

## ДЕКОМПОЗИЦИЯ МОДЕЛЕЙ ЛИНЕЙНЫХ УПРАВЛЯЕМЫХ И НАБЛЮДАЕМЫХ ДВУХТЕМПОВЫХ СИСТЕМ

© 2022 М.М. Семенова

Поволжский государственный университет телекоммуникаций и информатики, г. Самара, Россия

Статья поступила в редакцию 15.02.2022

В статье излагается метод декомпозиции линейных двухтемповых систем, основанный на теории интегральных многообразий быстрых и медленных движений. Исследуется управляемость и наблюдаемость таких систем. Приведен пример, иллюстрирующий полученные результаты.

*Ключевые слова:* декомпозиция линейных двухтемповых систем, интегральное многообразие, управляемость, наблюдаемость, асимптотические разложения.

DOI: 10.37313/1990-5378-2022-24-1-92-96

### ВВЕДЕНИЕ

Исследованию свойств управляемости и наблюдаемости линейных двухтемповых систем посвящено большое количество публикаций. В работах [1,2,3,4,5] исследована управляемость и наблюдаемость линейных двухтемповых систем. Асимптотическая устойчивость, управляемость, сильная и слабая управляемость линейных многотемповых автономных систем изучена в работе [6]. Управляемость некоторых линейных автономных разнотемповых систем и множества достижимости изучены в работах [7,8]. Задачи  $H_\infty$ -оптимального управления сингулярно возмущенной линейной системой изучены в [9]. В [10] построено асимптотическое приближение к решению задачи оптимального быстродействия для линейной автономной сингулярно возмущенной системы. Проблема управляемости и стабилизируемости линейных сингулярно возмущенных систем с запаздыванием исследовалась в [11]. Условия полной управляемости линейных автономных систем с разными степенями малого параметра при производных исследована в работе [8]. Данная работа посвящена изучению свойств управляемости и наблюдаемости двухтемповой линейной системы.

*Цель работы:*

- Понижение размерности задачи управляемости и наблюдаемости линейной двухтемповой системы так, чтобы модель меньшей размерности с большой степенью точности отражала все свойства исходной системы.
- Получение достаточных условий, управляемости и наблюдаемости сингулярно возмущенных систем.

### РАСЩЕПЛЯЮЩЕЕ ПРЕОБРАЗОВАНИЕ

Рассмотрим математическую модель линейной двухтемповой системы:

$$\dot{x}_1 = A_{11}x_1 + A_{12}x_2 + B_1u, \quad \varepsilon \dot{x}_2 = A_{21}x_1 + A_{22}x_2 + B_2u, \quad y = C_1x_1 + C_2x_2, \quad (1)$$

где  $x_i \in \mathbb{R}^{n_i}$  – переменные состояния,  $i=1,2$ ,  $u \in \mathbb{R}^r$  – управляющие воздействия,  $y \in \mathbb{R}^m$  – измеряемая координата,  $A_{ij} = A_{ij}(t, \varepsilon)$ ,  $B_i = B_i(t, \varepsilon)$ ,  $C_i = C_i(t, \varepsilon)$ ,  $i, j = 1, 2$  – матричные функции соответствующих размерностей,  $\varepsilon$  – малый положительный параметр  $\varepsilon \in (0, \varepsilon_0]$ ,  $x_1, x_2$  – медленная и быстрая переменные, соответственно,  $t \in \mathbb{R}$ , точка обозначает дифференцирование по  $t$ .

Будем предполагать [12], что матрицы  $A_{ij}, A_{22}^{-1}(t, 0), B_i, C_i$  непрерывны и ограничены вместе с достаточным количеством производных по  $t$  и  $\varepsilon$  при  $t \in \mathbb{R}, \varepsilon \in [0, \varepsilon_0]$  и, следовательно, имеют место асимптотические разложения:  $A_{ij}(t, \varepsilon) = \sum_{l=0}^k \varepsilon^l A_{ij}^{(l)}(t) + \varepsilon^{k+1} A_{ij}^{(k+1)}(t, \varepsilon)$ ,  $B_i(t, \varepsilon) = \sum_{l=0}^k \varepsilon^l B_i^{(l)}(t) + \varepsilon^{k+1} B_i^{(k+1)}(t, \varepsilon)$ ,  $C_i(t, \varepsilon) = \sum_{l=0}^k \varepsilon^l C_i^{(l)}(t) + \varepsilon^{k+1} C_i^{(k+1)}(t, \varepsilon)$ , с гладкими и ограниченными коэффициентами. Предположим, также, что собственные значения  $\lambda_i = \lambda_i(t), i = 1, n_2$  матрицы  $A_{22}(t, 0)$  удовлетворяют неравенству  $Re \lambda_i \leq -\beta_1 < 0$ . Расщепляющее преобразование имеет вид  $y_1 = x_1 - \varepsilon H y_2, y_2 = x_2 - L x_1$ , где функции  $H = H(t, \varepsilon), L = L(t, \varepsilon)$  выбираются из условия, что результирующая дифференциальная система имеет блочно-диагональный вид. Выражая переменные  $x_1, x_2$ , произведем последовательную замену переменных в исходной системе. В результате которой получим систему блочно-диагонального вида

Семенова Марина Михайловна, кандидат физико-математических наук, доцент кафедры высшей математики. E-mail: semenova73@bk.ru

$$\begin{aligned} \dot{y}_1 &= A_1 y_1 + \bar{B}_1 u, \quad \varepsilon \dot{y}_2 = A_2 y_2 + \bar{B}_2 u, \\ y &= \bar{C}_1 y_1 + \bar{C}_2 y_2, \end{aligned} \quad (2)$$

где  $A_1 = A_{11} + A_{12}L, A_2 = A_{22} - \varepsilon L A_{12}, \bar{B}_2 = B_2 - \varepsilon L B_1, \bar{B}_1 = B_1 - H \bar{B}_2, \bar{C}_1 = C_1 + C_2 L, \bar{C}_2 = C_2 + \varepsilon \bar{C}_1 H$ . Функции  $L = L(t, \varepsilon), H = H(t, \varepsilon)$  могут быть найдены в виде асимптотических разложений  $L(t, \varepsilon) = \sum_{k \geq 0} \varepsilon^k L^{(k)}(t), H(t, \varepsilon) = \sum_{k \geq 0} \varepsilon^k H^{(k)}(t)$ , из матричных уравнений

$$\begin{aligned} A_{21} + A_{22}L - \varepsilon \dot{L} - \varepsilon L(A_{11} + A_{12}L) &= 0, \\ A_{12} + \varepsilon A_1 H - \varepsilon \dot{H} - H A_2 &= 0. \end{aligned} \quad (3)$$

Коэффициенты в асимптотических разложениях определяются следующим образом:  $L^{(0)} = -\left(A_{22}^{(0)}\right)^{-1} A_{21}^{(0)}, H^{(0)} = A_{12}^{(0)} \cdot \left(A_{22}^{(0)}\right)^{-1}, L^{(i)} = -\left(A_{22}^{(0)}\right)^{-1} \left(A_{21}^{(i)} + \sum_{j=1}^i A_{22}^{(j)} \cdot L^{(i-j)} - \dot{L}^{(i-j)} - \sum_{j=0}^{i-1} L^{(i-j-1)} A_1^{(j)}\right), H^{(i)} = \left(A_{12}^{(i)} + \sum_{j=0}^i A_1^{(j)} H^{(i-j-1)} - \dot{H}^{(i-1)} - \sum_{j=0}^i H^{(i-j)} A_2^{(j)}\right) \left(A_{22}^{(0)}\right)^{-1}, i \geq 1$ ; где  $A_1^{(i)} = A_{11}^{(i)} + \sum_{j=0}^i A_{12}^{(j)} L^{(i-j)}, A_2^{(i)} = A_{22}^{(i)} - \sum_{j=0}^{i-1} L^{(i-j-1)} A_{12}^{(j)}$ .

### УПРАВЛЯЕМОСТЬ И НАБЛЮДАЕМОСТЬ

Управляемость и наблюдаемость линейных неавтономных разнотемповых систем изучена в работе [13]. Исследование управляемости и наблюдаемости линейных автономных систем производится с использованием критерия Калмана.

**Пример 1.** Рассмотрим модель управления центром тяжести крестокрылого снаряда в боковом движении, которая описывается линейной автономной двухтемповой системой [14]:

$$\begin{aligned} \dot{\beta} &= -0.34\beta + \varphi; \quad \dot{\varphi} = 13.534\beta - 0.305\varphi + u; \\ \dot{\psi} &= \varphi; \quad \dot{z}_3 = z; \quad \dot{z}_q = -300\beta + 300\psi; \\ \varepsilon \dot{z} &= -10.6\varphi - 10\psi - 0.001z_3 - 0.03z - 0.23u - 4\varepsilon^2 u, \\ w &= c_1\beta + c_2\varphi + c_3\psi + c_4 \cdot z_3 + c_5 z_q + c_6 z, \end{aligned} \quad (4)$$

коэффициенты  $c_i \neq 0, i = \overline{1,6}$ . Произведем последовательную замену переменной:  $y_2 = z - Lx, y_1 = x - \varepsilon H y_2, x = (\beta \ \varphi \ \psi \ z_3 \ z_q)'$ ,  $y_1 = (y_\beta \ y_\varphi \ y_\psi \ y_z \ y_q)'$ , штрих означает транспонирование. Матричные функции  $L = L(\varepsilon), H = H(\varepsilon)$  определяются из матричных уравнений вида (3)  $L = (15938.5 \ 398.5 \ -368.6 \ -33.4 \ 0) + O(\varepsilon^2), H = (0 \ 0 \ 0 \ -40 \ 0)' + O(\varepsilon^2)$ . В результате такой замены, получим систему блочно-

диагонального вида:

$$\begin{aligned} \dot{y}_\beta &= -0.34y_\beta + y_\varphi + O(\varepsilon^2), \quad \dot{y}_\varphi = 13.534 \cdot y_\beta - 0.305y_\varphi + u + O(\varepsilon^2), \\ \dot{y}_\psi &= y_\varphi + O(\varepsilon^2), \\ \dot{y}_z &= 3273.68y_\beta - 90949.1y_\varphi - 370628y_\psi - 40.02y_z + 1167.3u + O(\varepsilon^2), \\ \dot{y}_q &= -300\beta + 300\psi + O(\varepsilon^2), \\ \varepsilon \dot{y}_2 &= -0.03y_2 - 0.23u + O(\varepsilon^2), \\ w &= (c_1 + 15938.5c_6)y_\beta + (c_2 + 398.5c_6)y_\varphi + (c_3 - 368.63c_6)y_\psi + (c_4 - 33,36c_6)y_z + c_5 y_q + c_6 y_2 + O(\varepsilon^2). \end{aligned} \quad (5)$$

Быстрая подсистема нулевого приближения системы (5) является управляемой и наблюдаемой. Медленная подсистема нулевого приближения системы (5) управляемая, так как ранг матрицы управляемости

$$r \begin{pmatrix} 0 & 1 & -0.65 & 13.85 & -17.66 \\ 1 & -0.305 & 13.63 & 4.57 & 180.1 \\ 0 & 1 & -0.305 & 13.627 & 4.57 \\ -7.659 & -353.07 & -214.95 & -4706.33 & 2856.46 \\ 0 & 0 & 0 & 102 & -65.79 \end{pmatrix} = 5.$$

Медленная подсистема нулевого приближения системы (5) наблюдаемая, так как ранг матрицы наблюдаемости полный, т.е. равен 5. Значит, система (5) является управляемой и наблюдаемой. Так как блочно-диагональная система получена из системы (4) с помощью обратимой замены переменных, то данная система (4) является управляемой и наблюдаемой.

**Пример 2.** Рассмотрим модель системы нелинейных осцилляторов [15]:

$$\begin{aligned} \varepsilon \ddot{x}_i + a_i(\dot{x}_i^2 + x_i^2 - 1)\dot{x}_i + b_i(1 - \varepsilon)x_i &= \alpha_i u, \\ i &= \overline{1, n}; \quad \varepsilon \ddot{x}_k + d_k \dot{x}_k + \varepsilon h_k(x_k + \dot{x}_k^2) \\ + c_k \sin x_k &= \beta_k u, \quad k = \overline{n+1, p}; \quad w = \sum_{j=1}^p (\gamma_j x_j + \delta_j \dot{x}_j), \end{aligned} \quad (6)$$

где коэффициенты  $a_i, b_i, \alpha_i, c_k, d_k, h_k, \beta_k, \gamma_j, \delta_j, i = \overline{1, n}; j = \overline{1, p}; k = \overline{n+1, p}$  отличны от нуля,  $\sin x_i \approx x_i$ . Обозначим,  $y_i = \dot{x}_i, y_k = \dot{x}_k$ . Тогда система примет вид:

$$\begin{aligned} \dot{x}_i &= y_i, \dot{x}_k = y_k, \quad \varepsilon \dot{y}_i = b_i(\varepsilon - 1)x_i + a_i(1 - x_i^2 - y_i^2)y_i + \alpha_i u, \\ \varepsilon \dot{y}_k &= -c_k \sin x_k - \varepsilon h_k x_k - d_k y_k - \varepsilon h_k y_k^2 + \beta_k u, \\ i &= \overline{1, n}; \quad k = \overline{n+1, p}; \quad w = \sum_{j=1}^p (\gamma_j x_j + \delta_j y_j). \end{aligned}$$

Линеаризуем систему вдоль  $x_j \equiv 0, y_j \equiv 0, j = \overline{1, p}$ . Линейное приближение системы имеет вид:

$$\begin{aligned} \dot{x}_i &= y_i, \dot{x}_k = y_k, \quad \varepsilon \dot{y}_i = b_i(\varepsilon - 1)x_i + a_i y_i + \alpha_i u, \\ \varepsilon \dot{y}_k &= (-c_k - h_k \varepsilon)x_k - d_k y_k + \beta_k u, \\ d_k > 0, \alpha_i < 0, i &= \overline{1, n}; k = \overline{n+1, p}; \quad w = \sum_{j=1}^p (\gamma_j x_j + \delta_j y_j). \end{aligned} \quad (7)$$

Произведем последовательную замену переменных:

$$y_i = z_i + \frac{b_i}{a_i} x_i + \varepsilon \frac{b_i}{a_i} \left( \frac{b_i}{a_i^2} - 1 \right) x_i + O(\varepsilon^2), y_k = z_k - \frac{c_k}{d_k} x_k - \frac{\varepsilon}{d_k} \left( h_k + \frac{c_k^2}{d_k^2} \right) x_k + O(\varepsilon^2), x_j = v_j, i = \overline{1, n}; k = \overline{n+1, p}; j = \overline{1, p}.$$

В результате такой замены получаем систему блочно-диагонального вида:

$$\begin{aligned} \dot{v}_i &= \frac{b_i}{a_i} v_i - \frac{a_i}{a_i} u + O(\varepsilon), \dot{v}_k = -\frac{c_k}{d_k} v_k + \frac{\beta_k}{d_k} u + O(\varepsilon), \\ \varepsilon \dot{z}_i &= a_i z_i + \alpha_i u + O(\varepsilon), \\ \varepsilon \dot{z}_k &= -d_k z_k + \beta_k u + O(\varepsilon), \quad (8) \\ w &= \sum_{j=1}^p (\gamma_j v_j + \delta_j z_j) + \sum_{i=1}^n \frac{b_i}{a_i} v_i - \\ &- \sum_{k=n+1}^p \frac{c_k}{d_k} v_k + O(\varepsilon), i = \overline{1, n}; k = \overline{n+1, p}. \end{aligned}$$

Система (8) является управляемой, если  $\frac{c_k}{d_k} \neq -\frac{b_i}{a_i}, \forall i, k: i = \overline{1, n}; k = \overline{n+1, p}$ ; и является

наблюдаемой, если  $\gamma_i + \frac{b_i}{a_i}, \gamma_k - \frac{c_k}{d_k}, \frac{c_k}{d_k} + \frac{b_i}{a_i}$ , не равны нулю одновременно для  $\forall i, k: i = \overline{1, n}; k = \overline{n+1, p}$ . Так как система (8) получена из системы (7) с помощью обратной замены переменной, то система (7), которая является линейным приближением данной системы (6), является управляемой и наблюдаемой при выполнении этих условий. Следовательно, система (6) является управляемой и наблюдаемой по теореме об управляемости и наблюдаемости динамических систем по линейному приближению.

**Пример 3.** В качестве простого примера управляемой и наблюдаемой системы, рассмотрим модель системы  $n$  кривошипно-шатунных механизмов, которая описывается линейной двухтемповой неавтономной системой [16]:

$$\varepsilon \ddot{x}_i + (a_i + b_i \cos 2\pi t) \dot{x}_i = c_i u, i = \overline{1, n}; w = \sum_{k=1}^n h_k x_k, \text{ где коэффициенты } a_i, b_i, c_i, h_i, i = \overline{1, n} \text{ отличны от нуля. Обозначим } y_i = \dot{x}_i. \text{ Система примет вид:}$$

$$\dot{x}_i = y_i, \varepsilon \dot{y}_i = -(a_i + b_i \cos 2\pi t) x_i + c_i u, i = \overline{1, n}; w = \sum_{k=1}^n h_k x_k. \text{ Используя критерий управляемости и наблюдаемости, получаем, что система является управляемой и наблюдаемой на отрезке } [t_0, t_1].$$

### ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В настоящей работе проведено исследование моделей систем, описываемых сингулярно возмущенными системами дифференциальных уравнений и изучены свойства управляемости и

наблюдаемости. Проведена декомпозиция моделей управляемых и наблюдаемых линейных неавтономных двухтемповых систем. Изучены свойства управляемости и наблюдаемости автономной двухтемповой модели крестокрылого снаряда и модели системы маятникового типа.

Автор выражает глубокую признательность профессору В.А. Соболеву за полезные обсуждения и ценные советы.

### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Kokotovic P.V., Haddad A.H. Controllability and time-optimal control of systems with slow and fast models // IEEE Trans. Autom. Control. 1975. V. 20. P. 111–113.
2. Kokotovic P.V., Khalil H.K., O'Reilly J. Singular perturbation methods in control. Analysis and Design. London etc.: Academic Press, 1986. 371 p.
3. Cobb D. Controllability, observability and duality in singular systems // IEEE Trans. Autom. Control. 1984. V.2. P.1076–1082.
4. Javid S.H. Observing the slow states of a singularly perturbed systems // IEEE Trans. Autom. Control. 1980. V. 25. P. 277–280.
5. O'Reilly J. Full order observers for a class of singularly perturbed linear time varying systems // Int. J. Control. 1979. V. 30. P. 745–756.
6. Abed E.H., Silva-Madriz R.I. Controllability of multiparameter singularly perturbed systems // ISR Technical Reports for 1988, TR 88–73. 1988. V. VIII. P. 137–140.
7. Дмитриев, М.Г. Теория сингулярных возмущений и некоторые задачи оптимального управления / М.Г. Дмитриев // Дифференциальные уравнения. – 1985. – Т. 21. – № 10. – С. 1693–1698.
8. Курина, Г.А. О полной управляемости разнотемповых сингулярно возмущенных систем / Г.А. Курина // Матем. заметки. – 1992. – Т. 52. – № 6. – С. 56–61.
9. Gajic Z., Lim M. Optimal control of singularly perturbed linear systems and applications. High-Accuracy Techniques. Marcel Dekker 2000. Control Engineering series. 312 p.
10. Калинин, А.И. Алгоритм асимптотического решения сингулярно возмущенной линейной задачи оптимального быстрогодействия / А.И. Калинин // Прикл. математика и механика. – 1989. – Т.53. – Вып. 6. – С. 880–889.
11. Копейкина, Т.Б. К проблеме стабилизации линейных сингулярно возмущенных систем с запаздыванием / Т.Б. Копейкина // Докл. НАН Беларуси. – 1998. – Т. 42. – № 3. – С. 22–27.
12. Соболев, В.А. Разделение движений методом интегральных многообразий / В.А. Соболев, В.В. Стрыгин. М.: Наука, 1988. 256 с.
13. Семенова, М.М. Управляемость и наблюдаемость многотемповых систем / В кн.: Н.В. Воропаева, В.А. Соболев. Геометрическая декомпозиция сингулярно возмущенных систем. – М.: Физматлит, 2009. – С. 153–172.
14. Доброленский, Ю.П. Автоматика управляемых снарядов / Ю.П. Доброленский, В.И. Иванова, Г.С. Поспелов. М. Оборониздат.1963. 386 с.
15. Богаевский, В.Н. Алгебраические методы в нелинейной теории возмущений / В.Н. Богаевский, А.Я. Повзнер. М.: Наука, 1987. 256 с.
16. Жарикова, Е.Н. Оптимальные периодические системы управления с сингулярными возмущениями / Е.Н. Жарикова, В.А. Соболев // Автоматика и телемеханика. 1997. № 7. С. 151–168.

## DECOMPOSITION OF MODELS OF LINEAR CONTROLLABLE AND OBSERVABLE TWOTEMPO SYSTEMS

© 2022 M.M. Semenova

Povolzhskiy State University of Telecommunications and Informatics, Samara, Russia

A method of integral manifold is applied to study of linear twotempo systems. The use of this method permits us to solve a problem of decomposition of tworate controllable and observable systems. Controllability and observability of these systems are investigated. The application of the method is illustrated on example.

*Keywords:* the decomposition of linear tworate models, integral manifold, controllability, observability, asymptotic expansions.

DOI: 10.37313/1990-5378-2022-24-1-92-95

### REFERENCES

1. *Kokotovic P.V., Haddad A.H.* Controllability and time-optimal control of systems with slow and fast models // IEEE Trans. Autom. Control. 1975. V. 20. P. 111–113.
2. *Kokotovic P.V., Khalil H.K., O'Reilly J.* Singular perturbation methods in control. Analysis and Design. London etc.: Academic Press, 1986. 371 p.
3. *Cobb D.* Controllability, observability and duality in singular systems // IEEE Trans. Autom. Control. 1984. V.2. P.1076–1082.
4. *Javid S.H.* Observing the slow states of a singularly perturbed systems // IEEE Trans. Autom. Control. 1980. V. 25. P. 277–280.
5. *O'Reilly J.* Full order observers for a class of singularly perturbed linear time varying systems // Int. J. Control. 1979. V. 30. P. 745–756.
6. *Abed E.H., Silva-Madriz R.I.* Controllability of multiparameter singularly perturbed systems // ISR Technical Reports for 1988, TR 88–73. 1988. V. VIII. P. 137–140.
7. *Dmitriev, M.G.* Teoriya singulyarnykh vozmushchenij i nekotorye zadachi optimal'nogo upravleniya / M.G. Dmitriev // Differencial'nye uravneniya. – 1985. – T. 21. – № 10. – S. 1693–1698.
8. *Kurina, G.A.* O polnoj upravlyaemosti raznotempovykh singulyarno vozmushchennykh sistem / G.A Kurina // Matem. zametki. – 1992. – T. 52. – № 6. – S. 56–61.
9. *Gajic Z., Lim M.* Optimal control of singularly perturbed linear systems and applications. High-Accuracy Techniques. Marcel Dekker 2000. Control Engineering series. 312 p.
10. *Kalinin, A.I.* Algoritm asimptoticheskogo resheniya singulyarno vozmushchenoj linejnoj zadachi optimal'nogo bystrodejstviya / A.I. Kalinin // Prikl. matematika i mekhanika. – 1989. – T.53. – Vyp. 6. – S. 880–889.
11. *Kopejkina, T.B.* K probleme stabilizacii linejnykh singulyarno vozmushchennykh sistem s zapazdyvaniem / T.B. Kopejkina // Dokl. NAN Belarusi. – 1998. – T. 42. – № 3. – S. 22–27.
12. *Sobolev, V.A.* Razdelenie dvizhenij metodom integral'nykh mnogoobrazij / V.A. Sobolev, V.V. Strygin. M.: Nauka, 1988. 256 s.
13. *Semenova, M.M.* Upravlyaemost' i nablyudaemost' mnogotempovykh sistem / V kn.: N.V. Voropaeva, V.A. Sobolev. Geometricheskaya dekompoziciya singulyarno vozmushchennykh sistem. – M.: Fizmatlit, 2009. – S. 153–172.
14. *Dobrolenskij, YU.P.* Avtomatika upravlyaemykh snaryadov / YU.P. Dobrolenskij, V.I. Ivanova, G.S. Pospelov. M. Oboronizdat. 1963. 386 s.
15. *Bogaevskij, V.N.* Algebraicheskie metody v nelinejnoj teorii vozmushchenij / V.N. Bogaevskij, A.YA. Povzner. M.: Nauka, 1987. 256 s.
16. *ZHarikova, E.N.* Optimal'nye periodicheskie sistemy upravleniya s singulyarnymi vozmushcheniyami / E.N. ZHarikova, V.A. Sobolev // Avtomatika i telemekhanika. 1997. № 7. S. 151–168.