

文章编号: 1001-0920(2004)03-0346-03

具有传感器故障的可靠圆盘极点配置

姚波^{1,2}, 张庆灵¹, 王福忠³, 张嗣瀛³

(1. 东北大学 理学院, 辽宁 沈阳 110004; 2. 沈阳师范大学 数学与系统科学学院, 辽宁 沈阳 110034; 3. 东北大学 信息科学与工程学院, 辽宁 沈阳 110004)

摘要: 针对线性定常系统, 提出了考虑传感器故障的指定圆盘极点配置可靠控制问题. 在考虑更一般、更实际的传感器故障模型的基础上, 给出了系统将极点配置到指定圆盘内的充分条件. 通过求解 LM I 完成状态反馈控制器的设计. 仿真例子验证了该结果的可行性, 并进一步说明了对系统进行可靠设计的必要性.

关键词: 传感器故障; 可靠控制; 圆盘极点配置; 修正 Lyapunov 不等式; 线性矩阵不等式

中图分类号: TP29 **文献标识码:** A

Reliable circular disk pole placement with sensor failures

YAO Bo^{1,2}, ZHANG Qing-ling¹, WANG Fu-zhong³, ZHANG Si-ying³

(1. School of Science, Northeastern University, Shenyang 110004, China; 2. College of Mathematics and Systems Science, Shenyang Normal University, Shenyang 110034, China; 3. School of Information Science and Engineering, Northeastern University, Shenyang 110004, China. Correspondent: YAO Bo, E-mail: yaobobo@etang.com)

Abstract: The reliable design problem of disk pole placement with sensor failures for linear systems is discussed. A more practical and general model of sensor failures is presented. A sufficient condition of pole placement in circular disk is given. A state feedback controller is designed by solving LM Is. A simulation example shows the efficiency and necessity of the design method.

Key words: sensor failures; reliable control; circular disk pole placement; redress Lyapunov inequality; LM I

1 引言

对于线性系统, 如果所有的极点均在复平面的适当圆盘内, 那么系统将具有期望的稳态和动态特性. 近年来, 人们提出了一些将系统的极点配置在一个指定的圆盘内的方法^[1,2]. 可靠控制指在设计控制器时将系统部件(执行器和传感器)的故障考虑在设计过程中, 这样可使所设计的控制系统, 无论部件是否出现故障都能保持稳定且满足一定的性能指标^[3~5].

本文针对传感器可能失效的线性系统, 提出了使闭环极点配置到指定圆形区域的可靠控制问题.

利用修正的 Lyapunov 不等式给出状态反馈可靠控制器存在的充分条件, 通过求解线性矩阵不等式(LM I)完成系统控制器的设计. 文中所设计的控制器使系统不论发生故障与否, 都将使闭环极点配置在指定的圆形区域内. 同时考虑的故障模型, 不仅包含了控制部件正常工作和完全失效的情况, 而且考虑了控制输出信号值偏离正常值的故障情形. 通过仿真例子验证了可靠控制器设计的可行性、有效性和必要性.

2 问题描述

考虑如下线性系统:

收稿日期: 2003-01-22; 修回日期: 2003-04-09

基金项目: 辽宁省教育厅资金资助项目(202263357).

作者简介: 姚波(1963—), 女, 副教授, 博士, 从事广义系统可靠控制的研究; 张庆灵(1956—), 男, 教授, 博士生导师, 从事广义系统的最优控制、生物控制的研究.

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t). \quad (1)$$

式中: $x(t) \in R^n$ 为系统的状态变量; $A \in R^{n \times n}$, $B \in R^{n \times m}$ 为常值矩阵; $u(t) \in R^m$ 为控制输入

控制器形式为

$$u(t) = Kx^f(t), \quad (2)$$

式中 $x^f(t)$ 为考虑传感器故障的状态变量

传感器故障模型为

$$\dot{x}^f(t) = Mx(t). \quad (3)$$

其中: $M = \text{diag}[m_1, m_2, \dots, m_n]$ 称为传感器故障矩阵, $0 \leq m_{ii} \leq m_{ui}, m_{ui} \leq 1$. 这里当 $m_i = 0$ 时, 表示第 i 条通道传感器完全失效; 当 $m_i = 1$ 时, 表示第 i 条通道传感器工作正常; 当 $0 < m_{di} < m_i < m_{ui}$, $m_{ui} \leq 1$ 且 $m_i \leq 1$ 时, 表示第 i 条通道传感器部分失效, 部分失效意味着传感器输出信号偏离准确值

考虑带有传感器故障的闭环系统

$$\dot{\hat{x}}(t) = \hat{A}\hat{x}(t), \quad (4)$$

其中 $\hat{A} = (A + BKM)$.

本文研究的问题是确定控制器(2)的增益矩阵 K , 使闭环系统(4)极点配置到指定的圆盘区域内

3 主要结果

引进如下记号:

$$\begin{aligned} M_0 &:= \text{diag}[m_{01}, m_{02}, \dots, m_{0n}], \\ J &:= \text{diag}[j_1, j_2, \dots, j_n], \\ L &:= \text{diag}[l_1, l_2, \dots, l_n], \\ L^s &:= \text{diag}[\text{sgn } l_1, \text{sgn } l_2, \dots, \text{sgn } l_n], \\ m_{0i} &= \frac{1}{2}(m_{li} + m_{ui}), j_i = \frac{m_{ui} - m_{li}}{m_{li} + m_{ui}}, \\ l_i &= \frac{m_{li} - m_{0i}}{m_{0i}}, i = 1, 2, \dots, n. \end{aligned} \quad (5)$$

由此得

$$M = M_0(I + L), |L| \leq J \leq I, \quad (6)$$

其中 $|L| := \text{diag}[|l_1|, |l_2|, \dots, |l_n|]$

定义 1 如果存在控制器(2)使闭环系统(4)极点配置到指定的圆盘区域内, 则称控制器(2)为圆盘极点配置的可靠控制

引理 1^[6] 对于适当维数矩阵 X 和 Y , 及 $\epsilon > 0$, 不等式 $X^T Y + Y^T X \leq \epsilon^T X + (1/\epsilon) Y^T Y$ 成立

引理 2^[2] 对于闭环系统(4), 存在圆盘极点配置可靠控制器 K 的充分必要条件为矩阵不等式

$$(A + BKM - aI)P(A + BKM - aI)^T - r^2 P < 0 \quad (7)$$

有解 $P > 0$ 式中: $a + 0i$ 为极点所在圆域 D 的圆心, $r > 0$ 为圆域 D 的半径

定理 1 记 $\Theta = BKM_0$, 则

$$\begin{bmatrix} 0 & \Theta P \\ (\Theta P)^T & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Theta \Theta^T & 0 \\ 0 & PJP \end{bmatrix}. \quad (8)$$

其中: P 为正定矩阵; M_0, L, J 由式(5)给出 限于篇幅, 证明略

定理 2 记

$$\Xi = (A - aI + BKM)P(A - aI + BKM)^T - r^2 P, \quad (9)$$

$$\Psi = \begin{bmatrix} -r^2 P & Z \\ Z^T & -P \end{bmatrix}. \quad (10)$$

其中: $Z = (A - aI)P + BKM P$; 若 $\Psi < 0$, 则 $\Xi < 0$

限于篇幅, 证明略

定理 3 如果存在正定矩阵 $P > J$ 及 $\Pi < 0$,

其中

$$\begin{aligned} \Gamma &= KM_0 P, \\ \Pi &= \begin{bmatrix} -r^2 P & (A - aI)P + B\Gamma & B\Gamma & 0 \\ \left((A - aI)P + B\Gamma \right)^T & -P & 0 & P \\ (B\Gamma)^T & 0 & -P & 0 \\ 0 & P & 0 & -J^{-1} \end{bmatrix}, \end{aligned} \quad (11)$$

则 $\Psi < 0$

证明 因为

$$\begin{aligned} \Psi &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z \\ Z^T & -P \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix} + \\ &= \begin{bmatrix} 0 & BKM_0 P \\ (BKM_0 P)^T & 0 \end{bmatrix} = \\ &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & \Theta P \\ (\Theta P)^T & 0 \end{bmatrix}, \end{aligned} \quad (12)$$

其中 $Z_0 = (A - aI)P + BKM_0 P$. 将定理 1 及 $P > J$ 代入式(12), 得

$$\begin{aligned} &\Psi \\ &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \Theta & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} J & 0 \\ 0 & J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Theta^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \Theta & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P & 0 \\ 0 & J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Theta^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -r^2 P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix} - \\ &= \begin{bmatrix} \Theta & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -P & 0 \\ 0 & -J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Theta^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} = \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} -r^2P & Z_0 \\ Z_0^T & -P \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} BKM_0P & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -P^{-1} & 0 \\ 0 & -J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} (BKM_0P)^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -r^2P & (A-aI)P+B\Gamma \\ ((A-aI)P+B\Gamma)^T & -P \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} B\Gamma & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -P^{-1} & 0 \\ 0 & -J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} (B\Gamma)^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \quad (13)$$

由于 $\Pi < 0$, 由 Schur 补可得

$$\begin{bmatrix} -r^2P & (A-aI)P+B\Gamma \\ ((A-aI)P+B\Gamma)^T & -P \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} B\Gamma & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -P^{-1} & 0 \\ 0 & -J \end{bmatrix} \begin{bmatrix} (B\Gamma)^T & 0 \\ 0 & P \end{bmatrix} < 0, \quad (14)$$

即 $\Psi < 0$

定理 4 对于系统(1), 如果存在正定矩阵 P 和矩阵 S 满足如下 LM Is:

$$P > J, \Pi < 0, \quad (15)$$

则存在控制增益阵 $K = \Gamma P^{-1} M_0^{-1}$, 使闭环系统(4)的所有极点均在圆域 D 内 其中 D 为以 $a + 0i$ 为圆心, $r > 0$ 为半径的圆域

证明 由 $P > J$ 和 $\Pi < 0$ 满足定理 3 的条件可得 $\Psi < 0$; 再由定理 2, 可得 $\Theta < 0$; 由引理 2 可得定理 4 成立

4 仿真数例

考虑线性系统

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -0.2361 & -1.3454 & 0.5426 \\ 0.1669 & -1.7522 & -0.1989 \\ 0.8811 & -0.8681 & -1.4006 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 6.6422 & -6.4263 \\ -0.6341 & -2.2412 \\ 3.8187 & -7.3330 \end{bmatrix} u(t). \quad (16)$$

极点集合为 $\{0.0482, -1.8426, -1.5945\}$, 故障变化范围为: $0.6918 \leq m_1 \leq 1.6745, 0.4467 \leq m_2 \leq 1.0525, 0.4360 \leq m_3 \leq 1.8395$. 在此范围内, 取特定故障矩阵

$$M = \begin{bmatrix} 1.4396 & 0 & 0 \\ 0 & 0.7153 & 0 \\ 0 & 0 & 1.0268 \end{bmatrix}. \quad (17)$$

配置极点所在圆形区域 D 的圆心为 $-5 + 0i$, 半径为 $r = 4$

如果不考虑故障, 利用文献[2], 对系统设计控制增益阵为

$$K = \begin{bmatrix} -1.7979 & 6.9672 & 6.8934 \\ 0.7021 & 6.3932 & 8.9430 \end{bmatrix}. \quad (18)$$

由闭环系统的极点集合 $\{-2.0482, -3.8526, -4.585\}$ 可知, 极点配置到要求的圆盘内

但当系统(16)发生故障时, 且故障矩阵为(17), 则系统的极点将出现在圆盘之外, 极点集合为 $\{47.2778, 13.8628, -0.6547\}$.

如果对系统利用本文方法进行可靠控制设计, 得到的控制增益阵为

$$K = \begin{bmatrix} -0.3763 & 0.6362 & 0.2750 \\ -0.0994 & 0.3663 & 0.4346 \end{bmatrix}. \quad (19)$$

此时的闭环系统如果发生故障, 故障矩阵为式(17), 极点 $\{-1.6830, -1.6830, -4.3271\}$ 虽然发生变化, 但仍然在所要求的圆盘内

5 结论

通过以上论证可看出, 利用修正的 Lyapunov 不等式, 得到了圆盘极点配置的可靠控制 通过求解 LM Is 实现了对系统控制器的设计. 所设计的可靠控制器, 不仅使无故障系统的极点保持在该圆盘内, 而且当系统发生故障时仍能使极点保持在相同的圆盘内 通过仿真可进一步看出, 如果不对系统进行可靠控制, 一旦发生故障, 系统的极点将跳出指定的圆盘, 这说明确实了对系统进行可靠设计的必要性

参考文献(References):

[1] Furuta K, Kim S B. Pole assignment in a specified disk [J]. *IEEE Trans Automatic Control*, 1987, 32 (5): 423-427.

[2] Wang Z D, Chen X M, Guo Z. Controllers design with variance and circular pole constraints for continuous time systems [J]. *Int J Systems Science*, 1995, 26 (5): 1249-1256.

[3] Veillette R J, Medanic J V, Perkins W R. Design of reliable control system [J]. *IEEE Trans Automatic Control*, 1992, 37(3): 770-784.

[4] Yang G H, Wang J L, Soh Y C. Reliable H_∞ design for linear system [J]. *Automatica*, 2001, 37(3): 717-725.

[5] 张华春, 谭民. 状态反馈控制系统的容错控制器设计. 控制与决策, 2000, 15(6): 724-726 (Zhang H C, Tan M. Design of fault-tolerant controller to state feedback control systems [J]. *Control and Decision*, 2000, 15(6): 724-726.)

[6] Khargonekar P P, Petersen I R, Zhou K. Robust stabilization of uncertain linear systems: Quadratic stabilizability and H_∞ control theory [J]. *IEEE Trans Automatic Control*, 1990, 35(3): 356-361.

