

ПРЕДСТАВЛЕНИЕ ОБЫКНОВЕННОГО РАЗНОСТНОГО УРАВНЕНИЯ УРАВНЕНИЯМИ СОСТОЯНИЯ

§ 6.1. Объект с одним входом и одним выходом

6.1.1. Процедура I — переменные состояния определяются соотношением $x_i(k+1) = x_{i+1}(k)$. В дискретном варианте вывода уравнений состояния отдельных частей замкнутой системы управления, описываемых линейными разностными уравнениями с постоянными коэффициентами, мы должны различать случаи функционирования отдельных частей в дискретном времени и функционирования отдельных частей в непрерывном времени. Обозначив входную переменную контура управления через u и выходную переменную через y , можно записать соответствующее разностное уравнение в виде

$$a_n y(k-n) + a_{n-1} y(k-n+1) + \dots + a_1 y(k-1) + a_0 y(k) = b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_n u(k-n). \quad (6.1)$$

В случае, когда отдельные части контура управления, реализуемые, например, с помощью ЦВМ, функционируют в дискретном времени, коэффициент b_0 может отличаться от нуля, тогда как в случае непрерывных элементов этот коэффициент всегда должен равняться нулю, за исключением простейшего случая объекта нулевого порядка.

В уравнении (6.1) для краткости записи был выбран единичный период квантования. В общем же случае вместо $y(k-i)$ следует писать $y[T(k-i)]$. Введем оператор запаздывания E^{-i} на i периодов квантования:

$$E^{-i}[y(k)] = y(k-i). \quad (6.2)$$

С учетом обозначения (6.2) уравнение (6.1) можно записать в виде

$$\sum_{i=0}^n a_i E^{-i}[y(k)] = \sum_{i=0}^n b_i E^{-i}[u(k)], \quad (6.3)$$

$$\hat{A}y(k) = \hat{B}u(k), \quad (6.4)$$

где, очевидно,

$$\hat{A} = \sum_{i=0}^n a_i E^{-i} \quad \text{и} \quad \hat{B} = \sum_{i=0}^n b_i E^{-i}. \quad (6.5)$$

Как и в п. 3.2.1, мы можем представить уравнение (6.4) двумя соотношениями

$$\hat{A}x(k) = u(k), \quad (6.6)$$

$$\hat{B}x(k) = y(k). \quad (6.7)$$

Введя переменные состояния

$$\begin{aligned} x(k-n) &= x_1(k), \\ x(k-n+1) &= x_1(k+1) = x_2(k), \\ x(k-n+2) &= x_2(k+1) = x_3(k), \\ &\dots \end{aligned} \quad (6.8)$$

$$\begin{aligned} x(k-1) &= x_{n-1}(k+1) = x_n(k), \\ x(k) &= x_n(k+1), \end{aligned} \quad (6.9)$$

мы можем записать уравнение

$$x_n(k+1) = \frac{1}{a_0} [u(k) - a_0 x_n(k) + b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_n u(k-n)].$$

Выражение (6.7) для $y(k)$ принимает вид

$$y(k) = b_0 x_n(k+1) + b_1 x_n(k) + \dots + b_n x_n(k-n).$$

Подставляя выражение (6.8) в (6.9), получим

$$\begin{aligned} y(k) &= \frac{b_0}{a_0} [u(k) - a_0 x_n(k) + b_0 u(k) + b_1 u(k-1) + \dots + b_n u(k-n)] + \\ &+ b_1 x_n(k) + \dots + b_n x_n(k-n) = \\ &= \frac{b_0}{a_0} u(k) + \left(b_1 - \frac{b_0 a_n}{a_0} \right) x_n(k) + \dots + \left(b_n - \frac{b_0 a_n}{a_0} \right) x_n(k-n). \end{aligned}$$

Уравнения (6.8) и (6.10) можно записать в матричной форме

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ -\frac{a_n}{a_0} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ \frac{b_0}{a_0} \end{bmatrix} u(k).$$

а уравнение (6.13) определит выход $y(k)$

$$y(k) = \left[\left(b_0 - \frac{b_0 a_n}{a_0} \right) \right] x_n(k) + \dots + \left[\left(b_n - \frac{b_0 a_n}{a_0} \right) \right] x_n(k-n).$$

Оба уравнения могут быть записаны в виде

$$\begin{aligned} x(k+1) &= Ax(k) + bu(k), \\ y(k) &= c^T x(k) + du(k). \end{aligned}$$

Структуры отдельных частей контура управления, вытекающие из сравнения этих уравнений с уравнениями (6.14) и (6.15), можно получить, если соответственно положит $a_0 = 0$ и $a_n = 0$.

Далее, как и в случае непрерывного времени, можно определить матрицу динамики A — матрица динамики, строка выхода (матрица выхода). Термины b и d — матрица входа. Термины c и d — матрица выхода.

Пример 6.1. Переобразим уравнение (6.1) в матричную форму.

$$P(z) = \frac{E_2(z)}{E_1(z)} = \frac{2 + 3,6z^{-1}}{1 + 0,7z^{-1}}.$$

Определить соответствующую структуру контура управления. **Решение.** Мы преобразуем уравнение (6.1):

$$0,1e_1(k-2) + 0,7e_2(k) -$$

мы можем записать уравнение (6.6) в виде

$$x_n(k+1) = \frac{1}{a_0} [u(k) - a_1 x_n(k) - a_2 x_{n-1}(k) - \dots - a_n x_1(k)], \quad a_0 \neq 0. \quad (6.10)$$

Выражение (6.7) для переменных состояния, задаваемых соотношениями (6.8) и (6.9), принимает вид

$$y(k) = b_0 x_n(k+1) + b_1 x_n(k) + \dots + b_n x_1(k). \quad (6.11)$$

Подставляя выражение (6.10) в уравнение (6.11), получим

$$y(k) = \frac{b_0}{a_0} [u(k) - a_1 x_n(k) - a_2 x_{n-1}(k) - \dots - a_n x_1(k)] + b_1 x_n(k) + \dots + b_n x_1(k), \quad (6.12)$$

$$y(k) = \frac{b_0}{a_0} u(k) + \left(b_1 - \frac{b_0 a_1}{a_0}\right) x_n(k) + \left(b_2 - \frac{b_0 a_2}{a_0}\right) x_{n-1}(k) + \dots + \left(b_n - \frac{b_0 a_n}{a_0}\right) x_1(k). \quad (6.13)$$

Уравнения (6.8) и (6.10) определяют первое уравнение состояния

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ -\frac{a_n}{a_0} & -\frac{a_{n-1}}{a_0} & \dots & -\frac{a_1}{a_0} & \dots \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ \dots \\ x_n(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ 1 \\ \frac{1}{a_0} \end{bmatrix} u(k), \quad (6.14)$$

а уравнение (6.13) определяет второе уравнение состояния

$$y(k) = \left[\left(b_0 - \frac{b_0 a_n}{a_0}\right), \dots, \left(b_1 - \frac{b_0 a_1}{a_0}\right) \right] [x_1(k), \dots, x_n(k)]^T + \frac{b_0}{a_0} u(k). \quad (6.15)$$

Оба уравнения могут быть кратко записаны следующим образом:

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k), \quad (6.16)$$

$$y(k) = c^T x(k) + du(k). \quad (6.17)$$

Структуры отдельных матричных операторов и векторов в (6.16) и (6.17) следуют из сравнения этих уравнений с уравнениями (6.14) и (6.15). В случае управляемого объекта, для которого $b_0 = 0$, уравнение состояния (6.15) упрощается. Из рассмотрения уравнений (6.14) и (6.15) следует, что в исходном разностном уравнении (6.1) целесообразно положить $a_0 = 1$. Блок-схема уравнений состояния показана на рис. 6.1.

Далее, как и в случае непрерывных систем, мы будем называть первое из уравнений состояния (6.16) и (6.17) уравнением динамики, а второе — уравнением выхода. Тогда A — матрица динамики, $b(B)$ — матрица-столбец входа (матрица входа), $c^T(C)$ — матрица-строка выхода (матрица выхода) и $d(D)$ — коэффициент входа (матричный коэффициент входа). Термины в скобках соответствуют многомерным системам.

Пример 6.1. Передаточная функция цифрового корректирующего устройства задана выражением

$$P(z) = \frac{E_2(z)}{E_1(z)} = \frac{2 + 3,6z^{-1} - 0,8z^{-2}}{1 + 0,7z^{-1} + 0,1z^{-2}}. \quad (6.8)$$

Определить соответствующие уравнения состояния.

Решение. Мы преобразуем заданную передаточную функцию к виду, соответствующему уравнению (6.1):

$$0,1e_2(k-2) + 0,7e_2(k-1) + e_2(k) = 2e_1(k) + 3,6e_1(k-1) - 0,8e_1(k-2). \quad (6.9)$$

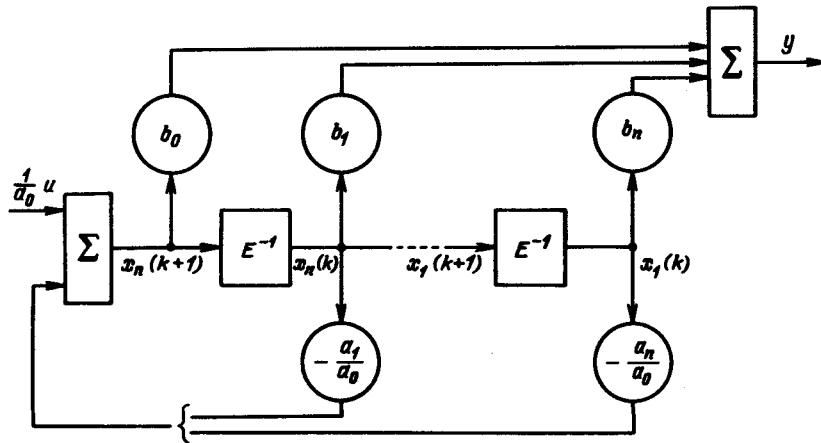


Рис. 6.1. Блок-схема, соответствующая уравнениям состояния (6.14) и (6.15).

Первое уравнение состояния соответствует уравнению (6.14):

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0,1 & -0,7 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(k),$$

а второе уравнение соответствует уравнению (6.15):

$$y(k) = [-1, 2, 2] [x_1(k), x_2(k)]^T + 2u(k).$$

6.1.2. Процедура II — переменные состояния — линейная комбинация значений входа и выхода объекта. Запишем уравнение (6.1) в виде

$$a_n y(k) + a_{n-1} y(k+1) + \dots + a_1 y(k+n-1) + a_0 y(k+n) = b_0 u(k+n) + b_1 u(k+n-1) + \dots + b_n u(k) \quad (6.18)$$

и введем переменные состояния

$$x_1(k) = a_0 y(k) - b_0 u(k), \quad (6.19)$$

$$x_2(k) = a_1 y(k) + a_0 y(k+1) - b_0 u(k+1) - b_1 u(k),$$

$$x_3(k) = a_2 y(k) + a_1 y(k+1) + a_0 y(k+2) - b_0 u(k+2) - b_1 u(k+1) - b_2 u(k), \quad (6.20)$$

$$\dots$$

$$x_n(k) = a_{n-1} y(k) + a_{n-2} y(k+1) + \dots + a_0 y(k+n-1) - \dots$$

$$- b_0 u(k+n-1) - \dots - b_{n-2} u(k+1) - b_{n-1} u(k).$$

Вычислим $y(k)$ из уравнения (6.19), подставим полученное значение во все уравнения (6.20) и заменим в этих уравнениях все члены, содержащие $y(k+i)$ и $u(k+i)$, $i = 1, 2, \dots, k+n-1$, на переменные состояния $x_\nu(k+1)$, $\nu = 1, 2, \dots, n-1$. Тогда получим

$$y(k) = \frac{1}{a_0} x_1(k) + \frac{b_0}{a_0} u(k), \quad (6.21)$$

$$x_2(k) = \frac{a_1}{a_0} x_1(k) + x_1(k+1) - \left(b_1 - \frac{a_1}{a_0} b_0 \right) u(k),$$

$$x_3(k) = \frac{a_2}{a_0} x_1(k) + x_2(k+1) - \left(b_2 - \frac{a_2}{a_0} b_0 \right) u(k), \quad (6.22)$$

$$\dots$$

$$x_n(k) = \frac{a_{n-1}}{a_0} x_1(k) + x_{n-1}(k+1) - \left(b_{n-1} - \frac{a_{n-1}}{a_0} b_0 \right) u(k).$$

Исходное разностное уравнение переменных состояния

$$0 = \frac{a_n}{a_0} x_1(k) + x_n(k)$$

Уравнения (6.22) и (6.21)

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{a_1}{a_0} & 1 & \dots & 0 \\ -\frac{a_2}{a_0} & 0 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ -\frac{a_{n-1}}{a_0} & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ \dots \\ x_n(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{b_0}{a_0} \\ 0 \\ \dots \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u(k)$$

Второе уравнение состояния в матричной форме уравнений (6.24)

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k)$$

где структура отдельных уравнений (6.25) с управлением $u(k)$ $c^T = [1/a_0, 0, \dots, 0]$ и $b = [b_0/a_0, 0, \dots, 0]^T$

Из этих уравнений так же можно образно положить $a_0 = 1$

Пример 6.2. Определить передаточную функцию системы.

Решение. В соответствии с уравнением (6.25)

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0,7 & 1 \\ -0,1 & -0,7 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(k)$$

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

Пример 6.3. Дискретная передаточная функция дана выражением

$$G_1(z) = \frac{0,1306z^{-1} + 0,0001z^{-2}}{1 - 2,2130z^{-1} + 0,9184z^{-2}}$$

Контур управления содержит управляющее устройство $u(k) = 1$, $k = 0, 1, 2, \dots$

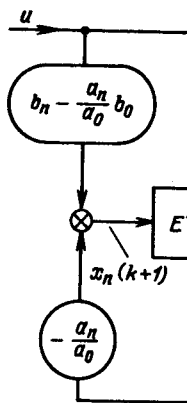
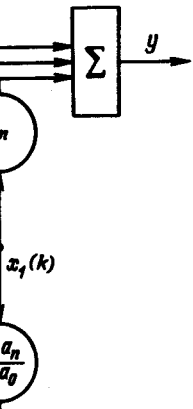


Рис. 6.2. Блок-схема системы.



Исходное разностное уравнение (6.18) может быть теперь записано с помощью переменных состояния следующим образом:

$$0 = \frac{a_n}{a_0} x_1(k) + x_n(k+1) - \left(b_n - \frac{a_n}{a_0} b_0 \right) u(k). \quad (6.23)$$

Уравнения (6.22) и (6.23) определяют первое уравнение состояния

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{a_1}{a_0} & 1 & 0 & \dots & 0 \\ -\frac{a_2}{a_0} & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ -\frac{a_n}{a_0} & 0 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ \dots \\ x_n(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_1 - \frac{a_1}{a_0} b_0 \\ b_2 - \frac{a_2}{a_0} b_0 \\ \dots \\ b_n - \frac{a_n}{a_0} b_0 \end{bmatrix} u(k). \quad (6.24)$$

Второе уравнение состояния определяется уравнением (6.21). Векторно-матричная форма уравнений (6.24) и (6.21) имеет вид

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k), \quad y(k) = c^T x(k) + du(k), \quad (6.25)$$

где структура отдельных матричных операторов и векторов следует из сравнения уравнений (6.25) с уравнениями (6.24) и (6.21). Отметим для полноты, что здесь $c^T = [1/a_0, 0, \dots, 0]$ и $d = b_0/a_0$. При $b = 0$ уравнения (6.24) и (6.21) упрощаются. Из этих уравнений также следует, что в исходном разностном уравнении (6.18) целесообразно положить $a_0 = 1$. Блок-схема уравнений состояния показана на рис. 6.2.

Пример 6.2. Определить уравнения состояния, соответствующие примеру 6.1.

Решение. В соответствии с уравнениями (6.24) и (6.25) имеем:

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0,7 & 1 \\ -0,1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2,2 \\ -1 \end{bmatrix} u(k), \quad (6.18)$$

$$y(k) = x_1(k) + 2u(k). \quad (6.19)$$

Пример 6.3. Дискретная передаточная функция непрерывной части контура управления задана выражением

$$G_1(z) = \frac{0,1306z^{-1} + 0,4094z^{-2} + 0,0792z^{-3}}{1 - 2,2130z^{-1} + 1,5809z^{-2} - 0,3679z^{-3}}.$$

Контур управления содержит в себе экстраполятор нулевого порядка, интегрирующий сервомотор с управляющим устройством и управляемый объект. Рассчитать реакцию на единичный скачок $u(k) = 1, k = 0, 1, 2, \dots$

значение во все уравнения $y(k+i)$ и $u(k+i)$, $i = 1, 2, \dots, n-1$. Тогда

$$(6.21)$$

$$(6.22)$$

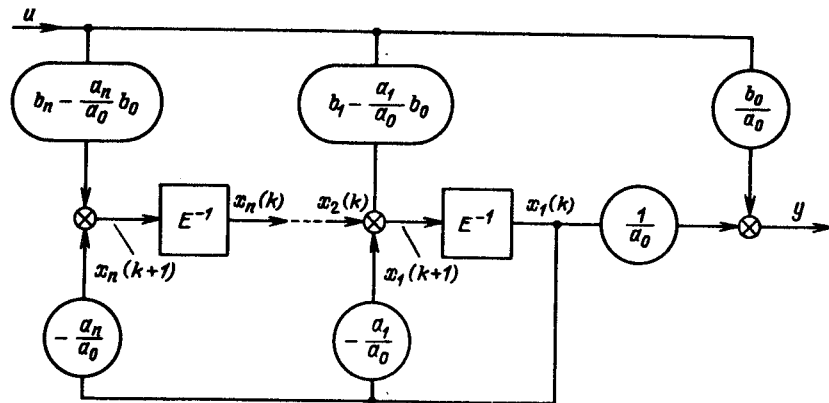


Рис. 6.2. Блок-схема, соответствующая уравнениям состояния (6.21) и (6.24).

Решение. Задача может быть решена умножением передаточной функции $G_1(z)$ на z -преобразование единичного сигнала $U(z) = 1/(1 - z^{-1})$ с последующим делением соответствующих полиномов. Другой путь решения задачи заключается в записи уравнений состояния в соответствии с уравнениями (6.25) и в последующем расчете реакции на ЦВМ:

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ x_3(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2,2130 & 1 & 0 \\ -1,5809 & 0 & 1 \\ 0,3679 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ x_3(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0,1306 \\ 0,4094 \\ 0,0792 \end{bmatrix} u(k),$$

$$y(k) = x_1(k).$$

При $x_1(0) = x_2(0) = x_3(0) = 0$ имеем:

k	0	1	2	3	4	5
$y(k)$	0	0,1306	0,8290	2,2474	4,3300	6,9537

6.1.3. Уравнения состояния дискретного объекта при воздействии управляющих и возмущающих переменных. Разностное уравнение объекта с управляющей u и возмущающей w переменными, воздействующими на его вход, записывается аналогично уравнению (6.18) в виде

$$\sum_{i=0}^n a_{n-i} y(k+i) = \sum_{i=0}^n b_{n-i} u(k+i) + \sum_{i=0}^n c_{n-i} w(k-i). \quad (6.26)$$

Как и в п. 6.1.2, мы приходим к решению

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{a_1}{a_0} & 1 & 0 & \dots & 0 \\ -\frac{a_2}{a_0} & 0 & 1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ -\frac{a_n}{a_0} & 0 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ \dots \\ x_n(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_1 - \frac{a_1}{a_0} b_0 & c_1 - \frac{a_1}{a_0} c_0 \\ b_2 - \frac{a_2}{a_0} b_0 & c_2 - \frac{a_2}{a_0} c_0 \\ \dots & \dots \\ b_n - \frac{a_n}{a_0} b_0 & c_n - \frac{a_n}{a_0} c_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(k) \\ w(k) \end{bmatrix}, \quad (6.27)$$

$$y(k) = \frac{1}{a_0} x_1(k) + \frac{b_0}{a_0} u(k) + \frac{c_0}{a_0} w(k). \quad (6.28)$$

Переменные состояния определяются следующим образом:

$$x_1(k) = a_0 y(k) - b_0 u(k) - c_0 w(k), \quad (6.29)$$

$$x_2(k) = a_1 y(k) + x_1(k+1) - b_1 u(k) - c_1 w(k),$$

$$\dots$$

$$x_n(k) = a_{n-1} y(k) + x_{n-1}(k+1) - b_{n-1} u(k) - c_{n-1} w(k). \quad (6.30)$$

Уравнение (6.26) при переменных состояния, задаваемых выражениями (6.29) и (6.30), принимает вид

$$0 = a_n y(k) + x_n(k+1) - b_n u(k) - c_n w(k). \quad (6.31)$$

§ 6.2. Объект со многими входами и многими выходами

Поведение дискретного объекта с многими входами и многими выходами описывается системой уравнений с постоянными коэффициентами

$$\sum_{j=1}^N a_{ij}(E) y_j(k) = \sum_{j=1}^N b_{ij}(E) u_j(k)$$

В уравнении (6.32) численные коэффициенты $a_{ij}(E)$ и $b_{ij}(E)$ являются функциями оператора E .

Уравнение (6.32) можно переписать в матричной форме

$$A^*(E) y(k) = B^*(E) u(k)$$

где $A^*(E)$ и $B^*(E)$ — матрицы операторов E соответственно. Представим матрицы A^* и B^* в соответствующей форме

$$\begin{aligned} A^*(E) &= A_n^* E^n + A_{n-1}^* E^{n-1} + \dots + A_0^* \\ B^*(E) &= B_0^* E^n + B_1^* E^{n-1} + \dots + B_m^* \end{aligned}$$

Уравнение (6.34) аналогично уравнению (6.34) вместо констант a_i, b_i введем векторы переменных x_i

$$x_i^T = [x_{i1}, x_{i2}, \dots, x_{in}]$$

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} - \\ - \\ \dots \\ - \end{bmatrix}$$

где

$$\begin{aligned} A_l &= A_l^* A_0^{*l-1}, \quad l=1, \dots, n \\ B_l &= B_l^* - A_l^* A_0^{*l-1} B_0^* \\ y(k) &= A_0^{*n-1} x_1(k) + A_0^{*n-2} x_2(k) + \dots + A_0^{*0} x_n(k) \end{aligned}$$

В уравнениях состояния

$$u^T(k) = [u_1(k), \dots, u_m(k)]$$

Из выражений (6.36) — (6.38) можно получить уравнения (6.32) в матричной форме. Если эта матрица является блочной, то уравнение (6.32) можно переписать в виде

Поскольку при невырожденности матрицы A_0^* уравнение (6.35) можно переписать в виде

$$\begin{aligned} \text{Пример 6.4. Объект} \\ 0,1y_1(k-2) + 0,7y_1(k-1) + 0,6u_1(k-1) \\ = -0,5u_1(k-1) + 0,6u_1(k) \\ 0,3y_1(k-2) - 1,1y_1(k-1) + 0,2y_1(k) \\ = -4u_1(k-1) + 2u_1(k) \end{aligned}$$

Определить соответствующую матрицу $A^*(E)$ и $B^*(E)$.

§ 6.2. Объект со многими входами и многими выходами

Поведение дискретного линейного стационарного управляемого объекта со многими входами и многими выходами описывается следующей системой линейных разностных уравнений с постоянными коэффициентами

$$\sum_{j=1}^N a_{ij}(E)y_j(k) = \sum_{j=1}^N b_{ij}(E)u_j(k), \quad i = 1, 2, \dots, N. \quad (6.32)$$

В уравнении (6.32) число управляющих переменных равно числу управляемых переменных, $a_{ij}(E)$ и $b_{ij}(E)$ — полиномы n_{ij} -го порядка по E и E — оператор сдвига, который определен равенством (6.2). Система уравнений (6.32) может быть записана в матричной форме

$$A^*(E)y(k) = B^*(E)u(k), \quad (6.33)$$

где $A^*(E)$ и $B^*(E)$ — матрицы с элементами $a_{ij}(E)$ и $b_{ij}(E)$, $i, j = 1, 2, \dots, N$, соответственно. Представим матрицы $A^*(E)$ и $B^*(E)$ суммой матриц, умноженных на операторы E в соответствующей степени:

$$\begin{aligned} (A_n^* + A_{n-1}^*E + \dots + A_1^*E^{n-1} + A_0^*E^n)y(k) = \\ = (B_0^*E^n + B_1^*E^{n-1} + \dots + B_{n-1}^*E + B_n^*)u(k). \end{aligned} \quad (6.34)$$

Уравнение (6.34) аналогично уравнению (6.18), за исключением того, что в уравнении (6.34) вместо констант a_ν и b_ν — матрицы A_ν^* и B_ν^* , $\nu = 0, 1, 2, \dots, n$, $n = \max(n_{ij})$, $i, j = 1, 2, \dots, N$, а вместо переменных y и u — векторы y и u .

Введя векторы переменных состояния, мы получим аналогично п. 6.1.2 соотношения $x_\nu^T = [x_{\nu 1}, x_{\nu 2}, \dots, x_{\nu N}]$, $\nu = 1, 2, \dots, n$,

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \\ \dots \\ x_n(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -A_1 & E & 0 & \dots & 0 \\ -A_2 & 0 & E & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ -A_n & 0 & 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \\ \dots \\ x_n(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_1 \\ B_2 \\ \dots \\ B_n \end{bmatrix} u(k), \quad (6.35)$$

где

$$A_l = A_l^* A_0^{*-1}, \quad l = 1, 2, \dots, n, \quad (6.36)$$

$$B_l = B_l^* - A_l^* A_0^{*-1} B_0^*, \quad l = 1, 2, \dots, n, \quad (6.37)$$

$$y(k) = A_0^{*-1} x_1(k) + A_0^{*-1} B_0^* u(k). \quad (6.38)$$

В уравнениях состояния (6.35) и (6.38)

$$u^T(k) = [u_1(k), \dots, u_N(k)] \quad \text{и} \quad y^T(k) = [y_1(k), \dots, y_N(k)].$$

Из выражений (6.36) — (6.38) следует, что изложенная методика позволяет преобразовать уравнения (6.32) в уравнения состояния только тогда, когда матрица A_0^* невырождена. Если эта матрица вырождена, то уравнение состояния все же может существовать. Как и в § 3.3, мы приведем здесь только один пример без явного решения.

Поскольку при невырожденной матрице A_0^* решение получается простой подстановкой в уравнения (6.35) и (6.38), то ниже приводится только пример с вырожденной матрицей A_0^* .

Пример 6.4. Объект с двумя входами и выходами задан разностными уравнениями

$$\begin{aligned} 0,1y_1(k-2) + 0,7y_1(k-1) + y_1(k) - 0,09y_2(k-2) + y_2(k) = \\ = -0,5u_1(k-1) + 0,6u_1(k-2) - 2u_2(k-1) + u_2(k-2), \\ 0,3y_1(k-2) - 1,1y_1(k-1) + y_1(k) + 0,2y_2(k-1) + y_2(k) = \\ = -4u_1(k-1) + 2u_1(k-2) - 0,2u_2(k-1) - 0,5u_2(k-2). \end{aligned}$$

Определить соответствующие уравнения состояния.

Решение. В соответствии с заданными разностными уравнениями матрица

$$A_0^* = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

является вырожденной матрицей, так что уравнения (6.35) и (6.38) применить нельзя. Представление заданной системы разностных уравнений уравнениями состояния может быть, однако, получено исключением переменных $y_1(k)$ и $y_2(k)$ из уравнений, которые определяют переменные состояния

$$x_1(k) = A_0^* y(k),$$

$$x_2(k) = A_1^* y(k) + x_1(k+1) - B_1^* u(k),$$

(6.39)

и из исходной системы разностных уравнений, представленных с помощью введенных переменных состояния

$$0 = A_2^* y(k) + x_2(k+1) - B_2^* u(k).$$

(6.40)

Из первого уравнения системы уравнений (6.39) следует

$$\begin{bmatrix} x_{11}(k) \\ x_{12}(k) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1(k) \\ y_2(k) \end{bmatrix}, \quad x_{11}(k) = y_1(k) + y_2(k) = x_{12}(k).$$

Из второго уравнения системы (6.39) мы получим

$$\begin{bmatrix} x_{21}(k) \\ x_{22}(k) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,7 & 0 \\ -1,1 & 0,2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1(k) \\ y_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} x_{11}(k+1) \\ x_{12}(k+1) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0,5 & 2 \\ 4 & 0,2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1(k) \\ u_2(k) \end{bmatrix},$$

(6.42)

$$x_{21}(k) = 0,7y_1(k) + x_{11}(k+1) + 0,5u_1(k) + 2u_2(k),$$

$$x_{22}(k) = -1,1y_1(k) + 0,2y_2(k) + x_{12}(k+1) + 4u_1(k) + 0,2u_2(k).$$

Вычитая уравнения (6.42) друг из друга, мы исключим $x_{11}(k+1)$ и получим

$$x_{21}(k) - x_{22}(k) = 1,8y_1(k) - 0,2y_2(k) - 3,5u_1(k) + 1,8u_2(k).$$

(6.43)

Из уравнений (6.41) и (6.43) мы теперь определим $y_1(k)$ и $y_2(k)$:

$$y_1(k) = 0,1x_{11}(k) + 0,5x_{21}(k) - 0,5x_{22}(k) + 1,75u_1(k) - 0,9u_2(k),$$

$$y_2(k) = 0,9x_{11}(k) - 0,5x_{21}(k) + 0,5x_{22}(k) - 1,75u_1(k) - 0,9u_2(k).$$

(6.44)

В подробных обозначениях уравнение (6.40) имеет вид

$$0 = \begin{bmatrix} 0,1 & -0,09 \\ 0,3 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1(k) \\ y_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} x_{21}(k+1) \\ x_{22}(k+1) \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0,6 & 1 \\ 2 & -0,5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1(k) \\ u_2(k) \end{bmatrix},$$

(6.45)

$$0 = 0,1y_1(k) - 0,09y_2(k) + x_{21}(k+1) - 0,6u_1(k) - u_2(k),$$

$$0 = 0,3y_1(k) + x_{22}(k+1) - 2u_1(k) + 0,5u_2(k).$$

Если мы теперь подставим в любое из уравнений (6.42) и (6.45) значения $y_1(k)$ и $y_2(k)$ из (6.44), мы сможем явно определить $x_{11}(k+1)$, $x_{21}(k+1)$ и $x_{22}(k+1)$ и получить первое уравнение состояния

$$\begin{bmatrix} x_{11}(k+1) \\ x_{21}(k+1) \\ x_{22}(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0,07 & 0,65 & 0,35 \\ 0,071 & -0,095 & 0,095 \\ -0,03 & -0,15 & 0,15 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{11}(k) \\ x_{21}(k) \\ x_{22}(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -1,725 & -1,37 \\ 0,2675 & 1,171 \\ 1,475 & -0,23 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1(k) \\ u_2(k) \end{bmatrix}. \quad (6.46)$$

Второе уравнение состояния, выражающее преобразование переменных состояния в переменные $y_1(k)$ и $y_2(k)$, определяется с помощью соотношения (6.44):

$$\begin{bmatrix} y_1(k) \\ y_2(k) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,1 & 0,5 & -0,5 \\ 0,9 & -0,5 & 0,5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{11}(k) \\ x_{21}(k) \\ x_{22}(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1,75 & -0,9 \\ -1,75 & 0,9 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1(k) \\ u_2(k) \end{bmatrix}. \quad (6.47)$$

РЕШЕНИЕ УРАВНЕНИЙ

§ 7.1. Решение во времени

Рассмотрим уравнение

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k)$$

где A и B — постоянные матрицы, а начальный вектор $x(0)$ и входные $w(k)$, известны.

С помощью уравнения

$$x(1) = Ax(0) + Bu(0)$$

$$x(2) = Ax(1) + Bu(1)$$

$$x(3) = Ax(2) + Bu(2)$$

$$+ ABu(1) + Bu(2) + A^2Bu(0)$$

и для любого k имеем

$$x(k) = A^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} A^{k-j-1} B u(j)$$

$$= A^k x(0) + \sum_{r=0}^{k-1} A^{k-r-1} B u(r)$$

Выходная переменная

$$y(k) = Cx(k) + Du(k),$$

так что совместно с уравнением

$$y(k) = CA^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} CA^{k-j-1} B u(j) + D u(k)$$

$$= CA^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} CA^{k-j-1} B u(j) + D u(k)$$

$$= CA^k x(0) + \sum_{r=0}^{k-1} CA^{k-r-1} B u(r) + D u(k)$$

При выводе соотношения

При $x(0) = 0$, $w(r) = 0$ следует формула для выхода одним выходом. В этом случае уравнения (6.16) и

$$s(k) = \begin{cases} d & \text{при } k=0 \\ c^T A^{k-1} b & \text{при } k \geq 1 \end{cases}$$

РЕШЕНИЕ УРАВНЕНИЯ СОСТОЯНИЯ В ДИСКРЕТНОМ ВРЕМЕНИ

(6.39)

(6.40)

(6.41)

§ 7.1. Решение во временной области

Рассмотрим уравнение состояния дискретного объекта

$$x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) + w(k),$$

где A и B — постоянные матрицы размерности $(n; n)$ и $(n; r)$ соответственно. Начальный вектор $x(0)$ и входные сигналы, т.е. управляющие $u(k)$ и возмущающие переменные $w(k)$, известны.

С помощью уравнения состояния мы находим

(6.42)

$$x(1) = Ax(0) + Bu(0) + w(0),$$

$$x(2) = Ax(1) + Bu(1) + w(1) = A^2x(0) + ABu(0) + Bu(1) + Aw(0) + w(1),$$

$$x(3) = Ax(2) + Bu(2) + w(2) = A^3x(0) + A^2Bu(0) +$$

$$+ ABu(1) + Bu(2) + A^2w(0) + Aw(1) + w(2)$$

(6.43)

и для любого k имеем

(6.44)

$$x(k) = A^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} A^j Bu(k-j-1) + \sum_{j=0}^{k-1} A^j w(k-j-1) =$$

$$= A^k x(0) + \sum_{r=0}^{k-1} A^{k-r-1} [Bu(r) + w(r)].$$

(7.1)

Выходная переменная

$$y(k) = Cx(k) + Du(k),$$

(6.45)

так что совместно с уравнением (7.1)

$$y(k) = CA^k x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} CA^j Bu(k-j-1) + \sum_{j=0}^{k-1} CA^j w(k-j-1) + Du(k) =$$

$$= CA^k x(0) + \sum_{j=1}^k CA^{j-1} [Bu(k-j) + w(k-j)] + Du(k) =$$

$$= CA^k x(0) + \sum_{r=0}^{k-1} CA^{k-r-1} [Bu(r) + w(r)] + Du(k).$$

(7.2)

При выводе соотношения (7.2) была проведена подстановка $j = k - r - 1$.

При $x(0) = 0$, $w(r) = 0$, $r \geq 0$, $u(0) = 1$ и $u(r) = 0$, $r > 0$, из соотношения (7.2) следует формула для импульсной переходной функции объекта с одним входом и одним выходом. В этом случае матрицы B , C и D заменяются на b , c^T и d в соответствии с уравнениями (6.16) и (6.17). Тогда импульсная переходная функция

$$s(k) = \begin{cases} d & \text{при } k = 0, \\ c^T A^{k-1} b & \text{при } k > 0. \end{cases} \quad (7.3)$$

§ 7.2. Весовая матрица

Если мы знаем дискретные значения импульсной переходной функции объекта $s(k)$, $k = 0, 1, 2, \dots$, и управляющей переменной $u(k)$, $k = 0, 1, 2, \dots$, то с помощью свертки мы можем вычислить значения реакции объекта при каждом значении k :

$$y(k) = \sum_{l=0}^k s(k-l)u(l) \quad (7.4)$$

или

$$y(k) = \sum_{l=0}^k s(l)u(k-l) = \sum_{l=1}^k s(l)u(k-l) + s(0)u(k), \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

Для импульсной переходной функции мы имеем

$$s(k) = \begin{cases} s(0) & \text{при } k = 0, \\ s(k) & \text{при } k > 0. \end{cases}$$

Из сравнения предыдущего соотношения для импульсной переходной функции с соотношением (7.3) следует

$$s(k) = \begin{cases} s(0) = d & \text{при } k = 0, \\ s(k) = c^T A^{k-1} b & \text{при } k > 0. \end{cases} \quad (7.5)$$

Соотношение (7.4) применяется для одномерных y и u . Для объектов с векторами y и u размерности p и r соответственно соотношение (7.4) принимает вид:

$$y_i(k) = \sum_{l=0}^k \sum_{j=1}^r s_{ij}(k-l)u_j(l), \quad i = 1, 2, \dots, p, \quad (7.6)$$

или в матричной форме

$$y(k) = \sum_{l=0}^k S(k-l)u(l),$$

$$\begin{bmatrix} y_1(k) \\ y_2(k) \\ \dots \\ y_p(k) \end{bmatrix} = \sum_{l=0}^k \begin{bmatrix} s_{11}(k-l) & s_{12}(k-l) & \dots & s_{1r}(k-l) \\ s_{21}(k-l) & s_{22}(k-l) & \dots & s_{2r}(k-l) \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ s_{p1}(k-l) & s_{p2}(k-l) & \dots & s_{pr}(k-l) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1(l) \\ u_2(l) \\ \dots \\ u_r(l) \end{bmatrix}, \quad (7.7)$$

где элементами матрицы $S(k-l)$ являются $s_{ij}(k-l)$, $i = 1, 2, \dots, p$, и $j = 1, 2, \dots, r$.

Соотношение (7.4) может быть записано также в виде

$$\begin{bmatrix} y(0) \\ y(1) \\ y(2) \\ \dots \\ y(k) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s(0) & 0 & 0 & \dots & 0 \\ s(1) & s(0) & 0 & \dots & 0 \\ s(2) & s(1) & s(0) & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ s(k) & s(k-1) & s(k-1) & \dots & s(0) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(0) \\ u(1) \\ u(2) \\ \dots \\ u(k) \end{bmatrix}, \quad (7.8)$$

где нижняя треугольная матрица размерности $(k+1; k+1)$ — *весовая матрица* объекта с одним входом и одним выходом.

§ 7.3. Разложение на сумму простейших дробей — форма Жордана

В дискретном случае мы можем аналогично § 5.2 разложить z -передаточную функцию объекта на простейшие дроби и выбрать компоненты этого разложения в качестве переменных состояния. Таким образом мы получим уравнения состояния с матрицей A в форме Жордана.

Предположим для простоты, что начальные условия объекта и входной сигнал — нулевые и что характеристический полином z -передаточной функции объекта не имеет кратных корней.

Следует иметь в виду, что z -передаточная функция — это крайняя мера на единичном круге. Знаменатель z -передаточной функции не должен обращаться в нуль, иначе произойдет деление на нуль. Цифра-аналог и время, тельны по сравнению с непрерывным случаем. Приведем общий случай z -передаточной функции, в которой степень числителя меньше степени знаменателя.

$$P^*(z) = \frac{\sum_{j=0}^n c_j^* z^j}{\sum_{i=0}^n a_i z^i}$$

Поскольку при разложении в простейшие дроби была по крайней мере одна дробь, выделим целую часть:

$$P^*(z) = \frac{c_n^*}{a_n} + \frac{\sum_{j=0}^{n-1} c_j^* z^j}{\sum_{i=0}^n a_i z^i}$$

При заданном z -преобразовании корректно упрощаем

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + P(z)$$

Если теперь разложить $P(z)$ в виде

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + \sum_{i=1}^n \frac{X_i(z)}{z - z_i}$$

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + \sum_{i=1}^n \frac{X_i(z)}{z - z_i}$$

где компоненты $X_i(z)$,

$$X_i(z) = \frac{1}{z - z_i} U(z).$$

Составляющие, образующие реакцию на входной сигнал — компоненты импеданса. Разностное уравнение

$$x_i(k+1) = z_i x_i(k) + u(k)$$

Уравнения (7.15) при введении соотношения

$$\begin{aligned} x(k+1) &= Ax(k) + bu(k) \\ y(k) &= c^T x(k) + du(k) \end{aligned}$$

функции объекта $s(k)$,
 ..., то с помощью свертки
 значения k :

(7.4)

1, 2, ...

Следует иметь в виду, что в соответствии с условиями физической реализуемости у z -передаточной функции управляемого объекта степень числителя должна быть по крайней мере на единицу меньше степени знаменателя, тогда как степени числителя и знаменателя z -передаточной функции корректирующего элемента обычно равны. Это происходит из-за того, что время квантования, время преобразования аналог—цифра и цифра—аналог и время, необходимое для расчета управляющих переменных, незначительны по сравнению с периодом квантования. Поэтому в этой главе мы будем рассматривать общий случай z -передаточной функции цифрового корректирующего устройства, у которой степень числителя равна степени знаменателя:

$$P^*(z) = \frac{\sum_{j=0}^n c_j^* z^j}{\sum_{i=0}^n a_i z^i} \quad (7.9)$$

ходной функции с соотно-

(7.5)

объектов с векторами y и u
 имеет вид:

(7.6)

Поскольку при разложении на простейшие дроби требуется, чтобы степень числителя была по крайней мере на единицу меньше степени знаменателя, то мы сначала из (7.9) выделим целую часть:

$$P^*(z) = \frac{c_n^*}{a_n} + \frac{\sum_{j=0}^{n-1} c_j^* z^j}{\sum_{i=0}^n a_i z^i} = \frac{c_n^*}{a_n} + P(z) \quad (7.10)$$

При заданном z -преобразовании входной переменной и при нулевых начальных условиях корректирующего элемента изображение выхода равно

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + P(z)U(z) \quad (7.11)$$

Если теперь разложить $P(z)$ на простейшие дроби, то выражение (7.11) можно записать в виде

$$\begin{bmatrix} u_1(l) \\ u_2(l) \\ \dots \\ u_r(l) \end{bmatrix} \quad (7.7)$$

..., p_i , и $j = 1, 2, \dots, r$.

(7.8)

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + \sum_{i=1}^n \frac{b_i}{z - z_i} U(z), \quad (7.12)$$

$$Y(z) = \frac{c_n^*}{a_n} U(z) + \sum_{i=1}^n b_i X_i(z), \quad (7.13)$$

где компоненты $X_i(z)$, $i = 1, 2, \dots, n$, определяются соотношением

$$X_i(z) = \frac{1}{z - z_i} U(z) \quad (7.14)$$

-весовая матрица объекта

дана

z -передаточную функцию
 о разложения в качестве
 на состояния с матрицей A

а и входной сигнал — нуле-
 функции объекта не имеет

Составляющие, образующие правую часть выражения (7.13), представляют компоненты реакции на входной сигнал $U(z)$. Если $U(z)$ — единичный импульс, то эти составляющие — компоненты импульсной переходной функции.

Разностное уравнение, соответствующее (7.14), имеет вид

$$x_i(k+1) = z_i x_i(k) + u(k), \quad i = 1, 2, \dots, n. \quad (7.15)$$

Уравнения (7.15) при всех значениях $i = 1, 2, \dots, n$ совместно с обратным преобразованием соотношения (7.13) определяют уравнения состояния корректирующего элемента

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k), \quad (7.16)$$

$$y(k) = c^T x(k) + du(k), \quad (7.17)$$

где приняты обозначения

$$A = \begin{bmatrix} z_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & z_2 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & \dots & z_n \end{bmatrix}, \quad b = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ \dots \\ 1 \end{bmatrix}, \quad c = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \dots \\ b_n \end{bmatrix}, \quad d = \frac{c_n^*}{a_n}. \quad (7.18)$$

Из (7.18) видно, что матрица A — диагональная, а ее элементы на главной диагонали — корни характеристического полинома рассматриваемой системы. Матрица A — матрица Жордана, а вектор $x^T(k) = [x_1(k), \dots, x_n(k)]$, компоненты которого — решения разностных уравнений (7.15) при $i = 1, 2, \dots, n$ — вектор переменных состояния этой системы.

Если уравнения (7.16) и (7.17) соответствуют физически реализуемому объекту, то $d = 0$, так как степень числителя передаточной функции такого объекта должна быть меньше n .

В случае кратных корней характеристического уравнения, соответствующего передаточной функции корректирующего элемента, положим, например,

$$P^*(z) = \frac{\sum_{j=0}^m c_j^* z^j}{a_n(z-z_1)^s(z-z_2) \dots (z-z_n)}. \quad (7.19)$$

Выражение (7.19) записано для действительных корней характеристического уравнения. Для комплексных корней последующая процедура будет аналогична. Разлагая (4.19) на простейшие дроби, мы получим

$$P^*(z) = \frac{c_m^*}{a_n} + \frac{b_1}{(z-z_1)^s} + \dots + \frac{b_s}{z-z_1} + \frac{b_{s+1}}{z-z_2} + \dots + \frac{b_{n+s-1}}{z-z_n} = \frac{c_m^*}{a_n} + P(z). \quad (7.20)$$

При нулевых начальных условиях и при известном z -преобразовании входной переменной z -преобразование выхода равно

$$Y(z) = \frac{c_m^*}{a_n} U(z) + P(z) U(z), \quad (7.21)$$

$$Y(z) = \frac{c_m^*}{a_n} U(z) + \sum_{i=1}^m b_i X_i(z), \quad (7.22)$$

где произведение $P(z)U(z)$ в уравнении (7.21) представлено линейной комбинацией переменных $X_i(z)$, определяемых следующим способом:

$$\begin{aligned} X_1(z) &= \frac{1}{(z-z_1)^s} U(z) = \frac{1}{z-z_1} X_2(z), \\ X_2(z) &= \frac{1}{(z-z_1)^{s-1}} U(z) = \frac{1}{z-z_1} X_3(z), \\ &\dots \dots \dots \\ X_s(z) &= \frac{1}{z-z_1} U(z), \quad X_{s+1}(z) = \frac{1}{z-z_2} U(z), \\ &\dots \dots \dots \\ X_m(z) &= \frac{1}{z-z_n} U(z). \end{aligned} \quad (7.23)$$

Во временной области вы

$$\begin{aligned} x_1(k+1) &= z_1 x_1(k) + x_2(k) \\ x_2(k+1) &= z_1 x_2(k) + x_3(k) \\ &\dots \dots \dots \\ x_s(k+1) &= z_1 x_s(k) + U(k) \\ x_{s+1}(k+1) &= z_2 x_{s+1}(k) \\ &\dots \dots \dots \\ x_m(k+1) &= z_n x_m(k) + U(k) \end{aligned}$$

Уравнения (7.24) совмещены в которых матрицы $A, b,$

$$A = \begin{bmatrix} z_1 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & z_1 & 1 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & z_1 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & z_n \end{bmatrix}, \quad c = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \dots \\ b_m \end{bmatrix}, \quad d = \frac{c_n^*}{a_n}$$

Матрица A — снова матрица Жордана, а нижний элемент — ненулю корню z_1 , а нижний элемент — ненулю характеристического уравнения. Из-за простейшим уравнением системы простейшие дроби, мы бу

§ 7.4. Связь полученного

Рассмотрим дискретные

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k)$$

Определим соответствующую

$$zX(z) - zx(0) = AX(z) + bU(z)$$

$$(zE - A)X(z) = zx(0) + bU(z)$$

$$X(z) = (zE - A)^{-1} zx(0) + (zE - A)^{-1} bU(z)$$

$$= (E - z^{-1}A)^{-1} x(0) + z^{-1} (E - z^{-1}A)^{-1} bU(z)$$

Из сравнения выражений

где k — независимая пере

$$Z[A^k] = (E - z^{-1}A)^{-1}.$$

Во временной области выражениям (7.23) соответствует система разностных уравнений

$$\begin{aligned}
 x_1(k+1) &= z_1 x_1(k) + x_2(k), \\
 x_2(k+1) &= z_1 x_2(k) + x_3(k), \\
 &\dots \\
 x_s(k+1) &= z_1 x_s(k) + u(k), \\
 x_{s+1}(k+1) &= z_2 x_{s+1}(k) + u(k), \\
 &\dots \\
 x_m(k+1) &= z_n x_m(k) + u(k).
 \end{aligned}
 \tag{7.24}$$

Уравнения (7.24) совместно с уравнением (7.22) определяют уравнения состояния, в которых матрицы A , b , c и d имеют вид:

$$A = \left[\begin{array}{cccc|cccc}
 z_1 & 1 & 0 & \dots & 0 & & & \\
 0 & z_1 & 1 & \dots & 0 & & & \\
 0 & 0 & z_1 & \dots & 0 & & & \\
 \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & & & \\
 0 & 0 & 0 & \dots & z_1 & & & \\
 \hline
 & & & & & z_2 & 0 & \dots & 0 \\
 & & & & & 0 & z_3 & \dots & 0 \\
 & & & & & \dots & \dots & \dots & \\
 & & & & & 0 & 0 & \dots & z_n
 \end{array} \right] , \quad b = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ 0 \\ 1 \\ 1 \\ \dots \\ 1 \end{bmatrix}$$

$\left. \begin{matrix} \\ \\ \\ \\ \end{matrix} \right\} s = 1$

$$c = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \dots \\ b_m \end{bmatrix}, \quad d = \frac{c_m^*}{a_n}. \tag{7.25}$$

Матрица A — снова матрица Жордана, верхний левый блок которой соответствует s -кратному корню z_1 , а нижний правый блок — простым корням z_2, z_3, \dots, z_n характеристического уравнения. Из-за связи, которая имеет место между матрицей A , характеристическим уравнением системы и компонентами, которые следуют из разложения на простейшие дроби, мы будем называть матрицу A матрицей динамики системы.

§ 7.4. Связь полученного решения с z -преобразованием

Рассмотрим дискретные уравнения состояния

$$x(k+1) = Ax(k) + bu(k) + w(k), \quad y(k) = c^T x(k) + du(k). \tag{7.26}$$

Определим соответствующее этим уравнениям z -преобразование:

$$\begin{aligned}
 zX(z) - zx(0) &= AX(z) + bU(z) + W(z), \\
 (zE - A)X(z) &= zx(0) + bU(z) + W(z), \\
 X(z) &= (zE - A)^{-1} zx(0) + (zE - A)^{-1} [bU(z) + W(z)] = \\
 &= (E - z^{-1}A)^{-1} x(0) + z^{-1} (E - z^{-1}A)^{-1} [bU(z) + W(z)].
 \end{aligned}
 \tag{7.27}$$

Из сравнения выражений (7.27) и (7.1) следует, что z -преобразование матрицы A^k , где k — независимая переменная, равно

$$Z[A^k] = (E - z^{-1}A)^{-1}. \tag{7.28}$$

Выражение (7.28) может быть также записано в виде ряда, который непосредственно следует из определения z-преобразования, примененного к функции A^k :

$$Z[A^k] = \sum_{k=0}^{\infty} A^k z^{-k} = E + Az^{-1} + A^2 z^{-2} + \dots \quad (7.29)$$

В соответствии с уравнением (7.26) z-преобразование выходной переменной при $w(k) = 0$ имеет вид

$$Y(z) = c^T X(z) + dU(z).$$

Подставляя выражение $X(z)$ из (7.27) в изображение выходной переменной, мы получим

$$Y(z) = c^T (zE - A)^{-1} z x(0) + [c^T (zE - A)^{-1} b + d] U(z). \quad (7.30)$$

Если теперь начальное состояние $x(0) = 0$, то соотношение

$$G(z) = \frac{Y(z)}{U(z)} = c^T (zE - A)^{-1} b + d \quad (7.31)$$

определяет дискретную передаточную функцию системы, характеристическое уравнение которой равно

$$\det(zE - A) = 0. \quad (7.32)$$

Дискретная передаточная функция может быть также представлена z-преобразованием дискретной импульсной переходной функции (7.3):

$$G(z) = d + \sum_{k=1}^{\infty} c^T A^{k-1} b z^{-k}. \quad (7.33)$$

Пример 7.1. Определить z-преобразование разностного уравнения

$$y(k) - 1,5y(k-1) + 0,5y(k-2) = u(k-1) + 3u(k-2).$$

Решение. В соответствии с заданным уравнением и уравнениями (6.24) и (6.21) матрицы уравнений состояния равны

$$A = \begin{bmatrix} 1,5 & 1 \\ -0,5 & 0 \end{bmatrix}, \quad b = \begin{bmatrix} 1 \\ 3 \end{bmatrix}, \quad c^T = [1, 0].$$

Из соотношения (7.28) мы имеем

$$Z[A^k] = \begin{bmatrix} 1 - 1,5z^{-1} & -z^{-1} \\ 0,5z^{-1} & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{1 - 1,5z^{-1} + 0,5z^{-2}} \begin{bmatrix} 1 & z^{-1} \\ -0,5z^{-1} & 1 - 1,5z^{-1} \end{bmatrix}.$$

Теперь в соответствии с выражением (7.27) искомое преобразование равно

$$X(z) = \begin{bmatrix} \frac{1}{\Delta(z)} & \frac{z^{-1}}{\Delta(z)} \\ \frac{0,5z^{-1}}{\Delta(z)} & \frac{1 - 1,5z^{-1}}{\Delta(z)} \end{bmatrix} x(0) + \begin{bmatrix} \frac{z^{-1} + 3z^{-2}}{\Delta(z)} \\ \frac{3z^{-1} - 5z^{-2}}{\Delta(z)} \end{bmatrix} U(z),$$

где $\Delta(z) = 1 - 1,5z^{-1} + 0,5z^{-2}$.

Учитывая вид матрицы c^T , мы получим при $x(0) = 0$

$$Y(z) = \frac{z^{-1} + 3z^{-2}}{1 - 1,5z^{-1} + 0,5z^{-2}} U(z),$$

где дробь — дискретная передаточная функция объекта, что непосредственно следует из заданного разностного уравнения.

§ 7.5. Непрерывные

Рассмотрим теперь последовательность Дирака, модулированную

$$u(t, t_k) = u(t) \sum_{k=0}^{\infty} \delta(t - t_k)$$

где t_k может принимать значения $t_k = kT$. Аналогично мы вы

$$w(t, t_k) = w(t) \sum_{k=0}^{\infty} \delta(t - t_k)$$

и введем

$$t = t_k + \sigma, \quad 0 < \sigma < T$$

Подставляя $u(t)$ и $w(t)$

$$x(t_k + \sigma) = \Phi(\sigma)x(t_k)$$

Уравнение (7.36) при $u(t) = 0$ и $w(t) = 0$ является уравнением для переменной $x(t)$. Обе переменные преобразуются по закону t_k^+ , $k = 1, 2, \dots$

Если интервал $t_k < t < t_{k+1}$ имеет вид

$$x(kT + \epsilon T) = \Phi(\epsilon T)x(kT)$$

При $\epsilon = 1$

$$x((k+1)T) = \Phi(T)x(kT)$$

Используя метод, приведенный в п. 7.4, решив уравнение (7.36) для $x(t)$, мы получим явное выражение для $x(t)$.

Из выражения (7.36) имеем

$$x(kT) = \Phi^k(T)x(0) +$$

$$+ \sum_{j=0}^{k-1} \Phi^j(T)\Phi(T)w(jT)$$

$$= \Phi^k(T)x(0) + \sum_{j=0}^{k-1} \Phi^j(T)g w(jT)$$

$$= \Phi^k(T)x(0) + \sum_{r=0}^{k-1} \Phi^{k-r}(T)g w(rT)$$

где в последнем выражении $w(rT)$ — значение функции $w(t)$ в момент времени $t = rT$. Подставляя выражение (7.37) в (7.36), мы получим

$$x(kT + \epsilon T) = \Phi(\epsilon T)\Phi^k(T)x(0) +$$

$$+ gU(kT^+) + \sum_{r=0}^{k-1} \Phi^{k-r}(T)g w(rT)$$

где

$$\Phi(\epsilon T) = e^{F\epsilon T}, \quad \Phi^k(T) = e^{FkT}$$