

Асимптотическое решение одной сингулярно-возмущенной задачи оптимального управления методом интегрального многообразия

А. Ж. Жайнаков¹, Б. Ы. Аширбаев²

¹Национальная Академия Наук, Бишкек, Кыргызская Республика

²Кыргызский государственный технический университет им. И. Раззакова, Бишкек

e-mail: Jainakov-41@mail.ru, Ashirbaev-58@mail.ru

Предложен приближенный способ определения оптимального управления, основанный на разделении медленных и быстрых координат вектора состояния методом интегрального многообразия, что позволяет вместо исходной системы, имеющей более высокий порядок, ограничиваться рассмотрением “укороченной” системы меньшей размерности.

Ключевые слова: сингулярно-возмущенная задача, интегральное многообразие, гамильтониан, сопряженная система, пограничный слой, быстрые и медленные движения.

Исследуемая задача оптимального управления состоит в следующем: требуется найти r -мерную непрерывную вектор-функцию $u(t)$, доставляющую минимум функционалу

$$J(u) = d^*x(T, \mu) + c^*z(T, \mu) + \frac{1}{2} \int_0^T u^*(t)Ru(t)dt \quad (1)$$

на траекториях системы

$$\dot{y} = A(\mu)y + B(\mu)u, \quad y(0) = y_0, \quad (2)$$

где $y = \begin{pmatrix} x \\ z \end{pmatrix}$, $A(\mu) = \begin{pmatrix} A_1 & A_2 \\ \frac{1}{\mu}A_3 & \frac{1}{\mu}A_4 \end{pmatrix}$, $B(\mu) = \begin{pmatrix} B_1 \\ \frac{1}{\mu}B_2 \end{pmatrix}$, $x \in R^n$, $z \in R^m$, $\mu > 0$ —

малый параметр, $T > 0$ — фиксированное число, $*$ — знак транспонирования, d , c — векторы с размерностью n , m , R — положительно определенная постоянная матрица с размерностью $m \times m$, $A_1 - (n \times n)$, $A_2 - (n \times m)$, $A_3 - (m \times n)$, $A_4 - (m \times m)$, $B_1 - (n \times r)$, $B_2 - (m \times r)$ — постоянные матрицы. Интеграл в формуле (1) оценивает энергии управляющего воздействия, затрачиваемого в процессе управления.

Предположим, что вещественные части корней матрицы A_4 отрицательные. Систему (2) можно переписать в виде

$$\begin{aligned} \dot{x} &= A_1x + A_2z + B_1u, & x(0) &= x_0, & x &\in R^n, \\ \mu\dot{z} &= A_3x + A_4z + B_2u, & z(0) &= z_0, & z &\in R^m. \end{aligned} \quad (3)$$

Гамильтониан для оптимальной задачи (1), (3) определяется как

$$H = \frac{1}{2}(u, Ru) + (p, A_1x + A_2z + B_1u) + (q, A_3x + A_4z + B_2u), \quad (4)$$

где векторы p и q являются решениями сопряженной системы

$$\begin{aligned} \dot{p} &= -A_1^*p - A_3^*q, \\ \mu\dot{q} &= -A_2^*p - A_4^*q \end{aligned} \quad (5)$$

и удовлетворяют граничным условиям

$$p(T, \mu) = -d, \quad q(T, \mu) = -\frac{c}{\mu}. \quad (6)$$

Условие

$$\frac{\partial H}{\partial u} = 0 \quad (7)$$

должно быть выполнено вдоль оптимальной траектории и означает [1]

$$\frac{\partial H}{\partial u} = Ru + B_1^*p + B_2^*q = 0. \quad (8)$$

По предположению корни характеристического уравнения матрицы A_4 имеют отрицательные вещественные части. Тогда система (5) имеет пограничный слой и для нее существует интегральное многообразие [2] $q = h(\mu)p$, где $h(\mu)$ — $m \times n$ -мерная матрица, элементы которой обычно зависят от μ . Матрица $h(\mu)$ удовлетворяет матричному уравнению

$$\mu h(A_1^* + A_3^*h) = A_2^* + A_4^*h. \quad (9)$$

Решение уравнения (9) можно построить в виде сходящегося степенного ряда [2]

$$h(\mu) = h_0 + h_1\mu + h_2\mu^2 + \dots, \quad (10)$$

где

$$\begin{aligned} h_0 &= -A_4^{*-1}A_2^*, \quad h_1 = A_4^{*-1}h_0(A_1^* + A_3^*h_0), \dots, \\ h_i &= A_4^{*-1} \left(h_{i-1}A_1^* + \sum_{j=0}^{i-1} h_j A_3^* h_{-j-1+i} \right), \dots, \quad i = 1, 2, \dots \end{aligned}$$

Замена [3] $q = \eta + hp$ приводит систему (5) к виду

$$\begin{aligned} \dot{p} &= -(A_1^* + A_3^*h)p - A_3^*\eta, \quad p(T, \mu) = -d, \\ \mu\dot{\eta} &= -(A_4^* - \mu h A_3^*)\eta, \quad \eta(T, \mu) = -\frac{c}{\mu} + hd = \eta_0. \end{aligned} \quad (11)$$

Тогда решения системы (11) с начальными условиями (6) записываются как

$$p(t) = \bar{p}(t) + m_1(\tau), \quad q(t) = h(\mu)\bar{p}(t) + m_2(\tau), \quad (12)$$

где $\bar{p}(t) = e^{-(A_1^* + A_3^*h)(t-T)}(-d + \Delta p_0)$ — решение системы

$$\dot{\bar{p}} = -(A_1^* + A_3^*h)\bar{p}, \quad \bar{p}(T, \mu) = -d + \Delta p_0, \quad (13)$$

$$\Delta p_0 = \int_{-\infty}^T e^{-(A_1^* + A_3^* h)(T-s)} A_3^* e^{-(A_4^* - \mu h A_3^*) \frac{s-T}{\mu}} \eta_0 ds,$$

$$m_1 = \mu \int_{-\infty}^T e^{-(A_1^* + A_3^* h)(\tau-\sigma)} A_3^* e^{-(A_4^* - \mu h A_3^*) \sigma} \eta_0 d\sigma, \quad m_2 = e^{-(A_4^* - \mu h A_3^*) \tau} \eta_0.$$

Функции m_1 и m_2 удовлетворяют неравенствам

$$\|m_1\| \leq \mu C_1 \|\eta_0\| e^{\xi \tau}, \quad \|m_2\| \leq C_2 \|\eta_0\| e^{\xi \tau}, \quad (14)$$

где $C_1, C_2, \xi - \text{const}$, $\tau = \frac{t-T}{\mu} \leq 0$.

Если выбрать начальную точку $\left(-d, -\frac{c}{\mu}\right)$, принадлежащую интегральному многообразию $q = h(\mu)p$, то $\eta_0 = 0$, $m_1 = 0$, $m_2 = 0$ и, следовательно, $p = \bar{p}$, $q = h(\mu)\bar{p}$ — решение системы (5), траектория которого лежит на этом многообразии.

Таким образом, для произвольной точки (p_0, q_0) указана такая точка $(p_0 = \bar{p}_0 + \Delta p_0, \bar{q}_0 = h(\mu)\bar{p}_0)$, лежащая на интегральном многообразии $q = h(\mu)p$, что решение системы (5), выходящее из точки (p_0, q_0) при $t = T(\tau = 0)$, при $\tau \rightarrow -\infty$ неограниченно приближается к решению $p = \bar{p}$, $q = h(\mu)\bar{p}$, $p(T) = p_0$, лежащему на данном многообразии. С учетом соотношений (12) формула (8) записывается в виде

$$u(t, \mu) = -R^{-1} \left(\bar{B}_1^* e^{-A_0^*(t-T)} \alpha_1 + \frac{1}{\mu} \bar{B}_2^* e^{-A_4^* \tau} \alpha_2 \right) = \Psi(t, \mu), \quad (15)$$

где

$$\bar{B}_1^* = B_1^* + B_2^* h, \quad \bar{B}_2^* = B_2^* + \mu B_1^* A_3^* (A_4^* - \mu h A_3^*)^{-1} + O(\mu^2 e^{\theta \tau}) \quad (\theta > 0),$$

$$\alpha_1 = \alpha_1(\mu) = -d + \Delta p_0, \quad \alpha_2 = -C + \mu h d, \quad \bar{A}_1^* = A_1^* + A_3^* h, \quad \bar{A}_4^* = A_4^* - \mu h A_3^*. \quad (16)$$

При $\mu \rightarrow 0$ имеем следующие предельные соотношения:

$$\lim \bar{B}_1 = B_0 = B_1 - A_2 A_4^{-1} B_2, \quad \lim \bar{B}_2 = B_2, \quad \lim \bar{A}_0 = A_0 = A_1 - A_2 A_4^{-1} A_3,$$

$$\lim \bar{A}_4 = A_4, \quad \lim \alpha_1 = -d + A_3^* A_4^{*-1} C, \quad \lim \alpha_2 = C.$$

С учетом (15) система (3) примет вид

$$\dot{x} = A_1 x + A_2 z + \varphi_1, \quad x(0, \mu) = x_0,$$

$$\mu \dot{z} = A_3 x + A_4 z + \varphi_2, \quad z(0, \mu) = z_0, \quad (17)$$

где $\varphi_1 = B_1 \Psi$, $\varphi_2 = B_2 \Psi$, $\Psi(t, \mu)$ — известная функция, определенная формулой (15). В отличие от (5) система (17) имеет интегральное многообразие

$$z = K(\mu)x + \varpi(t, \mu), \quad (18)$$

движение по которому описывается системой

$$\dot{x} = (A_1 + A_2 K)x + A_3 \varpi + \varphi_1. \quad (19)$$

Матрица K и вектор ϖ являются решениями уравнений

$$\mu K(A_1 + A_2 K) = A_3 + A_4 K, \quad \mu \frac{\partial \varpi}{\partial t} + \mu K(A_2 \varpi + \varphi_1) = A_4 \varpi + \varphi_2. \quad (20)$$

Аналогично вышеуказанному уравнения (20) также имеют решения, которые могут быть представлены в виде сходящихся степенных рядов

$$K = K_0 + \mu K_1 + \dots + \mu^n K_n + \dots, \\ \varpi(t, \mu) = \varpi_0(t) + \mu \varpi_1(t) + \dots + \mu^n \varpi_n(t) + \dots$$

Для функций, входящих в правые части системы (17), можно записать конечные асимптотические разложения по степеням μ , коэффициенты которых однозначно определяются из соотношения (20) путем приравнивания их при одинаковых степенях μ .

Произведя в системе (17) замену [4]

$$z = K(\mu)x + \varpi(t, \mu) + y, \quad (21)$$

быстрые и медленные движения можно разделить, перейдя к системе

$$\dot{x} = (A_1 + A_2 K)x + A_2 \varpi + \varphi_1 + A_2 y, \quad x(0, \mu) = x_0, \\ \mu \dot{y} = (A_4 - \mu K A_2)y, \quad y(0, \mu) = z_0 - Kx_0 - \varpi(0) = y_0. \quad (22)$$

Аналогично, как это делалось выше для системы (5), решение системы (22) можно записать в форме (12).

Пример. Объект управления описывается уравнением

$$T_1 T_2 \frac{d^3 x}{dt^3} + (T_1 + T_2) \frac{d^2 x}{dt^2} + \frac{dx}{dt} = ku. \quad (23)$$

Обозначив $\dot{x} = x_2$, уравнение (23) запишем в виде системы

$$\dot{s} = A_1 s + A_2 z + B_1 u, \quad s(0) = s_0, \\ T_2 \dot{z} = A_3 z + A_4 z, \quad z(0) = z_0, \quad (24)$$

где $A_1 = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{T_1} \end{pmatrix}$, $A_2 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}$, $A_3 = (0, 1)$, $A_4 = -1$, $B_1 = \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{k}{T_1} \end{pmatrix}$,

$s = \begin{pmatrix} x \\ x_1 \end{pmatrix}$, $z = x_2$, $0 \leq T_1 \leq T_2 \leq 1$. Требуется найти алгоритм управления $u(t)$, доставляющий минимум функционалу

$$J(u) = d_1 x(T) + d_2 x_1(T) + Ax_2(T) + \frac{1}{2} \int_0^T u^2(t) dt \quad (25)$$

на траекториях системы (24), где d_1, d_2, c, k — постоянные, $T \in [0, 1]$ — время.

В системе (24) введем следующие обозначения:

$$\dot{x} = x_2 = f_1, \quad \dot{x}_1 = -\frac{1}{T_1} x_1 + \frac{k}{T_1} u = f_2, \quad \dot{x}_2 = \frac{1}{T_2} x_1 - \frac{1}{T_2} x_2 = f_3. \quad (26)$$

Тогда уравнения для сопряженных переменных ψ имеют вид [1]

$$\begin{aligned}\dot{\psi}_1 &= - \left[\frac{\partial f_1}{\partial x} \psi_1 + \frac{\partial f_2}{\partial x} \psi_2 + \frac{\partial f_3}{\partial x} \psi_3 \right] = 0, \\ \dot{\psi}_2 &= - \left[\frac{\partial f_1}{\partial x_1} \psi_1 + \frac{\partial f_2}{\partial x_1} \psi_2 + \frac{\partial f_3}{\partial x_1} \psi_3 \right] = \frac{1}{T_1} \psi_2 - \frac{1}{T_2} \psi_3, \\ \dot{\psi}_3 &= - \left[\frac{\partial f_1}{\partial x_2} \psi_1 + \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \psi_2 + \frac{\partial f_3}{\partial x_2} \psi_3 \right] = -\psi_1 + \frac{1}{T_2} \psi_3.\end{aligned}\quad (27)$$

Систему (27) перепишем как

$$\dot{p} = -A_1^* p - A_3^* g, \quad \dot{q} = -A_2^* p - A_4^* q, \quad (28)$$

где

$$\begin{aligned}p &= \begin{pmatrix} \psi_1 \\ \psi_2 \end{pmatrix}, \quad q = -\frac{1}{T_2} \psi_3, \quad A_1^* = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{T_1} \end{pmatrix}, \\ A_2^* &= (1, 0), \quad A_3^* = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad A_4^* = -1.\end{aligned}\quad (29)$$

Уравнения системы (28) удовлетворяют граничным условиям

$$p(T, T_2) = - \begin{pmatrix} d_1 \\ d_2 \end{pmatrix}, \quad q(T, T_2) = -\frac{c}{T_2}. \quad (30)$$

Граничные условия (30) получены согласно условиям (6), где $T_2 = \mu$. Введем замену в виде $q = \eta + hp$, где матрица h удовлетворяет уравнению

$$T_2 h A_1^* + T_2 h A_3^* h = A_2^* + A_4^* h. \quad (31)$$

Это приводит систему (28) к виду

$$\begin{aligned}\dot{p} &= - (A_1^* + A_3^* h) p - A_3^* \eta, \quad p(T, T_2) = -d, \\ T_2 \dot{\eta} &= - (A_4^* - T_2 h A_3^*) \eta, \quad \eta(T, T_2) = -\frac{c}{T_2} + hd = \eta_0.\end{aligned}\quad (32)$$

Решения системы (32) записываются как

$$p(t) = \bar{p}(t) + m_1(\tau), \quad q(t) = h(T_2) \bar{p}(t) + m_2(\tau), \quad (33)$$

где $\bar{p}(t) = e^{-(A_1^* + A_3^* h)(t-T)} (-d + \Delta p_0)$ — решение системы

$$\dot{\bar{p}} = - (A_1^* + A_3^* h) \bar{p}, \quad \bar{p}(T, T_2) = -d + \Delta p_0, \quad (34)$$

здесь

$$\Delta p_0 = \int_{-\infty}^T e^{-(A_1^* + A_3^* h)(T-s)} A_3^* e^{-(A_4^* - T_2 h A_3^*) \left(\frac{s-T}{T_2} \right)} \eta_0 ds.$$

При $T_1 = 0.1$, $T_2 = 0.5$ получаем

$$\begin{aligned} \Delta p_0 &= \int_{-\infty}^T \begin{pmatrix} 0 \\ e^{2(T-s)} \end{pmatrix} \cdot e^{6(s-T)} \cdot 15.2 ds = \begin{pmatrix} 0 \\ 15.2 \int_{-\infty}^T e^{-4T+4s} ds \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 3.8 \end{pmatrix}, \\ m_1 &= -T_2 \int_{-\infty}^{\tau} e^{-(A_1^*+A_3^*h)(\tau-\sigma)} A_3^* e^{-(A_4^*-T_2hA_3^*)\sigma} \eta_0 d\sigma = \\ &= -0.5 \int_{-\infty}^{\tau} \begin{pmatrix} 0 \\ e^{2(\tau-\sigma)} \end{pmatrix} e^{3\sigma} \cdot 15.2 d\sigma = \begin{pmatrix} 0 \\ -7.6 \int_{-\infty}^{\tau} e^{2\tau+\sigma} d\sigma \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ -7.6e^{6(t-T)} \end{pmatrix}, \\ \bar{p}(t) &= \begin{pmatrix} 1 \\ T_1 - T_1 e^{\frac{1}{T_2}(t-T)} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -1 \\ 1.8 \end{pmatrix} = \\ &= \begin{pmatrix} -1 \\ -T_1 + T_2 e^{\frac{1}{T_2}(t-T)} + 1.8e^{\frac{1}{T_2}(t-T)} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 \\ -0.1 + 2.3e^{2(t-T)} \end{pmatrix}, \\ p(t) &= \bar{p}(t) + m_1(\tau) = \begin{pmatrix} 1 \\ -0.1 + 2.3e^{2(t-T)} - 7.6e^{6(t-T)} \end{pmatrix}, \\ m_2(\tau) &= e^{-(A_4-T_2hA_3^*)\tau} \eta_0 = 15.2e^{6(t-T)}, \\ q(t) &= h\bar{p}(t) + m_2(\tau) = (0.2, 8) \begin{pmatrix} 1 \\ -0.1 + 2.3e^{2(t-T)} \end{pmatrix} + 15.2e^{6(t-T)} = \\ &= 0.2 - 0.8 + 18.4e^{2(t-T)} + 15.2e^{6(t-T)}. \end{aligned} \quad (35)$$

Из условия (8) получим

$$\begin{aligned} U &= -B_1^* p = \begin{pmatrix} 0, -\frac{k}{T_1} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ -0.1 + 2.3e^{2(t-T)} - 7.6e^{6(t-T)} \end{pmatrix} = \\ &= -1 + 23e^{2(t-T)} - 76e^{6(t-T)}. \end{aligned} \quad (36)$$

Теперь (24) примет вид

$$\begin{aligned} \dot{s} &= A_1 s + A_2 z - B_1 B_1^* p, s(0, T_2) = s_0, \\ T_2 \dot{z} &= A_3 y + A_4 z, z(0, T_2) = z_0. \end{aligned} \quad (37)$$

Система (37) имеет интегральное многообразие $z = K(T_2)s + \omega(t, T_2)$, движение по которому описывается системой

$$\dot{s} = (A_1 + A_2 k) s + A_2 \omega - B_1 B_1^* P,$$

где матрицы K и ω являются решениями уравнений

$$T_2 K (A_1 + A_2 K) = A_3 + A_4 K, \quad (38)$$

$$T_2 \dot{\omega} + T_2 K A_2 \omega - T_2 K B_1 B_1^* p = A_4 \omega. \quad (39)$$

Нас интересуют те решения уравнения (38), которые при $T_2 \rightarrow 0$ стремятся к $K = -A_4^{-1}A_3$. Произведя в системе (37) замену

$$z = k(T_2)s + \omega(t, T_2) + \varphi, \quad (40)$$

получим систему с разделенными переменными состояния

$$\begin{aligned} \dot{s} &= (A_1 + A_2K)s + A_2\omega - B_1B_1^*p + A_2\varphi, \quad s(0, T_2) = s_0, \\ T_2\dot{\varphi} &= (A_4 - T_2KA_2)\varphi, \quad \varphi(0, T_2) = z_0 - Ks_0 - \omega(0) = \varphi_0. \end{aligned} \quad (41)$$

Решения уравнений (38) и (39) имеют вид

$$K = (K_1 \ K_2) = (0, \ 6),$$

$$\begin{aligned} \omega(t, T_2) &= e^{\frac{A_4 - T_2KA_2}{T_2}t} \omega(0) + \int_0^t e^{\frac{A_4 - T_2KA_2}{T_2}(t-S)} T_2KB_1B_1^*p(S) dS = \\ &= -15(1 - e^{-2t}) + 172.5(1 - e^{-4t}) + 285e^{-2t-6t}(1 - e^{8t}). \end{aligned} \quad (42)$$

С учетом (42) получим решение второго уравнения системы (41)

$$\varphi(t, T_2) = e^{\frac{A_4 - T_2KA_2}{T_2}t} \varphi_0 = 7e^{-2t}.$$

Тогда

$$\begin{aligned} x(t, T) &= -0.525 + 163.5t - 45.6e^{-10t} + 4e^{-2t} + 43.125e^{-4t} + 285.5e^{-2t-6t} - \\ &\quad - 36.625(e^{-2t-6t} - e^{-8t-2t}) - 138e^{2(t-T)}t + \\ &\quad + 13.8(e^{2(t-T)} - e^{-8t-2t}) - 45.6(e^{6(t-T)} - e^{-4t-6t}), \\ x_1(t, T) &= 1 - 23(e^{-2(t-T)} - e^{-8t-2t}) + 76(e^{6(t-T)} - e^{-4t-6t}). \end{aligned} \quad (43)$$

Таким образом, оптимальные траектории системы (24), доставляющие минимум функционалу (25), определяются функциями в (43).

Список литературы

- [1] РОЙТЕНБЕРГ Я.Н. Автоматическое управление. М.: Наука, 1978. 552 с.
- [2] ИМАНАЛИЕВ З.К. Метод интегральных многообразий в линейной сингулярно-возмущенной задаче оптимального управления с квадратичным функционалом // Компьютеры в учебном процессе и современные проблемы математики. Материалы IV Республ. научно-метод. конф. Бишкек, 1996. Ч. 2. С. 191–196.
- [3] СТРЫГИН В.В., СОВОЛЕВ В.А. Разделение движений методом интегральных многообразий. М.: Наука, 1988. 256 с.
- [4] ГЕРАЩЕНКО Е.И., ГЕРАЩЕНКО С.И. Метод разделения движений и оптимизация нелинейных систем. М.: Наука, 1975. 295 с.

Поступила в редакцию 23 июня 2011 г.