Лабораторная работа 2. МОДЕЛИРОВАНИЕ ЛИНЕЙНОЙ ДИНАМИКИ ПОДВИЖНЫХ ОБЪЕКТОВ

Цель работы: изучить основные методы исследования линейных моделей, овладеть навыками приведения моделей к разным формам, освоить основные функции языка MATLAB из библиотеки Control System Toolbox.

Общие положения

Для работы с динамическими объектами, математическим описанием которых являются системы обыкновенных линейных дифференциальных (или разностных) уравнений с постоянными коэффициентами, в системе MATLAB предназначен пакет Control System Toolbox (CST). Такие объекты и системы управления в целом именуются в документации по пакету LTI-системами (linear time-invariant system). В отечественной литературе используется эквивалентное наименование «линейные стационарные системы».

Пусть некоторый линейный стационарный динамический объект имеет вектор состояний $\mathbf{x} \in \mathbb{R}^n$, вектор управлений $\mathbf{u} \in \mathbb{E}^m$ (вектор входа объекта) и вектор измерений $\mathbf{y} \in \mathbb{E}^k$ (вектор выхода). В пакете CST используются два вза-имосвязанных способа представления дифференциальных уравнений линейной инвариантной во времени математической модели такого объекта:

1) уравнения пространства состояний:

$$\dot{\mathbf{x}} = A\mathbf{x} + B\mathbf{u},$$

$$\mathbf{y} = C\mathbf{x} + D\mathbf{u},$$

где A, B, C, D — матрицы с постоянными компонентами размеров $n \times n$, $n \times m$, $k \times n$, $k \times m$ соответственно;

2) уравнения в изображениях по Лапласу:

$$\mathbf{y} = H(s)\mathbf{u},$$

где H(s) – передаточная матрица от входа ${\bf u}$ к выходу ${\bf y}$,

$$H(s) = \begin{pmatrix} h_{11}(s) & h_{12}(s) & \dots & h_{1m}(s) \\ h_{21}(s) & h_{22}(s) & \dots & h_{2m}(s) \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ h_{k1}(s) & h_{k2}(s) & \dots & h_{km}(s) \end{pmatrix},$$

где $h_{ij}(s)$ — рациональные дроби от переменной Лапласа s .

Указанные компоненты $h_{ij}(s)$ передаточной матрицы H(s) могут быть заданы в двух вариантах:

а) полиномами $n_{ij}(s),\ d_{ij}(s)$ в числителе и знаменателе соответственно

$$h_{ij}(s) = \frac{n_{ij}(s)}{d_{ii}(s)}; \tag{2.1}$$

б) коэффициентами усиления k_{ij} и совокупностями нулей α_{ij}^{p} и полюсов β_{ij}^{q} :

$$h_{ij}(s) = k_{ij} \prod_{p=1}^{N_{ij}} \left(s - \alpha_{ij}^p \right) / \prod_{q=1}^{K_{ij}} \left(s - \beta_{ij}^q \right),$$

где N_{ij} и K_{ij} – степени полиномов $n_{ij}(s)$ и $d_{ij}(s)$.

В соответствии с приведенными соотношениями для формирования математической модели, описывающей динамику LTI-объекта, можно задать один из трех наборов параметров:

- 1) четыре числовые матрицы A, B, C, D для системы уравнений в пространстве состояний;
 - 2) две полиномиальные матрицы $N(s) = \{n_{ij}(s)\}$ и $D(s) = \{d_{ij}(s)\}$;
- 3) числовую матрицу $K = \left\{k_{ij}\right\}$ с действительными компонентами и две матрицы $Z = \left\{\alpha_{ij}^{p}\right\}$ и $P = \left\{\beta_{ij}^{q}\right\}$, элементами которых служат векторы с комплексными компонентами нулями и полюсами дробей $h_{ij}(s)$.

Приведенные выше три способа задания исходных данных линейных математических моделей определяют три формы представления LTI-систем в пакете прикладных программ CST. Эти формы реализуются с использованием переменных объектного типа — класса системных матриц. Каждая такая переменная является объектом в смысле объектной технологии программирования и представляет конкретную LTI-систему, с которой выполняются те или иные действия в процессе анализа или синтеза. Далее приводятся основные функции для создания и редактирования моделей линейных систем.

1. Создание LTI-моделей.

SYS = SS(A,B,C,D) – в пространстве состояний,

SYS = SS(A,B,C,D,E) -создание дескрипторной модели,

 $\mathbf{SYS} = \mathbf{TF}(\mathbf{NUM,DEN}) - \mathbf{B}$ форме передаточной функции,

SYS = ZPK(Z,P,K) — через нули, полюса и весовые множители (разложение передаточной функции).

Применение указанных функций без параметров приводит к созданию пустых моделей ss-, tf- и zpk-типов. При одном входном параметре

SYS = SS(D) SYS = TF(D)SYS = ZPK(D)

LTI-модель представляет собой пропорциональное звено.

Эти же функции используются для перевода LTI-моделей из одной формы в другую:

 $SYS_SS = SS(SYS_TF)$ $SYS_TF = TF(SYS_ZPK)$ $SYS_ZPK = ZPK(SYS_TF)$

Примечание: tf- и zpk-модели определяются однозначно, ss-модель является одной из бесконечного числа реализаций. Для получения минимальной реализации следует применять команду:

$$SYS_S = SS(SYS TF, 'min')$$

Минимальная реализация соответствует минимальной сумме модулей элементов матриц состояния, управления, выхода (наблюдения) и обхода.

2. Доступ к свойствам моделей.

LTI-модели в среде MATLAB являются объектами, обладающими набором свойств. Вывод полного списка свойств модели осуществляется при помощи функции **get**:

GET(имя объекта)

Для получения списка свойств типовой модели можно применять функцию **LTIPROPS**('тип модели').

Есть два способа доступа к свойствам объекта. Первый использует ту же функцию **get**:

GET(имя объекта, 'имя свойства')

Изменять значение того или иного свойства позволяет функция set.

SET(имя объекта, 'имя свойства1', новое значение1, 'имя свойства2', новое значение2...)

Второй способ предполагает доступ к свойству объекта, как к полю структуры или типа, заданного пользователем:

имя объекта.имя свойства = новое значение.

Примечание. При изменении размерностей входов-выходов LTI-модели следует применять функцию **set**, которая позволяет менять одновременно несколько значений разных свойств.

Есть также набор функций быстрого доступа к образующим свойствам моделей:

[A,B,C,D] = SSDATA(SYS) [NUM,DEN] = TFDATA(SYS) [Z,P,K] = ZPKDATA(SYS)

- 3. Частотные и временные характеристики моделей:
- а) функция **BODE** АЧХ и ФЧХ системы (диаграммы Боде).

Есть несколько форматов использования функции:

BODE(SYS) строит АЧХ и ФЧХ системы SYS в логарифмическом масштабе. Частотный диапазон и число точек выбирается автоматически.

BODE(SYS,{WMIN,WMAX}) строит характеристики для заданного частотного диапазона (в радианах в секунду).

BODE(SYS,W) – построение характеристик для вектора частоты W, определенного пользователем (в равномерном или логарифмическом масштабе).

BODE(SYS1,SYS2,...,W) строит характеристики для множества моделей на одном графике. Вектор W определяется пользователем.

Аналогично можно применять функцию **BODEMAG** – построение амплитудной характеристики.

[MAG,PHASE] = BODE(SYS,W) и [MAG,PHASE,W] = BODE(SYS) возвращают матрицы значений амплитуд и фаз (в градусах) по вектору частот, заданному или автоматическому. График при таком формате записи не строится;

б) функция **NYQUIST** — диаграмма Найквиста (расположение корней передаточной функции $H(j\omega) = H(s)|_{s=j\omega}$ на комплексной плоскости при изменении частоты). Форматы записи аналогичны функции **BODE**.

Примечание: частотные и временные характеристики LTI-модели можно построить графически с помощью универсальной функции **LTIVIEW**.

В современных версиях MATLAB возможности библиотеки CTS существенно возросли. В центре помощи только часть библиотеки, которая отвечает за построение и анализ линейных систем содержит следующие подразделы:

Linear System Representation – представление линейных систем;

Model Interconnection – соединение линейных систем (полезно ознакомиться с функциями **FEEDBACK**, **SERIES**, **PARALLEL**, **LFT**);

Model Type Conversion – преобразование линейных систем;

Model Reduction – упрощение линейных систем;

Modal Decomposition – декомпозиция линейных систем (разбиение на подсистемы);

Linear Analysis – линейный анализ динамических систем.

Структура описания CTS может отличаться в зависимости от используемой версии MATLAB, поэтому при изучении библиотеки лучше использовать встроенную систему помощи.

Задания на лабораторную работу

Вариант 1. Объект управления — пассажирский самолет Боинг-747, который управляется в боковом движении с помощью руля направления и элеронов: их отклонения от нейтрального положения обозначены как δ_n и δ_e соответственно. В вектор состояния входят следующие компоненты: v_z — скорость бокового сноса; ω_y — угловая скорость по рысканию; ω_x — угловая скорость по крену; ϕ — угол рыскания; γ — угол крена; z — боковой снос. Система линейных дифференциальных уравнений, описывающих процесс стабилизации самолета в боковом движении при посадке, имеет следующий вид:

$$\begin{split} \dot{v}_z &= -0.089 v_z - 2.19 \omega_y + 0.328 \omega_x + 0.319 \gamma + 0.0327 \delta_n + 0.089 F; \\ \dot{\omega}_y &= 0.076 v_z - 0.217 \omega_y - 0.166 \omega_x + 0.0264 \delta_e - 0.151 \delta_n - 0.076 F; \\ \dot{\varphi} &= \omega_y; \\ \dot{\omega}_x &= -0.602 v_z + 0.327 \omega_y - 0.975 \omega_x + 0.227 \delta_e + 0.0636 \delta_n + 0.602 F; \\ \dot{\gamma} &= 0.15 \omega_y + \omega_x; \\ \dot{z} &= 2.21 \varphi + v_z, \end{split}$$

где через F обозначена скорость ветра. Система уравнений записана в безразмерных величинах: для угловых координат в качестве единицы измерения принято 0.01 рад, а для линейной скорости -0.305 м/с.

Содержание работы:

- 1. Сформировать ss-объект, соответствующий LTI-модели самолета со входом $\mathbf{u} = (\delta_e \quad \delta_n \quad F)^{\mathrm{T}}$ и выходом $\mathbf{y} = \mathbf{x}$.
 - 2. Замкнуть этот объект регулятором

$$\begin{pmatrix} \delta_e \\ \delta_n \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -1.947 & -3.59 & -1.421 & -1.672 & -7.29 & -0.859 \\ 1.263 & 6.42 & 0.799 & 1.424 & 6.08 & 0.487 \end{pmatrix} y \, .$$

- 3. Найти передаточную функцию от входа F к выходной переменной γ в виде размерных величин.
- 4. Построить диаграммы Боде и Найквиста замкнутой системы для диапазона частот $\omega = \{0.01...100\}$.

Вариант 2. Объект управления — транспортный реактивный самолет, выполняющий полет на высоте 12 км с постоянной скоростью 180 м/с.

Процесс стабилизации самолета описывается LTI-моделью, представленной в tf-форме с помощью передаточной функции от входного сигнала δ – угла отклонения руля высоты – к выходному сигналу θ – углу тангажа, которая имеет следующий вид:

$$F_{\delta\theta}(s) = \frac{1.39(s + 0.306)}{s(s^2 + 0.805s + 1.325)}.$$

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели.
- 2. Замкнуть объект автоматом стабилизации с передаточной функцией

$$F_a(s) = \frac{5}{s+10}$$
.

Примечание: использовать функцию замыкания с суммированием.

- 3. Построить диаграмму Боде для разомкнутого и замкнутого объектов и найти частоты, на которых ее амплитудная часть достигает локального максимума.
- 4. Произвести декомпозицию замкнутой системы на быструю и медленную подсистемы. Построить диаграммы Боде для подсистем.
 - 5. Построить LTI-объект в ss-форме, соответствующий замкнутой системе.

Вариант 3. Объект управления — транспортный реактивный самолет, выполняющий полет на высоте 12 км с постоянной скоростью 180 м/с.

Будем рассматривать процесс стабилизации самолета в горизонтальной плоскости по углу ϕ курса с помощью отклонения руля направления на угол δ .

Процесс стабилизации самолета в горизонтальной плоскости описывается LTI-моделью, представленной в tf-форме с помощью передаточной функции от

входного сигнала δ — угла отклонения руля направления — к выходному сигналу ϕ — углу курса, которая имеет следующий вид:

$$F_{\delta\varphi}(s) = \frac{1.38(s+2.07)(s^2+0.05s+0.066)}{s(s^2+0.380s+1.813)(s+2.09)(s-0.004)}.$$

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели.
- 2. Построить диаграмму Боде для этого объекта и найти частоту, на которой ее амплитудная часть достигает локального максимума.
 - 3. Замкнуть автоматом стабилизации с передаточной функцией:

$$F_a(s) = \frac{10}{s+1}.$$

- 4. Произвести декомпозицию системы на устойчивую и неустойчивую подсистемы. Определить время нарастания и время переходного процесса для переходной характеристики устойчивой подсистемы.
- 5. Построить LTI-объект, соответствующий замкнутой системе. Преобразовать его к ss-форме.

Вариант 4. Объект управления – катер, управляемый с помощью вертикальных рулей направления и специальных щитков – интерцепторов, выдвигающихся из днища судна и создающих управляющий момент по крену.

Рассматривается процесс стабилизации катера в боковом движении по рысканию и крену на постоянной скорости хода $v=20\,$ м/с с помощью отклонения рулей направления на угол δ_v и с помощью разностного выдвига δ_x внешних секций кормовых интерцепторов.

Процесс стабилизации описывается с помощью системы линейных дифференциальных уравнений:

$$\begin{split} \dot{\beta} &= -0.366\beta + 0.767\omega_y + 0.143\theta - 0.081\delta_v + 0.0029F_z, \\ \dot{\omega}_y &= -1.77\beta - 0.678\omega_y - 0.0888\theta + 0.404\delta_v + 0.0011M_y, \\ \dot{\phi} &= \omega_y, \\ \dot{\omega}_x &= 1.72\beta + 1.23\omega_y - 0.8\omega_x - 0.819\theta - 0.773\delta_v - 1.11\delta_x + 0.0102M_x, \\ \dot{\theta} &= \omega_x, \end{split}$$

где β — угол дрейфа; ω_y — угловая скорость по рысканию; ω_x — угловая скорость по крену; ϕ — угол рыскания; θ — угол крена; F_z , M_y и M_x — внешние возмущения.

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели. Входом считать вектор ${\bf u}$ с компонентами δ_v , δ_x , F_z , M_y и M_x . Выходом вектор ${\bf y}$ с компонентами ϕ и θ .
- 2. Найти передаточные функции от входа δ_v к выходу ϕ и от входа δ_x к выходу θ . Построить диаграммы Боде для этих функций и найти частоты, на которых их амплитудные части достигают локального максимума. Диапазон построения частот $\omega = \{0.001...1000\}$.
- 3. Создать новый tf-объект, содержащий только две передаточные функции из п. 2. Преобразовать его к ss-форме.

Вариант 5. Объект управления – корабль, движение которого рассматривается в горизонтальной плоскости. Управление обеспечивается с помощью вертикального руля направления с учетом инерционности привода рулей. В качестве математической модели процесса стабилизации на заданном курсе рассматривается система обыкновенных линейных дифференциальных уравнений:

$$\dot{\beta} = a_{11}\beta + a_{12}\omega + b_{1}\delta,$$

$$\dot{\omega} = a_{21}\beta + a_{22}\omega + b_{2}\delta,$$

$$\dot{\varphi} = \omega,$$

$$\dot{\delta} = u,$$

где β — угол дрейфа; ω_y — угловая скорость по рысканию; ϕ — угол рыскания; δ — угол отклонения руля; u — управляющий сигнал. Значения параметров: a_{11} = -0.159, a_{12} = 0.267, b_1 = -0.0215, a_{21} = 0.103, a_{22} = -0.188, b_1 = -0.0213.

Содержание работы:

- 1. Сформировать управление в виде $u = k_1 \beta + k_2 \omega + k_3 (\varphi z) + k_4 \delta$.
- 2. Аналитически (формулой) найти такое значение постоянного командного сигнала z, который обеспечит для замкнутой системы равенство $\lim_{t\to\infty} \varphi(t) = \varphi_0$, где φ_0 заданное число.

- 3. Задать коэффициенты закона управления $k_1 = 10$, $k_2 = 20$, $k_3 = 5$, $k_4 = -1$ и сформировать LTI-объект, соответствующий математической модели замкнутой системы, причем его входом считать переменную z, а выходом переменную φ .
 - 4. Найти передаточную функцию полученного объекта от входа к выходу.
- 5. Определить основные параметры переходной характеристики (время нарастания и пр.)

Вариант 6. Объект управления — вертолет, движущийся в вертикальной плоскости. Управление движением осуществляется с помощью наклона плоскости несущего винта на угол δ .

Динамические параметры движения: θ – угол тангажа, x – перемещение в горизонтальном направлении. В качестве математической модели процесса стабилизации рассматривается СЛДУ:

$$\frac{d^2\theta}{dt^2} = a_1 \frac{d\theta}{dt} + a_2 \frac{dx}{dt} + b_1 \delta,$$

$$\frac{d^2x}{dt^2} = a_3 \theta + a_4 \frac{d\theta}{dt} + a_5 \frac{dx}{dt} + b_2 \delta,$$

где $a_1=-0.415$, $a_2=-0.0111$, $b_1=6.27$, $a_3=9.80$, $a_4=-1.43$, $a_5=-0.0198$, $b_2=9.80$. При этом θ измеряется в радианах, а x-в метрах.

Задача системы стабилизации – удержать машину в заданном положении при воздействии внешних возмущений.

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели. Входом считать переменную δ , а выходом вектор у с компонентами θ и x.
- 2. Найти передаточные функции от входа к выходным переменным. Построить диаграммы Боде для этих функций в диапазоне частот $\omega = \{0.1...1000\}$.
 - 3. Определить нули и полюса передаточных функций.
- 4. Создать frd-объект для частотного анализа модели. Проверить, что объект соответствует созданному в п. 2.

Вариант 7. Объект управления – водоизмещающий танкер, движущийся с постоянной скоростью хода. Задача – стабилизировать курс судна, управляя им с помощью вертикальных рулей.

Процесс стабилизации судна описывается с помощью передаточной функции от входного сигнала δ – угла перекладки вертикальных рулей – к выходно-

му сигналу ϕ – рысканию судна (отклонению от заданного курса), которая имеет следующий вид:

$$F_{\delta\phi}(s)\!=\!\frac{K_{\omega}\left(\tau_{3}s+1\right)}{s\left(\tau_{1}s+1\right)\!\left(\tau_{2}s+1\right)},$$
 где $K_{\omega}=\!-5.775$; $\tau_{1}=\!-1.338$; $\tau_{2}=\!0.1475$; $\tau_{3}=\!0.603$.

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели.
- 2. Замкнуть объект последовательным корректирующим устройством с передаточной функцией:

$$F_a(s) = \frac{s+8}{s^2+2s+4}$$
.

- 3. Построить диаграммы Боде для разомкнутой и замкнутой систем.
- 4. Произвести декомпозицию систему на устойчивую и неустойчивую подсистемы. Определить время нарастания и время переходного процесса для переходной характеристики устойчивой подсистемы.
 - 5. Преобразовать замкнутую систему к ss-форме.

Вариант 8. Объект управления — маневренный самолет в режиме дозаправки на высоте 5000 м. Задача управления — обеспечить маневрирование таким образом, чтобы выдерживать относительную скорость (относительно самолета-заправщика). Математическая модель движения самолета может быть представлена в линейной форме при постоянной скорости V = 192.3 м/с и имеет вид:

$$\begin{split} \frac{dZ_f}{dt} &= 192.3\,\beta + 2.4\,\omega_x - 6.1\,\omega_y; \\ \frac{d\beta}{dt} &= -0.172\,\beta + 0.0631\,\omega_x + 0.998\,\omega_y + 0.051\,\gamma - 0.034\,\delta_{dir}; \\ \frac{d\omega_x}{dt} &= -26.05\,\beta - 2.749\big(\omega_x + \Delta\omega_x\big) - 0.533\,\omega_x - 4.757\,\delta_{el} - 18.665\,\delta_{dir}; \\ \frac{d\omega_y}{dt} &= -4.337\,\beta - 0.006\,\omega_x - 0.301\big(\omega_y + \Delta\omega_y\big) - 3.07\,\delta_{el} + 0.666\,\delta_{dir}; \\ \frac{d\gamma}{dt} &= \omega_x - 0.0632\omega_y. \end{split}$$

где Z_f — отклонение топливозаправочной штанги от заданного положения; β — угол скольжения; ω_x , ω_y — угловые скорости по продольной и поперечной осям

самолета; γ — угол крена; δ_{el} , δ_{dir} — углы отклонения элеронов и рулей направления; $\Delta\omega_x$, $\Delta\omega_y$ — внешние возмущения, приведенные к угловым скоростям.

Содержание работы:

- 1. Сформировать LTI-объект, соответствующий данной модели, считая выходом объекта вектор состояния.
 - 2. Произвести замыкание объект регулятором вида:

$$\begin{split} &\delta_{dir} = 0.0929 Z_f + 5.8727 \,\beta + 0.1157 \,\omega_x + 1.8203 \,\omega_y + 0.0482 \,\gamma; \\ &\delta_{el} = 0.037 Z_f + 1.6773 \,\beta + 0.0859 \,\omega_x + 0.2407 \,\omega_y + 0.1017 \,\gamma \end{split}$$

- 3. Построить передаточные функции по возмущениям относительно выходной переменной \boldsymbol{Z}_f .
- 4. Построить диаграммы Боде замкнутой системы для диапазона частот $\omega = \{0.001...100\}.$

Содержание отчета

- 1. Исходные данные и постановка задачи.
- 2. Текст скрипта на языке MATLAB.
- 3. Полученные LTI-модели объектов управления и замкнутой системы.
- 4. Результаты моделирования, графики.
- 5. Выводы.