Потоковая матрица

Поскольку элементы $\overline{d}_{ij}^* = 0$; i = 1, 2; j = 6, 7, то величину потока нельзя увеличить, даже если мощности источников и стоков будут не ограничены. Это означает, что любой путь, ведущий из источника в сток, содержит дугу с нулевой пропускной способностью («насыщенную» дугу). Множество таких дуг образует минимальный разрез R, \overline{R} , отделяющий источники от стоков. В случае необходимости, минимальный разрез R, \overline{R} легко находится с помощью матрицы \overline{D}^* . Действительно, вершины множества S и все вершины i, для которых хотя бы для одного $i \in S, \overline{d}_{ij} > 0$, относятся к множеству R, остальные $(\overline{d}_{ij}^* = 0 \ \forall i \in S)$ – к множеству \overline{R} . В рассматриваемом примере $R = \{1, 2, 3, 4, 5\}, \overline{R} = \{6, 7\},$ минимальный разрез $R, \overline{R} = \{(3, 6), (4, 6), (4, 7), (5, 6), (5, 7)\}$ имеет пропускную способность, равную 55 единиц и равную величине максимального суммарного потока из источников $S = \{1, 2\}$ в сток $T = \{6, 7\}$.

вывол

Разработан новый алгоритм нахождения максимального потока в многополюсной сети, который основан лишь на матричном ее описании и не требует графического представления последней. В силу этого программная реализация данного алгоритма является очень простой, и он может быть использован при решении широкого круга проблем, математические модели которых могут быть сформулированы в терминах теории графов.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. **Floyd, R. W.** Aigorithm 97: Shortest Path. Communication of ACM / R. W. Floyd -1962. $-N_2$ 5 (6). -345 p.
- 2. **Корзников, А.** Д. Моделирование и оптимизация процесса перемещения грузов в логистической транспортной системе / А. Д. Корзников, В. А. Корзников // Вестник БНТУ. 2003. N 6. С. 54–60.
- 3. **Форд, Л. Р.** Потоки в сетях / Л. Р. Форд, Д. Р. Фалкерсон. М.: Мир, 1963. 276 с.
- 4. **Veinott, A. F.** Integer Extrime Points / A. F. Veinot, Jr. and G. B. Dantzig // SIAM. Revjew. 1968. No 10 (3). P. 371–372.

Поступила 22.04.2013

УДК 517.977

УПРАВЛЯЕМОСТЬ СУЩЕСТВЕННО РАЗНОТЕМПОВЫХ СИНГУЛЯРНО ВОЗМУЩЕННЫХ ДИНАМИЧЕСКИХ СИСТЕМ

Канд. физ.-мат. наук, доц. КОПЕЙКИНА Т. Б. 1), ГРЕКОВА А. В. 2)

1)Белорусский государственный технологический университет, 2)Белорусский национальный технический университет

В [1] была рассмотрена проблема управляемости разнотемповой сингулярно возмущенной динамической системы (РСВДС):

$$\begin{cases} \dot{x} = A_{11}x + A_{12}y + A_{13}z + B_{1}u; \\ \mu \dot{y} = A_{21}x + A_{22}y + A_{23}z + B_{2}u; \\ \mu^{2} \dot{z} = A_{31}x + A_{32}y + A_{33}z + B_{3}u, \end{cases}$$
(1)

Наука _итехника, № 5, 2013 где μ — малый положительный параметр: $\mu \in \P, \mu^0$, $\mu^0 <<1$; $x \in R^{n_1}$ — вектор медленных переменных; $y \in R^{n_2}$, $z \in R^{n_3}$ — векторы быстрых переменных с различными скоростями $\dot{y} = O \P/\mu$, $\dot{z} = O \P/\mu^2$; A_{ij} , B_j , $i, j = \overline{1,3}$ — заданные постоянные матрицы соответствующих размеров; $u \in R^r$ — вектор-функция управляющих воздействий, выбираемый из класса кусочно-непрерывных функций, $n_1 + n_2 + n_3 \le r$; $\dot{x}, \dot{y}, \dot{z}$ — производные соответствующих векторфункций по времени t, t > 0.

С помощью перехода в $\P_1 + n_2 + n_3$ -мерное пространство состояний системы (1) и применения для нее метода определяющих уравнений [2], состоящего в построении по исходной системе дифференциальных уравнений системы матричных алгебраических рекуррентных уравнений, в [1] были получены эффективные алгебраические условия полной, относительной управляемости, выраженные в терминах параметров A_{ii} , B_i , i, $j = \overline{1,3}$ РСВДС (1).

В данной статье проблема управляемости рас-сматривается для более общего вида РСВДС:

$$\begin{cases} \dot{x} = A_{11}x + A_{12}y + A_{13}z + B_{1}u; \\ \mu^{\alpha} \dot{y} = A_{21}x + A_{22}y + A_{23}z + B_{2}u; \\ \mu^{\beta} \dot{z} = A_{31}x + A_{32}y + A_{33}z + B_{3}u, \end{cases}$$
 (2)

где $\alpha < \beta$, α , β – целые положительные числа.

В (2) $x - n_1$ -вектор медленных переменных по сравнению с векторами $y \in R^{n_2}$, $z \in R^{n_3}$ быстрых переменных, входящих в систему (2) с существенно различными скоростями $\dot{y} = O \sqrt{\mu^{\alpha}}$, $\dot{z} = O(\mu^{\beta})$. Поэтому систему (2) назовем существенно разнотемповой сингулярно возмущенной динамической системой (СРСВДС). Отметим, что системами с малым параметром при старшей производной описывается, например, процесс обтекания затупленного тела сверхзвуковым потоком вязкого газа; движение твердого тела с полостями, содержащими вязкую жидкость; поведение тонких и гибких пластин и оболочек и др. В [2, 3] обоснована математическая модель движения многоопорной машины как объекта управления сингулярно

возмущенной системой. Рассмотрена модель половины большегрузного автомобиля [4], имеющая четыре степени свободы. В системе активной подвески автомобиля комбинируется классическая пассивная система станины и кузова автомобиля массой m_s с активной системой, состоящей из жестких тел передних и задних колес массой m_f и m_r . Для большегрузного автомобиля $m_f + m_r << m_s$, так что

$$\mu = \frac{m_f + m_r}{m_s} \approx 0,001$$
, в связи с чем модель си-

стемы активной подвески может быть рассмотрена как динамическая система в двух шкалах времени: медленной и быстрой, т. е. как сингулярно возмущенная система управления. Многие задачи гидродинамики, динамики полета, химической кинетики, автоматического управления и регулирования описываются РСВДС, в которые малый параметр входит в качестве множителей с различными степенями при переменных состояниях системы.

Впервые проблема управляемости разнотемповых сингулярно возмущенных систем была рассмотрена в [5], где достаточные условия полной управляемости получены на основе разложения пространства состояний системы в прямую сумму подпространств меньшей размерности. В данной статье исследование полной и различных видов относительной управляемости СРСВДС (2) с постоянными коэффициентами проводится с помощью метода пространства состояний и дальнейшего развития метода определяющих уравнений [2] на более общие, чем РСВДС (1), системы вида (2).

Рассмотрим вопрос об управляемости РСВДС (2) с начальными условиями:

$$x \ 0, \mu = x_0; \ y \ 0, \mu = y_0; \ z \ 0, \mu = z_0.$$
 (3)

Определение 1. РСВДС (2) полностью управляема при заданном μ , если для любых $(t_1 + n_2 + n_3)$ -векторов (t_0, y_0, z_0) и (t_0, y_1, z_1) существует такой момент времени (t_0, t_1) что соответствующая им в силу (2), (3) траектория $(t_0, u(t), \mu)$ у $(t_0, u(t), \mu)$

$$x 0; x_0, u(t), \mu = x_0, y(0; y_0, u(t), \mu) = y_0,$$

$$z 0; z_0, u(t), \mu = z_0, x(t_1; x_0, u(t), \mu) = x_1,$$

$$y t_1; y_0, u(t), \mu = y_1, z t_1; z_0, u(t), \mu = z_1.$$

Введем вектор $w \in R^{n_1+n_2+n_3}$, матрицы $A(\mu) \in M^{n_1+n_2+n_3 \times n_1+n_2+n_3}$, $B(\mu) \in M^{n_1+n_2+n_3 \times r}$:

$$w = \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}; \quad A(\mu) = \begin{pmatrix} A_{11} & A_{12} & A_{13} \\ A_{21}/\mu^{\alpha} & A_{22}/\mu^{\alpha} & A_{23}/\mu^{\alpha} \\ A_{31}/\mu^{\beta} & A_{32}/\mu^{\beta} & A_{33}/\mu^{\beta} \end{pmatrix};$$
$$B(\mu) = \begin{pmatrix} B_{1} \\ B_{2}/\mu^{\alpha} \\ B_{3}/\mu^{\beta} \end{pmatrix}. \tag{4}$$

При этом система (2) принимает вид

$$\dot{w} = A(\mu)w + B(\mu)u \tag{5}$$

с начальным условием $w \ 0, \mu = w_0$.

Согласно критерию Калмана [6], система (5) полностью управляема тогда и только тогда, когда

$$rank(B(\mu), A(\mu)B(\mu), A^{2}(\mu)B(\mu), ..., A^{n_{1}+n_{2}+n_{3}-1}(\mu)B(\mu)) =$$

$$= n_{1} + n_{2} + n_{3}.$$
 (6)

Критерий (5) с матрицами (4) являются труднопроверяемыми, так как в знаменателях матриц, входящих в левую часть (6), присутствуют большие степени малого параметра. Целью исследований является получение необходимых и достаточных условий управляемости РСВДС (2) в терминах ее параметров A_{ij} , B_i , i, $j = \overline{1,3}$.

Пусть p = d/dt — оператор дифференцирования функции по времени t. Тогда система (2) может быть записана в виде:

$$\begin{cases} px(t) = A_{11}x(t) + A_{12}y(t) + A_{13}z(t) + B_{1}u(t); \\ \mu^{\alpha} py(t) = A_{21}x(t) + A_{22}y(t) + A_{23}z(t) + B_{2}u(t); \\ \mu^{\beta} pz(t) = A_{31}x(t) + A_{32}y(t) + A_{33}z(t) + B_{3}u(t). \end{cases}$$
(7)

Каждому вектору-функции x(t), y(t), z(t), u(t) из (7) поставим в соответствие постоянные матрицы с двумя индексами i, k: $X_k^i \in M^{n_i \times r}$,

 $Y_k^i \in M^{n_2 \times r}, \quad Z_k^i \in M^{n_3 \times r}, \quad U_k^i \in M^{r \times r}, \quad \text{оператору}$ дифференцирования p — оператор Δ_+ сдвига на единицу нижнего индекса k, малому параметру μ — оператор Δ^+ сдвига на единицу верхнего индекса i, т. е. $\Delta_+ Q_k^i = Q_{k+1}^i, \quad \Delta^+ Q_k^i = Q_k^{i+1}.$

В силу этих соответствий из (7) получаем систему алгебраических рекуррентных по k и i матричных уравнений:

$$\begin{cases} X_{k+1}^{i} = A_{11}X_{k}^{i} + A_{12}Y_{k}^{i} + A_{13}Z_{k}^{i} + B_{1}U_{k}^{i}; \\ Y_{k+1}^{i+\alpha} = A_{21}X_{k}^{i} + A_{22}Y_{k}^{i} + A_{23}Z_{k}^{i} + B_{2}U_{k}^{i}; \\ Z_{k+1}^{i+\beta} = A_{31}X_{k}^{i} + A_{32}Y_{k}^{i} + A_{33}Z_{k}^{i} + B_{3}U_{k}^{i}, \end{cases}$$
(8)

которые будем решать с начальными условиями:

$$U_0^0=E_r;\;U_k^i=0_r$$
 при $k\neq 0$ или $i\neq 0;$ $X_0^i=0_{n_1\times r}$ для любого $i;$ $Y_k^i=0_{n_2\times r}$ при $k=0$ или $i=0,1,...,$ $\alpha-1;$ $Z_k^i=0_{n_2\times r}$ при $k=0$ или $i=0,1,...,$ $\beta-1.$

Уравнения (8) назовем системой определяющих уравнений для РСВДС (2). Решением (8), (9) является тройка матриц X_k^i, Y_k^i, Z_k^i , каждую из которых назовем компонентой решения. Из системы (8) в силу начальных условий (9) получаем дополнительные свойства компонент решения X_k^i, Y_k^i, Z_k^i :

$$X_{\kappa}^{i} = 0_{n_{1} \times r}$$
 при $i \geq \beta \ k-1 \ +1;$ $Y_{k}^{i} = 0_{n_{2} \times r}$ при $i \geq \beta \ k-1 \ +1+\alpha;$ $Z_{k}^{i} = 0_{n_{3} \times r}$ при $i \geq \beta k+1,$

или, что то же самое:

$$egin{aligned} X_{\kappa}^{i} &= 0_{n_{1} imes r}; \quad Y_{k}^{i+lpha} &= 0_{n_{2} imes r}; \ Z_{k}^{i+eta} &= 0_{n_{3} imes r} & \text{при} \quad i \geq eta \quad k-1 \ +1. \end{aligned}$$

Доказательство этих соотношений проводится методом математической индукции и в данной статье опускается.

Лемма. Для любого целого $l \ge 0$ справедливо равенство

$$A^{l}(\mu)B(\mu) = col\left(\sum_{i=0}^{l\beta} \frac{X_{l+1}^{i}}{\mu^{i}} \sum_{i=0}^{l\beta l} \frac{Y_{l+1}^{i+\alpha}}{\mu^{i+\alpha}} \sum_{i=0}^{l\beta} \frac{Z_{l+1}^{i+\beta}}{\mu^{i+\beta}}\right).$$
(11)

Доказательство проведем методом математической индукции. При l=0 из (8) в силу начальных условий (9) следует, что $X_1^0=B_1$, $Y_1^\alpha=B_2$, $Z_1^\beta=B_3$. С другой стороны, из (4) имеем $B(\mu)=col\left(B_1-\frac{B_2}{\mu^\alpha}-\frac{B_3}{\mu^\beta}\right)$. Значит, $A^0B=col\left(X_1^0-\frac{Y_1^\alpha}{\mu^\alpha}-\frac{Z_1^\beta}{\mu^\beta}\right)$. Равенство (11) для l=0 доказано.

Предположим далее, что равенство (11) верно для некоторого l=j, т. е.

$$A^{j}(\mu)B(\mu) = col\left(\sum_{i=0}^{j\beta} \frac{X_{j+1}^{i}}{\mu^{i}} \quad \sum_{i=0}^{j\beta} \frac{Y_{j+1}^{i+\alpha}}{\mu^{i+\alpha}} \quad \sum_{i=0}^{j\beta} \frac{Z_{j+1}^{i+\beta}}{\mu^{i+\beta}}\right)$$

Докажем его для l=j+1. Рассмотрим произведение

$$\begin{split} A^{j+1}(\mu)B(\mu) &= A(\mu)A^{j}(\mu)B(\mu) = \\ &= \begin{pmatrix} A_{11}X_{j+1}^{0} + ... + \frac{1}{\mu^{\alpha}} & \bigoplus_{11}X_{j+1}^{\alpha} + A_{12}Y_{j+1}^{\alpha} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{12}Y_{j+1}^{\beta} + A_{12}Y_{j+1}^{\beta} + A_{12}Y_{j+1}^{\beta} + A_{13}Z_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{12}X_{j+1}^{\beta} + A_{13}Z_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{22}X_{j+1}^{\beta} + A_{22}X_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{22}X_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{22}X_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} + A_{22}X_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{1.1}X_{j+1}^{\beta} & \bigoplus_{$$

что совпадает с (11) при l = j + 1. Лемма доказана.

Используя равенство (11), необходимое и достаточное условие (6) полной управляемости системы (2) может быть представлено в виде

$$rank \begin{pmatrix} \sum_{j=0}^{s\beta} \frac{X_{s+1}^{j}}{\mu^{j}} \\ \sum_{i=0}^{s\beta} \frac{Y_{s+1}^{j+\alpha}}{\mu^{j+\alpha}}, \qquad s = \overline{0, n_{1} + n_{2} + n_{3} - 1} \\ \sum_{i=0}^{s\beta} \frac{Z_{s+1}^{j+\beta}}{\mu^{j+\beta}} \end{pmatrix} = n_{1} + n_{2} + n_{3}.$$
 (12)

Полученное условие затруднительно для проверки, так как в нем присутствуют слагаемые с большими отрицательными степенями малого параметра µ. Выведем условие полной управляемости РСВДС (2), не содержащее µ. Для этого представим матрицу левой части (12) в виде произведения трех матриц:

$$S = PQR$$
,

где

$$P = \begin{pmatrix} E_{n_1} & 0_{n_1 \times n_2} & 0_{n_1 \times n_3} \\ 0_{n_2 \times n_1} & E_{n_2} & 0_{n_2 \times n_3} \\ 0_{n_3 \times n_1} & 0_{n_3 \times n_2} & E_{n_3} \end{pmatrix}, \quad P \in M^{n_1 + n_2 + n_3 \times n_1 + n_2 + n_3} ;$$

$$Q = \begin{pmatrix} X_k^i \\ Y_k^{i + \alpha}, & k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}, & i = \overline{0, \beta} \blacktriangleleft -1 \end{pmatrix}, \quad Q \in M^{n_1 + n_2 + n_3 \times \frac{r}{n_1 + n_2 + n_3} + \frac{\beta}{n_1 + n_2 + n_3 - 1} + 2}{2}} ;$$

$$R = diag \begin{pmatrix} E_r \\ \mu^k, & l = \overline{0, n_1 + n_2 + n_3 - 1} \\ & k = \overline{0, \beta} l \end{pmatrix}, \quad R \in M^{\frac{r}{n_1 + n_2 + n_3} + \frac{\beta}{n_1 + n_2 + n_3 - 1} + 2} \times r^{n_1 + n_2 + n_3}} .$$

Так как $\det P = \frac{1}{\mu^{\alpha n_1 + \beta n_2}} \neq 0$ для любого $\mu > 0$,

то $rankS=rank\ PQR=rank\ QR\le rank\ Q,R$, т. е. $rank\ S$ не превосходит $rank\ Q$ и $rank\ R$. Поскольку $rank\ Q\le n_1+n_2+n_3$, $rank\ R\le r(n_1+n_2+n_3)$, то $rank\ S\le rank\ Q\le n_1+n_2+n_3$. Таким образом, доказана следующая теорема.

Теорема 1. Для полной управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

$$rank \begin{pmatrix} X_k^i \\ Y_k^{i+\alpha}, & k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}; i = \overline{0, \beta \ k - 1} \\ Z_k^{i+\beta} \end{pmatrix} = n_1 + n_2 + n_3.$$
 (13)

Определение 2. РСВДС (2) называется x-управляемой (y-управляемой, z-управляемой) при заданном μ , если для любого $\{u_1+n_2+n_3\}$ -вектора $\{u_1, u_2, u_3\}$ и любого $\{u_1+n_2+n_3\}$ -вектора $\{u_1, u_3\}$ -вектора $\{u_1, u_3\}$ -вектора $\{u_1, u_3\}$ -вектора $\{u_1, u_3\}$ -вектора $\{u_1, u_4\}$ существует такой момент времени $\{u_1, u_4\}$ и допустимое управление $\{u_1, u_4\}$ что соответствующая им в силу (2), (3) траектория $\{u_1, u_4\}$ удовлетворяет условиям: $\{u_3, u_4\}$ удовлетворяет условиям: $\{u_4, u_4\}$ удовлетворяет у

Пусть $H_1=E_{n_1}$, $0_{n_1\times n_2}$, $0_{n_1\times n_3}$, $H_2=0_{n_2\times n_1}$, E_{n_2} , $0_{n_2\times n_3}$, $H_3=0_{n_3\times n_1}$, $0_{n_3\times n_2}$, E_{n_3} — заданные $n_1\times n_1+n_2+n_3$ —, $n_2\times n_1+n_2+n_3$ — и $n_3\times n_1+n_2+n_3$ —матрицы соответственно.

Теорема 2. Для *х*-управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in \P, \mu^0$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

rank
$$X_k^i$$
, $k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}$; $i = \overline{0, \beta \ k - 1} = n_1.$ (14)

Доказательство. Согласно определению 2, x-управляемость РСВДС (2) означает относительную H_1 -управляемость, т. е. управляемость любого начального состояния $x_0, y_0, z_0 \in M^{n_1+n_2+n_3}$ этой системы в любое конечное состояние H_1w $t_1=x_1$. Необходимое и достаточное условие H_1 -управляемости системы (5) согласно [7] имеет вид

rank
$$H_1B(\mu), H_1A(\mu)B(\mu), ..., H_1A^{n_1+n_2+n_3-1}(\mu)B(\mu) =$$

= rank H_1 . (15)

В силу леммы, теоремы 1, вида матрицы H_1 и равенства $rank\ H_1 = n_1$ условие (15) принимает вид (14). Теорема доказана.

Аналогично доказываются критерии *у*-управляемости и *z*-управляемости РСВДС (2).

Теорема 3. Для *у*-управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (0, \mu^0)$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

rank
$$Y_k^{i+\alpha}$$
, $k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}$;
 $i = \overline{0, \beta \ k - 1} = n_2$. (16)

Теорема 4. Для *z*-управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

rank
$$Y_k^{i+\beta}$$
, $k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}$;
 $i = \overline{0, \beta \ k - 1} = n_3$. (17)

Определение 3. РСВДС (2) называется $\{xy\}$ -управляемой ($\{xz\}$ -управляемой; $\{yz\}$ -управляемой) при заданном μ , если для любого $\mathbf{t}_1 + n_2 + n_3$ -вектора \mathbf{t}_0, y_0, z_0 и любых n_1 -вектора x_1 и n_2 -вектора y_1 (n_1 -вектора x_1 и n_3 -вектора z_1 ; n_2 -вектора y_1 и n_3 -вектора z_1) существует такой момент времени $t_1, t_1 > 0$, и допустимое управление u(t), что соответствующая им в силу (2), (3) траектория $\mathbf{t}_1, t_1 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_2, t_1 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_3, t_1 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_4, t_1 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_4, t_1 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_4, t_1 > 0$, у $\mathbf{t}_4, t_2 > 0$, $\mathbf{t}_5, t_4 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_6, t_6 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_6, t_6 > 0$, у $\mathbf{t}_6, t_6 > 0$, и допустимое управление $\mathbf{t}_6, t_6 > 0$, у $\mathbf{t}_6, t_6 > 0$

$$x \mathbf{Q}; x_0, u(t), \mu \ni x_0, y(0; y_0, u(t), \mu = y_0, z \ 0; z_0, u(t), \mu = z_0, x(t_1; x_0, u(t), \mu) = x_1, y \ t_1; y_0, u(t), \mu = y_1, x \mathbf{Q}; x_0, u(t), \mu \ni x_1, z(t_1; z_0, u(t), \mu \ni z_1; y \mathbf{Q}; y_0, u(t), \mu \ni y_1, z(t_1; z_0, u(t), \mu = z_1).$$

Пусть $G_1 = [E_{n_1+n_2}, 0_{n_1+n_2 \times n_3}], G_2 = \begin{bmatrix} E_{n_1}, & 0_{n_1 \times n_2}, & 0_{n_1 \times n_3} \\ 0_{n_3 \times n_1}, & 0_{n_3 \times n_2}, & E_{n_3} \end{bmatrix}, G_3 = \begin{bmatrix} 0_{n_2+n_3 \times n_1}, E_{n_2+n_3} \end{bmatrix} -$ аа-данные $\P_1 + n_2 \gg \P_1 + n_2 + n_3 - n_1 + n_3 \times (n_1 + n_2 + n_3 - n_1 + n_2 + n_3)$ -матрицы соответственно.

Теорема 5. Для $\{xy\}$ -управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 <<1$ необходимо и достаточно, чтобы

$$rank \begin{pmatrix} X_{k}^{i} & k = \overline{1, n_{1} + n_{2} + n_{3}}, & i = \overline{0, \beta \ k - 1} \end{pmatrix} = n_{1} + n_{2}.$$
 (18)

Доказательство. Согласно определению 3, $\{xy\}$ -управляемость РСВДС (2) означает относительную G_1 -управляемость, т. е. управляемость любого начального состояния $x_0, y_0, z_0 \in M^{n_1+n_2+n_3}$ этой системы в любое конечное состояние G_1w , y_1 . Необходимое и достаточное условие G_1 -управляемости системы (4) согласно [7] имеет вид

rank
$$G_1B(\mu), G_1A(\mu)B(\mu), ..., G_1A^{n_1+n_2+n_3-1}(\mu)B(\mu) = rank G_1.$$

В силу леммы, теоремы 1, вида G_1 и равенства $rank G_1 = n_1 + n_2$ это условие принимает вид (18). Теорема доказана.

Аналогично доказываются критерии $\{xz\}$ -управляемости и $\{xz\}$ -управляемости.

Теорема 6. Для $\{xz\}$ -управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

$$rank \begin{pmatrix} X_k^i \\ Z_k^{i+\beta} \end{pmatrix} k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}, \quad i = \overline{0, \beta \ k - 1} \end{pmatrix} = n_1 + n_3.$$
 (19)

Теорема 7. Для $\{yz\}$ -управляемости РСВДС (2) при любом $\mu \in (0, \mu^0)$, $\mu^0 << 1$ необходимо и достаточно, чтобы

$$rank \begin{pmatrix} Y_k^{i+\alpha} & k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}, & i = \overline{0, \beta \ k - 1} \\ Z_k^{i+\beta} & k = \overline{1, n_1 + n_2 + n_3}, & i = \overline{0, \beta \ k - 1} \end{pmatrix} = n_2 + n_3.$$
 (20)

Следствие 1. Если РСВДС (2) полностью управляема для некоторого $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 <<1$, то она x-управляема, y-управляема, z-управляема и $\{xy\}$ -управляема, $\{xz\}$ -управляема, $\{yz\}$ -управляема для этого же значения малого параметра.

Доказательство следует из того, что выполнение условия (13) немедленно влечет выполнение условий (14), (16)–(20).

Следствие 2. Если РСВДС (2) $\{xy\}$ -управляема ($\{xz\}$ -управляема, $\{yz\}$ -управляема) для некоторого $\mu \in (\mu^0)$, $\mu^0 << 1$, то она x-управляема и y-управляема (x-управляема и y-управляема и y-управ

Обратные утверждения места не имеют.

Замечание. Рассмотрим РСВДС (2) с $\alpha, \beta \in Q^+$, т. е. систему с рациональными степенями малого параметра. Пусть $\alpha = \frac{m}{n}$, $\beta = \frac{p}{q}$, где m, n, p, q — целые положительные числа. Покажем, что исследование управляемости РСВДС (2) с такими показателями малого параметра μ можно свести к рассмотренному случаю. Положим $\alpha' = qm$, $\beta' = np$, $\nu = \sqrt[nq]{\mu}$, тогда РСВДС (2) может быть представлена в виде:

$$\begin{cases} \dot{x} = A_{11}x + A_{12}y + A_{13}z + B_{1}u; \\ v^{\alpha'}\dot{y} = A_{21}x + A_{22}y + A_{23}z + B_{2}u; \\ v^{\beta'}\dot{z} = A_{31}x + A_{32}y + A_{33}z + B_{3}u, \end{cases}$$

где α' и β' – целые положительные. Следовательно, при достаточно малом $\nu = \sqrt[nq]{\mu}$ все ранее доказанные утверждения справедливы и для РСВДС с рациональными степенями малого параметра.

Пример. Рассмотрим РСВДС пятого порядка с двумя рациональными степенями малого параметра μ , $\mu \in \P, \mu^0$, $\mu^0 << 1$:

$$\begin{cases} \dot{x} = -2x + y_1 - z_2 + 3u; \\ \mu^{1/3} \dot{y}_1 = x + z_1 + u; & \mu^{1/3} \dot{y}_2 = y_2 - z_2; \\ \mu^{2/5} \dot{z}_1 = x + y_1 - u; & \mu^{2/5} \dot{z}_2 = -x + z_1 + u. \end{cases}$$

Рассматриваемая система принимает вид (2),

где
$$y = \begin{pmatrix} y_1 \\ y_2 \end{pmatrix}; \quad z = \begin{pmatrix} z_1 \\ z_2 \end{pmatrix}; \quad A_{11} = \P 2; \quad A_{12} = \P 0;$$
 $A_{13} = \P -1$; $A_{13} = \P -1$; $A_{14} = \P -1$; $A_{15} = \P$

$$rank \begin{pmatrix} X_k^i \\ Y_k^{i+5}, & k = \overline{1,5}; & i = \overline{0,6 \ k-1} \\ Z_k^{i+6} \end{pmatrix} = 5.$$

Следовательно, по теореме 1 рассматриваемая система полностью управляема при любом $\mu \in \P, \mu^0 \ , \ \sqrt[15]{\mu^0} << 1 \, .$

вывод

Впервые исследована проблема управляемости существенно разнотемповых сингулярно возмущенных динамических систем, т. е. систем трех дифференциальных уравнений, в которые малый параметр входит с различными степенями в качестве множителя при производных. Использование метода определяющих уравнений [7], разработанного в [1, 2] для таких систем, позволило, не решая сложную систему дифференциальных уравнений, получить эффективные алгебраические условия полной, относительной управляемости РСВДС, выраженные непосредственно через их параметры. Рассмотренный пример РСВДС пятого порядка с рациональными степенями малого параметра иллюстрирует эффективность предлагаемого метода исследования управляемости.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. **Копейкина, Т. Б.** Управляемость разнотемповых сингулярно возмущенных систем дифференциальных уравнений / Т. Б. Копейкина // Труды БГТУ. Физ.-мат. науки и информатика. -2011. № 6. С. 7-11.
- 2. Копейкина, Т. Б. О критериях управляемости линейных стационарных сингулярно возмущенных систем /

- Т. Б. Копейкина // Труды Института математики НАН Беларуси. 2006. Т. 14, № 2. С. 71–82.
- 3. Копейкина, Т. Б. Об управляемости активной подвески большегрузного автомобиля / Т. Б. Копейкина // Проблемы управления и приложения (техника, производство, экономика): тез. докл. Междунар. науч.-технич. конф., Минск, 16–20 мая 2005 г. / Бел. нац. техн. ун-т, Ин-т математики НАН Беларуси; редкол.: Р. Ф. Габасов [и др.]. Минск: БНТУ, 2006. С. 42–44.
- 4. **Salman, M. A.** Reduced order design of active suspension control / M. A. Salman, A. Y. Lee, N. M. Boustany // Transaction of the ASM. Journal of Dynamics Systems, Measurement, and Control. 1990. Vol. 112, № 4. P. 604–610.
- 5. **Курина,** Г. А. О полной управляемости разнотемповых сингулярно возмущенных систем / Г. А Курина // Математические заметки. – 1992. – Т. 52, вып. 4. – С. 56–61.
- 6. **Калман, Р. Е.** Об общей теории систем управления / Р. Е. Калман // Труды I Междунар. конгресса ИФАК по автоматическому управлению. М.: Наука, Изд-во АН СССР, 1961. С. 521–547.
- 7. **Габасов, Р.** Качественная теория оптимальных процессов / Р. Габасов, Ф. Кириллова. М.: Наука, 1971. 508 с.

Поступила 29.06.2012