

关联大系统的强稳定跟踪*

胡寿松 曹 坚 何亚群

(南京航空航天大学自动控制系·南京, 210016)

摘要: 本文在强稳定条件下, 对关联大系统的跟踪问题进行了讨论, 采用 H_{∞} 方法设计了比例-积分控制器, 可使故障大系统不仅分散强稳定, 且能渐近跟踪常值参考输入信号.

关键词: 关联大系统; 强稳定性; 跟踪系统

1 引言

在许多工业应用领域, 跟踪问题的研究得到了许多学者的广泛重视. 对于大系统跟踪问题的研究, Davision 等在考虑了系统各种误差的情况下, 提出了伺服补偿和镇定补偿的控制器设计方法^[1]; Iftar 等则是利用线性最优控制理论对分散控制器进行设计^[2]; Mahalanabis 等考虑的是最优模型伺服问题, 并且把 LQR 理论作为一种解的方法而提出^[3]. 但对于关联大系统强稳定跟踪问题的研究, 目前还鲜见于文献报导.

2 问题描述

考虑如下可控且可观子系统

$$\begin{aligned}\dot{x}_i &= A_i x_i + B_i u_i + D_i w_i + \sum_{j=1(j \neq i)}^N H_{ij} x_j, \\ y_i &= C_i x_i.\end{aligned}\quad (1)$$

其中 $x_i \in \mathbb{R}^{n_i}$, $y_i \in \mathbb{R}^{k_i}$, $u_i \in \mathbb{R}^{m_i}$, $w_i \in \mathbb{R}^{l_i}$. 其相应的大系统方程为

$$\dot{x} = Ax + Bu + Dw, \quad y = Cx. \quad (2)$$

在式(1)中, $D_i w_i$ 项可以是模型误差或慢变扰动. 设 y_i 跟踪常值输入 y_{ri} , 且定义

$$\dot{e}_i = y_{ri} - y_i. \quad (3)$$

将式(1)与式(3)增广:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_i \\ \dot{e}_i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_i & 0 \\ -C_i & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_i \\ e_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_i \\ 0 \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} D_i \\ 0 \end{bmatrix} w_i + \begin{bmatrix} 0 \\ I_i \end{bmatrix} y_{ri} + \sum_{j=1(j \neq i)}^N \begin{bmatrix} H_{ij} & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_j \\ e_j \end{bmatrix},$$
$$\begin{bmatrix} y_i \\ e_i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C_i & 0 \\ 0 & I_i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_i \\ e_i \end{bmatrix}.$$

(4)

则增广子系统可表示为

$$\begin{aligned}\dot{\bar{x}}_i &= \bar{A}_i \bar{x}_i + \bar{B}_i \bar{u}_i + \bar{D}_i \bar{w}_i + \bar{T}_i y_{ri} + \sum_{j=1(j \neq i)}^N \bar{H}_{ij} \bar{x}_j, \\ \bar{y}_i &= \bar{C}_i \bar{x}_i.\end{aligned}\quad (5)$$

其相应的增广大系统为

$$\dot{\bar{x}} = \bar{A} \bar{x} + \bar{B} \bar{u} + \bar{D} \bar{w} + \bar{T} y_r, \quad \bar{y} = \bar{C} \bar{x}. \quad (6)$$

关联大系统的强稳定跟踪问题是: 要求确定分散控制律 u , 使系统(2)在第 m 个子系统的

* 江苏省自然科学基金资助项目(BK97227).

本文于 1996 年 1 月 2 日收到. 1997 年 5 月 13 日收到修改稿.

传感器完全失效时,不但渐定稳定,且可使输出 y 渐近跟踪参考输入 y_r .

3 关联大系统的强稳定跟踪器设计

定理 1 增广系统(6)可控的充要条件为系统(2)可控,且

$$\text{rank} \begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix} = n + k.$$

证 略.

对增广系统(6)求导,则其第 i 个子系统为

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

取性能指标

$$J_i = \frac{1}{2} \int_0^\infty (\|\dot{\bar{x}}_i\|^2 Q_i + \|\dot{u}_i\|^2 R_i) dt.$$

则由 LQR 理论知,最优控制律

$$u = -R^{-1} \bar{B}^T P \bar{x} = K_1 x + K_2 \int_0^t e(\tau) d\tau.$$

其中 P 为某一矩阵 Riccati 方程的对称正定解.

当系统(2)的第 m 个子系统的所有传感器均完全失效时,其闭环增广系统形式为

$$\dot{\bar{x}} = (\bar{A}_1 + \bar{B}K_f K) \bar{x} + \bar{D}w + \bar{T}y_r, \quad \bar{A}_1 = \bar{A} + \bar{H}. \quad (8)$$

其中 $K_f = \text{diag}(I, I, \dots, 0, I, \dots, I)$. 对于增广系统(8),令 $\tilde{B} = \bar{B}K_f$,通过奇异值分解,使 $\bar{A} = \text{diag}(A_{k1}, A_{k2})$,将 $\tilde{B}, \bar{C}, \bar{D}$ 及 \bar{Q} 写为: $\tilde{B} = \text{diag}(\tilde{B}_{k1}, \tilde{B}_{k2}), \bar{C} = \text{diag}(\bar{C}_{k1}, \bar{C}_{k2}), \bar{D} = \text{diag}(\bar{D}_{k1}, \bar{D}_{k2}), \bar{Q} = \text{diag}(\bar{Q}_{k1}, \bar{Q}_{k2})$.

定理 2 对于故障闭环系统(8),已知阵对 (A, B) 可控, y_r 为常值参考输入. 若存在正标量 $\epsilon \geq 0.5, \gamma$ 和 δ ,且矩阵 $\bar{Q} > 0$ 和 $\bar{R} = \text{diag}(\bar{R}_1, \bar{R}_2, \dots, \bar{R}_{N+k}) > 0$,使下述 Riccati 方程

$$\begin{aligned} P\bar{A} + \bar{A}^T P + \sum_{i=1}^{N+k-1} (P H_i H_i^T P + G_i G_i^T) + P(\delta \gamma^{-1} \bar{D} \bar{D}^T - \epsilon^{-1} \tilde{B} \bar{R}^{-1} \tilde{B}^T) P \\ + (\delta \gamma)^{-1} \bar{C}^T \bar{C} + \bar{Q} = 0. \end{aligned} \quad (9)$$

存在正定解 $P = \text{diag}(P_1, P_2)$, 则分散控制律

$$u = K_1 x + K_2 \int_0^t (y_r - Cx) d\tau$$

可使系统(2)分散强稳定,且系统输出 $y(t)$ 渐近跟踪常值输入 y_r . 其中 $K_1 = -\bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k1}^T P_1, K_2 = -\bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k2} P_2$,而 P_1, P_2 分别满足如下 Riccati 方程:

$$P_1 \bar{A}_{k1} + \bar{A}_{k1}^T P_1 + \sum_{i=1}^{N-1} (P_1 H_i H_i^T P_1 + G_i G_i^T) + P_1 (\delta \gamma^{-1} \bar{D}_{k1} \bar{D}_{k1}^T - \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k1} \bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k1}^T) P_1$$

$$- \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k1} \bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k1}^T P_1 + (\delta \gamma)^{-1} \bar{C}_{k1}^T \bar{C}_{k1} + \bar{Q}_{k1} = 0,$$

$$P_2 \bar{A}_{k2} + \bar{A}_{k2}^T P_2 + \sum_{i=N}^{N+k-1} (P_2 H_i H_i^T P_2 + G_i G_i^T) + P_2 (\delta \gamma^{-1} \bar{D}_{k2} \bar{D}_{k2}^T - \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k2} \bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k2}^T) P_2$$

$$- \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k2} \bar{R}^{-1} \tilde{B}_{k2}^T P_2 + (\delta \gamma)^{-1} \bar{C}_{k2}^T \bar{C}_{k2} + \bar{Q}_{k2} = 0.$$

证 由定理 1 知,增广系统(6)可控. 由文[4]引理 2 知,若存在正定对称阵 P ,使

$$P\bar{A}_c + \bar{A}_c^T P + \delta \gamma^{-1} P \bar{D} \bar{D}^T P + (\delta \gamma)^{-1} \bar{C}^T \bar{C} < 0.$$

则故障闭环系统(8)渐近稳定,其闭环系统阵

$$\bar{A}_c = \bar{A} + \bar{H} + \tilde{B}\bar{R}^{-1}\tilde{B}^T P, \quad \bar{H} = \sum_{i=1}^{N+k-1} H_i G_i^T.$$

其中 $H_i H_i^T$ 及 $G_i G_i^T$ 为块对角阵. 令

$$\begin{aligned} \Pi &= -(P\bar{A}_c + \bar{A}_c^T P + \delta\gamma^{-1}P\bar{D}\bar{D}^T P + (\delta\gamma)^{-1}\bar{C}^T\bar{C}) \\ &= -(P\bar{A} + \bar{A}^T P + \delta\gamma^{-1}P\bar{D}\bar{D}^T P + (\delta\gamma)^{-1}\bar{C}^T\bar{C}) + 2P\tilde{B}\bar{R}^{-1}\tilde{B}^T P \\ &\quad - (P \sum_{i=1}^{N+k-1} H_i G_i^T + \sum_{i=1}^{N+k-1} G_i H_i^T P). \end{aligned}$$

当存在正标量 $\delta, \gamma, \epsilon \geq 0.5$ 及正定 \bar{Q} 与 \bar{R} , 使式(9)有正定解 P 时, P 必为块对角阵, 且

$$\begin{aligned} \Pi &= \sum_{i=1}^{N+k-1} (P H_i H_i^T P + G_i G_i^T) + \bar{Q} - \epsilon^{-1} P \tilde{B} \bar{R}^{-1} \tilde{B}^T P \\ &\quad + 2P \tilde{B} \bar{R}^{-1} \tilde{B}^T P - (P \sum_{i=1}^{N+k-1} H_i G_i^T + \sum_{i=1}^{N+k-1} G_i H_i^T P) \\ &\geq (2 - \epsilon^{-1}) P \tilde{B} \bar{R}^{-1} \tilde{B}^T P + \bar{Q} \geq \bar{Q} > 0. \end{aligned}$$

故系统(8)渐近稳定, 系统(2)分散强稳定, 必有

$$\lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = y_r - y(\infty) = 0.$$

推论 1 对于故障闭环增广系统(8), 已知 (A_i, B_i) 可控, y_{ri} 为常值参考输入. 若存在正标量 $\epsilon \geq 0.5, \gamma$ 和 δ , 矩阵 $\bar{Q}_i > 0$ 及 $\bar{R}_i > 0$, 使下列 Riccati 方程

$$\begin{aligned} P_i \bar{A}_i + \bar{A}_i^T P_i + \sum_{j=1}^{N+k-1} (P_i H_{ji} P_i + G_{ji}) + P_i (\delta\gamma^{-1} \bar{D}_i \bar{D}_i^T \\ - \epsilon^{-1} \tilde{B}_i \bar{R}_i^{-1} \tilde{B}_i^T) P_i + (\delta\gamma)^{-1} \bar{C}_i^T \bar{C}_i + \bar{Q}_i = 0 \end{aligned}$$

存在对称正定解 P_i , 则分散控制律

$$u_i = K_{1i} x_i + K_{2i} \int_0^t (y_{ri} - C_i x_i) d\tau$$

可使系统(1)分散强稳定, 且 $y_i(t)$ 渐近跟踪 y_{ri} . 其中 $K_{1i} = -\bar{R}_i^{-1} \tilde{B}_{k1i}^T P_{1i}, K_{2i} = -\bar{R}_i^{-1} \tilde{B}_{k2i}^T P_{2i}$, 而 P_{1i} 和 P_{2i} 分别为如下 Riccati 方程的正定解:

$$\begin{aligned} P_{1i} \bar{A}_{k1i} + \bar{A}_{k1i}^T P_{1i} + \sum_{j=1}^{N-1} (P_{1i} H_{ji} P_{1i} + G_{ji}) + P_{1i} (\delta\gamma^{-1} \bar{D}_{k1i} \bar{D}_{k1i}^T \\ - \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k1i} \bar{R}_i^{-1} \tilde{B}_{k1i}^T) P_{1i} + (\delta\gamma)^{-1} \bar{C}_{k1i}^T \bar{C}_{k1i} + \bar{Q}_{k1i} = 0, \\ P_{2i} \bar{A}_{k2i} + \bar{A}_{k2i}^T P_{2i} + \sum_{j=N}^{N+k-1} (P_{2i} H_{ji} P_{2i} + G_{ji}) + P_{2i} (\delta\gamma^{-1} \bar{D}_{k2i} \bar{D}_{k2i}^T \\ - \epsilon^{-1} \tilde{B}_{k2i} \bar{R}_i^{-1} \tilde{B}_{k2i}^T) P_{2i} + (\delta\gamma)^{-1} \bar{C}_{k2i}^T \bar{C}_{k2i} + \bar{Q}_{k2i} = 0. \end{aligned}$$

由于大系统比较复杂, 常采用降阶模型来研究大系统的控制问题, 以减少分析和设计的工作量. 考虑系统(7)的 l 阶降阶模型($n < l < n+k$):

$$\ddot{\tilde{x}}_i = \tilde{A}_i \dot{\tilde{x}}_i + \tilde{B}_i \dot{\tilde{u}}_i. \quad (10)$$

其中 \tilde{A}_i 的 l 个特征值包含在 \bar{A}_i 之中. 设 $l \times (n+k)$ 变换阵 Γ 行满秩, 取 $\Gamma = [I \quad 0]M^{-1}$, 其中 M 为 \bar{A}_i 的模态矩阵, 则有 $\tilde{A}_i = \Gamma \bar{A}_i \Gamma^+, \tilde{B}_i = \Gamma \bar{B}_i$. 而 Γ^+ 表示 Moore-Penrose 广义逆.

设 $\tilde{Q} = (MM^T)^{-1} - \tilde{K}^T R \tilde{K}$, 则当第 m 个子系统的传感器完全失效时, 降阶故障闭环增广系统

$$\tilde{\dot{x}} = (\tilde{A} + \hat{B}\hat{K})\tilde{x} + \tilde{D}w, \quad \tilde{y} = \tilde{C}\tilde{x}. \quad (11)$$

其中 $\tilde{A} = \hat{A} + \hat{H}$, $\hat{B} = \Gamma \tilde{B} K_f$, $\hat{K} = -R^{-1} \hat{B}^T P$. \hat{A} 为块对角阵. 对 \hat{H} 进行奇异值分解, 有 $\hat{H} = \sum_{i=1}^{l-1} H_i G_i^T$, 而 $H_i H_i^T$ 和 $G_i G_i^T$ 均为块对角阵. 令 $\hat{B} = \text{diag}(\hat{B}_c, \hat{B}_t)$, 则如下定理成立.

定理 3 对于故障系统(11), 已知 (A, B) 可控, y_r 为常值参考输入. 若存在正标量 δ, γ 和 $\epsilon \geq 0.5$, 矩阵 $\tilde{Q} = \text{diag}(\tilde{Q}_1, \tilde{Q}_2, \dots, \tilde{Q}_l) > 0$ 及 $R = \text{diag}(R_1, R_2, \dots, R_l) > 0$, 使下列 Riccati 方程

$$\begin{aligned} P\hat{A} + \hat{A}^T P + \sum_{i=1}^{l-1} (P H_i H_i^T P + G_i G_i^T) + P(\delta \gamma^{-1} \tilde{D} \tilde{D}^T \\ - \epsilon^{-1} \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T) P + (\delta \gamma)^{-1} \tilde{C}^T \tilde{C} + \tilde{Q} = 0. \end{aligned} \quad (12)$$

存在对称正定解 $P = \text{diag}(P_1, P_2)$, 则分散控制律

$$u = K_1 x + K_2 \int_0^t (y_r - Cx) d\tau.$$

可使系统(11)渐近稳定, 且可渐近跟踪 y_r . 其中 $K_1 = -R^{-1} \hat{B}_c^T P_1$, $K_2 = -R^{-1} \hat{B}_t^T P_2$.

证 类似于定理 2 的证明, 令

$$\Pi = -(P \tilde{A}_c + \tilde{A}_c^T P + \delta \gamma^{-1} P \tilde{D} \tilde{D}^T P + (\delta \gamma)^{-1} \tilde{C}^T \tilde{C}).$$

$$\begin{aligned} \text{因 } \tilde{A}_c = \hat{A} + \hat{H} - \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T P, \hat{H} = \sum_{i=1}^{l-1} H_i G_i^T, \text{ 且当定理假设条件成立时有} \\ = -(P \hat{A} + \hat{A}^T P + \delta \gamma^{-1} P \tilde{D} \tilde{D}^T P + (\delta \gamma)^{-1} \tilde{C}^T \tilde{C}) \\ = \sum_{i=1}^{l-1} (P H_i H_i^T P + G_i G_i^T) + \tilde{Q} - \epsilon^{-1} P \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T P. \end{aligned}$$

故有

$$\begin{aligned} \Pi &= \sum_{i=1}^{l-1} (P H_i H_i^T P + G_i G_i^T) + \tilde{Q} - \epsilon^{-1} P \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T P + 2P \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T P \\ &\quad - (P \sum_{i=1}^{l-1} H_i G_i^T + \sum_{i=1}^{l-1} G_i H_i^T P) \\ &\geq (2 - \epsilon^{-1}) P \hat{B} R^{-1} \hat{B}^T P + \tilde{Q} \geq \tilde{Q} > 0. \end{aligned}$$

4 两地区间电网系统的分散强稳定跟踪

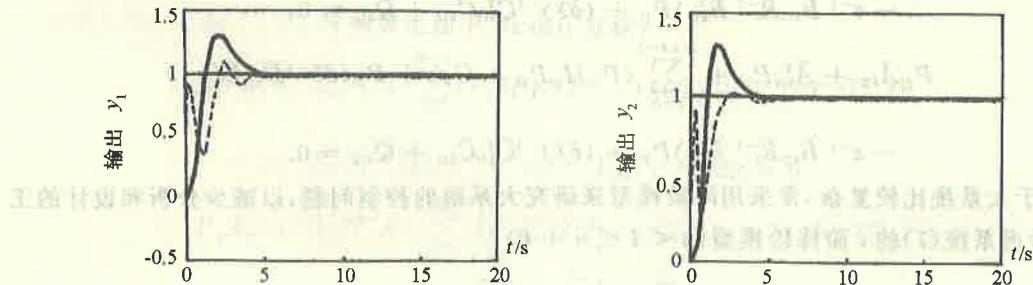


图 1 电网系统阶跃强稳定跟踪响应

设两地区间电网系统方程如文[4]所示. 当第 1 子系统传感器全部失效, 且参考输入为单位阶跃信号时, 利用本文结果可求出分散反馈增益阵为

$$K_1 = [0.2519 \quad -0.9429 \quad 0.9379 \quad 2.3362 \quad 0.8704],$$

$$K_2 = [0.1452 \quad -0.2257 \quad -0.1826 \quad 0.1765 \quad 3.5355].$$

两地区间电网系统阶跃强稳定跟踪响应曲线如图1所示。图中，实线表示故障系统的跟踪响应，虚线表示正常系统的跟踪响应。

参 考 文 献

- 1 Davision, E. J. and Scherzinger, B. M.. Perfect control of the robust servomechanism problem. IEEE Trans. Automat. Contr., 1987, AC-32(8):689—702
- 2 Iftar, A. and Ozguner, U.. An optimal control approach to decentralized robust servomechanism problem. IEEE Trans. Automat. Contr., 1989, AC-34(12):1268—1271
- 3 Mahalanabis, A. K. and Pal, J. K.. Optimal regulator design of linear multivariable systems with prescribed pole locations in presence of system disturbances. IEE Proc. -D., 1985, 132(5):231—236
- 4 胡寿松等. 关联大系统的分散强稳定控制. 控制理论与应用, 1996, 13(3):282—287

Strong Stability Track for Large Scale Interconnected Systems

HU Shousong, CAO Jian and HE Yaqun

(Department of Automatic Control, Nanjing University of Aeronautics and Astronautics • Nanjing 210016, PRC)

Abstract: In this paper, the track of the large scale intreconnected systems is discussed by the H_{∞} method, and a proportional-integral controller is designed so that the failure large scale system can track a constant reference inputs asymptotically, and is decentralized strong stable.

Key words: large-scale interconnected system; strong stability; tracking system

本文作者简介

胡寿松 1937年生。1960年毕业于北京航空航天大学。现为南京航空航天大学教授,博士生导师,中国自动化学会理事。近期研究方向为大系统 H_{∞} 分散鲁棒控制,非线性系统自修复控制及智能控制。

曹 坚 1966年生。1995年于南京航空航天大学硕士研究生毕业。工学硕士。现为南京理工大学讲师。感兴趣的研究方向为计算机控制及大系统分散控制。

何亚群 1962年生。1989年于南京航空航天大学硕士研究生毕业。工学硕士。现为空军后勤学院副教授。中校军衔。主要研究方向为运筹学及自修复控制。