) + 12\dot{y}(t) + 26y(t) = \dot{u}(t) + u(t)$
18	$2\ddot{y}(t) + 12\dot{y}(t) + 36y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$
19	$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + 2y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$
20	$\ddot{y}(t) + 2\dot{y}(t) + 5y(t) = 2\dot{u}(t) + u(t)$
21	$\ddot{y}(t) + 3\dot{y}(t) + 7y(t) = 3\dot{u}(t) - 4u(t)$
22	$2\ddot{y}(t) + 4\dot{y}(t) + 6y(t) = 4\dot{u}(t) - 3u(t)$
23	$3\ddot{y}(t) + 9\dot{y}(t) + 8y(t) = -2\dot{u}(t) + 5u(t)$
24	$4\ddot{y}(t) + 12\dot{y}(t) + 3y(t) = 4\dot{u}(t) - 9u(t)$

Таблица 4

Вариант	L , [Г]	R , [Ом]	C , [Ф]	$[i(0), u_c(0)]$
1	1	2	0.5	$[0, 1]$
2	1	2	0.2	$[1, 0]$
3	1	2	0.1	$[0, 1]$
4	1	4	0.2	$[1, 0]$
5	1	4	1/8	$[0, 1]$
6	1	4	1/13	$[1, 0]$
7	1	6	0.1	$[0, 1]$
8	1	6	1/13	$[1, 0]$
9	1	6	1/18	$[0, 1]$
10	1	3	0.5	$[1, 1]$
11	1	4	1/3	$[1, 1]$
12	1	5	1/6	$[1, 1]$
13	1	5	0.25	$[1, 1]$
14	1	6	0.2	$[1, 1]$
15	1	6	1/8	$[0, 1]$
16	2	4	0.25	$[1, 0]$
17	2	4	0.1	$[1, 1]$
18	2	4	0.05	$[0, 1]$
19	2	8	0.1	$[1, 0]$
20	2	12	0.05	$[1, 1]$
21	3	6	0.1	$[1, 0]$
22	4	8	0.05	$[1, 0]$
23	5	12	0.1	$[1; 1]$
24	6	24	0.05	$[0, 1]$

ЛИТЕРАТУРА

Основная

1. Деруссо П., Рой Р., Клоуз Ч. Пространство состояний в теории управления. - М.: Наука, 1970.
2. Директор Р., Рорер С. Введение в теорию систем. - М.: Высшая школа, 1971.
3. Сигорский В.П. Математический аппарат инженера. - Киев: Техника, 1977.
4. Солодов А.В. Методы теории систем в задаче непрерывной линейной фильтрации. - М.: Наука, 1975.
5. Теория автоматического управления /Под ред. А.А. Воронова, М.: Высшая школа, 1986. Ч. 1.

Дополнительная

6. Бессонов А.А. Линейные электрические цепи. - М.: Высшая школа, 1983.
7. Солодовников В.В., Плотников В.Н., Яковлев А.В. Основы теории и элементы систем автоматического регулирования. - М.: Машиностроение, 1985.
8. Ту Ю. Современная теория управления. - М.: Машиностроение, 1971.

ОСНОВЫ АНАЛИТИЧЕСКОГО АНАЛИЗА ЛИНЕЙНЫХ МНОГОМЕРНЫХ НЕПРЕРЫВНЫХ СИСТЕМ

Методические указания к практическим занятиям по дисциплине
«Б.1.2.9 Основы кибернетики»
направления подготовки
«01.03.02 "Прикладная математика и информатика"»
квалификация (степень) «бакалавр»»
Профиль «Математическое моделирование и вычислительная математика»

Составили: СТЕПАНОВ Михаил Федорович

Рецензент В.А. Коваль

Редактор

Подписано в печать

Формат 60x84 1/16

Бум. тип.

Усл. печ.л. 1,16 (1,25)

Уч.-изд.л. 1,1

Тираж 100 экз.

Заказ

Бесплатно

Саратовский государственный технический университет имени Гагарина Ю.А.

410054, Саратов, Политехническая ул. 77

Отпечатано в РИЦ СГТУ имени Гагарина Ю.А. 410054, Саратов, Политехническая ул. 77