

**Теорема 2.** Уравнение (3) разрешимо относительно  $u(t)$  в виде линейной обратной связи вида

$$u(t) = \sum_{j=0}^{\infty} Q_j x(t - jh),$$

где  $\|u(t)\| \leq M \|x(t)\|$ ,  $t > 0$ .

#### ЛИТЕРАТУРА

1 Марченко, В. М. О построении конструктивных стабилизирующих регуляторов для систем с запаздывающим аргументом нейтрального типа / В. М. Марченко, А. А. Якименко. // Дифференциальные уравнения. – 2007. – Т.43, № 11. – С. 1480 – 1486.

УДК 62-50

И.К. Асмыкович, доц., к-т физ-мат. наук (БГТУ, г. Минск)  
**УПРАВЛЕНИЕ ПО ТИПУ ОБРАТНОЙ СВЯЗИ  
В ЛИНЕЙНЫХ СИСТЕМАХ**

В последние годы наблюдается некоторый ренессанс по рассмотрению задач качественной теории управления для обыкновенных линейных систем

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad (1)$$

$$y(t) = Cx(t) \quad (2)$$

Ранее считалось, что для них все основные вопросы рассмотрены и решены в 70-80 годы двадцатого века. Но выяснилось, что ряд стандартных задач, как-то задача стабилизации линейной системы обратной связью по выходу, задача робастной стабилизации, задача одновременной стабилизации набора систем являются невыпуклыми и NP-сложными. Это означает, что эффективных способов их решения нет и быть не может, если под эффективным понимать такой который приводит к точному решению (если оно существует) с произвольной точностью за «разумное» время [1]. В ведущих научных журналах стали регулярно появляться работы по управляемости, наблюдаемости, стабилизации обыкновенных линейных систем, новых методах их решения и новым задачам. Коллектив под руководством В.Н. Букова предложил новый метод решения матричных уравнений и на его основе рассмотрел многие задачи линейной теории управления, объединив эти результаты в монографии [2]. Эти методы можно использовать в теории дескрипторных систем [3].

Отметим, что множество устойчивых линейных систем невыпукло в пространстве параметров, авторы [1] ввели понятие сверхус-

тойчивых линейных систем, определив это понятие не через собственные числа, а непосредственно через параметры системы, а именно, потребовав для непрерывных систем выполнения для элементов матрицы системы неравенства  $\sigma(A) = \min(-a_{ii} - \sum_{j \neq i} |a_{ij}|) > 0$  а для дискретных систем  $\|A\| = \max_j \sum_i |a_{ij}| < 1$ . Такие системы, конечно, асимптотически

устойчивы по Ляпунову, причем функции Ляпунова для них фиксированы, их решения обладают хорошими свойствами сходимости и для них многие задачи качественной теории управления, такие как синтез статической обратной связи по выходу, одновременная стабилизация, робастная стабилизация, подавление возмущений сводятся к задачам линейного программирования и имеют достаточно хорошее численное решение. Отмечено, что сверхустойчивые системы составляют весьма узкий подкласс устойчивых по Ляпунову систем, а для дискретных систем отмечен парадокс – переход от дискретного уравнения высокого порядка к системе приводит к потере сверхустойчивости. При построении наблюдателей, особенно для линейных динамических систем с различными неопределенностями [3]. Важную роль имеют системы нулевой динамики, т.е. многообразие, задаваемое уравнением  $y(t) = Cx(t) = 0$ . Для одновыходных и одновыходных обыкновенных линейных систем это многообразие удается полностью описать, для многовыходных систем ситуация гораздо сложнее. Укажем некоторые результаты. Рассмотрим стандартную линейную систему (1), (2), которую будем полагать полностью управляемой и наблюдаемой. Под нулевой динамикой системы (1) полагают движение, принадлежащее многообразию  $y(t) = Cx(t) = 0$ . При описании нулевой динамики выделяют три задачи, т.е. определения уравнений нулевой динамики, спектра и размерности нулевой динамики, Для систем с одним входом и одним выходом, которые называют скалярными системами, получены ответы на все три вопроса.

Определение 1[3]. Относительным порядком скалярной системы (1), (2) называют натуральное число  $r$  для которого выполнены соотношения  $CB = 0, CAB = 0, \dots, CA^{r-2}B = 0, CA^{r-1}B \neq 0$  (3)

Для скалярной системы размерность нулевой динамики равна разности между размерностью системы и ее относительным порядком, характеристическим полиномом нулевой динамики является числитель переходной функции системы и спектром множество его корней. Задачу о нахождении уравнений нулевой динамики решают при помощи приведения системы к специальной форме [3],

$$\dot{x}' = A_{11}x' + A_{12}y_1 \quad \dot{y}_1 = y_2, \dot{y}_2 = y_3, \dots \quad (4)$$

$$\dot{y}_{r-1} = y_r, \dot{y}_r = A_{21}x' + A_{22}y' + c'A^{r-1}bu, y = y_1,$$

где  $x' \in R^{n-r}$  - часть компонент фазового вектора,  $y' = (y_1, y_2, \dots, y_r)$  - вектор производных выхода  $y$ , пара  $(A_{11}, A_{12})$  управляема, характеристический полином матрицы  $A_{11}$  равен числителю переходной функции и эта матрица определяет нулевую динамику системы.

Другой способ - используя эквивалентное управление из теории скользящих режимов. Так как нулевая динамика - это движение управляемой системы по многообразию  $Cx(t) = 0$ , то управление должно поддерживать это тождество. Для нахождения такого управления достаточно решить уравнение

$$CA^r x + CA^{r-1}bu_{\text{звн}} = 0. \quad (5)$$

Полученное управление в виде линейной обратной связи подставляют в исходную систему и совместно с условиями связи получают уравнение нулевой динамики.

Понятие нулевой динамики можно связать с задачей модального управления обратной связью по выходу. Известно, что для полностью управляемой и для полностью наблюдаемой скалярной системы (1), (2) с помощью регулятора  $u = qu$  в спектре замкнутой системы можно получить любое наперед заданное число за исключением не более чем  $n-1$  недостижимого значения. Оказывается, что для того, чтобы недостижимые значения отсутствовали необходимо и достаточно, чтобы относительный порядок скалярной системы был равен  $n-1$ , т.е. порядок нулевой динамики был равен 1. В общем случае скалярная система имеет не более, чем  $k-1$  недостижимое собственное значение, где  $k$  - порядок нулевой динамики.

Для многовыходных, многовходных систем при равенстве числа входов числу выходов характеристический полином нулевой динамики совпадает с определителем матрицы Розенброка.

$$R(s) = \begin{bmatrix} sI - A & -B \\ C & 0 \end{bmatrix}$$

при этом

$$\beta(s) = \det R(s) = \det \begin{bmatrix} sI - A & -B \\ C & 0 \end{bmatrix} = \det \begin{bmatrix} sI - A & -B \\ 0 & C(sI - A)^{-1}B \end{bmatrix} = \alpha(s) \det W(s),$$

где  $W(s)$  - матричная передаточная функция системы. Если при этом  $\det CB \neq 0$ , то нулевая динамика системы имеет максимальную размерность равную  $n - m$ . Тогда невырожденным преобразованием координат система приводится к виду

$$\begin{aligned}\dot{x}' &= A_{11}x' + A_{12}y \\ \dot{y} &= A_{21}x' + A_{22}y + CBu\end{aligned}$$

где матрица  $A_{11}$  определяет нулевую динамику системы.

В качественной теории управления динамическими системами в последние десятилетия большой популярностью пользуются линейные дескрипторные системы [4,5]. Они широко используются при моделировании процессов в электрических цепях, технологических процессах переноса (материала и тепла), задачах демографии. Это происходит тогда, когда наряду с дифференциальными связями встречаются и алгебраические (функциональные) зависимости, например условия материального или финансового баланса. Для таких систем были изучены различные постановки задач управляемости и наблюдаемости, рассмотрены обобщения основных задач на управление по принципу обратной связи, задача о минимальных полях регулирования.

Пусть объект управления описывается линейной непрерывной дескрипторной системой

$$S\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad (6)$$

$$Sx(0) = Sx_n, \quad \det S = 0,$$

с условием регулярности

$$\det[\lambda S - A] \neq 0 \quad (7)$$

и выходом

$$y(t) = Cx(t). \quad (8)$$

Условие (7) обеспечивает существование и единственность решения (6) при достаточно гладких управляющих функциях  $u(t)$ . Рассмотрим для этой системы основные задачи о нулевой динамике. Пусть система является скалярной, т.е.  $B = b$ ,  $C = c$ . Используя приведение регулярного пучка  $\lambda S - A$  к канонической форме Вейерштрасса, можно привести систему (6-8) к виду

$$\dot{x}_v(t) = Lx_v(t) + b_1u(t) \quad (9)$$

$$Nx_w(t) = x_w(t) + b_2u(t) \quad (10)$$

$$y(t) = c_1x_v(t) + c_2x_w(t), \quad (11)$$

который называется первой эквивалентной формой (EF1). При этом решение задачи о нулевой динамике дескрипторной системы для подсистемы (9) сводится к ранее полученным результатам, а для (10) используя формулу решения

$$x_w(t) = -\sum_{j=0}^{v-1} N^j B_2 u^j(t) \quad (12)$$

при получении эквивалентного управления получаем дифференциальное уравнение

$$c_1 Lx_1(t) + c_1 b u(t) - c_2 N b_2 \dot{u}(t) - b_2 u(t) = 0$$

если индекс нильпотентности равен двум. В общем случае будем иметь линейное дифференциальное уравнение порядка на единицу меньше, чем индекс нильпотентности матрицы  $N$ . Подставляя решение этого уравнения в исходную систему, и учитывая уравнения связи мы получим уравнение нулевой динамики

Для многовыходных и многovyходных дескрипторных систем удобнее при исследовании нулевой динамики использовать вторую эквивалентную форму и ее модификацию из [4], т.е.

$$S = \begin{bmatrix} I_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \hat{A} = \begin{bmatrix} A_{11} & 0 & A_{13} & A_{14} \\ 0 & I_2 & 0 & 0 \\ A_{31} & 0 & 0 & 0 \\ A_{41} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \hat{B} = \begin{bmatrix} B_{11} & B_{12} \\ B_{21} & B_{22} \\ I_3 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Здесь также как и для обыкновенных линейных систем неоднозначно определение относительного порядка и имеет место связь между свойствами нулевой динамики и задачами инвариантности и модального управления. Непосредственный расчет регуляторов может проводиться методами вложения и канонизации [2].

#### ЛИТЕРАТУРА

- 1 Поляк, Б.Т. Трудные задачи линейной теории управления / Б.Т. Поляк, П.С. Щербаков. // Автоматика и телемеханика. 2005. № 5..
- 2 Буков, В.Н. Вложение систем. Аналитический подход к анализу и синтезу матричных систем / В.Н. Буков. – Калуга: Издательство научной литературы Н.Ф. Бочкаревой, 2006. – 720 с.
- 3 Наблюдатели состояния для линейных систем с неопределенностью / С.К. Коровин, В.В. Фомичев. // М.: ФИЗМАТЛИТ, 2007. – 224 с.
- 4 Марченко, В.М. О структуре дескрипторных систем / В.М. Марченко. // Труды БГТУ. Сер. Физ.-мат. науки и информатика. 2004.
- 5 Асмыкович, И.К. Применение метода вложения в теории дескрипторных систем / И.К. Асмыкович. // Автоматический контроль и автоматизация производственных процессов: материалы конференции. – Минск: БГТУ, 2006. - С. 163-164.