
ПРИБОРЫ И СИСТЕМЫ АВТОМАТИЧЕСКОГО УПРАВЛЕНИЯ

УДК 62.50

Л. В. КОЖЕВНИКОВА, А. В. УШАКОВ

ИССЛЕДОВАНИЕ ДИНАМИЧЕСКИХ СИСТЕМ С ПЕРЕМНОЖЕНИЕМ ПЕРЕМЕННЫХ НА ОСНОВЕ КРОНЕКЕРОВСКИХ МАТРИЧНЫХ СТРУКТУР

Рассматривается задача исследования процессов в динамических системах с перемножением переменных. Для указанных целей используются возможности кронекеровских векторных и матричных структур. Задача решается применительно к системам с амплитудной модуляцией.

Ключевые слова: динамическая система, перемножение переменных, кронекеровские матричные структуры.

Введение. Постановка задачи исследования динамических систем с перемножением переменных, на первый взгляд, может показаться экзотической, однако класс таких систем достаточно широк. В первую очередь, это системы, работающие на переменном токе, или, иначе, системы с амплитудно-фазовой модуляцией [1—3].

Системы управления и следящие системы с модуляцией составляют заметную часть практики автоматического управления. Модуляторами в таких системах являются: сельсины, поворотные трансформаторы, индуктивные датчики, полудисковые модуляторы лучистой энергии и т.д. [1—3]. Однако теоретические исследования процессов в системах с модуляцией в последнее время заметно сократились, причем это произошло на фоне интенсификации внедрения в теорию и практику исследования динамических систем метода пространства состояния [4].

Свойства векторных и матричных кронекеровских структур. Для понимания сформулированной выше проблемы приведем определения векторных и матричных кронекеровских структур, а также описание тех их свойств, которые непосредственно связаны с построением векторно-матричных модельных представлений процессов с модуляцией.

Определение 1. Кронекеровским произведением векторов (КПВ) x и y , $x \in R^n$, $y \in R^m$, называется вектор $x \otimes y$, составленный из отдельных произведений $\{x_i y_j; i = \overline{1, n}; j = \overline{1, m}\}$ их элементов, так что становится справедливым представление

$$x \otimes y = \text{col}\{x_i y_j; i = \overline{1, n}; j = \overline{1, m}\}, x \otimes y \in R^{nm},$$

при этом КПВ некоммутативны, и $x \otimes y \neq y \otimes x$.

Определение 2. Если размерности векторов x и y одинаковы, то на их кронекеровском произведении $x \otimes y$ может быть построено согласованное сужение этого произведения $(x \otimes y)_s$, задаваемого представлением $(x \otimes y)_s = \text{col}\{x_i y_i; i = \overline{1, n}\}$.

Согласованное сужение кронекеровского векторного произведения $x \otimes y$ может быть осуществлено с помощью оператора сужения с матрицей S вида

$$S = \text{diag}\{[0_{1 \times (i-1)} \quad 1 \quad 0_{1 \times (n-i)}]; i = \overline{1, n}\},$$

так что становится справедливой запись

$$(x \otimes y)_s = S(x \otimes y).$$

Рассмотрим свойства кронекеровского произведения векторов.

Свойство 1. Дифференцирование кронекеровской структуры в виде КПВ осуществляется по правилам дифференцирования сложной функции, представленной в мультипликативной форме:

$$\frac{d}{dt}(x(t) \otimes y(t)) \stackrel{\Delta}{=} \dot{x}(t) \otimes y(t) + x(t) \otimes \dot{y}(t).$$

Определение 3. Кронекеровским произведением матриц (КПМ) $A \in R^{n \times m}$, $B \in R^{p \times q}$ называется матрица $A \otimes B$ размерности $np \times mq$, определяемая соотношением

$$A \otimes B = \text{col}\{\text{row}(A_{ij}; B; j = \overline{1, m}); i = \overline{1, n}\}.$$

Кронекеровское произведение произвольных прямоугольных матриц не обладает коммутативностью, так что $A \otimes B \neq B \otimes A$.

Задача конструирования матричной модели динамических процессов с модуляцией в своей основе использует квадратные матрицы, коими являются матрицы состояния системы, конечномерного источника внешнего воздействия и конечномерного источника модулирующего сигнала, поэтому далее рассматривается только класс квадратных матриц.

Определение 4. Кронекеровской суммой матриц (КСМ) $A \in R^{n \times n}$ и $B \in R^{m \times m}$ называется матрица $A \oplus B$, размерности $nm \times nm$, определяемая соотношением

$$A \oplus B = A \otimes I_B + I_A \otimes B,$$

где I_A, I_B — единичные матрицы, согласованные по размерности соответственно с матрицами A и B .

Для КСМ A и B , а в общем случае произвольного числа матриц, существует альтернативное название — преобразование Сильвестра $\text{Si}(A, B)$, что записывается в форме

$$A \oplus B \stackrel{\Delta}{=} A \otimes I_B + I_A \otimes B = \text{Si}\{A, B\}.$$

Для трех квадратных матриц A, B, D кронекеровская сумма или их преобразование Сильвестра определяется как

$$\text{Si}\{A, B, D\} = A \oplus B \oplus D = A \otimes I_B \otimes I_D + I_A \otimes B \otimes I_D + I_A \otimes I_B \otimes D.$$

Отметим, что, как и КПМ, кронекеровская сумма матриц некоммукативна.

Кронекеровские матричные структуры, введенные выше, обладают следующими свойствами.

Свойство 2. Алгебраические спектры собственных значений кронекеровского произведения $A \otimes B$ квадратных матриц $A \in R^{n \times n}$ и $B \in R^{m \times m}$ и их кронекеровской суммы $A \oplus B$ как матричных функций от матриц обладают следующим свойством: элементы первого алгебраического спектра образованы попарными произведениями собственных значений кронекеровски перемножаемых матриц:

$$\sigma\{A \otimes B\} = \{\mu_k : \det(\mu I - A \otimes B) = 0; \mu_k = \lambda_{A_i} \lambda_{B_j}; i = \overline{1, n}; j = \overline{1, m}; k = \overline{1, mn}\}, \quad (1)$$

элементы второго алгебраического спектра образованы попарными суммами собственных значений кронекеровски суммируемых матриц:

$$\sigma\{A \oplus B\} = \{v_l : \det(v I - A \oplus B) = 0; v_l = \lambda_{A_i} + \lambda_{B_j}; i = \overline{1, n}; j = \overline{1, m}; l = \overline{1, mn}\}. \quad (2)$$

В выражениях (1) и (2) λ_{A_i} и λ_{B_j} — собственные значения матриц A и B соответственно.

Следует заметить, что алгебраические спектры собственных значений кронекеровских произведений $A \otimes B$ и $B \otimes A$ в соответствии с выражением (1) совпадают, аналогичным свойством в силу соотношения (2) обладают и спектры кронекеровских сумм $A \oplus B$ и $B \oplus A$.

Свойство 3. Определитель КПМ матриц $A \in R^{n \times n}$ и $B \in R^{m \times m}$ удовлетворяет соотношению

$$\det(A \otimes B) = (\det A)^m (\det B)^n.$$

Свойство 4. След КСМ матриц $A \in R^{n \times n}$ и $B \in R^{m \times m}$ удовлетворяет соотношению

$$\text{tr}(A \oplus B) = m \text{tr} A + n \text{tr} B.$$

Свойство 5. Ранг КПМ матриц $A \in R^{n \times n}$ и $B \in R^{m \times m}$ удовлетворяет условию

$$\text{rang}(A \otimes B) = \text{rang} A \text{ rang} B.$$

Для решения поставленной задачи полезно напомнить [5] основные свойства кронекеровских произведений произвольных матриц, что необходимо при преобразованиях матричных композиций, содержащих в своем составе эти произведения.

Свойство 6.

$$(P \otimes Q)(W \otimes V) = PW \otimes QV. \quad (3)$$

Свойство 7.

$$(P+Q) \otimes R = P \otimes R + Q \otimes R; \quad (4)$$

$$P \otimes (Q+R) = P \otimes Q + P \otimes R, \quad (5)$$

$$P \otimes (Q \otimes R) = (P \otimes Q) \otimes R. \quad (6)$$

В выражениях (3)—(6) матрицы P, Q, R, W, V имеют произвольные размерности, не противоречащие правилам перемножения и сложения матриц.

Свойство 8.

$$P \otimes Q = (P \otimes I_Q)(I_P \otimes Q); \quad (7)$$

$$(P_1 \otimes Q_1)(P_2 \otimes Q_2) \cdots (P_R \otimes Q_K) = (P_1 P_2 \cdots P_K) \otimes (Q_1 Q_2 \cdots Q_K); \quad (8)$$

$$(P \otimes Q)^{-1} = P^{-1} \otimes Q^{-1}, \quad (9)$$

$$I \otimes (P_1 P_2 \cdots P_K) = (I_{P_1} \otimes P_1)(I_{P_2} \otimes P_2) \cdots (I_{P_K} \otimes P_K). \quad (10)$$

В выражениях (7)—(10) $I_{(*)}$ — единичная матрица, по размерности согласованная с матрицей (*).

Свойство 9. Оператор сужения с матрицей S кронекеровского произведения векторов PX, QZ удовлетворяет соотношению

$$S(Px \otimes Qz) = S(P \otimes Q)(x \otimes z).$$

Основной результат. Воспользуемся приведенными свойствами векторных и матричных кронекеровских структур для построения динамической модели процессов в линейной многомерной непрерывной системе с амплитудной модуляцией. При построении модели процессов будем полагать, что источник внешнего воздействия (ИВВ) является конечномерным и может быть представлен автономной системой; будем полагать, что и модулирующий сигнал также является конечномерным, поэтому источник модулирующего сигнала (ИМС) тоже может быть представлен автономной системой. Таким образом, полное исходное описание задачи приобретает следующий вид:

$$\dot{x}(t) = Fx(t) + Gv(t); \quad x(0); \quad y(t) = Cx(t); \quad (11)$$

$$\dot{z}(t) = \Gamma z(t); \quad z(0); \quad g(t) = Hz(t); \quad (12)$$

$$\dot{z}_m(t) = \Gamma_m z_m(t); \quad z_m(0); \quad g_m(t) = H_m z_m(t). \quad (13)$$

В модели (11) многомерной непрерывной системы x — вектор состояния; v — вектор внешнего воздействия; y — вектор выхода; $x \in R^n$; $v, y \in R^m$; F, G, C — матрицы состояния, входа и выхода соответственно, $F \in R^{n \times n}$; $C^T, G \in R^{m \times m}$.

В модели (12) источника внешнего воздействия z и g — векторы состояния и выхода ИВВ соответственно; $z \in R^l$; $g \in R^m$; Γ, H — матрицы состояния и выхода; $\Gamma \in R^{l \times l}$; $H \in R^{m \times l}$.

В модели (13) источника модулирующего сигнала z_M и g_M — векторы состояния и выхода ИМС соответственно; $z_M \in R^k$; $g_M \in R^m$; Γ_M, H_M — матрицы состояния и выхода ИМС; $\Gamma_M \in R^{k \times k}$; $H_M \in R^{m \times k}$.

Процесс формирования модулированного внешнего воздействия $v(t)$ представим в виде

$$v(t) = \text{col}\{g_j(t)g_{Mj}(t); j = \overline{1, m}\}. \quad (14)$$

Нетрудно видеть, что процесс модуляции внешнего воздействия в форме (14) допускает представление его в виде кронекеровского произведения векторов с последующим сужением, т.е.

$$v(t) = S(g(t) \otimes g_M(t)). \quad (15)$$

Учитывая правила формирования векторов $g(t)$ и $g_M(t)$ (см. формулы (12) и (13)), выражение (15) в силу свойств кронекеровских произведений матриц можно записать в виде

$$v(t) = S(g(t) \otimes g_M(t)) = S(Hz(t) \otimes H_M z_M(t)) = S(H \otimes H_M)(z(t) \otimes z_M(t)). \quad (16)$$

Выражение (16) представляет модулированный сигнал $v(t)$ как функцию состояния системы с вектором состояния $z(t) \otimes z_M(t)$.

Сформируем систему, описывающую процесс по данному вектору состояния, опираясь на модели (12) и (13), а также на свойства матричных кронекеровских структур. В результате получим следующую цепочку равенств:

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt}(z(t) \otimes z_M(t)) &= \overset{\Delta}{\dot{z}(t) \otimes z_M(t) + z(t) \otimes \dot{z}_M(t)} = \\ &= \Gamma z(t) \otimes z_M(t) + z(t) \otimes \Gamma_M z_M(t) = (\Gamma \otimes I_{\Gamma_M} + I_{\Gamma} \otimes \Gamma_M)(z(t) \otimes z_M(t)) = \\ &= (\Gamma \oplus \Gamma_M)(z(t) \otimes z_M(t)), \quad z(0) \otimes z_M(0). \end{aligned} \quad (17)$$

Для дальнейших исследований продолжим процесс построения автономной модели динамических систем с модуляцией, для чего введем в рассмотрение составной вектор состояния

$$\tilde{x} = \text{col}\{x, z \otimes z_M\} \quad (18)$$

и сформулируем утверждение.

Утверждение. Процессы в непрерывной системе (11) с модулированным внешним воздействием (14), компоненты которого задаются с помощью моделей (12) и (13), могут быть представлены автономной системой:

$$\dot{\tilde{x}}(t) = \tilde{F}\tilde{x}(t); \quad \tilde{x}(0) = \text{col}\{x(0), z(0) \otimes z_M(0)\}; \quad (19)$$

$$x(t) = \tilde{C}_x \tilde{x}(t), \quad y(t) = \tilde{C}_y \tilde{x}(t), \quad (20)$$

где матричные компоненты (19), (20) вычисляются согласно соотношениям

$$\tilde{F} = \begin{bmatrix} F & \vdots & GS(P \otimes H_M) \\ \dots & \vdots & \dots \\ 0 & \vdots & \Gamma \oplus \Gamma_M \end{bmatrix}, \quad (21)$$

$$\tilde{C}_x = [I_x \vdots 0]; \quad \tilde{C}_y = [C \vdots 0]. \quad (22)$$

Доказательство. Доказательство утверждения строится на покомпонентном формировании производной по времени от вектора (18) с использованием исходной модели (11) многомерной системы, представления (16) процесса формирования внешнего модулированного сигнала, а также соотношения (17). ■

Представление соотношений (19)—(21) позволяет для кронекеровской матричной модели динамических процессов с модуляцией записать решение в явном виде:

$$\tilde{x}(t) = \exp\{\tilde{F}t\} \tilde{x}(0), \quad x(t) = \tilde{C} \tilde{x}(t), \quad y(t) = C x(t).$$

Заключение. Очевидно, что модель вида (19)—(22) является универсальной, поскольку позволяет исследовать процессы как с модуляцией входного воздействия, так и без нее. В последнем случае в выражении (14) достаточно положить $g_{mj}(t) \equiv 1, j = \overline{1, n}$. Это означает, что источник модулирующего сигнала (12) вырождается в скалярный интегратор с единичным начальным состоянием, нулевой матрицей состояния Γ_m и единичной матрицей выхода H_m .

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Бесекерский В. А., Попов Е. П. Теория систем автоматического управления. СПб.: Профессия, 2003.
2. Куракин К. И., Куракин Л. К. Анализ систем автоматического регулирования на несущей переменного тока. М.: Машиностроение, 1978.
3. Сабинин Ю. А. Позиционные и следящие электромеханические системы: Учеб. пособие. СПб.: Энергоатомиздат, 2001.
4. Заде Л., Дезоер Ч. Теория линейных систем: Пер. с англ. М.: Наука, 1970.
5. Ланкастер П. Теория матриц: Пер. с англ. М.: Наука, 1978.

Сведения об авторах

- Лариса Владиславовна Кожевникова** — Санкт-Петербургский государственный университет информационных технологий, механики и оптики, кафедра систем управления и информатики; инженер-программист.
- Анатолий Владимирович Ушаков** — д-р. техн. наук, профессор; Санкт-Петербургский государственный университет информационных технологий, механики и оптики, кафедра систем управления и информатики; E-mail: ushakov-AVG@yandex.ru

Рекомендована кафедрой
систем управления и информатики

Поступила в редакцию
04.10.07 г.