

文章编号: 1000-8152(2007)02-0193-07

# 矩阵方程 $AX - EXF = BY$ 的通解及其应用

周彬, 段广仁

(哈尔滨工业大学 控制理论与制导技术研究中心, 黑龙江 哈尔滨 150001)

**摘要:** 给出矩阵方程  $AX - EXY = BY$  的一个完全解析的、具有显式表达式和完全自由度的参数解  $(X, Y)$ . 这里假设矩阵束  $(E, A, B)$  为 R-能控的,  $F$  为任意的方阵. 相比于现有结论, 求解算法不要求矩阵  $A$  和  $F$  具有特殊的形式, 且对它们的特征值没有任何的限制. 此外, 本文给出的通解还具有结构简洁的特点. 作为一个应用, 给出了广义系统正常 Luenberger 函数观测器的一种参数化的设计方法. 算例证明了方法的有效性.

**关键词:** 参数通解; 完全自由度; 右互质分解; Luenberger 函数观测器; 参数化方法

中图分类号: TP27 文献标识码: A

## General solutions to the matrix equation $AX - EXF = BY$ and their applications

ZHOU Bin, DUAN Guang-ren

(Center for Control Theory and Guidance Technology, Harbin Institute of Technology,  
Harbin Heilongjiang 150001, China)

**Abstract:** The problem of solving the matrix equation  $AX - EXY = BY$  is studied in this paper. Firstly, a complete general parametric expression for  $(X, Y)$  satisfying this equation is obtained. Here matrix triple  $(E, A, B)$  is R-controllable and  $F$  is an arbitrary matrix. Compared with existing results, the algorithm does not need the matrices  $F$  and  $A$  to be in any canonical forms and the knowledge of their eigenvalues. Furthermore, this type of solution has a very neat form. As a demonstration, the Luenberger function observer design of descriptor linear system is considered and a parametric design procedure is established. Finally, a numerical example shows the effectiveness of the proposed approach.

**Key words:** parametric solutions; complete degree of freedom; right coprime factorization; Luenberger function observer; parametric approach

## 1 引言(Introduction)

### 矩阵方程

$$AX - EXF = BY. \quad (1.1)$$

其中:  $A, E \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ,  $B \in \mathbb{R}^{n \times r}$ ,  $F \in \mathbb{R}^{p \times p}$  为常数矩阵,  $X \in \mathbb{R}^{n \times p}$ ,  $Y \in \mathbb{R}^{r \times p}$  是未知矩阵, 在广义线性系统理论中具有举足轻重的作用, 例如, 状态反馈极点配置<sup>[1,2]</sup>、特征结构配置<sup>[3~6]</sup>等. 更为直接的应用是参考模型跟踪<sup>[7]</sup>, Luenberger 函数观测器设计<sup>[8~10]</sup>等等. 作为观测器的应用, 故障检测和鲁棒故障检测<sup>[11,12]</sup>的关键问题也是求解上述矩阵方程. 此外, 有些鲁棒极点配置方法<sup>[1]</sup>也涉及到该矩阵方程的参数化解. 因此, 该方程的研究吸引了大批的学者<sup>[5,13~17]</sup>. 当矩阵  $F$  取为 Jordan 标准型时, 文献[13] 给出了两种简明和直接的具有完全参数自由度(即可以任意选择的参数的个数)的通解, 其中一

种是迭代形式, 另外一种则是显式的且只需传递函数  $(sI - A)^{-1}B$  的右互质分解.

在上面提到的有关应用方程(1.1)的有些问题中, 比如模型参考跟踪<sup>[7]</sup>、Luenberger 函数观测器<sup>[8~10]</sup>、故障检测<sup>[11,12]</sup>等,  $F$  通常是不具有标准型的任意矩阵. 虽然从数学上讲, 总可以通过相似变换, 将  $F$  变换成其简约型, 如 Jordan 标准型、Frobenius 标准型等, 再利用文献[13]的结果求得方程(1.1)的解. 但是从实际操作上看, 一者多一道计算手续, 二者数值稳定性值得忧虑. 因为公认的事实是, 矩阵的 Jordan 约化或者 Frobenius 约化是不稳定的数值计算<sup>[18]</sup>. 此外, 基于 Jordan 标准型的结果往往需要复数运算, 也增加了计算的难度. 基于上述原因, 有必要研究  $F$  为任意矩阵时矩阵方程(1.1)的解的问题. 可惜的是, 到目前为止, 尚没有找到研究这

一问题的相关文献.

本文给出了矩阵方程(1.1)的一个具有完全参数自由度的解析通解. 该通解不要求 $F$ 具有任何特殊形式, 因而不但具有应用方便的优点, 还可以作为该类方程求解的一个统一的方法. 作为一个应用例子, 本文考虑了广义系统正常Luenberger函数观测器的参数化设计问题. 相比于文献[13]等的方法, 本文提出的参数化方法不仅避免了复数运算, 还具有设计简单的优点.

在本文中, 用 $\sigma(F)$ 表示矩阵 $F$ 的特征值的集合. 对于任意 $X \in \mathbb{R}^{m \times n}$ , 拉伸函数 $\text{vec}(X)$ 定义为

$$\text{vec}(X) = [x_{11} \cdots x_{1n} \cdots x_{m1} \cdots x_{mn}]^T.$$

## 2 完全的解析通解(Complete parametric solutions)

### 2.1 基本假设和引理(Basic assumptions and lemmas)

在给出主要结果之前, 需要一些预备工作. 首先假设 $(E, A, B)$ 是R-能控的, 即

$$\text{rank} \begin{bmatrix} sE - A & B \end{bmatrix} = n, \forall s \in \mathbb{C}, \text{rank } B = r. \quad (2.1)$$

其次关于矩阵方程(1.1)的解的自由度的数目, 有如下结论:

**引理 1<sup>[13]</sup>** 设矩阵方程(1.1)中的系数矩阵满足条件(2.1), 那么该矩阵方程的解的自由度的数目为 $rp$ .

令 $s$ 表示Laplace算子, 设存在多项式 $N(s) \in \mathbb{R}^{r \times r}[s]$ ,  $M(s) \in \mathbb{R}^{n \times r}[s]$ , 使得下述关系成立:

$$(A - sE)M(s) = BN(s). \quad (2.2)$$

并令 $N(s) = [N_{ij}(s)]$ , 以及

$$t = \max_{r \leq i, j \leq r} (\deg(N_{ij}(s))), \quad (2.3)$$

那么 $M(s), N(s)$ 可以分别表示成 $s$ 的多项式的形式, 即

$$\begin{cases} M(s) = \sum_{i=0}^t M_i s^i, M_i \in \mathbb{R}^{n \times r}, \\ N(s) = \sum_{i=0}^t N_i s^i, N_i \in \mathbb{R}^{r \times r}. \end{cases} \quad (2.4)$$

将式(2.4)代入到式(2.2)中得到

$$A \sum_{i=0}^t M_i s^i - \sum_{i=0}^t E M_i s^{i+1} = B \sum_{i=0}^t N_i s^i.$$

两边比较 $s$ 的同次幂的系数得到

$$\begin{cases} AM_0 = BN_0, \\ AM_i - EM_{i-1} = BN_i, i = 1, 2, \dots, t, \\ -EM_t = 0. \end{cases} \quad (2.5)$$

**引理 2** 设 $F \in \mathbb{R}^{p \times p}$ 为任意矩阵,  $M_i, N_i (i = 0, \dots, t)$ 如式(2.4)所定义, 那么

$$\text{rank} \sum_{i=0}^t \left[ (F^T)^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] = rp \quad (2.6)$$

成立当且仅当

$$\text{rank} \begin{bmatrix} M(s) \\ N(s) \end{bmatrix} = r, \text{ for any } s \in \sigma(F). \quad (2.7)$$

**证** 参见附录.

Luenberger函数观测器设计中需要求解如下的线性方程:

$$XA = B. \quad (2.8)$$

这里 $A, B$ 为常数矩阵. 关于该方程的解, 有引理:

**引理 3<sup>[19]</sup>** 设矩阵方程(2.8)相容, 则其通解可以表示为

$$X = BA^- + W(I - AA^-). \quad (2.9)$$

这里 $W$ 为适当维数的任意矩阵.  $A^-$ 为 $A$ 的一个广义逆矩阵.

### 2.2 主要定理(Main theorem)

关于矩阵方程(1.1)的解. 有如下结果:

**定理 1** 设 $E, A, B$ 满足条件(2.1),  $M_i, N_i, i = 0, 1, \dots, t$ 由式(2.2)确定, 那么矩阵方程(1.1)的解可以表示为

$$\begin{cases} X = M_0 Z + M_1 ZF + \cdots + \\ \quad M_{t-1} ZF^{t-1} + M_t ZF^t, \\ Y = N_0 Z + N_1 ZF + \cdots + \\ \quad N_{t-1} ZF^{t-1} + N_t ZF^t. \end{cases} \quad (2.10)$$

这里 $Z \in \mathbb{R}^{r \times p}$ 是任意的参数矩阵. 进而, 如果

$$\text{rank} \begin{bmatrix} M(\lambda) \\ N(\lambda) \end{bmatrix} = r, \text{ for all } \lambda \in \sigma(F) \quad (2.11)$$

成立, 则式(2.10)给出该矩阵方程的通解. 特别地, 如果

$$\text{rank} \begin{bmatrix} M(s) \\ N(s) \end{bmatrix} = r, \forall s \in \mathbb{C}, \quad (2.12)$$

即 $M(s), N(s)$ 右互质, 则对于任意 $F$ , 式(2.10)都给出了方程(1.1)的通解.

**证** 首先证明式(2.10)满足方程(1.1). 将式(2.10)代入到矩阵方程(1.1)中得到

$$\begin{aligned} AX - EXF &= \\ &\sum_{i=0}^t AM_i ZF^i - E \sum_{i=0}^t M_i ZF^i F = \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \sum_{i=0}^t AM_i ZF^i - E \sum_{i=0}^t M_i ZF^{i+1} = \\ AM_0 Z + \sum_{i=1}^t (AM_i - EM_{i-1}) ZF^i - EM_t ZF^{t+1}. \end{aligned}$$

将式(2.5)代入到上式, 并注意到式(2.10), 得到

$$\begin{aligned} AX - EXF = BN_0 Z + \sum_{i=1}^t BN_i ZF^i = \\ \sum_{i=0}^t BN_i ZF^i = B \sum_{i=0}^t N_i ZF^i = BY. \end{aligned}$$

此即表明式(2.10)满足方程(1.1). 为了证明解的完全性, 需要用到Kronecker乘积, 根据式(2.10)得到

$$\begin{cases} \text{vec}(X) = \left[ \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes M_i \right] \text{vec}(Z), \\ \text{vec}(Y) = \left[ \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes N_i \right] \text{vec}(Z), \end{cases}$$

或者写成矩阵的形式

$$\begin{bmatrix} \text{vec}(X) \\ \text{vec}(Y) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes M_i \\ \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes N_i \end{bmatrix} \text{vec}(Z). \quad (2.13)$$

根据引理1, 由于 $Z$ 中的元素的个数刚好等于最大的自由度的数目, 所以只需要证明 $Z$ 到 $(X, Y)$ 的映射是一一映射, 即证明

$$\begin{aligned} \text{rank} \begin{bmatrix} \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes M_i \\ \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes N_i \end{bmatrix} = \\ \text{rank} \left( \sum_{i=0}^t (F^T)^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right) = rp. \quad (2.14) \end{aligned}$$

根据引理2, 式(2.14)成立的充要条件是式(2.11)成立. 如果 $M(s), N(s)$ 右互质, 结论显然.

从通解的表达式(2.10)可见, 该通解相比于其他参考文献的结果, 不但具有形式简单的特点, 而且利于计算机求解. 因为只要求出了右互质分解得到了 $N_i, M_i, i = 0, 1, \dots, t$ , 则只需要有限的矩阵乘法运算.

**说明 1** 如果 $F$ 取为Jordan标准型, 将 $F$ 代入到式(2.10)中, 通过简单运算, 可以发现文献[13]的结果与本文的结果是等价的.

在下节的Luenberger函数观测器的设计中, 需要求解方程(1.1)的对偶方程

$$XA - FXE = YC \quad (2.15)$$

这里:  $E, A \in \mathbb{R}^{n \times n}, C \in \mathbb{R}^{m \times n}, F \in \mathbb{R}^{p \times p}$  均为已知的常数矩阵, 假设矩阵束 $(E, A, C)$ 是R-能观

的,  $C$ 行满秩, 即 $\text{rank } C = m$ . 且设

$$V(s)(A - sE) = U(s)C. \quad (2.16)$$

这里:  $U(s) = \sum_{i=0}^t U_i s^i, V(s) = \sum_{i=0}^t V_i s^i$ . 那么根据定理1, 有如下推论:

**推论 1** 矩阵方程(2.15)的解可以表示为

$$\begin{cases} X = ZV_0 + FZV_1 + \dots + F^{t-1}ZV_{t-1} + F^t ZV_t, \\ Y = ZU_0 + FUZU_1 + \dots + F^{t-1}ZU_{t-1} + F^t ZU_t. \end{cases} \quad (2.17)$$

这里 $Z \in \mathbb{R}^{p \times m}$ 是任意的参数矩阵. 进而, 式(2.17)给出了该矩阵方程的全部解当且仅当

$$\text{rank} [U(\lambda) \ V(\lambda)] = m, \text{ for any } \lambda \in \sigma(F) \quad (2.18)$$

成立. 特别地, 如果式(2.16)的分解是左互质的, 则对于任意矩阵 $F$ , 式(2.17)给出了该矩阵方程的全部解.

### 3 广义系统Luenberger函数观测器的参数化设计(Parametric approach for Luenberger observer design)

广义线性系统的正常Luenberger函数观测器有较低动态阶数, 但是却有很多的设计自由度, 因此是一种具有重要研究价值和应用价值的观测器. 首先给出问题的提法.

#### 3.1 问题的提出(Problem formulation)

考虑如下定常广义线性系统

$$\begin{cases} E\dot{x} = Ax + Bu, \\ y = Cx. \end{cases} \quad (3.1)$$

其中:  $x \in \mathbb{R}^n, u \in \mathbb{R}^r, y \in \mathbb{R}^m$  分别是系统的状态向量, 控制向量和输出向量,  $E \in \mathbb{R}^{n \times n}, A \in \mathbb{R}^{n \times n}, B \in \mathbb{R}^{n \times r}, C \in \mathbb{R}^{m \times n}$  为已知的实数矩阵. 为了保证系统(3.1)的解的唯一性, 假设矩阵对 $(E, A)$ 正则, 即存在 $s \in \mathbb{C}$ , 使得

$$\det(sE - A) \neq 0, \quad (3.2)$$

且该系统(3.1)是R-能观的, 即

$$\text{rank} \begin{bmatrix} sE - A \\ C \end{bmatrix} = n, \forall s \in \mathbb{C}. \quad (3.3)$$

该系统的Luenberger函数观测器具有一般形式

$$\begin{cases} \dot{z} = Fz + Gy + Su, \\ \omega = Mz + Ny. \end{cases} \quad (3.4)$$

其中 $z \in \mathbb{R}^p$ 为观测的动态向量. 设计的目的就是求取参数矩阵 $F \in \mathbb{R}^{p \times p}, G \in \mathbb{R}^{p \times m}, S \in \mathbb{R}^{p \times r}, M \in \mathbb{R}^{r \times p}, N \in \mathbb{R}^{r \times m}$ 使得对于某个矩阵 $K \in \mathbb{R}^{r \times n}$ 和任

意的初值 $x(0), z(0)$ 以及任意的输入 $u(t)$ 有

$$\lim_{t \rightarrow \infty} (Kx(t) - \omega(t)) = 0 \quad (3.5)$$

关于Luenberger函数观测器的条件, 有如下熟知结论:

**引理 4<sup>[20]</sup>** 假设系统(3.1)正则且满足R-能观, 则系统(3.4)构成系统(3.1)的一个正常 $Kx$ 函数观测器当且仅当存在矩阵 $F, T, G, S, M, N$ 满足条件:

$$\begin{cases} S = TB, \\ TA - FTE = GC, \\ K = MTE + NC, \\ F \text{ 是稳定矩阵.} \end{cases} \quad (3.6)$$

通过该引理可以发现, Luenberger函数观测器(3.4)的设计可以转化为求取满足引理4中的4个条件的参数矩阵 $F, T, G, S, M, N$ .

### 3.2 问题的求解(Solutions to problem)

从引理4可见, Luenberger函数观测器设计的关键一步是矩阵方程 $TA - FTE = GC$ 的求解. 在该矩阵方程中,  $F$ 是观测器(3.4)的系统矩阵, 实际构建观测器时,  $F$ 可以是满足定理条件4的任意矩阵. 设 $C(A - sE)^{-1}$ 具有如式(2.16)所示的分解. 有如下定理:

**定理 2** 假设系统(3.1)正则且满足R-能观条件, 则系统(3.4)构成系统(3.1)的一个正常 $Kx$ 函数观测器当且仅当存在矩阵 $Z \in \mathbb{R}^{p \times m}$ 满足条件

$$\text{rank} [\Phi^T \ C^T]^T = \text{rank} [\Phi^T \ C^T \ K^T]^T. \quad (3.7)$$

这里

$$\Phi = (ZV_0 + FZV_1 + \cdots + F^{t-1}ZV_{t-1})E. \quad (3.8)$$

如果上述条件满足, 那么参数矩阵 $G, S, M, N$ 可以表示为

$$\begin{cases} G = ZU_0 + FZU_1 + \cdots + F^{t-1}ZU_{t-1} + F^tZU_t, \\ S = TB, \\ T = ZV_0 + FZV_1 + \cdots + F^{t-1}ZV_{t-1} + F^tZV_t, \\ [M \ N] = \\ K \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix}^- + W \left( I_{p+m} - \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix}^- \right). \end{cases} \quad (3.9)$$

这里 $W \in \mathbb{R}^{r \times (p+m)}$ 为任意的参数矩阵.  $A^-$ 表示矩阵 $A$ 的一个任意广义逆矩阵.

**证** 首先说明式(3.7). 根据推论, 矩阵方程 $TA - FTE = GC$ 的全部参数解可以表示为式(2.17). 注意到定理中的第3个方程等价于

$$K = [M \ N][(TE)^T \ C^T]. \quad (3.10)$$

显然上述方程有解当且仅当

$$\text{rank} [(TE)^T \ C^T]^T = \text{rank} [(TE)^T \ C^T \ K^T]^T \quad (3.11)$$

成立. 注意到式(2.17), 有

$$TE = (ZV_0 + FZV_1 + \cdots + F^{t-1}ZV_{t-1} + F^tZV_t)E. \quad (3.12)$$

从式(2.16)可以知道 $V_tE = 0$ , 将此式代入到式(3.12), 即可知式(3.11)等价于式(3.7). 其次如果式(3.7)成立, 式(3.10)是相容方程, 根据引理3, 立得定理2的结论.

上述定理表明, 广义系统正常Luenberger函数观测器的设计被转化为求取满足式(3.7)的参数矩阵 $Z$ . 因此, 只要满足式(3.7)的矩阵 $Z$ 确定, 那么观测器的其他参数就可以确定了, 因而具有设计简单的特点. 而且整个设计过程中的参数矩阵都是实的, 运算也相对简单.

### 3.3 求解算法(Algorithm)

下面根据上节的定理, 给出广义系统正常Luenberger函数观测器设计的算法步骤:

**第1步** 求解满足式(2.16)的互质分解 $V(s)$ ,  $U(s)$ , 并表示成 $U(s) = \sum_{i=0}^t U_i s^i$ ,  $V(s) = \sum_{i=0}^t V_i s^i$ 的形式;

**第2步** 任意选取观测器的稳定的系统矩阵 $F$ ; 确定满足关系式(3.7)的参数矩阵 $Z$ , 并求取矩阵

$$[(TE)^T \ C^T]^T$$

的一个广义逆矩阵;

**第3步** 按照式(3.9)求取参数矩阵 $G, S, T, M, N$ .

**说明 2** 观测器(3.4)的系统矩阵 $F$ 在稳定的前提下, 以便于构建观测器系统为原则;

**说明 3** 如果满足(3.7)的参数矩阵 $Z$ 不存在, 则可以通过重新挑选 $F$ 或者增加 $F$ 的维数来重新设计;

**说明 4** 关于互质分解式(2.16), 可以参考文献[13]和文献[21,22].

### 4 数值例子(Numerical example)

考虑形如(3.1)的广义线性系统, 其参数矩阵为

$$E = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} -5 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, B = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}.$$

本文的目的是设计渐近跟踪 $Kx$ 的Luenberger函数观测器, 其中

$$K = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \end{bmatrix}$$

能镇定该系统. 下面应用本文的算法求解观测器的增益矩阵.

**第1步** 求得左互质分解的系数矩阵分别为

$$U_0 = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -5 & 0 \end{bmatrix}, U_1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \end{bmatrix},$$

$$V_0 = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}, V_1 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}.$$

$$\begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} -\frac{z_{21}(z_{22}z_{11} - z_{12}z_{21})}{\Delta} & \frac{z_{11}(z_{22}z_{11} - z_{12}z_{21})}{\Delta} & \frac{z_{11}^2 + z_{21}^2}{\Delta} & 0 \\ 0 & \frac{\Delta}{0} & \frac{\Delta}{0} & 1 \\ -\frac{z_{12}z_{22}z_{21} + z_{11}z_{22}^2 + z_{11}}{\Delta} & -\frac{z_{22}z_{12}z_{11} - z_{21}z_{12}^2 - z_{21}}{\Delta} & -\frac{z_{12}z_{11} + z_{22}z_{21}}{\Delta} & 0 \end{bmatrix}.$$

这里 $\Delta = z_{12}^2 z_{21}^2 + z_{22}^2 z_{11}^2 + z_{11}^2 + z_{21}^2 - 2z_{12}z_{11}z_{22}z_{21}$ .

**第3步** 根据式(3.9)求得参数矩阵

$$G = \begin{bmatrix} -5z_{12} + 2z_{22} & z_{11} \\ -2z_{22} - z_{12} & z_{21} \end{bmatrix}, S = \begin{bmatrix} z_{12} & z_{11} \\ z_{22} & z_{21} \end{bmatrix},$$

$$T = \begin{bmatrix} z_{12} & z_{11} & -2z_{21} \\ z_{22} & z_{21} & z_{11} - 2z_{21} \end{bmatrix}$$

以及

$$[M \ N] = K \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix}^{-1} + W_{2 \times 4} \left[ I_4 - \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} TE \\ C \end{bmatrix}^{-1} \right].$$

特别地选取 $Z = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$ ,  $W = 0$ , 可以得到特解:

$$G = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, S = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, T = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix},$$

$$M = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}, N = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}.$$

## 5 结论(Conclusion)

本文利用多项式矩阵 $(sE - A)^{-1}B$ 的右互质分解给出了矩阵方程 $AX - EXF = BY$ 的完全解析通解. 相比于现有的结果, 这里不需要假定 $F$ 具有任何的标准型, 其极点也可以待定, 因此具有方便应用的特点. 此外, 该通解还具有形式简洁的特点. 作为一个应用, 考虑了广义系统Luenberger函数观测器的设计问题, 给出了该问题的全部的参数化解. 一个数值例子证明了方法的有效性.

**第2步** 设观测器系统矩阵的极点为 $\{-1 + j, -1 - j\}$ , 为了方便, 可以取友矩阵 $F = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & -2 \end{bmatrix}$ .

为了求取满足条件(3.7)的参数矩阵 $Z$ . 注意到 $t = 1$ ,

$$\begin{bmatrix} \Phi \\ C \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{12} & 0 & z_{11} \\ z_{22} & 0 & z_{21} \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} \phi \\ C \\ K \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} z_{12} & z_{22} & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \\ z_{11} & z_{21} & 0 & 0 & 0 & -1 \end{bmatrix}^T,$$

那么条件(3.7)等价于 $z_{11}, z_{21}$ 不全为零.

$[(TE)^T \ C^T]^T$ 的一个广义逆矩阵可以表示为

## 参考文献(References):

- [1] DUAN G R, NICHOLS N K, LIU G P. Robust pole assignment in descriptor linear systems via state feedback[J]. *European J of Control*, 2002, 8(2): 136 – 149.
- [2] OWENS T J, DUAN G R, NICHOLS N K, et al. Discussion on 'Robust pole assignment in descriptor linear systems via state feedback'[J]. *European J of Control*, 2002, 8(2): 150 – 151.
- [3] GAVIN K R, BHATTACHARYYA S P. Robust and well-conditioned eigenstructure assignment via Sylvester's equation[J]. *Optimal Control Applications and Methods*, 1983, (4): 205 – 212.
- [4] DUAN G R. Solutions to matrix equation  $AV + BW = VF$  and their application to eigenstructure assignment in linear systems[J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1993, 38(2): 276 – 280.
- [5] DUAN G R. Solution to matrix equation  $AV + BW = EVF$  and eigenstructure assignment for descriptor systems[J]. *Automatica*, 1992, 28(3): 639 – 643.
- [6] KWON B H, YOUN M J. Eigenvalue-generalized eigenvector assignment by output feedback[J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1987, 32(5): 417 – 421.
- [7] DUAN G R, LIU W Q, LIU G P. Robust model reference control for multivariable linear systems: A parametric approach[J]. *J of Systems and Control Engineering, part I of The Transaction the Institute of Mechanical Engineers*, 2001, (21): 599 – 610.
- [8] TSUI C C. New approach to robust observer design[J]. *Int J Control*, 1988, 47(3): 745 – 751.
- [9] DUAN G R, PATTON R J. Robust fault detection using Luenberger-type unknown input observers-a parametric approach[J]. *Int J of Systems Science*, 2001, 32(4): 533 – 540.
- [10] DUAN G R. Design of Luenberger function observers with disturbance decoupling[J]. *Chinese J of Automation (English edition)*, 1994, 7(3): 177 – 181.
- [11] PARK J, RIZZONI G. An eigenstructure assignment algorithm for the design of fault detection filters[J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1994, 39(7): 1521 – 1524.

- [12] CHEN J, PATTON R, ZHANG H. Design unknown input observers and robust fault detection filters[J]. *Int J Control*, 1996, 63(1): 85–105.
- [13] DUAN G R. On the solution to Sylvester matrix equation  $AV + BW = EVF$ [J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1996, 41(4): 612–614.
- [14] TSUI C C. An overview of the applications and solutions of a fundamental matrix equation pair[J]. *J of The Franklin Institute*, 2004, 341(6): 465–475.
- [15] TSUI C C. A complete analytical solution to the equation  $TA - FT = LC$  and its applications[J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1987, 32(8): 742–744.
- [16] ZHOU B, DUAN G R. An explicit solution to the matrix equation  $AX - XF = BY$ [J]. *Linear Algebra and Its Applications*, 2005, 402: 345–366.
- [17] TSUI C C. The applications and a general solution of a fundamental matrix equation pair[C]//*European Control Conference (ECC)*. Cambridge: Cambridge University Press, 2003: 2179–2184.
- [18] WILKINSON J H. *Algebra Eigenvalue Problem*[M]. Oxford: Oxford University Press, 1965.
- [19] RAO C R, MITRA S K. *Generalized Inverse of Matrices and Its Applications*[M]. New York: Wiley, 1971.
- [20] DAI L. *Singular control systems, Lecture Note in Control and Information Science*[M]. Berlin: Springer-Verlag, 1989.
- [21] BEELEN T G, VELTKAMP J G W. Numerical computation of a coprime factorization of a transfer-function matrix[J]. *Systems & Control Letters*, 1987, 9(4): 281–288.
- [22] ALMUTHAIRI N F, BINGULAC S. On coprime factorization and minimal-realization of transfer-function matrices using pseudo-observability concept[J]. *Int J of Systems Science*, 1994, 25(27): 1819–1844.

## 附录 引理2的证明(Appendix Proof of Lemma 2)

设  $F^T$  的 Jordan 标准型具有  $v$  个 Jordan 块, 每个 Jordan 块的维数为  $P_j$ , 其特征值为  $s_j$ (不必互异),  $j = 1, 2, \dots, v$  那么  $F^T$  的 Jordan 标准型为

$$J = \text{blockdiag}(J_1, \dots, J_v), \quad (\text{A1})$$

$$J_j = \begin{bmatrix} s_j & 1 \\ & \ddots \\ & & \ddots & 1 \\ & & & s_j \end{bmatrix}_{P_j \times P_j}. \quad (\text{A2})$$

再设  $F^T$  的特征向量矩阵为  $V$ , 那么根据定义有

$$F^T = VJV^{-1}, \quad (\text{A3})$$

所以

$$\begin{aligned} \sum_{i=0}^t \left[ (F^T)^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] &= \sum_{i=0}^t \left[ V(J)^i V^{-1} \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] = \\ (V \otimes I_{n+r}) \left[ \sum_{i=0}^t J^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] (V^{-1} \otimes I_r) &= \\ (V \otimes I_{n+r}) \sum_{i=0}^t (\text{blockdiag}(J_1^i, \dots, J_v^i)) \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} (V^{-1} \otimes I_r). \end{aligned}$$

所以有

$$\begin{aligned} \text{rank} \sum_{i=0}^t \left[ (F^T)^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] &= \\ \text{rank} \sum_{i=0}^t (\text{blockdiag}(J_1^i, \dots, J_v^i)) \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} &= \\ \sum_{j=0}^v \left[ \text{rank} \left[ \sum_{i=0}^t J_j^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] \right]. \end{aligned} \quad (\text{A4})$$

下面求

$$\sum_{i=0}^t J_j^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \quad (\text{A5})$$

这部分的秩. 定义矩阵

$$E_i = \left[ \begin{array}{c|c} 0 & I_{p_j-1} \\ \hline 0 & 0 \end{array} \right]_{p_j \times p_j}. \quad (\text{A6})$$

容易验证

$$E_j^l = \left[ \begin{array}{c|c} 0 & I_{p_j-l} \\ \hline 0 & 0 \end{array} \right]. \quad (\text{A7})$$

那么有分解

$$J_j = s_j I_{p_j} + E_j, \quad j = 1, \dots, v. \quad (\text{A8})$$

所以

$$J_j^i = s_j^i I_{p_j} + s_j^{i-1} C_i^1 E_j^1 + \dots + s_j^0 C_i^i E_j^i. \quad (\text{A9})$$

将式(A9)代入到式(A5)中得到

$$\begin{aligned} \sum_{i=0}^t J_j^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} &= \\ \sum_{i=0}^t (s_j^i I_{p_j} + s_j^{i-1} C_i^1 E_j^1 + \dots + s_j^0 C_i^i E_j^i) \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} &= \\ \sum_{i=0}^t \left[ s_j^i I_{p_j} C_i^0 \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] + \sum_{i=0}^{t-1} \left[ s_j^i E_j^1 C_i^1 \otimes \begin{bmatrix} M_{i+1} \\ N_{i+1} \end{bmatrix} \right] + \dots + \\ \sum_{i=0}^1 \left[ s_j^i I_{p_j} E_j^{t-1} C_{i+t-1}^{t-1} \otimes \begin{bmatrix} M_{i+t-1} \\ N_{i+t-1} \end{bmatrix} \right] + & \\ \sum_{i=0}^0 \left[ s_j^i I_{p_j} E_j^t C_{i+t}^0 \otimes \begin{bmatrix} M_{i+t} \\ N_{i+t} \end{bmatrix} \right] &= \\ I_{p_j} \sum_{i=0}^t \left[ s_j^i C_i^0 \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] + & \\ E_j^1 \sum_{i=0}^{t-1} \left[ s_j^i C_{i+1}^1 \otimes \begin{bmatrix} M_{i+1} \\ N_{i+1} \end{bmatrix} \right] + \dots + & \\ E_j^{t-1} \sum_{i=0}^0 \left[ s_j^i I_{p_j} C_{i+t-1}^{t-1} \otimes \begin{bmatrix} M_{i+t-1} \\ N_{i+t-1} \end{bmatrix} \right] + & \\ E_j^t \sum_{i=0}^0 \left[ s_j^i I_{p_j} C_{i+t}^0 \otimes \begin{bmatrix} M_{i+t} \\ N_{i+t} \end{bmatrix} \right]. \end{aligned} \quad (\text{A10})$$

如果记

$$\theta_j^k = \sum_{i=0}^k \left[ s_j^i C_{i+t-k}^{t-k} \otimes \begin{bmatrix} M_{i+t-k} \\ N_{i+t-k} \end{bmatrix} \right], \quad k = 0, 1, \dots, t. \quad (\text{A11})$$

注意到  $\theta_j^0$  和式(2.4)的关系, 得到

$$\theta_j^0 = \begin{bmatrix} M(s_j) \\ N(s_j) \end{bmatrix}. \quad (\text{A12})$$

将上式代入式(A10), 并注意到式(A6)(A7), 得到

$$\sum_{i=0}^t J_j^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} = I_{p_j} \otimes \theta_j^0 + E_j^1 \otimes \theta_j^1 + \cdots + E_j^{t-1} \otimes \theta_j^{t-1} + E_j^t \otimes \theta_j^t = \begin{bmatrix} \theta_j^0 & \theta_j^1 & \cdots & \theta_j^t & 0 & \cdots & 0 \\ \theta_j^0 & \theta_j^1 & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ \theta_j^0 & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & 0 \\ \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \ddots & \theta_j^t \\ \theta_j^0 & \theta_j^1 & \vdots & \theta_j^0 & \theta_j^1 & \vdots & \theta_j^0 \\ \theta_j^0 & \theta_j^1 & & \theta_j^0 & \theta_j^1 & & \theta_j^0 \\ \theta_j^0 & & & \theta_j^0 & & & \theta_j^0 \end{bmatrix}_{p_j \times p_j}. \quad (\text{A13})$$

显然, 式(2.6)成立当且仅当

$$\text{rank} \left[ \sum_{i=0}^t J_j^i \otimes \begin{bmatrix} M_i \\ N_i \end{bmatrix} \right] = rp_j.$$

根据式(A13), 此式成立当且仅当

$$\text{rank } \theta_j^0 = \text{rank} \begin{bmatrix} M(s_j) \\ N(s_j) \end{bmatrix} = r$$

成立, 原命题得证.

#### 作者简介:

**周彬** (1981—), 男, 博士研究生, 目前研究方向为线性系统理论、受限系统的控制, E-mail: binzhou@hit.edu.cn;

**段广仁** (1962—), 男, 教授, 目前研究方向为线性系统理论、广义线性系统理论、鲁棒控制理论.

(上接第192页)

- [10] MARCHAND H, SAMMAN M. Incremental design of a power transformer station controller synthesis methodology[J]. *IEEE Trans on Software Engineering*: 2000, 26(8): 729 – 741.
- [11] BORGNE M L, BENVENISTE A, GUERNIC P Le. Polynomial ideal theoretic methods in discrete events and hybrid dynamical systems[C]//Proc of the 28th Conf on Decision and Control. New York: IEEE Control Systems Society, 1989, 3(3): 2695 – 2700.
- [12] BORGNE M L, BENVENISTE A, GUERNIC P Le. Dynamical systems over galois fields and DEDS control problems[C]//Proc of the 30th Conf on Decision and Control. New York: IEEE Control Systems Society, 1991: 1505 – 1510.
- [13] MARCHAND H, BORGNE M L. On the optimal control of polynomial dynamical systems over  $Z/pZ$ [C]//Proc of the 4th IEE Int Workshop on Discrete Event Systems. New York: IEEE Control Systems Society, 1998: 385 – 390.
- [14] GERMUNDSSON R. *Symbolic systems: theory, computation and applications* [D]. Linkoping, Sweden: Linkoping University, 1995.
- [15] CLARKE E M, GRUMBERG O, PELED D A. *Model Checking*[M]. Cambridge: The MIT Press, 1999.
- [16] CAI K Y, CANGUSSU J W, DECARLO R A, et al. An overview of software cybernetics[C]//Proc of the 11th Software Technology and Engineering Practice. New York: IEEE Control Systems Society, 2003: 77 – 86.
- [17] CAI K Y. Optimal software testing and adaptive software testing in the context of software cybernetics[J]. *Information and Software Technology*: 2002, 44(14): 841 – 855.

#### 作者简介:

**王向云** (1976—), 女, 博士, 2007年在北京航空航天大学获工学博士学位, 研究方向为软件可靠性, E-mail: wangxy-18@sohu.com;

**张文辉** (1963—), 男, 研究员, 博士生导师, 1988年在挪威奥斯陆大学获理学博士学位, 研究方向包括程序正确性、模型检测、逻辑推理、形式化方法等, E-mail: zwh@ios.ac.cn;

**王鹏** (1981—), 男, 硕士, 2006年在北京航空航天大学获工学硕士学位, 研究方向为软件可靠性和离散事件动态系统的监控理论, E-mail: wp2204@126.com;

**李永超** (1977—), 男, 硕士, 2003年在北京航空航天大学获工学硕士学位, 研究方向为软件可靠性, E-mail: liyongchao@263.net;

**蔡开元** (1965—), 男, 教授, 1991年在北京航空航天大学获工学博士学位, 1995年担任北航教授, 1998年获国家杰出青年基金, 1999年成为长江学者, 研究方向包括软件可靠性与测试、智能系统与控制、软件控制论, E-mail: kyc@buaa.edu.cn.