



# 时变不确定性线性系统的 鲁棒跟踪控制器设计

彭晓红 宁永臣 张福恩

(哈尔滨工业大学控制工程系 哈尔滨 150001)

## 摘 要

研究含时变不确定性线性系统的鲁棒跟踪问题,通过选取矩阵 $N$ 构造广义匹配条件,对于满足和不满足广义匹配条件的不确定系统,分别得到了实际跟踪结果和 $\varepsilon$ 跟踪结果.最后给出的设计实例表明了本设计方法的有效性.

**关键词:** 鲁棒跟踪,鲁棒控制,广义匹配条件.

## 1 引言及问题描述

跟踪控制在飞行器导航、工业过程控制中有着广泛的应用.由于系统模型中的不确定性因素,鲁棒跟踪近来受到国内外广大学者的关注<sup>[1-4]</sup>.文[1,2]研究了时不变不确定性线性系统的鲁棒渐近跟踪控制,文[3,4]探讨了时变不确定性线性系统的鲁棒跟踪控制.

本文研究含时变不确定性线性系统的鲁棒跟踪控制,其不确定性可以在较大的范围内变化.通过选取矩阵 $N$ 构造广义匹配条件,基于 Riccati 方程,设计线性状态反馈控制器,使系统输出鲁棒跟踪某一参考模型的输出.

考虑如下不确定线性系统:

$$\dot{\mathbf{x}} = [A + \Delta A(\mathbf{r}(t))]\mathbf{x} + [B + \Delta B(\mathbf{s}(t))]\mathbf{u} + \mathbf{d}(\mathbf{q}(t)), \quad (1.1a)$$

$$\mathbf{y} = C\mathbf{x}. \quad (1.1b)$$

其中  $\mathbf{x} \in R^n, \mathbf{u} \in R^m, \mathbf{y} \in R^p, \mathbf{d}(\mathbf{q}(t))$  为加性扰动,  $\mathbf{d}(\mathbf{q}(t)) \in R^n; \Delta A(\cdot)$  和  $\Delta B(\cdot)$  代表系统的时变不确定性;假定系统的变参数向量  $\mathbf{r}(t) \in \Phi, \mathbf{s}(t) \in \Psi$  和  $\mathbf{q}(t) \in \Omega$  均为 Lebesgue 可测,  $\Phi, \Psi$  及  $\Omega$  均为  $R^n$  中有界紧集;  $A, B$  及  $C$  为系统相应阶数的标称矩阵,且  $(A, B)$  可控.文中  $\|\cdot\|$  对向量表示欧氏范数,对于矩阵表示其诱导范数.

这里要解决的问题是,对于系统(1.1)设计线性状态反馈控制器,使系统输出  $\mathbf{y}(t)$  鲁棒跟踪参考输入  $\mathbf{y}_m(t)$ . 假定  $\mathbf{y}_m(t)$  是如下参考模型的输出:

$$\dot{\boldsymbol{x}}_m = \boldsymbol{A}_m \boldsymbol{x}_m, \quad \boldsymbol{y}_m = \boldsymbol{C}_m \boldsymbol{x}_m, \quad (1.2)$$

其中  $\boldsymbol{x}_m \in R^{n_m}$ ,  $\boldsymbol{y}_m \in R^p$ , 并假定系统(1.2)的状态有界.

对于欲跟踪模型(1.2), 假设存在矩阵  $\boldsymbol{G} \in R^{n \times n_m}$ ,  $\boldsymbol{H} \in R^{m \times n_m}$  满足如下矩阵方程<sup>[3]</sup>:

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A} & \boldsymbol{B} \\ \boldsymbol{C} & \boldsymbol{O} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{G} \\ \boldsymbol{H} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{G} \boldsymbol{A}_m \\ \boldsymbol{C}_m \end{bmatrix}. \quad (1.3)$$

对于含时变不确定性线性系统, 一般不能得到渐近跟踪<sup>[3]</sup>. 有关  $\boldsymbol{y}(t)$  鲁棒跟踪  $\boldsymbol{y}_m(t)$  的实际跟踪和  $\varepsilon$  跟踪的定义见文献[3,4].

## 2 广义匹配条件

**假设 1.** 存在可逆矩阵  $\boldsymbol{N} \in R^{m \times m}$  和连续函数矩阵  $\boldsymbol{E}(\cdot)$  及  $\boldsymbol{D}(\cdot)$  满足如下条件:

$$1) \Delta \boldsymbol{A}(\boldsymbol{r}(t)) = \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} \boldsymbol{D}(\boldsymbol{r}(t)), \quad \Delta \boldsymbol{B}(\boldsymbol{s}(t)) \boldsymbol{N} = \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} \boldsymbol{E}(\boldsymbol{s}(t)); \quad (2.1)$$

$$2) 2\boldsymbol{I} + \boldsymbol{E}(s) + \boldsymbol{E}^T(s) \geq \delta \boldsymbol{I}, \quad \delta > 0, \forall s \in \Psi; \quad (2.2)$$

$$3) \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} \text{ 满秩且 } (\boldsymbol{A}, \boldsymbol{B} \boldsymbol{N}) \text{ 可稳定}; \quad (2.3)$$

$$4) \boldsymbol{d}(\boldsymbol{q}(t)) = \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} \boldsymbol{f}(\boldsymbol{q}(t)), \quad \forall \boldsymbol{q}(t) \in \Omega. \quad (2.4)$$

如果系统(1.1)满足式(2.1)和(2.2), 则称系统(1.1)的不确定性满足广义匹配条件. 应当说明, 通常选  $\boldsymbol{N}$  为对角阵, 当  $\boldsymbol{N} = \boldsymbol{I}$  时, 式(2.1)及(2.2)即为普通的匹配条件<sup>[4]</sup>.

由式(2.2)可知, 若不确定性参数的变化范围太大, 普通匹配条件中的正定性条件则难以满足, 故选取  $\boldsymbol{N}$  的原则应是使  $\boldsymbol{E}(s)$  满足(2.2)式.

例如, 考察不确定性  $\Delta \boldsymbol{B}(s) = \boldsymbol{B} \boldsymbol{W}$ , 其中

$$\boldsymbol{W} = \begin{bmatrix} 0 & s \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad |s| \leq 3.$$

若取  $\boldsymbol{N} = \boldsymbol{I}$ , 则  $\boldsymbol{E}(s) = \boldsymbol{W}$ , 此时式(2.2)不成立, 而且普通的匹配条件也不成立; 但若取  $\boldsymbol{N} = \text{diag} \left\{ 1, \frac{1}{2} \right\}$ , 则  $\boldsymbol{E}(s) = \frac{1}{2} \boldsymbol{W}$ ,  $\Delta \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} = \boldsymbol{B} \boldsymbol{N} \boldsymbol{E}(s)$ , 式(2.2)成立.

如果要使不确定性  $\Delta \boldsymbol{B}(s)$  满足普通的匹配条件, 需要缩小不确定性参数的变化范围, 此时  $|s| < 2$ . 可见广义匹配条件能够处理的不确定性参数的变化范围更大一些. 因此, 如果系统的不确定性不满足普通的匹配条件, 可以设法选取矩阵  $\boldsymbol{N}$ , 使其满足广义匹配条件.

## 3 鲁棒跟踪控制器设计

基于广义匹配条件, 有下面鲁棒跟踪结果.

**定理 3.1.** 若系统(1.1)满足假设 1,  $p \leq m$ , 且被跟踪模型(1.2)能使方程(1.3)有解, 则对任意给定的  $\varepsilon > 0$ , 存在线性控制器:

$$\boldsymbol{u} = \boldsymbol{K} \boldsymbol{x} + (\boldsymbol{H} - \boldsymbol{K} \boldsymbol{G}) \boldsymbol{x}_m, \quad \boldsymbol{K} = -\gamma \boldsymbol{N} \boldsymbol{N}^T \boldsymbol{B}^T \boldsymbol{P}, \quad (3.1)$$

使系统(1.1)  $\varepsilon$  跟踪模型(1.2)的输出  $\boldsymbol{y}_m(t)$ . 即系统(1.1)能实际跟踪  $\boldsymbol{y}_m(t)$ . 其中  $\boldsymbol{G}$  和  $\boldsymbol{H}$



由方程(1.3)得到.  $Q$  为大于  $D^T D$  的正定矩阵,  $P$  为 Riccati 方程

$$PA + A^T P - \xi P B N N^T B^T P + Q = 0 \quad (3.2)$$

的正定解,  $\xi = \gamma\delta - 2$ , 控制器参数  $\gamma > 2/\delta$ .

证明. 引入变量  $\mathbf{z} = \mathbf{x} - G\mathbf{x}_m$ ,  $\mathbf{v} = \mathbf{u} - H\mathbf{x}_m$ , 由式(1.1), (1.2)及(1.3)得到误差动态方程:

$$\dot{\mathbf{z}} = [A + \Delta A(\mathbf{r})]\mathbf{z} + [B + \Delta B(\mathbf{s})]\mathbf{v} + \mathbf{g}(\mathbf{r}, \mathbf{s}, \mathbf{q}, \mathbf{x}_m). \quad (3.3)$$

其中  $\mathbf{g}(\mathbf{r}, \mathbf{s}, \mathbf{q}, \mathbf{x}_m) = BN[(DG + EN^{-1}H)\mathbf{x}_m + \mathbf{f}(\mathbf{q})] \triangleq BNF(\mathbf{r}, \mathbf{s}, \mathbf{q}, \mathbf{x}_m)$ .

显然, 系统(3.3)满足广义匹配条件, 在控制(3.1)作用下, 误差方程可写为

$$\dot{\mathbf{z}} = (A + BND - \gamma BNN^T B^T P - \gamma BNEN^T B^T P)\mathbf{z} + BNF. \quad (3.4)$$

由于  $(A, BN)$  可稳定, Riccati 方程(3.2)有唯一正定解矩阵  $P$ . 为考察误差动态系统的稳定性, 取 Lyapunov 函数  $V(\mathbf{z}) = \mathbf{z}^T P \mathbf{z}$ , 沿式(3.4)的轨线求  $\dot{V}(\mathbf{z})$  得

$$\begin{aligned} \dot{V}(\mathbf{z}) = \mathbf{z}^T [PA + A^T P + PBND + (PBND)^T - \gamma PBN(2I + E \\ + E^T)N^T B^T P] \mathbf{z} + \mathbf{z}^T PBNF + F^T N^T B^T P \mathbf{z}. \end{aligned} \quad (3.5)$$

由于参考模型(1.2)的状态有界, 存在  $N_1 > 0$  使  $\|\mathbf{x}_m\| \leq N_1$ . 记  $\bar{F} = \max\{\|F(\mathbf{r}, \mathbf{s}, \mathbf{q}, \mathbf{x}_m)\|\}$ ,  $\mathbf{r} \in \Phi$ ,  $\mathbf{s} \in \Psi$ ,  $\mathbf{q} \in \Omega$ ,  $\|\mathbf{x}_m\| \leq N_1$ , 则由式(3.5)有

$$\mathbf{z}^T PBNF + F^T N^T B^T P \mathbf{z} \leq \mathbf{z}^T PBNN^T B^T P \mathbf{z} + \bar{F}^2. \quad (3.6)$$

考虑到  $PBND + (PBND)^T \leq PBNN^T B^T P + D^T D$ , 由式(2.2), (3.2)得

$$\dot{V}(\mathbf{z}) \leq \mathbf{z}^T [-Q + D^T D + (\xi + 2 - \gamma\delta)PBNN^T B^T P] \mathbf{z} + \bar{F}^2. \quad (3.7)$$

令  $L = Q - D^T D$ , 取  $\gamma > 2/\delta$ ,  $\xi = \gamma\delta - 2$ , 由式(3.7)得

$$\dot{V}(\mathbf{z}) \leq -\mathbf{z}^T L \mathbf{z} + \bar{F}^2. \quad (3.8)$$

类似于文[4]中的定理证明方法, 易知系统(1.1)实际跟踪参考模型的输出  $\mathbf{y}_m(t)$ . 证毕.

若系统(1.1)的不确定性不满足广义匹配条件, 可将  $\Delta A(\mathbf{r}(t))$  及  $\Delta B(\mathbf{s}(t))$  分解成匹配部分和不匹配部分之和的形式:

$$\Delta A(\mathbf{r}(t)) = BND(\mathbf{r}(t)) + \bar{A}(\mathbf{r}(t)), \quad \mathbf{r} \in \Phi, \quad (3.9)$$

$$\Delta B(\mathbf{s}(t))N = BNE(\mathbf{s}(t)) + \bar{B}(\mathbf{s}(t)), \quad \mathbf{s} \in \Psi. \quad (3.10)$$

其中  $E(\mathbf{s}(t))$  满足式(2.2). 由此得以下推论.

**推论 3.1.** 若系统(1.1)的不确定性有式(3.9)及(3.10)的分解,  $BN$  满秩且被跟踪模型(1.2)能使方程(1.3)有解,  $\mathbf{d}(\mathbf{q}) = BN\mathbf{f}(\mathbf{q})$ , 如下 Riccati 方程对给定的正定阵  $Q$  及  $\bar{\gamma} \geq \gamma$  存在一个正定解  $P$ :

$$PA + A^T P + \bar{\gamma} P W P + U(P) + Q - \xi P B N N^T B^T P = 0, \quad \xi > 0. \quad (3.11)$$

其中  $U(P)$  为对称矩阵;  $W$  为常数矩阵;  $U(P)$  及  $W$  满足如下关系式:

$$P\bar{A}(\mathbf{r}) + \bar{A}^T(\mathbf{r})P \leq U(P), \quad \forall \mathbf{r} \in \Phi, \quad (3.12)$$

$$W + \bar{B}(\mathbf{s})N^T B^T + BN\bar{B}^T(\mathbf{s}) \geq 0, \quad \forall \mathbf{s} \in \Psi, \quad (3.13)$$

则存在控制律:

$$\mathbf{u}(t) = K\mathbf{x}(t) + (H - KG)\mathbf{x}_m(t), \quad K = -\gamma NN^T B^T P \quad (3.14)$$

使系统(1.1)能  $\varepsilon$  跟踪模型(1.2)的输出  $\mathbf{y}_m$ . 其中  $\xi = \gamma\delta - 2$ ,  $\gamma > 2/\delta$ ,  $\varepsilon = \|C\|\bar{F}[\Delta_P/\lambda_{\min}(L)]^{\frac{1}{2}}$ ,  $\Delta_P = \lambda_{\max}(P)/\lambda_{\min}(P)$ ,  $L = Q - D^T D$ .

推论的证明与定理 3.1 类似, 故略.

## 4 设计实例

考察如下系统:

$$\dot{\mathbf{x}} = [A + \Delta A]\mathbf{x} + [B + \Delta B]\mathbf{u} + \mathbf{d}(q), \quad \mathbf{y} = C\mathbf{x}, \quad (4.1)$$

其中

$$A = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}, \quad \Delta A = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \Delta B = \begin{bmatrix} 0 & s \\ 0 & 0 \end{bmatrix},$$

$\mathbf{d}(q) = \left[\frac{1}{2}, 0\right]^T$ ,  $C = [1, 0]$ . 系统的不确定性参数  $s$  满足  $|s| \leq 3$ . 欲跟踪的模型为

$$\dot{\mathbf{x}}_m = \mathbf{A}_m \mathbf{x}_m, \quad \mathbf{y}_m(t) = C_m \mathbf{x}_m(t). \quad (4.2)$$

其中  $\mathbf{A}_m = \text{diag}\{-1, -1\}$ ,  $C_m = [1, 0]$ . 当  $t \geq t_0 = 1$  时, 有  $\|\mathbf{x}_m(t)\| \leq 1$ .

显然, 该系统不满足普通的匹配条件, 其原因是不确定性参数变化范围太大. 若取

$$N = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{4} \end{bmatrix}, \quad E(s) = \begin{bmatrix} 0 & \frac{s}{2} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad Q = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix},$$

则  $\Delta B N = B N E(s)$ , 即系统(4.1)满足广义匹配条件, 这里  $\delta = \frac{1}{2}$ . 解方程(1.3)得  $G = I_{2 \times 2}$ ,  $H$  为零矩阵,  $\bar{F} = 1$ .

取  $\xi = 1$ ,  $\gamma = 6$ , 解 Riccati 方程(3.2)得到正定解矩阵  $P = \text{diag}\{0.2426, 0.2481\}$ , 控制器  $\mathbf{u}(t) = -\text{diag}\{0.364, 0.093\}[\mathbf{x}(t) - \mathbf{x}_m(t)]$ , 此时该系统将  $\varepsilon = 1.4302$  跟踪参考模型(4.2)的输出  $\mathbf{y}_m(t)$ , 且随着  $Q$  的增大,  $\varepsilon$  将单调减少. 由定理 3.1 可知系统(4.1)能实际跟踪模型(4.2)的输出.

同时, 系统(4.1)满足文[4]中“秩 1”条件. 依照文[4]的方法, 取  $\gamma = 1$ ,  $\eta = 2$ ,  $Q = \frac{1}{2} I_{2 \times 2}$ , 经计算得到

$$M_f = \begin{bmatrix} 3 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad M_h = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 3 \end{bmatrix}, \quad P = \begin{bmatrix} 0.8536 & 0 \\ 0 & 0.8536 \end{bmatrix}.$$

在控制向量  $\mathbf{u}(t) = -\text{diag}\{0.8536, 0.8536\}[\mathbf{x}(t) - \mathbf{x}_m(t)]$  作用下, 系统(4.1)可以  $\varepsilon = 1.414$  跟踪模型(4.2)的输出  $\mathbf{y}_m(t)$ . 但是随着  $Q$  的增大, 在保证正定矩阵  $P$  存在的前提下, 跟踪误差也增大, 得不到实际跟踪的结论.

可见本设计方法更广泛、更有效, 能够处理的不确定性参数变化范围更广.

## 参 考 文 献

- [1] Schmitendorf W E, Barmish B R. Robust asymptotic tracking for linear system with unknown parameters. *Automatica* 1986, **22**: 355—360.
- [2] Schmitendorf W E. Methods for obtaining robust tracking control laws. *Automatica*, 1987, **23**: 675—677.
- [3] Hopp T H, Schmitendorf W E. Design of a linear controller for robust tracking and model following. *ASME J. of Dynamic Sys., Meas. and Control*, 1990, **112**: 552—558.
- [4] 倪茂林, 谌颖. 含时变不确定性线性系统的鲁棒跟踪控制. *自动化学报*, 1993, **19**(5): 513—519.

## DESIGN OF ROBUST TRACKING CONTROLLERS FOR TIME-VARYING UNCERTAIN LINEAR SYSTEMS

PENG XIAOHONG    NING YONGCHEN    ZHANG FUEN

(Dept. of Control Engr., Harbin Inst. of Tech., Harbin 150001)

### ABSTRACT

This paper considers the robust tracking control problems for time varying uncertain systems. By a matrix  $N$ , the generalized matching condition is formulated out. For uncertain linear systems whose uncertainties satisfy the generalized condition and the systems that do not satisfy this condition, practical tracking results and  $\varepsilon$  tracking results are obtained respectively. Finally, an example is given to illustrate the effectiveness of the method proposed in this paper.

**Key words:** Robust tracking, robust control, generalized matching condition.

(上接 384 页)

征集特邀议题:

大会欢迎提出有关特邀议题的建议。建议内容应包括议题题目、至少 5 名发言人及其论文题目和符合格式要求的论文摘要。

关键时间:

即刻	表示参加会议的意向(可向秘书处索取会议首轮通知)
1996.07.31	摘要及特邀议题建议截止期
1996.10.15	文章入选通知
1997.01.15	提交全文截止期
1997.01.15	大会程序及最后通知
1997.04.15	首次注册
1997.6.16—18	大会

大会秘书处、投稿处及问讯处:

通讯地址:

Secretariat

8th IFAC Symposium on Transportation Systems

Department of Production and Management Engineering

Technical University of Crete

University Campus

Counoupidiana, 73100 CHANIA

GREECE

Tel: +30-821-69549, +30-821-69324

Fax: +30-821-69410, +30-821-69568

Email: ts97@dssl.tuc.gr