



ДИФФЕРЕНЦИАЛЬНЫЕ
УРАВНЕНИЯ
И
ПРОЦЕССЫ УПРАВЛЕНИЯ
N. 2, 2024
Электронный журнал,
рег. Эл № ФС77-39410 от 15.04.2010
ISSN 1817-2172
<http://diffjournal.spbu.ru/>
e-mail: jodiff@mail.ru

Общая теория управления

Декомпозиционный метод модального синтеза при управлении ММО-системой с обратной связью по производным состояния

Зубов Н. Е.^{1,*}, Рябченко В. Н.^{1,**}, Лапин А. В.^{1,***}

¹ Московский государственный технический университет имени Н.Э. Баумана (МГТУ им. Н.Э. Баумана)

e-mail:

* Nik.Zubov@gmail.com

** RyabchenkoVN@yandex.ru

*** AlexeyPoeme@yandex.ru

Аннотация. Разработан метод размещения полюсов в детерминированной линейной динамической ММО-системе при управлении с обратной связью по производным состояния. В основе метода лежит оригинальная декомпозиция исходной системы с помощью матричных делителей нуля. Метод универсален для непрерывного и дискретного случаев описания ММО-системы, не имеет ограничений по размерностям векторов состояния и входа ММО-системы, алгебраической и геометрической кратности задаваемых полюсов, предоставляет возможность аналитического синтеза регуляторов.

Ключевые слова: модальное управление по производным состояния, декомпозиционный метод, размещение полюсов, устойчивость системы, размещение полюсов, непрерывные и дискретные системы.

1. Введение и постановка задачи

Пусть задана детерминированная линейная динамическая ММО-система (Multi Inputs Multi Outputs System)

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

где $\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} \stackrel{\text{def}}{=} \dot{\mathbf{x}}(t)$ – для непрерывного и $\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} \stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{x}(t+1)$ – для дискретного случая описания МИМО-системы; $\mathbf{x}(t)$ – n -мерный вектор состояния, $\mathbf{u}(t)$ – r -мерный вектор управления.

В качестве закона управления рассматривается обратная связь по производным вектора состояния МИМО-системы [1–4]

$$\mathbf{u}(t) = -\mathbf{K}\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\}. \quad (2)$$

В результате замыкания обратной связью (2) МИМО-система (1) преобразуется к виду

$$\begin{aligned} \mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} &= \mathbf{A}\mathbf{x}(t) - \mathbf{B}\mathbf{K}\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\}, \\ (\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} &= \mathbf{A}\mathbf{x}(t). \end{aligned} \quad (3)$$

Здесь \mathbf{I}_n – единичная матрица порядка n .

В дальнейшем считается, что матрица в левой части уравнения (3) $(\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})$ невырождена (т.е. (3) не относится к классу дескрипторных систем [5, 6]). Тогда вместо (3) можно записать МИМО-систему

$$\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} = (\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}\mathbf{x}(t). \quad (4)$$

Требуется найти такую матрицу \mathbf{K} , чтобы замкнутая МИМО-система (4) была асимптотически устойчивой, точнее, гурвицевой в непрерывном, и шуровской – в дискретном случае [7], при этом ее движение обязательно бы имело заданный спектр [2–4]. Под спектром системы (4) понимается множество собственных значений (полюсов) матрицы

$$(\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}, \quad (5)$$

т.е.

$$\text{eig}((\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}) = \{\lambda_i: \det(\lambda_i\mathbf{I}_n - (\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}) = 0; i = 1, \dots, n\}. \quad (6)$$

2. Решение для непрерывной МИМО-системы

Рассмотрим сначала случай непрерывной МИМО-системы, когда $\mathcal{D}\{\mathbf{x}(t)\} = \dot{\mathbf{x}}(t)$. В предположении, что матрица $(\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})$ является невырожденной требуется найти матрицу \mathbf{K} в (2), обеспечивающую замкнутой МИМО-системе (4), которая в данном случае принимает вид

$$\dot{\mathbf{x}}(t) = (\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}\mathbf{x}(t),$$

асимптотическую устойчивость и заданный спектр (6).

Из (4) вытекает необходимое условие решения данной задачи в непрерывном случае.

Теорема 1. Для того чтобы непрерывная МИМО-система (1) после замыкания обратной связью (2) имела гурвицеву матрицу $(\mathbf{I}_n + \mathbf{B}\mathbf{K})^{-1}\mathbf{A}$ необходима невырожденность матрицы \mathbf{A} или эквивалентно – отсутствие у этой матрицы нулевых собственных значений.

Действительно, если матрица A вырождена, то в силу теоремы Кронеккера – Капелли [7] никакая матрица $(I_n + BK)$ не может обеспечить невырожденность произведения матриц (5) (эквивалентно – отсутствие нулевых собственных значений в (5)) и, следовательно, асимптотической устойчивости замкнутой системы.

Теорема 2. Для того чтобы непрерывная МИМО-система (1) после замыкания обратной связью (2) имела гурвицеву матрицу $(I_n + BK)^{-1}A$ необходима полная управляемость пары матриц

$$(A^{-1}, A^{-1}B) \tag{7}$$

или – более строго – полная управляемость пары матриц

$$(A, AB). \tag{8}$$

Заметим, что из полной управляемости пары (8) следует полная управляемость пары (7), но не наоборот.

Действительно, если выполняется условие полной управляемости пары матриц (8), например, с использованием критерия управляемости Калмана

$$\text{rank} [AB \ A^2B \ \dots \ A^nB] = n,$$

то «автоматически» при невырожденной матрице A выполняются и другие (эквивалентные) условия полной управляемости пары (7), а именно,

$$\text{rank} [B \ AB \ \dots \ A^{n-1}B] = n,$$

$$\text{rank} [A^{-1}B \ A^{-2}B \ \dots \ A^{-n-2}B] = n.$$

Эти условия можно получить различными способами, например, следующим образом.

Ясно, что если обеспечено множество собственных значений (6) и матрица A невырождена, то имеет место равенство

$$\text{eig}(A^{-1}(I_n + BK)) = \{ \lambda_i^{-1} : \det(\lambda_i^{-1}I_n - A^{-1}(I_n + BK)) = 0; i = 1, \dots, n \}. \tag{9}$$

Таким образом, имеет место вспомогательная задача размещения собственных значений у инверсной МИМО-системы

$$\dot{\mathbf{z}}(t) = A^{-1}(I_n + BK)\mathbf{z}(t), \tag{10}$$

или в эквивалентном виде

$$\dot{\mathbf{z}}(t) = A^{-1}\mathbf{z}(t) + A^{-1}B\mathbf{v}(t), \quad \mathbf{v}(t) = K\mathbf{z}(t). \tag{11}$$

Очевидно, что для полной управляемости инверсной МИМО-системы в форме (10) или (11) необходимо и достаточно полной управляемости пары матриц (7), или более строго – пары матриц (8).

Отметим следующее: если для ММО-системы (1) закон управления (2) имеет вид отрицательной обратной связи по производным вектора состояния, то для инверсной системы этот закон преобразуется в положительную обратную связь по вектору состояния (см. уравнение (11)). Однако, этот закон «виртуален», носит вспомогательный характер, и поэтому задача его физической реализации не ставится и, соответственно, не решается.

Итак, если найти решение задачи размещения собственных значений (9) у инверсной ММО-системы (10), (11), то автоматически будет решена задача размещения собственных значений (6) у ММО-системы (4) в непрерывном случае ее представления.

Осталось применить разработанный метод размещения полюсов [8–10] для собственных значений (9) и ММО-системы с парой матриц (7).

Пусть X – некоторая произвольная матрица, X^+ – псевдообратная матрица, X^\perp – левый матричный делитель нуля, которые совместно удовлетворяют условиям регулярности и симметричности [11]:

$$XX^+X = X, X^+XX^+ = X^+, XX^+ = (XX^+)^T, X^+X = (X^+X)^T,$$

$$X^\perp X = 0, X^\perp X^{\perp+} = I.$$

Введем в рассмотрение следующую многоуровневую декомпозицию ММО-системы (11):
нулевой уровень декомпозиции

$$A_{*0} = A^{-1}, \quad B_{*0} = A^{-1}B; \tag{12}$$

первый уровень декомпозиции

$$A_{*1} = B_{*0}^\perp A_{*0} B_{*0}^{\perp+}, \quad B_{*1} = B_{*0}^\perp A_{*0} B_{*0}; \dots \tag{13}$$

k-й (промежуточный) уровень декомпозиции

$$A_{*L} = B_{*L-1}^\perp A_{*L-1} B_{*L-1}^{\perp+}, \quad B_{*L} = B_{*L-1}^\perp A_{*L-1} B_{*L-1}, \tag{14}$$

L-й (конечный) уровень декомпозиции

$$A_{*L} = B_{*L-1}^\perp A_{*L-1} B_{*L-1}^{\perp+}, \quad B_{*L} = B_{*L-1}^\perp A_{*L-1} B_{*L-1}, \tag{15}$$

где $L = \text{ceil}\left(\frac{n}{r}\right) - 1$ ($\text{ceil}(\cdot)$ – операция округления числа в сторону большего значения).

Для каждого из уровней приведенной многоуровневой декомпозиции (12) – (15) рассмотрим также матрицы

$$K_{*0} = S_0(B_{*0}^+ - K_{*1}B_{*0}^\perp) - (B_{*0}^+ - K_{*1}B_{*0}^\perp)A_{*1}; \tag{16}$$

$$K_{*1} = S_1(B_{*1}^+ - K_{*2}B_{*1}^\perp) - (B_{*1}^+ - K_{*2}B_{*1}^\perp)A_{*2} \tag{17}$$

$$K_{*k} = S_k(B_{*k}^+ - K_{*k+1}B_{*k}^\perp) - (B_{*k}^+ - K_{*k+1}B_{*k}^\perp)A_{*k} \tag{18}$$

$$K_{*L} = S_L B_{*L}^+ - B_{*L}^+ A_{*L}. \tag{19}$$

По аналогии с [8–10] нетрудно доказать, что в данном случае выполняется следующее тождество для собственных значений:

$$\text{eig}(\mathbf{A}_{*0} + \mathbf{B}_{*0}\mathbf{K}_{*0}) = (\bigcup_{k=0}^L \text{eig}(\mathbf{S}_k)). \quad (20)$$

Таким образом, полагая $\mathbf{K} = \mathbf{K}_{*0}$ и в силу доказанных ранее положений, будем иметь тождество

$$\text{eig}((\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}) = \left(\bigcup_{k=0}^L \text{eig}(\mathbf{S}_k^{-1}) \right) = \{s_k^{-1}\} = \{\lambda_k\} \quad (21)$$

Это и требовалось получить.

3. Решение для дискретной ММО-системы

Ясно, что рассмотренный в предыдущем разделе подход справедлив и для случая дискретной ММО-системы, когда $\mathcal{D}\{x(t)\} = x(t+1)$. При этом собственные значения (6) следует задавать таким образом, чтобы они лежали внутри единичного круга (но не в нуле), а у ММО-системы (10), соответственно, вне этого круга, т.е.

$$\text{eig}((\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}) = \{\lambda_i: 0 < |\lambda_i| < 1\},$$

при этом

$$\text{eig}(\mathbf{A}^{-1}(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})) = \{\lambda_i^{-1}: |\lambda_i^{-1}| > 1\}.$$

В остальном какие-либо отличия в решении задачи отсутствуют.

Остается неисследованным случай, при котором отдельные или все собственные значения замкнутой системы принимают нулевые значения (эквивалентная трактовка связана со снижением ранга матрицы замкнутой ММО-системы $(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}$). Ясно, что напрямую воспользоваться изложенным выше подходом нельзя в силу сделанного постулирования обратимости матриц \mathbf{A} и $(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}$.

С другой стороны, из теории матриц хорошо известно [7], что нельзя никакой обратимой матрицей понизить ранг ее сомножителя. Например, если матрица \mathbf{A} имеет ранг $\text{rank } \mathbf{A} = m \leq n$, то никакой матрицей $(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}$ нельзя уменьшить этот ранг. Другими словами, нельзя «приписать» матрице замкнутой системы $(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}$ большее количество нулевых собственных значений, нежели то, что присутствует в исходном множестве собственных значений матрицы \mathbf{A} .

Следовательно, для системы (3) существует лишь один вариант увеличения числа нулевых собственных значений – преобразование к дескрипторной форме

$$(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})\mathcal{D}\{x(t)\} = \mathbf{A}x(t), \quad (22)$$

где матрица $(\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})$ вырождена, т.е. матрица \mathbf{K} выбрана таким образом, что частично или полностью обеспечивает ненулевые (конечные) собственные значения у дескрипторной ММО-системы (22). Данная задача является самостоятельной и выходит за рамки настоящей работы.

4. Пример синтеза

Рассмотрим применение предложенного подхода в примере, носящем практический характер и соответствующем орбитальной стабилизации космического аппарата (КА) во взаимосвязанных каналах «крен – рысканье». В этом случае модель движения КА как ММО-системы имеет следующие матрицы, входящие в систему (1):

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ a_{21} & 0 & 0 & a_{24} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & a_{42} & a_{43} & 0 \end{bmatrix}, \quad (23)$$

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \frac{1}{J_x} & 0 \\ 0 & \frac{1}{J_y} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}. \quad (24)$$

Предположим, что заданное множество собственных значений замкнутой системы имеет вид

$$\text{eig}((\mathbf{I}_n + \mathbf{BK})^{-1}\mathbf{A}) = \{\lambda_{01}, \lambda_{02}, \lambda_{11}, \lambda_{12}\} \triangleq \{s_{01}^{-1}, s_{02}^{-1}, s_{11}^{-1}, s_{12}^{-1}\}. \quad (25)$$

Найдем матрицу \mathbf{K} в законе управления (2), обеспечивающего замкнутой системе множество (25) (и соответствующее множество для инверсной системы (10)).

Вычислим первоначально матрицы для модели (12). Они примут вид

:

$$\mathbf{A}^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ a_{21} & 0 & 0 & a_{24} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & a_{42} & a_{43} & 0 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{a_{21}} & -\frac{a_{24}}{a_{21}} & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{a_{42}}{a_{21}} & 0 & 0 & \frac{1}{a_{21}} \\ 0 & a_{42} & 1 & 0 \end{bmatrix}, \quad (26)$$

$$\mathbf{A}^{-1}\mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ a_{21} & 0 & 0 & a_{24} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & a_{42} & a_{43} & 0 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \frac{1}{J_x} & 0 \\ 0 & \frac{1}{J_y} \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{a_{21}J_x} & 0 \\ 0 & \frac{1}{a_{43}J_y} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}. \quad (27)$$

Размерность пространства состояний инверсной системы в данном случае кратна количеству входов и превосходит последние в два раза, поэтому для рассматриваемой ММО-системы требуется описать лишь нулевой и первый уровни декомпозиции.

Нулевой уровень здесь имеет вид

$$\mathbf{A}_{*0} = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{a_{21}} & -\frac{a_{24}}{a_{21}} & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{a_{42}}{a_{21}} & 0 & 0 & \frac{1}{a_{21}} \\ 0 & a_{42} & 1 & 0 \end{bmatrix}, \quad (28)$$

$$\mathbf{B}_{*0} = \begin{bmatrix} \frac{1}{a_{21}J_x} & 0 \\ 0 & \frac{1}{a_{43}J_y} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}. \quad (29)$$

Производя далее соответствующие вычисления, последовательно получим сначала делитель нуля

$$\mathbf{B}_{*0}^\perp = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (30)$$

и псевдообратные матрицы

$$\mathbf{B}_{*0}^{\perp+} = \mathbf{B}_{*0}^{\perp\Gamma}, \mathbf{B}_{*0}^+ = \begin{bmatrix} a_{21}J_x & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & a_{43}J_y & 0 \end{bmatrix}, \quad (31)$$

затем *первый уровень* декомпозиции

$$\mathbf{A}_{*1} = \mathbf{B}_{*0}^\perp \mathbf{A}_{*0} \mathbf{B}_{*0}^{\perp\Gamma} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad (32)$$

$$\mathbf{B}_{*1} = \mathbf{B}_{*0}^\perp \mathbf{A}_{*0} \mathbf{B}_{*0} = \begin{bmatrix} \frac{1}{a_{21}J_x} & 0 \\ 0 & \frac{1}{a_{43}J_y} \end{bmatrix}, \quad (33)$$

и, наконец, матрицы регуляторов

$$\mathbf{K}_{*1} = \begin{bmatrix} a_{21}J_x s_{11} & 0 \\ 0 & a_{43}J_y s_{12} \end{bmatrix},$$

$$\mathbf{K}_{*0} = \begin{bmatrix} a_{21}J_x(s_{01} + s_{11}) & -J_x(a_{21}s_{01}s_{11} + 1) & J_x a_{24} & 0 \\ J_y a_{42} & 0 & a_{43}J_y(s_{02} + s_{12}) & J_y(a_{43}s_{02}s_{12} + 1) \end{bmatrix}$$

или в другом виде

$$\mathbf{K}_{*1} = \begin{bmatrix} a_{21}J_x \lambda_{11}^{-1} & 0 \\ 0 & a_{43}J_y \lambda_{12}^{-1} \end{bmatrix}, \quad (34)$$

$\mathbf{K}_{*0} = \mathbf{K} =$

$$\begin{bmatrix} a_{21}J_x(\lambda_{01}^{-1} + \lambda_{11}^{-1}) & -J_x(a_{21}\lambda_{01}^{-1}\lambda_{11}^{-1} + 1) & J_x a_{24} & 0 \\ J_y a_{42} & 0 & a_{43}J_y(\lambda_{02}^{-1} + \lambda_{12}^{-1}) & -J_y(a_{43}\lambda_{02}^{-1}\lambda_{12}^{-1} + 1) \end{bmatrix}. \quad (35)$$

Непосредственной подстановкой можно убедиться в правильности найденного решения.

Как видно, данный синтез никак не отягощается различными условиями по кратности задаваемых полюсов. Так, если в формуле (35) положить все полюса равными друг другу, например, λ , то в результате получим регулятор

$$K = \begin{bmatrix} \frac{2a_{21}J_x}{\lambda} & -J_x \left(\frac{a_{21}}{\lambda^2} + 1 \right) & \frac{J_x a_{24}}{\lambda} & 0 \\ J_y a_{42} & 0 & \frac{2a_{43}J_y}{\lambda} & -J_y \left(\frac{a_{43}}{\lambda^2} + 1 \right) \end{bmatrix},$$

обеспечивающий заданное требование $\text{eig}((I_n + BK)^{-1}A) = \{\lambda, \lambda, \lambda, \lambda\}$, т.е. множество собственных значений с кратностью 4.

5. Заключение

В статье представлен разработанный метод размещения полюсов в детерминированной линейной динамической ММО-системе с управлением в виде обратной связи, осуществляемой по производным вектора состояния. В основе метода лежит оригинальная многоуровневая декомпозиция исходной ММО-системы с помощью орматричных делителей нуля. Метод универсален для непрерывного и дискретного случаев описания ММО-системы, не имеет ограничений по размерностям векторов состояния и входа ММО-системы, алгебраической и геометрической кратности задаваемых полюсов, предоставляет возможность аналитического синтеза регуляторов.

Список литературы

- [1] Ogata K. Modern Control Engineering. Prentice-Hall. New Jersey. 2002.
- [2] Abdelaziz T.H.S., Valasek M. Eigenstructure assignment by state-derivative and partial output-derivative feedback for linear time-invariant control systems // Acta Polytechnica. 2004. No. 4. P. 54–60.
- [3] Abdelaziz T.H.S., Valasek M. A direct algorithm for pole placement by state-derivative feedback for multi input linear systems – non singular case // Kybernetika. 2005. V. 41. No. 5. P. 637–660.
- [4] Abdelaziz T.H.S. Parametric eigenstructure assignment using state-derivative feedback for linear systems // J. Vibration and Contr. 2012. No. 18. P. 1809–1827.
- [5] Dai L. Singular Control Systems. Lecture notes in control and information sciences. Springer-Verlag, Berlin. 1989.
- [6] Мисриханов М.Ш., Рябченко В.Н. Lentочные критерии и рекурсивные тесты полной управляемости и наблюдаемости линейных алгебро-дифференциальных систем // АиТ. 2008. № 9. С. 44–61.
- [7] Bernstein D.S. Matrix mathematics. Princeton Univ. Press. 2009.
- [8] Мисриханов М.Ш., Рябченко В.Н. Размещение полюсов в больших динамических системах с многими входами и выходами // ДАН. 2011. Т. 439. № 4. С. 464–466.
- [9] Мисриханов М.Ш., Рябченко В.Н. Размещение полюсов при управлении большой энергетической системой // АиТ. 2011. № 10. С. 129–153.
- [10] Зубов Н.Е., Микрин Е.А., Мисриханов М.Ш., Рябченко В.Н. Синтез развязывающих законов стабилизации орбитальной ориентации космического аппарата // Изв. РАН. Теория и системы управления. 2012. № 1. С. 92–108.
- [11] Зубов Н.Е., Микрин Е.А., Рябченко В.Н. Алгебраические и матричные методы в теории и практике систем автоматического управления летательных аппаратов. М.: Издательство МГТУ им. Н.Э. Баумана. 2015. 666с.

Decompositional method of modal synthesis at controlling a MIMO-system with feedback by state derivatives

Zubov N.E.^{1,*}, Ryabchenko V.N.^{1,**}, Lapin A.V.^{1,***}

¹ Bauman Moscow State Technical University (Bauman MSTU)

e-mail:

* Nik.Zubov@gmail.com

** RyabchenkoVN@yandex.ru

*** AlexeyPoeme@yandex.ru

Abstract. In this article a method of pole placement in a deterministic linear dynamic MIMO-system at controlling with feedback by state derivatives is developed. The method is based on the special decomposition of the original system by means of semi-orthogonal matrix zero divisors. The method is applicable for both continuous and discrete cases of describing a MIMO-system, has no restrictions on the dimensions of state vector and input vector of the MIMO-system, algebraic and geometric multiplicity of specified poles, provides the possibility of analytical synthesis of controllers.

Key words: modal control by state derivatives, decompositional method, stability of a system, pole placement, continuous and discrete systems.