

ОГРАНИЧЕННОЕ УПРАВЛЕНИЕ ЛИНЕЙНОЙ  
ДИНАМИЧЕСКОЙ СИСТЕМОЙ С ОГРАНИЧЕНИЕМ НА  
ФАЗОВУЮ СКОРОСТЬ

Аветисян В.В.

Վ.Վ. Ավետիսյան

Գծային դինամիկական համակարգի սահմանափակ ղեկավարումը  
սահմանափակ ֆազային արագության դեպքում

Դիտարկվում է գծային դինամիկական համակարգը կանոնական սկզբնական վիճակից տրված վերջնական վիճակ բերող ղեկավարման կառուցման խնդիրը, երբ առկա են սահմանափակումներ ղեկավարման և համակարգի ֆազային արագության վեկտորների կոմպոնենտների վրա: Համակարգի դինամիկական պարամետրերի համար ստացված են պայմաններ, որոնց դեպքում դիտարկվող խնդիրը լուծելի է տրված սահմանափակումներին բավարարող ցանկացած սկզբնական և վերջնական վիճակների համար:

V.V. Avetisyan

Constrained control of linear dynamic system with restrictions on velocity

Рассматривается задача построения управления, обеспечивающего переход линейной динамической системы из произвольного начального состояния в заданное конечное состояние при ограничениях на компоненты вектора управления и вектора фазового состояния системы. Получены условия на динамические параметры системы, при которых поставленная задача разрешима для любых начальных и конечных состояний, удовлетворяющих положенным ограничениям.

1. Рассматривается линейная управляемая динамическая система вида

$$\dot{x} = A(t)x + B(t)u \quad (1.1)$$

$$x(t_0) = x^0 \quad (1.2)$$

Здесь  $x = (x_1, \dots, x_n)$  - вектор фазовых координат,  $u = (u_1, \dots, u_m)$  - вектор управления.  $A(t)$  и  $B(t)$  - вещественные кусочно-непрерывно зависящие от времени  $t$  матрицы размеров  $n \times n$  и  $n \times m$  соответственно.

Требуется построить управляющую вектор-функцию  $u(t)$ , осуществляющую переход системы из произвольного начального состояния в заданный момент  $t = t_0$  (1.2) в произвольное конечное состояние в некоторый момент  $t = T$

$$x(T) = x^1 \quad (1.3)$$

при условии, что на компоненты  $u_i(t)$  и  $\dot{x}_j(t)$  вектора управления  $u(t)$  и вектора фазовой скорости  $\dot{x}(t)$  при  $t \in [t_0, T]$  наложены следующие ограничения:

$$|u_i(t)| \leq b_i, \quad b_i > 0, \quad i = 1, \dots, m \quad (1.4)$$

$$|x_j(t)| \leq a_j, \quad a_j > 0, \quad j = 1, \dots, n \quad (1.5)$$

Запишем решение системы (1.1), (1.2)

$$x(t) = \Phi(t) \left[ x^0 + \int_{t_0}^t \Phi^{-1}(\tau) B(\tau) u(\tau) d\tau \right] \quad (1.6)$$

где  $\Phi(t)$  — фундаментальная, определяемая условиями  $\dot{\Phi} = A(t)\Phi$ ,  $\Phi(t_0) = E_n$ ,  $E_n$  — единичная матрица размера  $n \times n$ .

Учитывая (1.3) и (1.6), задача сводится к отысканию такого управления  $u(t)$ , при котором удовлетворяются условие

$$\int_{t_0}^T \Phi^{-1}(t) B(t) u(t) dt = \Phi^{-1}(T) x^1 - x^0 \quad (1.7)$$

и ограничения (1.4), а соответствующее этому управлению фазовая скорость  $\dot{x}(t)$  удовлетворяет ограничению (1.5) для всех  $t \in [t_0, T]$ .

2. Воспользуемся известным подходом [1] построения управления. Этот подход в [2,3] был распространен на случай наличия ограничения на управление — в задачах успокоения многочастотных систем линейных осцилляторов (маятников), скалярно управляемых, а в [4] на основе этих работ — при ограничениях (1.4).

Следуя указанному подходу, управление, решающее задачу без учета ограничений (1.4), (1.5), ищем в виде

$$u(t) = Q^T(t) C, \quad Q(t) = \Phi^{-1}(t) B(t) \quad (2.1)$$

где  $C = (C_1, \dots, C_m)$  — постоянный вектор, определяемый из системы линейных алгебраических уравнений

$$R(T) \cdot C = \Phi^{-1}(T) x^1 - x^0, \quad R(T) = \int_{t_0}^T Q(t) Q^T(t) dt \quad (2.2)$$

В случае полной управляемости системы (1.1), матрица  $R(T)$  неособая [5] и поэтому (2.2) имеет единственное решение

$$C = R^{-1}(T) \cdot (\Phi^{-1}(T) x^1 - x^0) \quad (2.3)$$

Учитывая (2.1)-(2.3) и подставляя (2.1)-(2.3), (1.5) в (1.1), управление  $u(t)$  и соответствующую ему фазовую скорость  $\dot{x}(t)$  можно представить в следующем виде:

$$\begin{aligned} u(t) &= F(t, T) \cdot (x^*)^T, \quad F = (F^0, F^1) \\ \dot{x}(t) &= G(t, T) \cdot (x^*)^T, \quad G = (G^0, G^1); \quad x^* = (x^0, x^1) \end{aligned} \quad (2.4)$$

где элементы блочных матриц  $F$  и  $G$  определяются выражениями

$$\begin{aligned}
 F^0(t, T) &= -(\Phi^{-1}(t)B(t))^T R^{-1}(T), \quad F^1(t, T) = (\Phi^{-1}(t)B(t))^T R^{-1}(T)\Phi^{-1}(T) \\
 G^0(t, T) &= A(t)\Phi(t) - A(t)\Phi(t)R(t)R^{-1}(T) - B(t)B^T(t)(\Phi^{-1}(t))^T R^{-1}(T) \quad (2.5) \\
 G^1(t, T) &= A(t)\Phi(t)R(t)R^{-1}(T)\Phi^{-1}(T) + B(t)B^T(t)(\Phi^{-1}(t))^T R^{-1}(T)\Phi^{-1}(T)
 \end{aligned}$$

Пусть  $f_q^{0,1}$  и  $g_{jq}^{0,1}$  — элементы матриц  $F^{0,1}$  и  $G^{0,1}$  соответственно. Введем обозначения

$$\begin{aligned}
 f_{iq}(t, T) &= \begin{cases} f_{iq}^0(t, T), & q = 1, \dots, n \\ f_{iq}^1(t, T), & q = n+1, \dots, 2n \end{cases}, \quad g_{jq}(t, T) = \begin{cases} g_{jq}^0(t, T), & q = 1, \dots, n \\ g_{jq}^1(t, T), & q = n+1, \dots, 2n \end{cases} \\
 x_q^* &= \begin{cases} x_q^0, & q = 1, \dots, n \\ x_q^1, & q = n+1, \dots, 2n \end{cases} \quad (2.6)
 \end{aligned}$$

Тогда с учетом (2.5) и (2.6) искомое управление и соответствующую ему фазовую скорость можно представить в следующих координатных формах:

$$\begin{aligned}
 u_i(t) &= \sum_{q=1}^{2n} f_{iq}(t, T) x_q^*, \quad i = 1, \dots, m; \\
 \dot{x}_j(t) &= \sum_{q=1}^{2n} g_{jq}(t, T) x_q^*, \quad j = 1, \dots, n \quad (2.7)
 \end{aligned}$$

Решение  $x(t)$  системы (1.1), (1.2) при управлении  $u(t)$  с компонентами (2.7) для любого  $T > 0$  удовлетворяет краевому условию (1.3). При этом, однако, построенное управление и соответствующая ему фазовая скорость не обязательно удовлетворяют наложенным ограничениям (1.4) и (1.5). Для того, чтобы учесть эти ограничения, введем следующие функции:

$$\begin{aligned}
 S_i(t_0, T) &= \left[ \max_{t_0 \leq t \leq T} K_i(t_0, t, T) \right]^{-1/2}, \quad i = 1, \dots, m \\
 M_j(t_0, T) &= \left[ \max_{t_0 \leq t \leq T} L_j(t_0, t, T) \right]^{-1/2}, \quad j = 1, \dots, n \quad (2.8)
 \end{aligned}$$

где  $K_i(t_0, t, T)$ ,  $L_j(t_0, t, T)$  определяются из (2.6) и имеют вид

$$K_i(t_0, t, T) = \sum_{q=1}^{2n} f_{iq}^2(t, T), \quad i = 1, \dots, m; \quad L_j(t_0, t, T) = \sum_{q=1}^{2n} g_{jq}^2(t, T), \quad j = 1, \dots, n \quad (2.9)$$

К соотношениям (2.7) применим неравенство Коши-Буняковского

$$\begin{aligned}
 |u_i| &\leq \left( \sum_{q=1}^{2n} x_q^{*2} \right)^{1/2} \left( \sum_{q=1}^{2n} f_{iq}^2(t, T) \right)^{1/2}, \quad i = 1, \dots, m \\
 |\dot{x}_j| &\leq \left( \sum_{q=1}^{2n} x_q^{*2} \right)^{1/2} \left( \sum_{q=1}^{2n} g_{jq}^2(t, T) \right)^{1/2}, \quad j = 1, \dots, n \quad (2.10)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} |u_i| &\leq |x^*| [K_i(t_0, t, T)]^{1/2} \leq |x^*| S_i^{-1}(t_0, T), \quad i = 1, \dots, m \\ |x_j| &\leq |x^*| [L_j(t_0, t, T)]^{1/2} \leq |x^*| M_j^{-1}(t_0, T), \quad j = 1, \dots, n \end{aligned} \quad (2.11)$$

Из (2.11) следует, что наложенные ограничения (1.4) и (1.5) на компоненты векторов управления и фазовой скорости будут удовлетворены для всех  $t \in [t_0, T]$ , если время  $T > 0$  выбирать из следующего условия:

$$|x^*| = \min_{|S_i| \leq b_i, |M_j| \leq a_j} [b_i S_i(t_0, T), a_j M_j(t_0, T)] \quad (2.12)$$

Таким образом, построение управления  $u(t) = (u_1(t), \dots, u_m(t))$  осуществляется по следующей последовательности. Определяются элементы  $f_{ij}^{0,1}, g_{ij}^{0,1}$  матрицы  $F^{0,1}, G^{0,1}$  с помощью формул (2.1)-(2.6) и подсчитываются функции  $S_i(t_0, T), M_j(t_0, T)$   $i = 1, \dots, m, j = 1, \dots, n$  с помощью (2.8), (2.9). Далее, для любых заданных  $t_0$  и  $x^*$  из условия (2.12) находится время  $T$ , а затем определяются  $u_j, j = 1, \dots, m$  из (2.7).

3. Проиллюстрируем вышеизложенную схему построения управления для системы четвертого порядка

$$\ddot{\psi}_1 = u_1 - u_2, \quad \ddot{\psi}_2 = u_2 \quad (3.1)$$

$$|u_1(t)| \leq b_1, \quad |u_2(t)| \leq b_2, \quad b_2 = 1 \quad (3.2)$$

$$|\psi_1(t)| \leq a_1, \quad |\psi_2(t)| \leq a_2 \quad (3.3)$$

Система (3.1)-(3.3) в безразмерной форме описывает движения различных механических моделей, в частности, плоские движения статически уравновешенным вторым звеном двузвенного манипулятора [6]. В (3.1)-(3.3)  $\psi_1, \psi_2$  - обобщенные координаты (абсолютные углы в шарнирах манипулятора), а  $a_1, a_2, b_1, b_2$  - заданные безразмерные постоянные.

Определим управления  $u_1(t), u_2(t)$  так, чтобы система (3.1) перешла из начального состояния покоя при  $t = 0$

$$\psi_1(0) = 0, \dot{\psi}_1(0) = 0, \psi_2(0) = 0, \dot{\psi}_2(0) = 0 \quad (3.4)$$

в заданное конечное состояние покоя при  $t = T$

$$\psi_1(T) = \psi_1^1, \dot{\psi}_1(T) = 0, \psi_2(T) = \psi_2^1, \dot{\psi}_2(T) = 0 \quad (3.5)$$

и при этом удовлетворялись ограничения (3.2), (3.3) для всех  $t \in [0, T]$ .

Пусть  $x = (x_1, x_2, x_3, x_4) = (\psi_1, \dot{\psi}_1, \psi_2, \dot{\psi}_2)^T$  - фазовый вектор системы (3.1). Представим уравнения (3.1) в общем виде (1.1)

$$\dot{x} = Ax + Bu \quad (3.6)$$

с постоянными матрицами  $A, B$  размеров  $4 \times 4, 4 \times 2$  и фундаментальной матрицей  $\Phi(t)$  соответственно

$$A = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}, B = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 1 & -1 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \Phi(t) = \begin{pmatrix} 1 & t & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & t \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (3.7)$$

Начальные (3.4) и конечные (3.5) условия запишем в общем виде

$$x(0) = 0, \quad x(T) = (x_1^1, x_2^1, x_3^1, x_4^1)^T = (\psi_1^1, 0, \psi_2^1, 0)^T \quad (3.8)$$

**Замечание.** Система (3.6),(3.7),(3.2) вполне управляема. Действительно, вместо (3.2) рассмотрим ограничение

$$|u| = \sqrt{u_1^2 + u_2^2} \leq r, \quad r = \min b_i, \quad i = 1, 2 \quad (3.2')$$

Согласно [7], система (3.6),(3.7),(3.2') вполне управляема, так как имеет место условие Калмана [1] и  $\operatorname{Re} \lambda_i = 0, i = 1, \dots, 4$ , где  $\lambda_i$  — собственные числа матрицы  $A$ . Поскольку  $W_0 \subset W_1$ , где  $W_0 = \{u : |u| \leq r\}$ ,  $W_1 = \{u : |u_i| \leq b_i\}$ , то вполне управляема и система (3.6),(3.7),(3.2).

Из (2.4) следует, что при построении управления достаточно вычислить элементы матриц  $F^1, G^1$  (2.5). С помощью (3.7),(2.1)-(2.6) найдем

$$F^1 = \|f_{iq}^1\|, \quad i = 1, 2; q = 1, \dots, 4, \quad f_{11}^1 = f_{13}^1 = f_{23}^1 = -12T^{-2}t + 6T^{-1} \quad (3.9)$$

$$f_{12}^1 = f_{14}^1 = f_{24}^1 = 6T^{-2}t - 2T^{-1}, \quad f_{21}^1 = f_{22}^1 = 0$$

$$G^1 = \|g_{jo}^1\|, \quad j = 1, \dots, 4; q = 1, \dots, 4, \quad g_{11}^1 = g_{33}^1 = -6T^{-3}t^2 + 6T^{-2}t \quad (3.10)$$

$$g_{12}^1 = g_{34}^1 = 3T^{-2}t^2 - 2T^{-1}t, \quad g_{21}^1 = g_{41}^1 = -12T^{-3}t - 6T^{-2}$$

$$g_{22}^1 = g_{44}^1 = 6T^{-2}t - 2T^{-1}, \quad g_{13}^1 = g_{14}^1 = g_{23}^1 = g_{24}^1 = g_{31}^1 = g_{32}^1 = g_{41}^1 = g_{42}^1 = 0$$

Тогда для вспомогательных функций  $S_i, i = 1, 2$  и  $M_j, j = 1, 3$  из (2.8) будем иметь

$$S_1(T) = (72/T^4 + 32/T^2)^{-1/2}, \quad S_2(T) = \sqrt{2}S_1, \quad M_1(T) = M_3(T) = 2/3T \quad (3.11)$$

Подставим  $S_i, i = 1, 2$  и  $M_j, j = 1, 3$  из (3.11) в условие (2.12), в кото-

ром, согласно (3.8), положим  $|x^1| = \sqrt{(x_1^1)^2 + (x_2^1)^2}$ . Из (2.12) получим уравнения для нахождения  $T$ . В зависимости от соотношений между параметрами задачи  $a_1, a_2, b_1, b_2$  возможны следующие случаи:

1.1.  $a_1 < a_2, b_1 < \sqrt{2}b_2$ . Тогда, если а)  $b_1 > 8\sqrt{2}a_1/3$ , то из (2.12) получим

$$|x^*| = \begin{cases} S_1(T), & T \in [0, T_{11}] \\ M_1(T), & T \in [T_{11}, \infty] \end{cases} \quad (3.12, a)$$

где  $T_{11}$  определяется из равенства  $S_1(T) = M_1(T)$

$$T_{11} = [288a_1^2 / (9b_1^2 - 128a_1^2)]^{1/2}$$

Поскольку функции  $S_1, M_1$  (3.11) монотонно возрастающие, то из уравнений (3.12, а) искомое время  $T$  определяется единственным образом

$$T = \left( \left( 16|x^*|^2 + \left( 256|x^*|^4 + 72b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, T_{11}] \quad (3.12, a1)$$

$$T = 3|x^*| / 2a_1, \quad T \in [T_{11}, \infty] \quad (3.12, a2)$$

Если а)  $b_1 > 8\sqrt{2}a_1/3$ , то из (2.12) получим

$$|x^*| = S_1(T), \quad T \in [T, \infty] \quad (3.12, b)$$

откуда с учетом (3.11) найдем

$$T = \left( \left( 16|x^*|^2 + \left( 256|x^*|^4 + 72b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2} \quad (3.12, b1)$$

Нахождение времени  $T$  в остальных случаях производится аналогичным образом. Окончательно получаем

2.1.  $a_1 < a_2, b_1 > \sqrt{2}b_2$

а)  $b_2 > 8a_1/3$

$$|x^*| = \begin{cases} S_2(T), & T \in [0, T_{21}] \\ M_1(T), & T \in [T_{21}, \infty] \end{cases} \quad T_{21} = [144a_1^2 / (9b_2^2 - 128a_1^2)]^{1/2} \quad (3.13, a)$$

$$T = \left( \left( 8|x^*|^2 + \left( 64|x^*|^4 + 36b_2^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_2^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, T_{21}] \quad (3.13, a1)$$

$$T = 3|x^*| / 2a_1, \quad T \in [T_{21}, \infty] \quad (3.13, a2)$$

б)  $b_2 < 8a_1/3$

$$|x^*| = S_2(T), \quad T \in [0, \infty] \quad (3.13, b)$$

$$T = \left( \left( 8|x^*|^2 + \left( 64|x^*|^4 + 36b_2^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_2^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, \infty] \quad (3.13, b1)$$

1.3.  $a_1 > a_2, b_1 < \sqrt{2}b_2$

а)  $b_1 > 8\sqrt{2}a_2/3$

$$|x^*| = \begin{cases} S_1(T), & T \in [0, T_{13}] \\ M_3(T), & T \in [T_{13}, \infty] \end{cases} \quad T_{13} = [288a_2^2 / (9b_1^2 - 128a_2^2)]^{1/2} \quad (3.14, a)$$

$$T = \left( \left( 16|x^*|^2 + \left( 256|x^*|^4 + 72b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, T_{13}] \quad (3.14, a1)$$

$$T = 3|x^*| / 2a_2, \quad T \in [T_{13}, \infty] \quad (3.14, a2)$$

b)  $b_1 < 8\sqrt{2}a_2 / 3$

$$|x^*| = S_1(T), \quad T \in [0, \infty] \quad (3.14, b)$$

$$T = \left( \left( 16|x^*|^2 + \left( 256|x^*|^4 + 36b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, \infty] \quad (3.14, b1)$$

2.3.  $a_1 > a_2, b_1 > \sqrt{2}b_2$

a)  $b_2 > 8a_2 / 3$

$$|x^*| = \begin{cases} S_2(T), & T \in [0, T_{23}] \\ M_3(T), & T \in [T_{23}, \infty] \end{cases} \quad T_{23} = [144a_2^2 / (9b_1^2 - 128a_2^2)]^{1/2} \quad (3.15, a)$$

$$T = \left( \left( 8|x^*|^2 + \left( 64|x^*|^4 + 36b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, T_{23}] \quad (3.15, a1)$$

$$T = 3|x^*| / 2a_2, \quad T \in [T_{23}, \infty] \quad (3.15, a2)$$

b)  $b_2 < 8a_2 / 3$

$$|x^*| = S_2(T), \quad T \in [0, \infty] \quad (3.15, b)$$

$$T = \left( \left( 8|x^*|^2 + \left( 64|x^*|^4 + 36b_1^2|x^*|^2 \right)^{1/2} \right) / b_1^2 \right)^{1/2}, \quad T \in [0, \infty] \quad (3.15, b1)$$

Таким образом, расчет управления можно провести по следующей последовательности. Пусть параметры задачи удовлетворяют одному из случаев  $i, j$ ) (a),  $i = 1, 2; j = 1, 3$ . Разобьем весь полубесконечный интервал изменения  $T$  на две части:  $[0, T_{ij}]$ ,  $[T_{ij}, \infty]$ , которым соответствуют два интервала изменения  $|x^*| = [0, |x^*|_y]$ ,  $[|x^*|_y, \infty]$ . Здесь  $|x^*|_y, i = 1, 2; j = 1, 3$  определяются подстановкой в правые части уравнений (3.12, a, b) - (3.15, a, b) значений  $T = T_{ij}, i = 1, 2; j = 1, 3$  из (3.12, a1, a2) - (3.15, a1, a2) соответственно. Далее, для фиксированного начального состояния ( $t = 0, x^0 = 0$ ) (3.8) по заданному конечному состоянию  $x^1$ , путем сравнения  $|x^*|$  с  $|x^*|_y$

определяем, в каком из двух отрезков лежит искомое  $T$ . Если  $T \in [0, T_1]$ , то  $T$  определяется одним из формул (3.12, a1)-(3.15, a1). Если  $T \in [T_1, \infty]$  то  $T$  определяется с помощью (3.12, a1)-(3.15, a1).

Если, же параметры задачи удовлетворяют одному из случаев  $i, j$ ) (b),  $i=1,2; j=1,3$ , то по заданному  $x^1$  время  $T$  на всем интервале изменения  $[0, \infty)$ , определяется единственным образом из уравнений (3.12,b)-(3.15,b) и выражается с помощью (3.12,b1)-(3.15,b1) соответственно.

Теперь для заданного начального и конечного состояний (3.8) компоненты управления в любой момент времени можно подсчитывать по формулам

$$u_1(t) = 6T^{-2}(1 - 2T^{-1}t)x_1^1 + 2T^{-1}(3T^{-1}t - 2)x_2^1 + \\ + 6T^{-2}(1 - 2T^{-1}t)x_3^1 + 2T^{-1}(3T^{-1}t - 2)x_4^1 \\ u_2(t) = 6T^{-2}(1 - 2T^{-1}t)x_1^1 + 2T^{-1}(3T^{-1}t - 2)x_4^1$$

в которых время  $T$  определяется по формулам (3.12,a1,a2,b1)-(3.15, a1,a2,b1) согласно вышесказанному.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Калман Р. Об общей теории систем управления. Тр. 1-го конгр. Междунар. федерации по автомат. управ-ю. (IFAC). М. : АН СССР, 1961. Т.2, с.521-547.
2. Черноушко Ф. А. О построении ограниченного управления в колебательных системах. // ПММ. 1988. Т. 52. Вып 4, с. 549-558.
3. Добрынина И. С., Черноушко Ф. А. Ограниченное управление линейной системой четвертого порядка.// РАН. Техн. Кибернет. 1992, № 6, с. 94-100.
4. Аветисян В.В. Ограниченное векторное управление линейной динамической системой.// Сб. науч. Тр. Конф. "Вопросы оптимального управления, устойчивости и прочности механических систем". Ереван, 1997, с. 13-17.
5. Красовский Н.Н. Теория управления движением.- М. : Наука, 1968. 476с.
6. Аветисян В.В., Болотник Н.Н., Черноушко Ф.А. Оптимальные программные движения двузвенного манипулятора.// Изв. АН СССР. Техн. кибернет. 1985, № 3, с. 113-120
7. Brammer R. F. Controllability of linear autonomous systems with positive passive controllers // SIAM J. on Control. 1972. V. 10, No 2.