

ЛОКАЛЬНАЯ СТАБИЛИЗАЦИЯ ИНТЕРВАЛЬНО НАБЛЮДАЕМОЙ СИСТЕМЫ С НЕОПРЕДЕЛЕННЫМИ ПАРАМЕТРАМИ

Д.В. ДАВЫДОВ

Дальневосточный Государственный университет

“Вычислительные Технологии”, Том 8, №1, 2003 год, стр. 44–51.

Аннотация

Рассматривается задача стабилизации нелинейной управляемой системы с параметрами по интервальным наблюдениям фазовых состояний. На основе линейного приближения находятся достаточные условия локальной асимптотической устойчивости нелинейной системы в окрестности точки покоя.

Введение

Задачи стабилизации управляемых систем занимают важное место в теории автоматического регулирования. В современных исследованиях, уделяющих значительное внимание системам с различного рода неопределенностями, используются методы идентификации [1,2], интервального анализа [3,4], управления пучками траекторий [5] и др.

В данной работе устанавливаются достаточные условия стабилизации нелинейной системы с неопределенными параметрами по ее линейному приближению в точке покоя - системе линейных дифференциальных уравнений с интервальными коэффициентами. На основе известных результатов [6,7] по линейному приближению строится субоптимальное управление, которое обеспечивает асимптотическую стабилизацию в малом исходной нелинейной системы.

Приводится процедура вычисления субоптимального управления по точным и приближенным результатам наблюдения.

1 Постановка задачи

Рассмотрим систему обыкновенных дифференциальных уравнений

$$\dot{x} = f(x, u, v) \tag{1}$$

с векторами $x \in R^n, u \in R^r, v \in R^q$ состояния, управления и неопределенных параметров. Предположим, что

i) множество $V \subset R^q$ значений неопределенных параметров v известно и не зависит от времени t ;

ii) функция $f : X \times U \times V \rightarrow R^n$ дважды дифференцируема по совокупности аргументов (x, u) в малой окрестности $X \times U$ точки (\bar{x}, \bar{u}) при каждом $v \in V$, причем

$$f(\bar{x}, \bar{u}, v) = 0 \quad (2)$$

тождественно по $v \in V$;

iii) управлениями служат кусочно-непрерывные при $t \geq 0$ функции $u(t)$ со значениями в U .

Введем уравнение наблюдения фазовых состояний системы (1)

$$y(t) = Cx(t), \quad t \geq 0. \quad (3)$$

Здесь $y(t)$ из R^m - вектор наблюдений фазовой траектории $x(t)$ системы (1), отвечающий выбранному управлению $u(t)$; матрица C размерности $m \times n$ содержится в интервале

$$|C - C_0| \leq \Delta C, \quad (4)$$

где $C_0, \Delta C$ - известные $m \times n$ -матрицы с произвольными и неотрицательными элементами, определяющие середины и полудлины интервалов изменения элементов матрицы C . Модули и неравенства в (4) понимаются поэлементно.

Выясним возможность асимптотической стабилизации системы (1) в точке покоя \bar{x} , полагая для удобства дальнейших рассуждений $\bar{x} = 0, \bar{u} = 0$ (без потери общности, производя при необходимости параллельный перенос системы координат).

2 Линеаризация системы

Следуя Ляпунову [10], линеаризуем систему (1) в малой окрестности $X_1 \times U_1$ точки $(\bar{x}, \bar{u}) = (0, 0)$. Зафиксируем произвольный процесс $(x(t), u(t))$ системы (1), удовлетворяющий условию

$$(x(t), u(t)) \in X_1 \times U_1, \quad \forall t \geq 0 \quad (5)$$

и соответствующий некоторому фиксированному $v \in V$. Существование процесса (5) будет установлено ниже.

Разложение Тейлора в точке $(\bar{x} = 0, \bar{u} = 0)$ дает

$$\dot{x} = f(x(t), u(t), v) = f(0, 0, v) + f'_x(0, 0, v)x(t) + f'_u(0, 0, v)u(t) + o(\|x(t)\| + \|u(t)\|). \quad (6)$$

Обозначив $A(v) = f'_x(0, 0, v), B(v) = f'_u(0, 0, v)$ и отбросив остаточный член, из (6) получим

$$\dot{x} = A(v)x(t) + B(v)u(t). \quad (7)$$

Найдем поэлементные точные нижние и верхние оценки матриц $A(v), B(v)$ так, чтобы для всех $v \in V$ выполнялись неравенства

$$A_b \leq A(v) \leq A_h, B_b \leq B(v) \leq B_h, \quad (8)$$

и обозначим

$$A_0 = 0,5(A_h + A_b), \quad B_0 = 0,5(B_h + B_b), \quad \Delta A = 0,5(A_h - A_b), \quad \Delta B = 0,5(B_h - B_b).$$

Существование матриц A_b, A_h, B_b, B_h гарантируется условием (ii). Тогда система линейных дифференциальных уравнений с интервальными коэффициентами

$$\dot{x}_l(t) = Ax_l(t) + Bu(t), \quad (9)$$

$$|A - A_0| \leq \Delta A, \quad |B - B_0| \leq \Delta B, \quad (10)$$

эквивалентна (7), (8) и согласована по обозначениям с работой [7]. Здесь и далее $x_l(t)$ отвечает состоянию линеаризованной системы (9) в отличие от состояния $x(t)$ исходной системы.

3 Синтез управления на основе линеаризованной системы

Основываясь на результатах работы [7], приведем процедуру построения и достаточные условия существования стабилизирующего управления.

Проведем анализ системы (3), (4), (9), (10) на отрезке времени $t \in [0, T]$ для некоторого фиксированного значения T , распространяя далее результаты по индукции на произвольный отрезок $[(k-1)T, kT]$, $k = 1, 2, 3, \dots$

Следуя [7], разобьем отрезок $[0, T]$ на промежутки $[0, \theta]$ пассивного наблюдения и $[\theta, T]$ активного управления системой (9), (10) с уравнением наблюдения (3), (4).

Процедура пассивного наблюдения требует "выключения" управления ($u(t) \equiv 0$) на отрезке $[0, \theta]$ и позволяет с помощью наблюдений (3), (4) построить оценку \hat{x}^0 начального фазового состояния x^0 системы (1). Необходимо отметить, что в отличие от работы [7], уравнением (3) описана процедура наблюдения фазового состояния нелинейной системы (1). Мы же будем интерпретировать вектор $y(t)$ из (3) как результат наблюдения за фазовым состоянием $x_l(t)$ линеаризованной системы (9), (10). Такой подход позволяет использовать известные наблюдения $y(t)$ для построения оценки \hat{x}^0 , а следовательно, и для построения на отрезке $[\theta, T]$ "активного" программно-позиционного управления $\hat{u}(t) = u(\hat{x}^0, t)$.

Перейдем к формальному описанию. Введем детерминированную систему

$$\dot{x}_{l,0} = A_0 x_{l,0} + B_0 u, \quad (11)$$

$$y_{l,0}(t) = C_0 x_{l,0}(t) \quad (12)$$

с неизвестными траекторией $x_{l,0}$ и наблюдениями $y_{l,0}$ и предположим, что данная система полностью управляема и наблюдаема, т.е. выполняются условия [8] полноты рангов

$$\text{rank}(B_0, A_0 B_0, \dots, A_0^{n-1} B_0) = n, \quad (13)$$

$$\text{rank}(C'_0, A'_0 C'_0, \dots, (A'_0)^{n-1} C'_0) = n. \quad (14)$$

Классическая теория позволяет в предположениях (13), (14) по известным результатам наблюдения $y_{l,0}(t)$ системы (11), (12) восстанавливать начальное фазовое состояние $x_{l,0}(0)$. В нашем случае $y_{l,0}(t)$ неизвестно, поэтому, по аналогии с [7], для получения оценки \hat{x}^0 используем известные наблюдения $y(t)$. Для этого положим

$$\hat{u}(t) \equiv 0 \quad \text{для } t \in [0, \theta] \quad (15)$$

и представим наблюдение (3) для $t \in [0, \theta]$ как

$$y(t) = Cx(t) = C(x_l(t) + x(t) - x_l(t)). \quad (16)$$

Применяя к (16) интегральное преобразование с матрицей $e^{\tau A'_0} C'_0$, получим

$$\int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 y(\tau) d\tau = \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 C x_l(\tau) d\tau + \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 C (x(\tau) - x_l(\tau)) d\tau. \quad (17)$$

Заметим, что в силу (9), (15)

$$x_l(t) = e^{tA} x^0, \quad t \in [0, \theta]. \quad (18)$$

Обозначим

$$W = \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 C e^{\tau A} d\tau, \quad W_0 = \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 C_0 e^{\tau A_0} d\tau. \quad (19)$$

Определим оценку \hat{x}^0 начального фазового состояния как решение системы

$$W_0 \hat{x}^0 = \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 y(\tau) d\tau, \quad (20)$$

тогда из (17)-(20)

$$W_0(\hat{x}^0 - x^0) = \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 y(\tau) d\tau - W_0 x^0 = (W - W_0)x^0 + \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 C (x(\tau) - x_l(\tau)) d\tau, \quad (21)$$

откуда в согласованных нормах

$$\|\hat{x}^0 - x^0\| \leq \|W_0^{-1}\| \left(\|\Delta W\| \|x^0\| + \int_0^\theta \|e^{\tau A'_0} C'_0\| (|C_0| + \Delta C) \|x(\tau) - x_l(\tau)\| d\tau \right), \quad (22)$$

$$\Delta W = \int_0^\theta |e^{tA'_0} C'_0| \left[(|C_0| + \Delta C) (e^{t(|A_0| + \Delta A)} - e^{t|A_0|}) + \Delta C |e^{tA_0}| \right] dt.$$

Неравенство (22) указывает на очевидный факт зависимости точности наблюдаемой оценки \hat{x}^0 от неопределенностей (4), (10) и от величины "расхождения" траекторий $x(\tau)$ и $x_l(\tau)$ исходной и линеаризованной систем. Существование W_0^{-1} в (20)-(22) гарантировано условием (14).

Следуя [7], построим на отрезке $[\theta, T]$ управление $\hat{u}(t)$ для системы (11) с начальным состоянием $x_{l,0}(0) = \hat{x}^0$:

$$\hat{u}(t) = -B'_0 e^{(T-t)A'_0} \hat{D}_0^{-1} e^{TA_0} \hat{x}^0 = -B'_0 e^{(T-t)A'_0} \hat{D}_0^{-1} e^{TA_0} W_0^{-1} \int_0^\theta e^{\tau A'_0} C'_0 y(\tau) d\tau, \quad (23)$$

$$\hat{D}_0 = \int_0^{T-\theta} e^{\tau A_0} B_0 B'_0 e^{\tau A'_0} d\tau.$$

Существование \hat{D}_0^{-1} гарантируется условием (13).

4 Применение управления к нелинейной системе

Изучим поведение системы (1) под воздействием управления (15), (23). Для этого оценим на отрезке $[0, T]$ "расхождение" траекторий $x(t) = x(\hat{u}(t), t)$ и $x_l(t) = x_l(\hat{u}(t), t)$ систем (1), (9). Обозначим через

$$g(x, t, v) = f(x, \hat{u}(t), v) \quad (24)$$

и потребуем липшицевость $g(x, t, v)$ по x в некоторой окрестности X_2 точки $\bar{x} = 0$ при всех $v \in V$ и $t \in [0, T]$:

$$\|g(x_1, t, v) - g(x_2, t, v)\| \leq k\|x_1 - x_2\|, \quad (25)$$

где константа Липшица k не зависит от v и t , а x_1, x_2 — произвольные точки из X_2 .

Используем интегральную форму представления решения систем (1), (9) под воздействием управления (15), (23):

$$x(t) = x^0 + \int_0^t f(x(\tau), \hat{u}(\tau), v) d\tau = x^0 + \int_0^\theta f(x(\tau), 0, v) d\tau + \text{ind}(t-\theta) \int_\theta^t f(x(\tau), \hat{u}(\tau), v) d\tau, \quad (26)$$

$$x_l(t) = x^0 + \int_0^t (Ax_l(\tau) + B\hat{u}(\tau)) d\tau = x^0 + \int_0^\theta Ax_l(\tau) d\tau + \text{ind}(t-\theta) \int_\theta^t (Ax_l(\tau) + B\hat{u}(\tau)) d\tau, \quad (27)$$

где индикаторная функция $\text{ind}(t-\theta) = 1$ для $t \in [\theta, T]$ и $\text{ind}(t-\theta) = 0$ для $t \in [0, \theta]$.

Доопределим на отрезке $[0, \theta]$ управление $\hat{u}(t)$ по непрерывности, полагая $\lim_{t \rightarrow \theta-0} \hat{u}(t) = 0$. Тогда непрерывные векторные функции $x_l(t), \hat{u}(t)$ на отрезке $[0, \theta]$ ограничены. Кроме того, на отрезке $[0, \theta]$ траектория $x_l(t)$ описывается однородной системой и линейно зависит от x^0 , поэтому найдется окрестность нуля $X_3 \subset R^n$, в которой для всех $x^0 \in X_3$ выполняется $(x_l(t), \hat{u}(t)) \in X_1 \times U_1$ при всех $t \in [0, \theta]$. Пользуясь (5), (6), представим по координатному разложению функции $f(x_l(t), 0, v)$ в виде

$$f_i(x_l(t), 0, v) = f_i(0, 0, v) + \sum_{j=1}^n f_{ix_j}(0, 0, v)x_{lj}(t) + \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n \sum_{k=1}^n f_{ix_j x_k}(\kappa, 0, v)x_{lj}(t)x_{lk}(t), \quad i = 1, \dots, n, \quad (28)$$

где $\kappa(t) = \lambda(t)x_l(t)$, $0 \leq \lambda(t) \leq 1$ для каждого $t \in [0, \theta]$.

В силу предполагаемой ограниченности вторых производных функции $f(\cdot, 0, v)$ для любого фиксированного $v \in V$ и с учетом зависимости (18) остаточный член в (28) можно по координатно представить в виде квадратичной формы

$$R_i(t) = (x^0)' P_i(t) x^0, \quad i = 1, \dots, n, \quad (29)$$

или в векторно-матричной форме

$$f(x_l(t), 0, v) = Ax_l(t) + R(t), \quad t \in [0, \theta]. \quad (30)$$

Заметим, что из (24), (30) для $t \in [0, \theta]$ вытекает

$$g(x(t), t, v) = f(x(t), \hat{u}(t), v) = f(x(t), 0, v), \quad g(x_l(t), t, v) = f(x_l(t), 0, v) = Ax_l(t) + R(t). \quad (31)$$

Используя (31), (32), оценим на отрезке $[0, \theta]$ разность $(x(t) - x_l(t))$. Имеем

$$\begin{aligned} \|x(t) - x_l(t)\| &= \left\| x^0 + \int_0^t f(x(\tau), 0, v) d\tau - x^0 - \int_0^t Ax_l(\tau) d\tau \right\| = \\ &= \left\| \int_0^t g(x(\tau), \tau, v) d\tau - \int_0^t (g(x_l(\tau), \tau, v) - R(\tau)) d\tau \right\| \leq k \int_0^t \|x(\tau) - x_l(\tau)\| d\tau + \theta c_1 \|x^0\|^2. \end{aligned} \quad (32)$$

Применяя известную лемму Беллмана-Гронуолла [9], из (33) получим

$$\|x(t) - x_l(t)\| \leq \theta c_1 \|x^0\|^2 e^{k\theta} \leq c_2 \|x^0\|^2, \quad (33)$$

где c_1, c_2 – константы при фиксированных θ, k .

Объединяя (22) и (34), находим

$$\|\hat{x}^0 - x^0\| \leq \|W_0^{-1}\| \|\Delta W\| \|x^0\| + c_3 \|x^0\|^2 = \tilde{c}_3 \|x^0\|, \quad (34)$$

где константа \tilde{c}_3 зависит от $\|\Delta W\|$ и $\|x^0\|$. С использованием (35) получим

$$\|\hat{x}^0\| \leq \|\hat{x}^0 - x^0\| + \|x^0\| \leq (1 + \tilde{c}_3) \|x^0\|. \quad (35)$$

Аналогично (28) записывается разложение функции $f_i(x_l(t), \hat{u}(t), v)$ для всех $t \in [\theta, T]$ и всех x^0 из малой окрестности X_4 точки $\bar{x} = 0$:

$$g(x_l(t), t, v) = f(x_l(t), \hat{u}(t), v) = Ax_l(t) + B\hat{u}(t) + \tilde{R}(t), \quad (36)$$

где в силу (23), (29)

$$\tilde{R}_i(t) = (x^0)' \tilde{P}_{1i} x^0 + (x^0)' \tilde{P}_{2i} \hat{x}^0 + (\hat{x}^0)' \tilde{P}_{3i} \hat{x}^0, \quad i = 1, \dots, n. \quad (37)$$

Существование окрестности X_4 следует из линейной ограниченности производной $\frac{d}{dt} \|x(t)\|$ от начального состояния $\|x^0\|$.

С учетом (36) и ограниченности вторых производных $f(\cdot, \cdot, v)$ по x, u , в рассматриваемой окрестности имеем

$$\|\tilde{R}(t)\| \leq c_4 \|x^0\|^2, \quad (38)$$

где константа c_4 не зависит от выбора $t \in [\theta, T]$ и $v \in V$.

Окончательно, для всех $t \in [0, T]$ имеем

$$\|x(\tau) - x_l(\tau)\| \leq c_5 \|x^0\|^2 e^{kT} = c_6 \|x^0\|^2. \quad (39)$$

Как видно из (39), на отрезке времени $[0, T]$ применение управления (15), (23) обеспечивает квадратичную по x^0 близость траекторий исходной (1) и линеаризованной (9) систем. Выясним теперь, какую погрешность вызывает использование "нелинейных" наблюдений (3) при построении управления (15), (23) линеаризованной системой (9), (10).

Используя результаты [7], имеем

$$\|x_l(T)\| = \left\| e^{TA} x^0 + \int_0^T e^{(T-\tau)A} B \hat{u}(\tau) d\tau \right\| \leq \|N\| \|x^0\| +$$

$$+ \left\| \int_0^T e^{(T-\tau)(|A_0|+\Delta A)} (|B_0| + \Delta B) |B'_0 e^{(T-\tau)A'_0}| d\tau \left| \hat{D}_0^{-1} e^{TA_0} \right| |W_0^{-1}| \int_0^\theta \left| e^{\tau A'_0} C'_0 \right| |x(\tau) - x_i(\tau)| d\tau \right\|, \quad (40)$$

где матрица N мала по норме при малых $\|\Delta A\|$, $\|\Delta B\|$, $\|\Delta C\|$. Подставив (39) в (40), получим

$$\|x(T)\| \leq \|x(T) - x_i(T)\| + \|x_i(T)\| \leq c_6 \|x^0\|^2 + \|N\| \|x^0\| + c_7 \|x^0\|^2. \quad (41)$$

На основании [7], для достаточно малых $\|\Delta A\|$, $\|\Delta B\|$, $\|\Delta C\|$ существует такое положительное число s , что

$$\|N\| \leq s < 1. \quad (42)$$

Выберем теперь окрестность

$$X_5 = \left\{ x : \|x\| < \frac{1-s}{c_6 + c_7} \right\}.$$

Тогда из (41), (42) находим

$$\|x(T)\| < \frac{1-s}{c_6 + c_7} (c_6 + c_7) \|x^0\| + s \|x^0\| = \|x^0\|. \quad (43)$$

Неравенство (43) при союдении всех перечисленных выше предположений справедливо для начальных состояний x^0 системы (1), лежащих в общей части выделенных окрестностей

$$x^0 \in X = \cap_{i=1}^5 X_i. \quad (44)$$

Обобщение описанной выше процедуры на отрезки времени $[(k-1)T, kT]$, $k = 2, 3, \dots$ гарантирует из (43), (44) выполнение условия $x(kT) \in X$, и неравенства $\|x(kT)\| < \|x((k-1)T)\|$, что позволяет сформулировать следующую теорему.

Теорема. Пусть система (1) с интервальными наблюдениями (3), (4) отвечает условиям (i), (ii), (iii), а для линеаризации (9), (10) выполняется (13), (14). Тогда управление (15), (23) при условиях (25), (42), (44) обеспечивает (локальную) асимптотическую стабилизацию траектории системы (1) к точке покоя $\bar{x} = 0$.

Заключение

Предложенная процедура стабилизации нелинейных управляемых систем с неопределенными параметрами и сформулированное достаточное условие асимптотической стабилизации замкнутой системы носят локальный характер. К исходной системе предъявляются три основных требования: множество V , влияющее на неравенства (10), не должно быть "размыто" в пространстве, что неявно выражено требованием (42) на $\Delta A, \Delta B$; необходима определенная точность наблюдений (4), а также начальное отклонение системы от равновесного (стационарного) состояния должно быть не слишком велико.

Описанная процедура существенно упрощается, если состояние системы (1) доступно точному измерению в периодические моменты времени kT , $k = 0, 1, 2, \dots$, что соответствует требованию $C_0 = E, \Delta C = O$, или $y(kT) = x(kT), k = 0, 1, 2, \dots$. Данное упрощение уменьшает вычислительные трудности при подсчете субоптимального управления $\hat{u}(t)$.

В целом, описанный результат позволяет по-новому взглянуть на применение детерминированных подходов при анализе неопределенных систем и обобщить известный метод линеаризации систем для одного из подклассов управляемых систем с неопределенными параметрами.

Список литературы

- [1] ГРОП Д. *Методы идентификации систем*. М.: Мир, 1979.
- [2] *Современные методы идентификации систем*. М.: Мир, 1983.
- [3] АЛЕФЕЛЬД Г., ХЕРЦБЕРГЕР Ю. *Введение в интервальные вычисления*. М.: Мир, 1987.
- [4] ИВЛЕВ Р.С., СОКОЛОВА С.П. Построение векторного управления многомерным интервально заданным объектом. *Материалы XIV Международной конференции по интервальной математике. Электронная публикация*.
- [5] КУРЖАНСКИЙ А.Б. *Управление и наблюдение в условиях неопределенности*. М.: Наука, 1977.
- [6] АЩЕПКОВ Л.Т., ДАВЫДОВ Д.В. Стабилизация линейной стационарной системы управления с интервальными коэффициентами. *Дальневосточный математический сборник, # 8*. Владивосток: Дальнаука, 1999, 32-38
- [7] АЩЕПКОВ Л.Т., ДАВЫДОВ Д.В. Стабилизация наблюдаемой линейной системы управления с постоянными интервальными коэффициентами. *Известия ВУЗов. Серия "Математика"*. (В печати)
- [8] ЛИ Э., МАРКУС Л. *Основы теории оптимального управления*. М.: Наука, 1972.
- [9] АФАНАСЬЕВ В.Н., КОЛМАНОВСКИЙ В.Б., НОСОВ В.Р. *Математическая теория конструирования систем управления*. М.: "Высшая школа", 1998.
- [10] ЛЯПУНОВ А.М. *Общая задача об устойчивости движения*. М.-Л.: Гостехиздат, 1950.