

О СЕМИНАРЕ ПО ПРОБЛЕМАМ НЕЛИНЕЙНОЙ ДИНАМИКИ И УПРАВЛЕНИЯ ПРИ МОСКОВСКОМ ГОСУДАРСТВЕННОМ УНИВЕРСИТЕТЕ им. М.В. ЛОМОНОСОВА*)

Ниже публикуются краткие аннотации докладов, состоявшихся в осеннем семестре 2020 г. (предыдущее сообщение о работе семинара дано в журнале “Дифференц. уравнения”. 2020. Т. 56. № 8; за дополнительной информацией обращаться по адресу: nds@cs.msu.su**) .

DOI: 10.31857/S037406412102014X

А.С. Фурсов, Ю.М. Мосолова, А. Османов (Москва, Россия, ВМК МГУ). “Особенности численной реализации алгоритма построения цифрового стабилизатора для параметрически неопределённой переключаемой системы” (14.09.2020).

Исследуется вопрос о построении численной процедуры расчёта цифрового регулятора для переключаемых систем с интервальной неопределённостью. Предлагаемая численная процедура основана на результатах работ [1, 2].

Рассматривается непрерывная скалярная переключаемая интервальная линейная система

$$\dot{x} = [A_\sigma]x + [b_\sigma]u, \quad y = [c_\sigma]x, \quad \sigma \in S_\tau, \quad (1)$$

где $\sigma: \mathbb{R}_+ \rightarrow I = \{1, \dots, m\}$ – кусочно-постоянная функция (переключающий сигнал) с конечным числом разрывов (переключений) на любом конечном промежутке; S_τ – множество всех переключающих сигналов σ , для которых время между любыми двумя соседними переключениями не меньше τ ($\tau = \text{const} > 0$); $x \in \mathbb{R}^2$ – вектор состояния, $y \in \mathbb{R}$ – измеряемый скалярный выход, $u \in \mathbb{R}$ – управляющий вход; $[A_\sigma] = [A] \circ \sigma$ – композиция отображения $[A]: I \rightarrow \{[A_1], \dots, [A_m]\}$ и переключающего сигнала σ ; $[b_\sigma] = [b] \circ \sigma$ и $[c_\sigma] = [c] \circ \sigma$ – аналогичные композиции для отображений $[b]: I \rightarrow \{[b_1], \dots, [b_m]\}$ и $[c]: I \rightarrow \{[c_1], \dots, [c_m]\}$. Здесь $[A_i]$, $[b_i]$, $[c_i]$ ($i = \overline{1, m}$) – интервальные матрицы соответствующих размеров.

Определение 1 [1]. *Решением* уравнения состояния системы (1) при фиксированных режимах (c_i, A_i, b_i) ($c_i \in [c_i]$, $A_i \in [A_i]$, $b_i \in [b_i]$, $i \in \{1, \dots, m\}$), заданном управлении u , переключающем сигнале $\sigma \in S_\tau$ и начальном условии $x(0) = x_0$ называем вектор-функцию $x(t)$, являющуюся кусочно-дифференцируемым решением линейной нестационарной системы

$$\dot{x} = A_{\sigma(t)}x + b_{\sigma(t)}u, \quad x(0) = x_0.$$

Определение 2 [1]. *Пучком траекторий* уравнения состояния системы (1) при заданном управлении u , переключающем сигнале $\sigma \in S_\tau$ и начальном условии $x(0) = x_0$ называем множество \mathfrak{X} решений $x(t)$ уравнения состояния системы (1) в смысле определения 1 при всех возможных режимах (c_i, A_i, b_i) , где $c_i \in [c_i]$, $A_i \in [A_i]$, $b_i \in [b_i]$ ($i = \overline{1, m}$).

Для заданного алгоритма управления u (в форме обратной связи), наряду с каждым пучком траекторий \mathfrak{X} системы (1), будем рассматривать соответствующий пучок управляющих сигналов \mathfrak{U} .

Определение 3 [1]. *Сечением* пучка траекторий \mathfrak{X} уравнения состояния системы (1) в момент времени $t = t^*$ при заданном управлении u , переключающем сигнале $\sigma \in S_\tau$ и начальном условии $x(0) = x_0$ называем множество \mathfrak{X}_{t^*} значений решений $x \in \mathfrak{X}$ при $t = t^*$, т.е. $\mathfrak{X}_{t^*} = \{x(t^*) : x(\cdot) \in \mathfrak{X}\}$.

*) Семинар основан академиками РАН С.В. Емельяновым и С.К. Коровиным.

**) Составитель хроники А.В. Ильин.

Аналогично определяем сечение пучка управляющих сигналов $\mathfrak{U}_{t^*} = \{u(t^*) : u(\cdot) \in \mathfrak{U}\}$. Норму сечения пучка траекторий $\|\mathfrak{X}_{t^*}\|$ и соответствующую норму пучка управляющих сигналов $\|\mathfrak{U}_{t^*}\|$ определяем следующим образом:

$$\|\mathfrak{X}_{t^*}\| = \sup_{x(t^*) \in \mathfrak{X}} \|x(t^*)\| \quad \text{и} \quad \|\mathfrak{U}_{t^*}\| = \sup_{u(t^*) \in \mathfrak{U}} \|u(t^*)\|.$$

Для положительных чисел T и τ через $S_{\tau,T}$ обозначим множество переключающих сигналов σ таких, что точки разрыва функций $\sigma(t)$ принадлежат последовательности $\{lT\}_{l=0}^\infty$ и расстояние между любыми точками разрыва не меньше τ .

Определение 4 [1]. Переключаемую интервальную линейную систему (1) при заданном управлении u (в форме обратной связи; в частности, при $u \equiv 0$) будем называть S_τ -устойчивой ($S_{\tau,T}$ -устойчивой), если при любых $x(0) = x_0$ и $\sigma \in S_\tau$ ($\sigma \in S_{\tau,T}$) для соответствующих пучков траекторий и управляющих сигналов выполнено условие

$$\|\mathfrak{X}_t\| + \|\mathfrak{U}_t\| \rightarrow 0 \quad \text{при} \quad t \rightarrow \infty.$$

Постановка задачи цифровой $S_{\tau,T}$ -стабилизации. Для объекта (1) с заданным $\tau > 0$ необходимо построить цифровой регулятор по выходу

$$v[(l+1)T] = Qv[lT] + qy[lT], \quad u[lT] = Hv[lT] + hy[lT], \quad T < \tau, v \in \mathbb{R}^1, \quad Q, q, H, h \in \mathbb{R}^1, \quad (2)$$

который обеспечивает $S_{l_0T,T}$ -устойчивость в нуле замкнутой непрерывно-дискретной переключаемой системы при некотором натуральном l_0 таком, что $l_0T \leq \tau$.

Для решения задачи цифровой стабилизации системы (1) осуществляется переход (на основе метода точной дискретизации, описанного в [1, 2]) от исходной непрерывной переключаемой системы к её дискретной модели

$$\begin{aligned} x[(l+1)T] &= [\Lambda_\sigma]x[lT] + [\mu_\sigma]u[lT], \\ y[lT] &= [c_\sigma]x[lT], \quad \sigma \in S_{\tau,T}, \end{aligned} \quad (3)$$

для которой решается задача $S_{\tau,T}$ -стабилизации. Рассчитанный для системы (3) регулятор решает также задачу $S_{\tau,T}$ -стабилизации системы (1).

В соответствии с работой [1] поиск регулятора (2), обеспечивающего $S_{\tau,T}$ -стабилизацию системы (3), осуществляем следующим образом: в пространстве параметров регулятора $(Q, q, H, h) \in \mathbb{R}^4$ фиксируем прямоугольную окрестность нуля и накладываем на неё сетку с шагом d (выбор размера окрестности и шага сетки произволен, отсчёт узлов сетки ведётся с нуля в \mathbb{R}^4). При этом каждому узлу сетки соответствует конкретный регулятор.

Для каждого узла сетки, замыкая систему (3) регулятором (2), получаем точную дискретную модель замкнутой системы с m режимами вида

$$\begin{aligned} x[(l+1)T] &= ([\Lambda_i] + [\mu_i]h[c_i])x[lT] + [\mu_i]Hv[lT], \\ v[(l+1)T] &= q[c_i]x[lT] + Qv[lT], \quad i = \overline{1, m}. \end{aligned} \quad (4)$$

При этом осуществляется проверка того, является ли данный цифровой регулятор одновременно стабилизирующим для конечного семейства систем (4) с помощью системы линейных матричных неравенств относительно неизвестных матриц L_i ($i = \overline{1, m}$):

$$\begin{aligned} L_i &> 0, \\ \tilde{\Lambda}_{i,\nu}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i,\nu} - L_i &< 0, \\ \tilde{\Lambda}_{i,\nu}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i,\eta} + \tilde{\Lambda}_{i,\eta}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i,\nu} - 2L_i &< 0, \quad \nu, \eta \in \{1, \dots, 512\}, \quad \nu \neq \eta, \end{aligned} \quad (5)$$

где $\tilde{\Lambda}_{i,\nu}$, $\tilde{\Lambda}_{i,\eta}$ – вершинные матрицы для интервального семейства:

$$\tilde{x}[(l+1)T] = [\tilde{\Lambda}_i]\tilde{x}[lT], \quad i = \overline{1, m},$$

где $\tilde{x} = (x, v)^T \in \mathbb{R}^3$;

$$[\tilde{\Lambda}_i] = \begin{pmatrix} [\Lambda_{11}^i] & [\Lambda_{12}^i] \\ [\Lambda_{21}^i] & \Lambda_{22}^i \end{pmatrix},$$

$$[\Lambda_{11}^i] = [\Lambda_i] + [\mu_i]h[c_i], \quad [\Lambda_{12}^i] = [\mu_i]H, \quad [\Lambda_{21}^i] = q[c_i], \quad \Lambda_{22}^i = Q.$$

Если система (5) имеет решение, то соответствующий регулятор является одновременно стабилизирующим для семейства (4). При этом он обеспечивает $S_{\tau, T}$ -стабилизацию системы (1) при $\tau \geq l_0 T$, где $l_0 = \lceil -2 \log_{\gamma_*} C_* \rceil + 1$. Здесь $\lceil \cdot \rceil$ – целая часть числа. Константы C_* , γ_* зависят от собственных значений матриц L_i (формулы для их вычислений указаны в работе [1]).

Для уменьшения величины l_0 предлагается вместо системы (5) рассмотреть систему линейных матричных уравнений:

$$L_i = -\varkappa_i I,$$

$$\tilde{\Lambda}_{i, \nu}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i, \nu} - L_i = -\varkappa_i I,$$

$$\tilde{\Lambda}_{i, \nu}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i, \eta} + \tilde{\Lambda}_{i, \eta}^T L_i \tilde{\Lambda}_{i, \nu} - 2L_i = -\varkappa_i I, \quad \nu, \eta \in \{1, \dots, 512\}, \quad \nu \neq \eta.$$

Предполагается, что если варьировать положительные параметры \varkappa_i от 0 до \varkappa_i^* , то можно получить такие решения L_i системы (5), на которых минимизируется величина l_0 .

Предложенная численная процедура позволит уменьшить время задержки, при котором цифровой регулятор с заданной структурой стабилизирует переключаемую линейную интервальную систему (1).

Подчеркнём, что предложенная численная процедура построения цифрового стабилизатора может быть использована и в случае произвольной размерности параметрически неопределённой переключаемой системы. При этом, естественно, увеличение размерности потребует существенно больших вычислительных затрат.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (проекты 20-57-001_Бел-а, 20-07-00827_а) и содействии Московского центра фундаментальной и прикладной математики.

Литература.

1. Фурсов А.С., Миняев С.И., Мосолова Ю.М. Синтез цифрового стабилизатора по выходу для переключаемой интервальной линейной системы // Дифференц. уравнения. 2019. Т. 55. № 11. С. 1545–1559.
2. Фурсов А.С., Мосолова Ю.М., Миняев С.И. Цифровая сверхстабилизация переключаемой интервальной линейной системы // Дифференц. уравнения. 2020. Т. 56. № 11. С. 1516–1527.

С.С. Будзинский (Москва, Россия, ВМК МГУ). “Автоколебания в иерархии моделей нелинейной оптической системы с запаздыванием” (26.10.2020).

Рассматривается модель оптической системы с узкой кольцевой апертурой с близкими между собой внутренним r и внешним R радиусами и запаздыванием в контуре обратной связи (КОС)

$$u_t(\theta, \rho, t) = -u(\theta, \rho, t) + D\Delta u(\theta, \rho, t) + K|\mathbf{B}[e^{iu(\theta, \rho, t-T)}]|^2, \quad r < \rho < R,$$

$$u_\rho|_{\rho=r} = u_\rho|_{\rho=R} = 0. \quad (1)$$

Здесь $\Delta = \partial^2/\partial\rho^2 + \rho^{-1}\partial/\partial\rho + \rho^{-2}\partial^2/\partial\theta^2$ – оператор Лапласа в полярных координатах, а D , T и K – положительные постоянные. Искомая функция $u(\theta, \rho, t)$ имеет смысл фазового набегга, а нелинейное слагаемое описывает распределение интенсивности излучения на апертуре в конце КОС. Параметр K пропорционален интенсивности используемого излучения, а линейный оператор \mathbf{B} ставит в соответствие комплексной амплитуде в начале КОС, $A(\theta, \rho, z)|_{z=0}$, её же на расстоянии z_0 в конце КОС, $A(\theta, \rho, z)|_{z=z_0}$, где $A(\theta, \rho, z)$ – решение задачи Коши для линейного уравнения Шрёдингера:

$$A_z(\theta, \rho, z) + i\Delta A(\theta, \rho, z) = 0, \quad r < \rho < R, \quad z > 0,$$

$$A_\rho|_{\rho=r} = A_\rho|_{\rho=R} = 0, \quad A(\theta, \rho, 0) = e^{iu(\theta, \rho, t-T)}. \quad (2)$$

Задача (1) имеет постоянное решение $u(\theta, \rho, t) \equiv K$. В докладе исследуется, как при изменении параметра K потеря этой точки покоя устойчивости может приводить к образованию автоколебаний. В частности изучается возможность конструктивно предсказывать наличие автоколебаний по физическим параметрам системы (1).

Придадим параметру нелинейности малое возмущение μ и рассмотрим локализованную в окрестности точки покоя систему

$$v_t(\theta, \rho, t) = -v(\theta, \rho, t) + D\Delta v(\theta, \rho, t) + (K + \mu)\{|B[e^{iv(\theta, \rho, t-T)}]|^2 - 1\} \quad (3)$$

как абстрактную динамическую систему. Система (3) обладает группой симметрий $O(2)$: вместе с $v(\theta, \rho, t)$ решениями будут также $v(2\pi - \theta, \rho, t)$ и $v([\theta + \delta] \bmod 2\pi, \rho, t)$ для произвольного $0 < \delta < 2\pi$. Поэтому при выполнении условий бифуркации Андронова–Хопфа динамика описывается следующей нормальной формой на центральном многообразии:

$$\begin{aligned} \dot{s}_1 &= s_1(C_1\mu + C_2s_1^2 + C_3s_2^2), & \dot{\phi}_1 &= \omega, \\ \dot{s}_2 &= s_2(C_1\mu + C_2s_2^2 + C_3s_1^2), & \dot{\phi}_2 &= \omega. \end{aligned} \quad (4)$$

Соотношения между коэффициентами C_2 и C_3 определяют существование автоколебаний. У задачи (1) есть орбитально асимптотически устойчивые решения вида вращающихся волн при

$$C_2 < 0, \quad C_2 + C_3 < 0, \quad C_2 - C_3 > 0,$$

а орбитально асимптотически устойчивое решение вида стоячей волны существует при

$$C_2 < 0, \quad C_2 + C_3 < 0, \quad C_2 - C_3 < 0.$$

Однако коэффициенты C_2 и C_3 нормальной формы (4) для задачи (1) не выражаются явным образом через физические параметры модели, что препятствует конструктивному предсказанию автоколебаний [1]. В то же время динамика задач в тонких областях тесно связана с динамикой предельных задач в областях меньшей размерности [2].

Для задачи (1) предельная задача на окружности ставится, исходя из известных асимптотических свойств спектра оператора Лапласа–Неймана:

$$\begin{aligned} \tilde{u}_t(\theta, t) &= -\tilde{u}(\theta, t) + \tilde{D}\tilde{u}_{\theta\theta}(\theta, t) + K|\tilde{B}[e^{i\tilde{u}(\theta, t-T)}]|^2, \quad 0 \leq \theta < 2\pi, \\ \tilde{u}|_{\theta=0} &= \tilde{u}|_{\theta=2\pi}, \quad \tilde{u}_\theta|_{\theta=0} = \tilde{u}_\theta|_{\theta=2\pi}. \end{aligned} \quad (5)$$

Здесь $\tilde{D} = D/r^2$, а оператор \tilde{B} решает одномерный аналог задачи Коши (2) с $\tilde{z}_0 = z_0/r^2$. Задача (5) также обладает группой симметрий $O(2)$, в отличие от (1) для неё все коэффициенты нормальной формы (4) вычисляются явно [3], и значит, существует конструктивный критерий проверки существования автоколебаний на окружности.

Численные эксперименты показывают, что в случае узкого кольца, исходя из данных “одномерных” критериев, можно делать выводы о существовании автоколебаний в кольце [1]. Таким образом, возникает иерархия моделей:

модель в тонком кольце \rightarrow модель на окружности \rightarrow нормальная форма.

Схожие рассуждения можно применить для анализа задачи вида (1), снабжённой краевыми условиями на наклонную производную

$$(\rho u_\rho - \operatorname{tg}(\alpha)u_\theta)|_{\rho=r,R} = 0, \quad \alpha \neq 0. \quad (6)$$

Спектр оператора Лапласа с краевыми условиями (6) обладает аналогичными асимптотическими свойствами [4], что позволяет поставить предельную задачу на окружности вида (5) с $\tilde{D} = D/(r \cos \alpha)^2$ и $\tilde{z}_0 = z_0/(r \cos \alpha)^2$. Использование иерархии моделей для анализа автоколебаний в данном случае приводит к обнаружению в численных экспериментах вращающихся

и пульсирующих спиральных волн в тонком кольце. При этом пульсирующие спирали – ранее не описанный класс решений, который образуется вследствие несоответствия групп симметрий исходной задачи с наклонной производной, $SO(2)$, и предельной задачи, $O(2)$.

Работа выполнена при финансовой поддержке Московского центра фундаментальной и прикладной математики (соглашение № 075-15-2019-1624).

Литература. 1. Budzinskiy S.S., Larichev A.V., Razgulin A.V. Reducing dimensionality to model 2D rotating and standing waves in a delayed nonlinear optical system with thin annulus aperture // Nonlin. Anal. Real World Appl. 2018. V. 44. P. 559–572. 2. Hale J., Raugel G. Reaction-diffusion equation on thin domains // J. de Math. Pures et Appl. 1992. T. 71. № 1. P. 33–95. 3. Budzinskiy S., Razgulin A. Normal form of $O(2)$ Hopf bifurcation in a model of a nonlinear optical system with diffraction and delay // Electr. J. of Qualit. Theory of Differ. Equat. 2017. № 50. P. 1–12. 4. Будзинский С.С. О нулях перекрестных произведений функций Бесселя из краевых задач с наклонной производной // Вестн. Моск. ун-та. Сер. 15. Вычислительная математика и кибернетика. 2020. № 2. С. 3–10.

Ю.А. Комаров (Москва, Россия, ВМК МГУ). “Векторный гамильтонов формализм для задач оптимизации управляемого движения” (09.11.2020).

Доклад посвящён методам решения задач оптимизации движения управляемых динамических систем в непрерывном и дискретном времени с векторным критерием. В то время как скаляризация многомерного функционала порождает ошибку аппроксимации и не позволяет отыскать всю границу Парето, необходимую для принятия решения в реальных векторных задачах, предлагаемый в настоящей работе векторный гамильтонов формализм позволяет описать эволюцию во времени всего паретовского фронта.

В докладе рассматриваются векторные функционалы качества, принимающие значения в частично упорядоченном пространстве (\mathbb{R}^p, \leq) с паретовским отношением порядка.

Определение 1. Будем говорить, что вектор $y = (y_1, \dots, y_p)^T \in \mathbb{R}^p$ доминируется по Парето вектором $\hat{y} = (\hat{y}_1, \dots, \hat{y}_p)^T \in \mathbb{R}^p$, если $y \neq \hat{y}$ и выполнены покомпонентные неравенства $\hat{y}_i \leq y_i$, $i = \overline{1, p}$.

Введённое отношение на \mathbb{R}^p является отношением порядка, которое будем называть *порядком по Парето* и обозначать через \leq , т.е. $\hat{y} \leq y$, если выполнены условия определения 1.

Определение 2. *Границей Парето*, или *паретовским фронтом*, множества $Y \subset (\mathbb{R}^p, \leq)$ будем называть множество $\text{Min } Y$ всех минимальных в смысле порядка по Парето элементов из Y , т.е.

$$\text{Min } Y = \{\hat{y} \in Y : \text{не существует } y \in Y \text{ такого, что } y \leq \hat{y}\}.$$

В первой части доклада рассматривается управляемая динамическая система в дискретном времени вида

$$\begin{aligned} x_{t+1} &= f(t, x_t, u_t), \quad t = \overline{0, T-1}, \\ x_0 &= x^0, \quad u_t \in \mathcal{P}_t, \\ x_t &\in \mathbb{R}^n, \quad u_t \in \mathbb{R}^m. \end{aligned}$$

Необходимо описать динамику границы Парето значений векторного функционала

$$\mathcal{J}(0, \mathbf{x}, \mathbf{u}) = \sum_{s=0}^{T-1} \mathcal{L}(s, x_s, u_s) + \varphi(x_T),$$

где функции \mathcal{L} и φ заданы и $\mathcal{J}(t, \mathbf{x}, \mathbf{u})$, $\mathcal{L}(s, x, u)$, $\varphi(x) \in \mathbb{R}^p$, а также найти все допустимые стратегии управления $\mathbf{u} = [u_0, \dots, u_{T-1}]$, приводящие на границу $\text{Min } \mathcal{J}(0, \mathbf{x}, \mathbf{u})$.

Подход к построению решения этой задачи основан на методе динамического программирования. Для этого вводится векторная функция цены (многозначная функция) вида $\mathcal{V}(t, x) = \mathcal{Z}(t, x)$. Для неё справедливы следующие аналоги принципа оптимальности и уравнения Беллмана.

Предложение 1. Пусть существует граница Парето $\text{Min } \mathcal{Z}(0, x^0)$. Тогда для любого $t = \overline{0, T}$ для $\mathcal{V}(\cdot, \cdot)$ выполняется соотношение

$$\mathcal{V}(0, x^0) = \text{Min} \left\{ \sum_{s=0}^t \mathcal{L}(s, \bar{x}_s, \bar{u}_s) + \mathcal{V}(t+1, x_{t+1}[\bar{u}]) : \bar{u} = \{\bar{u}_s\}_{s=0}^t, \bar{u}_s \in \mathcal{P}_s \right\}.$$

Предложение 2. Пусть существует граница Парето $\text{Min } \mathcal{Z}(0, x^0)$. Тогда функция $\mathcal{V}(t, x)$ удовлетворяет уравнению

$$\mathcal{V}(t, x) = \text{Min} \{ \mathcal{L}(t, x, u) + \mathcal{V}(t+1, f(t, x, u)) : u \in P_t \}, \quad t = \overline{T-1, 0},$$

$$\mathcal{V}(T, \cdot) = \varphi(\cdot).$$

В отличие от задач со скалярным критерием последнее предложение определяет лишь необходимые, но не достаточные условия для отыскания векторной функции цены.

Во второй части доклада рассматривается управляемая динамическая система в непрерывном времени вида

$$\begin{aligned} \dot{x} &= f(t, x, u), \quad t \in [t_0, \vartheta], \\ x(t_0) &= x^0, \\ u(t) &\in \mathcal{P}(t), \quad t \in [t_0, \vartheta], \end{aligned}$$

с векторным функционалом в форме Майера–Больца:

$$\mathcal{J}(t_0, x(\cdot), u(\cdot)) = \int_{t_0}^{\vartheta} \mathcal{L}(\tau, x(\tau), u(\tau)) d\tau + \varphi(x(\vartheta)).$$

Здесь $x(t) \in \mathbb{R}^n$, $u(t) \in \mathbb{R}^m$, а функции \mathcal{L} и φ заданы и $\mathcal{J}(t, x(\cdot), u(\cdot)), \mathcal{L}(\tau, x, u), \varphi(x) \in \mathbb{R}^p$. Необходимо описать динамику границы Парето значений указанного векторного функционала, а также отыскать все минимизирующие стратегии управления $u(\cdot)$.

Для векторной функции цены вида $\mathcal{V}(t, x) = \text{Min } \mathcal{Z}(t, x)$ справедливы векторные аналоги принципа оптимальности и уравнения Гамильтона–Якоби–Беллмана.

Предложение 3. Пусть граница Парето $\text{Min } \mathcal{Z}(t_0, x^0)$ существует. Тогда для любого $t \in [t_0, \vartheta]$ для $\mathcal{V}(\cdot, \cdot)$ выполняется векторный аналог принципа оптимальности в виде

$$\mathcal{V}(t_0, x^0) = \text{Min} \left\{ \int_{t_0}^t \mathcal{L}(\tau, \bar{x}[\tau], \bar{u}(\tau)) d\tau + \mathcal{V}(t, \bar{x}[t]) : \bar{u}(\tau) \in \mathcal{P}(\tau) \right\}.$$

Предложение 4. Пусть граница Парето множества $\mathcal{Z}(t_0, x^0)$ существует. Тогда введённая векторная функция цены $\mathcal{V}(t, x)$ удовлетворяет эволюционному уравнению

$$\lim_{\sigma \rightarrow +0} \frac{1}{\sigma} h \left(\mathcal{V}(t, x), \text{Min} \left\{ \int_t^{t+\sigma} \mathcal{L}(\tau, \bar{x}[\tau], \bar{u}(\tau)) d\tau + \mathcal{V}(t+\sigma, \bar{x}[t+\sigma]) \right\} \right) = 0,$$

$$\mathcal{V}(\vartheta, \cdot) = \varphi(\cdot).$$

А.С. Фурсов, А.В. Мальцева, Д. Миниакметов (Москва, Россия, ВМК МГУ). “Некоторые аспекты вычислительной процедуры построения стабилизатора для переключаемых систем с режимами различных порядков” (30.11.2020).

Решается задача разработки вычислительной процедуры построения стабилизатора для переключаемых систем с режимами различных порядков в соответствии с методами, изложенными в работе [1]. Для реализации указанной процедуры предполагается использовать систему МАТЛАВ, в которой для нахождения решений дифференциальных уравнений будем использовать метод Эйлера первого порядка.

Рассматривается переключаемая линейная система

$$\dot{x}^{(\sigma)} = A_{\sigma}x^{(\sigma)} + b_{\sigma}u, \quad (1)$$

где $\sigma \in \{1, \dots, m\}$ – переключающий сигнал, m – количество различных режимов (динамических систем вида $\dot{x}^{(i)} = A_i x^{(i)} + b_i u$). Считаем, что режимы могут иметь различные динамические порядки от первого до третьего. В каждый момент времени функционирование системы определяется каким-то одним из этих m режимов, а моменты переключения кратны некоторой положительной величине (моменты переключения и режим функционирования системы между моментами переключения определяются случайным образом).

Преемственность режимов в моменты переключений обеспечивается матрицами преемственности $Z_{ij} \in \mathbb{R}^{n_i \times n_j}$, где Z_{ij} осуществляет преобразование конечного состояния j -го режима в начальное состояние i -го режима в момент времени t_{ij} по правилу $x^{(i)}(t_{ij}) = Z_{ij}x^{(j)}(t_{ij})$.

Основные шаги вычислительной процедуры. В работе [1] для системы (1) предлагается использовать метод расширения динамического порядка, позволяющий преобразовать все режимы к одному (максимальному) порядку

$$\dot{x} = \bar{A}_i x + \bar{b}_i u, \quad i = \overline{1, m}. \quad (2)$$

Задача поиска регулятора $u = -kx$, стабилизирующего все расширенные режимы (2), сводится к решению системы линейных матричных неравенств

$$\bar{H}\bar{A}_i^T + \bar{A}_i\bar{H} - (\bar{k}^T\bar{b}_i^T + \bar{b}_i\bar{k}) < 0, \quad \bar{H} > 0. \quad (3)$$

Численное решение системы (3) может быть реализовано в MatLab с помощью пакета LMI.

В случае существования решения системы (3) вектор параметров регулятора задаётся равенством $k = \bar{k}H$, где $H = \bar{H}^{-1}$.

Полученный регулятор $u = -kx$ будет стабилизировать систему (1), если для всех матриц преемственности выполняются неравенства $\|Z_{ij}\|_2^2 \leq \theta$, где $\theta = \lambda_{\min}(\bar{H}^{-1})/\lambda_{\max}(\bar{H}^{-1})$, $\lambda_{\min}(\bar{H}^{-1})$ и $\lambda_{\max}(\bar{H}^{-1})$ – минимальное и максимальное собственные значения матрицы \bar{H}^{-1} соответственно.

В связи с этим предлагается немного модифицировать алгоритм нахождения вектора k с целью максимизации соответствующего параметра θ . Для этого вместо системы линейных матричных неравенств (3) будем решать систему линейных уравнений

$$\bar{H}\bar{A}_i^T + \bar{A}_i\bar{H} - (\bar{k}^T\bar{b}_i^T + \bar{b}_i\bar{k}) = -\mu I, \quad \bar{H} > 0, \quad (4)$$

где I – единичная матрица, а положительный параметр μ пробегает с некоторым шагом фиксированный промежуток $(0, \mu^*]$.

Пусть M – множество параметров μ , при которых разрешима система (4). Для каждого $\mu_i \in M$ найдём вектор параметров регулятора k_i и значение θ_i . Обозначим $\bar{\theta} = \max \theta_i$. Тогда, если для всех матриц преемственности будут выполнены неравенства $\|Z_{ij}\|_2^2 \leq \bar{\theta}$, то регулятор $u = -k_i x$ решает задачу стабилизации системы (1).

Отметим, что предложенная численная процедура может быть также применена для поиска стабилизирующего регулятора в случае произвольной размерности режимов переключаемой системы. При этом увеличение размерности, естественно, потребует существенно больших вычислительных затрат.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (проект 20-57-001 Бел-а).

Литература. 1. Фурсов А.С., Капалин И.В. Некоторые подходы к стабилизации переключаемых линейных систем с режимами различных динамических порядков // Дифференц. уравнения. 2019. Т. 55. № 12. С. 1693–1700.