



دانشکده علوم ریاضی
گروه ریاضی کاربردی

پایان نامه کارشناسی ارشد

کنترل سیستم‌های توسیع یافته گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری

رسول تورانی

استاد راهنما

دکتر حجت احسنی طهرانی

استاد مشاور

دکتر علی مس فروش

بهمن ۱۳۹۴

تقدیر و شکر

ماحصل آموخته‌هایم را تقدیم می‌کنم به آنان که مهر آسمانی‌شان آرام بخش آلام زمینی‌ام است...

به استوارترین تکیه‌گاهم و به سبزترین نگاه زندگیم، همسرم و روح پاک پدرم که عالمانه به من آموخت تا چگونه در عرصه زندگی، ایستادگی را تجربه نمایم.

خداوند به ما توفیق تلاش در سکست، صبر در نومییدی، رفتن بی‌همراه، جهاد بی‌سلاح، کار بی‌پاداش، فداکاری در سکوت، خدمت بی‌نان، ایمان بی‌ریا، خوبی بی‌نمود، مناعت بی‌غرور، عشق بی‌هوس و دوست داشتن بی‌آنکه دوست‌دارند را عنایت فرما. در نهایت از زحمات بی‌دریغ جناب آقای دکتر احسنی طهرانی و جناب آقای دکتر مس فروش کمال شکر و امتنان را دارم.

تقدیم به
همسر عزیزم که همواره مراد نگارش این پایان نامه همراهی نمود... .

رسول تورانی
بهمن ۱۳۹۴

تعمدنامه

اینجانب رسول تورانی دانشجوی کارشناسی ارشد رشته ریاضی کاربردی دانشکده علوم ریاضی دانشگاه صنعتی شاهرود، نویسنده پایان‌نامه با عنوان کنترل سیستم‌های توسیع یافته گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری، تحت راهنمایی دکتر حجت احسنی طهرانی متعهد می‌شوم:

- تحقیقات در این پایان‌نامه توسط اینجانب انجام شده است و از صحت و اصالت برخوردار است.
- در استفاده از نتایج پژوهش‌های دیگر پژوهش‌گران، به مرجع مورد استفاده استناد شده است.
- مطالب این پایان‌نامه، تاکنون توسط خود، یا فرد دیگری برای دریافت هیچ نوع مدرک یا امتیازی در هیچ‌جا ارایه نشده است.
- حقوق معنوی این اثر، به دانشگاه صنعتی شاهرود تعلق دارد، و مقالات مستخرج با نام “دانشگاه صنعتی شاهرود” یا “Shahrood University of technology” به چاپ خواهد رسید.
- حقوق معنوی تمام افرادی که در به‌دست آوردن نتایج اصلی پایان‌نامه تاثیرگذار بوده‌اند، در مقالات مستخرج از پایان‌نامه رعایت می‌گردد.
- در تمام مراحل انجام این پایان‌نامه، در مواردی که از موجود زنده (یا بافت‌های آنها) استفاده شده است، ضوابط و اصول اخلاقی رعایت شده است.
- در تمام مراحل انجام این پایان‌نامه، در مواردی که به حوزه اطلاعات شخصی افراد دسترسی یافته (یا استفاده) شده است، اصل رازداری و اصول اخلاق انسانی رعایت شده است.

رسول تورانی
بهار ۱۳۹۴

مالکیت نتایج و حق نشر

- تمام حقوق معنوی این اثر و محصولات آن (مقالات مستخرج، کتاب، برنامه‌های رایانه‌ای، نرم‌افزارها و تجهیزات ساخته شده) متعلق به دانشگاه صنعتی شاهرود می‌باشد. این مطلب باید به نحو مقتضی، در تولیدات علمی مربوطه ذکر شود.
- استفاده از اطلاعات و نتایج موجود در این پایان‌نامه بدون ذکر منبع مجاز نمی‌باشد.

چکیده

در این پایان نامه، سیستم‌های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری و تحلیل پایداری آنها مورد بررسی قرار می‌گیرند. سیستم‌های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری را معرفی می‌کنیم. شرایط لازم و کافی را برای پایداری ارائه می‌دهیم. شرط لازم برای عدم پایداری بیان می‌شود که می‌تواند مانع از بررسی ماتریس‌های بزرگ برای بررسی ناپایداری باشد. در مرحله بعد مساله پایدار سازی این سیستم‌ها و تخصیص مقادیر ویژه در داخل یک دایره به مرکز مبدا و در ادامه سیستم‌های مثبت بررسی خواهد شد. کلمات کلیدی کسری، مشتق، توسیع یافته، خطی، گسسته زمانی

فهرست مطالب

۱	لیست تصاویر	
۳	۱ مباحثی از جبر خطی و ماتریس ها	
۳	۱.۱ مقادیر ویژه و بردارهای ویژه	۳
۴	۲.۱ برخی تجزیه های ماتریسی	۴
۶	۳.۱ تعاریف و پیش نیاز های کنترل	۶
۷	۴.۱ کنترل پذیری	۷
۷	۵.۱ مشاهده پذیری	۷
۸	۶.۱ پایداری سیستم های کنترل	۸
۹	۷.۱ تعاریف پایداری	۹
۱۳	۲ مدل سازی و پایداری سیستم های گسسته زمانی با مشتق مرتبه کسری	
۱۳	۱.۲ مقدمه	۱۳
۱۴	۲.۲ تعریف مشتقات کسری	۱۴
۱۵	۳.۲ معادلات دیفرانسیل سیستم های مرتبه کسری	۱۵
۱۵	۴.۲ تابع تبدیل	۱۵
۱۷	۵.۲ مدل فضای حالت بدست آمده با استفاده از تابع تبدیل مرتبه کسری	۱۷
۱۹	۶.۲ عملگر تفاضل کسری گسسته زمانی	۱۹
۲۰	۷.۲ مدل فضای حالت کسری گسسته زمانی	۲۰
۲۲	۸.۲ ویژگی های سیستم های گسسته ناوردای زمانی مرتبه کسری	۲۲
۲۲	۱۰.۸.۲ قابلیت دسترسی و کنترل پذیری	۲۲
۲۳	۹.۲ مشاهده پذیری	۲۳
۲۵	۱۰.۲ تحلیل پایداری	۲۵
۲۵	۱۰.۱۰.۲ پایداری مجانبی	۲۵
۲۹	۳ مثبت بودن و پایداری مجانبی سیستم های توسیع یافته خطی با مداد منظم	
۲۹	۱.۳ مقدمه	۲۹

۲۹	تعاریف و قضایای مقدماتی	۲.۳
۳۱	مثبت بودن سیستم‌های خطی توسعه یافته	۳.۳
۳۱	سیستم‌های توسعه یافته پیوسته زمانی	۱.۳.۳
۳۴	سیستم‌های توسعه یافته گسسته زمانی	۲.۳.۳
۳۶	پایداری مجانبی سیستم‌های توسعه یافته خطی مثبت	۴.۳
۳۶	پایداری مجانبی سیستم‌های پیوسته زمانی	۱.۴.۳
۳۷	پایداری مجانبی سیستم‌های گسسته زمانی	۲.۴.۳
۳۸	تعمیم سیستم‌های وابسته خطی	۵.۳
۳۸	سیستم‌های پیوسته زمانی وابسته خطی	۱.۵.۳
۳۹	سیستم‌های گسسته زمانی وابسته خطی	۲.۵.۳
۴۱	بررسی مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته خطی	۴
۴۱	مقدمه	۱.۴
۴۱	مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته خطی	۲.۴
۴۱	سیستم‌های توسعه یافته پیوسته زمانی خطی	۱.۲.۴
۴۲	سیستم‌های توسعه یافته گسسته زمانی خطی	۲.۲.۴
۴۳	تبدیل معادلات حالت	۳.۴
۴۳	سیستم‌های پیوسته زمانی خطی	۱.۳.۴
۴۶	سیستم‌های گسسته زمانی	۲.۳.۴
۵۱	کنترل سیستم‌های کسری با پس‌خوردهای	۵
۵۱	مقدمه	۱.۵
۵۱	شرح مسئله	۲.۵
۵۳	کنترل سیستم‌های توسعه یافته گسسته زمانی کسری با استفاده از پس‌خوردهای پیشرو	۳.۵
۵۴	پایداری عملی	۴.۵
۵۵	تبدیل فضای حالت به کمک یک تبدیل تشابهی	۵.۵
۵۶	طریقه به دست آوردن ماتریس تبدیل T	۶.۵
۵۸	ناوردهای کرونکر	۷.۵
۵۹	ناوردهای کرونکر منظم و نامنظم	۸.۵
۵۹	فرم استاندارد اشلون	۹.۵
۶۱	به دست آوردن فرم استاندارد اشلون به روش عددی	۱۰.۵
۶۲	مثال عددی	۱.۱۰.۵
۶۳	فرم همدم برداری	۱۱.۵
۶۳	به دست آوردن فرم همدم برداری به روش عددی	۱.۱۱.۵
۶۵	عملیات سطری و ستونی مقدماتی روی زوج (M, N)	۱۲.۵

۱۳.۵	تبدیلات تشابهی فضای حالت و تخصیص مقادیر ویژه به وسیله ماتریس پس خورد
۷۰	حالت
۷۲	مثال عددی ۱۴.۵
۷۹	۶ نتیجه گیری
۸۳	آ برنامه‌های کامپیوتری
۸۳	۱.آ کد متلب مساله کنترل سیستم های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری . . .
۹۱	مراجع
۹۵	واژه‌نامه فارسی به انگلیسی
۹۷	واژه‌نامه انگلیسی به فارسی

لیست تصاویر

۹	سیستم‌های حلقه باز و حلقه بسته (۱۰۱۴۰۵)	۱۰۱
۷۷	متغیرهای حالت x_1, x_2, x_3, x_4 برای مثال (۱۰۱۴۰۵)	۱۰۵
۷۷	تابع کنترل برای مثال (۱۰۱۴۰۵)	۲۰۵

فصل ۱

مباحثی از جبر خطی و ماتریس ها

در این فصل به برخی مفاهیم، تعاریف و قضایا از جبر خطی می‌پردازیم. لازم به ذکر است که تعاریف مربوط به جبر خطی از کتاب جبر خطی هافمن [۳] و تعاریف مربوط به کنترل از کتاب کنترل مدرن دکتر خاکی صدیق [۲] استخراج شده است.

۱.۱ مقادیر ویژه و بردارهای ویژه

تعریف ۱.۱.۱. فرض کنیم A یک ماتریس $n \times n$ باشد. مجموعه ریشه‌های چند جمله‌ای

$$P(\lambda) = \det(A - \lambda I) \quad (1.1)$$

که چند جمله‌ای مشخصه ماتریس A است را طیف^۱ ماتریس A می‌نامند و با نماد $\Lambda(A)$ نشان می‌دهند و به هر عضو از $\Lambda(A)$ مقدار ویژه^۲ ماتریس A می‌گویند. به بیان دیگر λ یک مقدار ویژه ماتریس A است اگر و فقط اگر بردار ناصفر $x \in \mathbb{R}^n$ موجود باشد بطوریکه:

$$Ax = \lambda x \quad (2.1)$$

بردار x را بردار ویژه^۳ متناظر با مقدار ویژه λ می‌گویند.

تعریف ۲.۱.۱. فرض کنیم A یک ماتریس $n \times n$ باشد، زیر فضای تولید شده توسط سطر (ستون) های ماتریس A ، فضای سطری (ستونی) A نام دارد.

در مورد رتبه ماتریس A می‌توان گفت:

الف - بعد فضای سطری (ستونی) A را رتبه^۴ ماتریس A می‌نامند.

^۱Spectrum

^۲Eigenvalue

^۳Eigenvector

^۴Rank

ب - ماتریس A را رتبه کامل ستونی (سطری) می نامیم هرگاه ستون (سطر) های آن مستقل خطی باشد.
 ج - ماتریس A را رتبه کامل ^۵ نامند هرگاه رتبه کامل سطری یا رتبه کامل ستونی باشد.

تعریف ۳.۱.۱. ماتریس $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ معکوس پذیر است هرگاه :

$$\det(A) \neq 0 \quad (3.1)$$

قضیه ۴.۱.۱. فرض کنیم A یک ماتریس $n \times n$ باشد، آنگاه گزاره های زیر هم ارزند :

الف - $\det(A) \neq 0$

ب - $\text{rank}(A) = n$

ج - تمامی مقادیر ویژه های ماتریس A ناصفر می باشند.

تعریف ۵.۱.۱. ماتریس مربعی A را بالا مثلثی گویند هرگاه عناصر زیر قطر اصلی آن صفر و نیز پایین مثلثی گویند هرگاه عناصر بالای قطر اصلی آن صفر باشد.

تعریف ۶.۱.۱. ماتریس حقیقی که عناصر غیر از قطر اصلی نامنفی است را ماتریس متزلز ^۶ می گویند.

تعریف ۷.۱.۱. ماتریس مربعی A را مقدماتی گویند هرگاه از انجام یک عمل سطری مقدماتی روی ماتریس I_n بدست آمده باشد.

تعریف ۸.۱.۱. ماتریس A و B متشابه است هرگاه ماتریس نامنفرد $T \in \mathbb{R}^{n \times n}$ موجود باشد بطوریکه :

$$T^{-1}AT = B \quad (4.1)$$

۲.۱ برخی تجزیه های ماتریسی

قضیه ۱.۲.۱. هر ماتریس $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ با یک تغییر اساسی می تواند به فرم کانونیکال جردن تبدیل شود. ماتریس نامنفرد $T \in \mathbb{C}^{n \times n}$ وجود دارد بطوریکه :

$$T^{-1}AT = \begin{bmatrix} j_1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & j_2 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & j_r \end{bmatrix} \quad (5.1)$$

که ماتریس های J_i ماتریس های جردن متناظر با λ_i می باشد و بصورت زیر تعریف می شود :

$$J_i = \begin{bmatrix} \lambda_i & 1 & \dots & 0 \\ 0 & \lambda_i & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & \lambda_i \end{bmatrix} \quad (6.1)$$

و بعد J_i با ستون های مستقل خطی متناظر با λ_i برابر است.

^۵Full Rank

^۶Metzler

تعریف ۲.۲.۱. مقادیر تکین ماتریس $A^{n \times m}$ ، برابر با ریشه دوم مقادیر ویژه ماتریس متقارن $A^T A$ می باشد بطوریکه برای $i = 1, 2, \dots, n$ داریم:

$$\sigma_i = \sqrt{\lambda_i} \quad (7.1)$$

قضیه ۳.۲.۱. (تجزیه مقدار تکین^۷) فرض کنید $A \in \mathbb{R}^{m \times n}$ و $rank(A) = r$ باشد. آنگاه ماتریس های متعامد $U \in \mathbb{R}^{m \times m}$ و $V \in \mathbb{R}^{n \times n}$ وجود دارند بطوریکه:

$$A = U \begin{bmatrix} \Sigma & \circ \\ \circ & \circ \end{bmatrix} V^T \quad (8.1)$$

بطوریکه:

$$\begin{aligned} \Sigma &= \text{diag}(\sigma_1, \dots, \sigma_r) \\ \sigma_1 &\geq \sigma_2 \geq \dots \geq \sigma_r > 0 \end{aligned} \quad (9.1)$$

قضیه ۴.۲.۱. هر ماتریس $A \in \mathbb{R}^{m \times n}$ می تواند به شکل

$$A = QR \quad (10.1)$$

تجزیه شود که در آن $Q \in \mathbb{R}^{m \times m}$ متعامد یکه و $R \in \mathbb{R}^{m \times n}$ بالا مثلثی می باشد.

قضیه ۵.۲.۱. (تجزیه شور حقیقی) فرض کنید $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ، آنگاه ماتریس متعامد Q وجود دارد بطوریکه:

$$Q^T A Q = \begin{bmatrix} R_{11} & R_{12} & \dots & R_{1k} \\ \circ & R_{22} & \dots & R_{2k} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \circ & \circ & \dots & R_{kk} \end{bmatrix} \quad (11.1)$$

در فرم بلوکی بالا مثلثی است و هر بلوک R_{ii} آن یا 1×1 یا یک مقدار ویژه حقیقی و یا 2×2 با زوج مقادیر ویژه مختلط A می باشد.

تعریف ۶.۲.۱. (زیر فضای ناورد^۸): زیر فضای $L \subset \mathbb{R}^n$ ، زیر فضای ناوردای ماتریس A نامیده می شود اگر:

$$AL \subset L$$

قابل ذکر است که هر مجموعه مرکب از بردارهای ویژه ماتریس A ، یک زیر فضای ناوردای A بوجود می آورد.

^۷ Singular value decomposition

^۸Subspace invariant

۳.۱ تعاریف و پیش نیازهای کنترل

در مبحث کنترل خطی، معادلات

$$\dot{x}(t) = A(t)x(t) + B(t)u(t) \quad (۱۲.۱)$$

$$y(t) = C(t)x(t) + D(t)u(t) \quad (۱۳.۱)$$

بیانگر سیستم‌های چند متغیره ای هستند که در آن متغیر زمان، $x \in \mathbb{R}^{n \times 1}$ بردار حالت، $u \in \mathbb{R}^{m \times 1}$ بردار ورودی و $y \in \mathbb{R}^{p \times 1}$ بردار خروجی است. ماتریس‌های $A(t), B(t), C(t), D(t)$ را ماتریس‌های سیستم می‌نامیم که به ترتیب دارای ابعاد $n \times n, n \times m, p \times n, p \times m$ می‌باشد.

تعریف ۱.۳.۱. اگر همه ماتریس‌های سیستم معادلات (۱۲.۱) و (۱۳.۱) مستقل از زمان باشند، آنگاه سیستم را یک سیستم کنترل ناوردای زمانی گویند.

تعریف ۲.۳.۱. سیستم (۱۲.۱) و (۱۳.۱) را یک سیستم خطی پیوسته زمانی گوئیم. چنانچه در این سیستم به جای $\dot{x}(t)$ مقدار تقریبی آن را قرار دهیم، آنگاه به سیستم گسسته زمانی بصورت زیر می‌رسیم:

$$\begin{aligned} \frac{x(i+1) - x(i)}{h} &\approx Ax(i) + Bu(i) \\ x(i+1) - x(i) &\approx hAx(i) + hBu(i) \\ x(i+1) &\approx (hA + 1)x(i) + hBu(i) \end{aligned}$$

که در آن $x(t_i) = x(i)$ است. حال اگر در عبارت فوق به جای $(hA + 1)$ مقدار A و به جای hB مقدار B را قرار دهیم آنگاه داریم:

$$x(i+1) = Ax(i) + Bu(i) \quad (۱۴.۱)$$

که (۱۴.۱) را سیستم گسسته زمانی می‌گوئیم.

تعریف ۳.۳.۱. یک مداد ماتریسی از مرتبه n به شکل یک چند جمله‌ای از مرتبه n با ضرایب ماتریسی به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$\Gamma(\lambda) = A_n \lambda^n + A_{n-1} \lambda^{n-1} + \dots + A_1 \lambda + A. \quad (۱۵.۱)$$

بطوریکه $\lambda \in \mathbb{C}$ ، $A_i \in \mathbb{C}^{n \times n}$ ($i = 1, 2, \dots, n$) و همه ماتریس‌های A_i ناصفر هستند. در حالت خاص، مداد ماتریسی خطی به صورت $(A, B) = A - \lambda B$ نمایش داده می‌شود. مداد ماتریسی $A - \lambda B$ را منظم نامند اگر:

$$|A - \lambda B| \neq 0, \quad \lambda \in \mathbb{C} \quad (۱۶.۱)$$

تعریف ۴.۳.۱. فرض کنید $A, E \in \mathbb{R}^{n \times n}$ باشند. مجموعه ریشه‌های چند جمله‌ای مشخصه

$$P(\lambda) := \det(A - \lambda E) \quad (۱۷.۱)$$

طیف مداد ماتریس $(A - \lambda E)$ نامیده می شود. طیف را با نماد $\Lambda(A, E)$ نشان می دهیم. λ یک مقدار ویژه مداد $(A - \lambda E)$ است اگر و فقط اگر بردار غیر صفر $x \in \mathbb{R}^n$ موجود باشد بطوریکه:

$$Ax = \lambda Ex \quad (18.1)$$

بردار x را بردار ویژه متناظر با مقدار ویژه λ می نامیم.

تعریف ۵.۳.۱. حالت تعادل یک سیستم کنترل خطی، حالتی است که در صورت عدم وجود ورودی و اغتشاش و ورودی ثابت، خروجی در آن حالت باقی بماند که معمولاً حالت تعادل، صفر در نظر گرفته می شود.

۴.۱ کنترل پذیری

تعریف ۱.۴.۱. سیستم خطی ناوردای زمانی^۹

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \quad (19.1)$$

را به ازای $t \geq t_0$ با حالت اولیه $x(t_0) = x_0$ در نظر بگیرید. هرگاه ورودی $u(t)$ که $t \in [t_0, t_1]$ ، حالت اولیه x_0 را در زمان t_1 به حالت تعادل منتقل نماید، حالت x_0 را در زمان t_0 کنترل پذیر می گوئیم. اگر تمام مقادیر x_0 به ازای هر t_0 کنترل پذیر باشند، سیستم را کاملاً کنترل پذیر یا بطور ساده کنترل پذیر گوئیم.

تعریف ۲.۴.۱. سیستم خطی ناوردای زمانی (۱۹.۱) را کاملاً کنترل پذیر گوئیم اگر و تنها اگر برای ماتریس کنترل پذیری

$$Q = \begin{bmatrix} B & AB & A^2B & \dots & A^{n-1}B \end{bmatrix} \quad (20.1)$$

داشته باشیم $\text{rank}(Q) = n$. اگر سیستم دارای فقط یک ورودی باشد ($m = 1$)، شرط لازم و کافی برای کنترل پذیری سیستم این است که ماتریس Q نامنفرد باشد.

۵.۱ مشاهده پذیری

سیستم

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

$$y(t) = Cx(t) \quad (21.1)$$

را با ماتریس های مذکور در نظر بگیرید. اگر بتوان هر حالت $x(t_0)$ را با مشاهده $y(t)$ در فاصله زمانی محدود $t_0 \leq t \leq t_1$ تعیین کرد، سیستم را کاملاً مشاهده پذیر گوئیم. بنابراین سیستمی کاملاً مشاهده پذیر است که هر تغییر حالتی سر انجام بر تمام درایه های بردار خروجی تاثیر بگذارد.

^۹Linear Time-Invariant

قضیه ۱۰۵.۱. سیستم (۲۱.۱) را کاملاً مشاهده پذیر گوییم اگر و تنها اگر برای ماتریس مشاهده پذیر

$$E = \begin{bmatrix} C^T & A^T C^T & \dots & (A^T)^{n-1} C^T \end{bmatrix}_{n \times np} \quad (22.1)$$

داشته باشیم $\text{rank}(E) = n$.

۶.۱ پایداری سیستم‌های کنترل

در طراحی سیستم کنترل، شناخت اجزای سیستم برای پیش بینی رفتار دینامیکی سیستم لازم است. مهم‌ترین مشخصه رفتار دینامیکی سیستم‌های کنترل، پایداری مطلق است. یک سیستم کنترل خطی ناوردای زمانی در صورتی پایدار است که هنگام اعمال یک شرط اولیه جدید به آن به حالت تعادل خود برگردد.

یک سیستم کنترل خطی را پایدار بحرانی گوییم هرگاه نوسانات خروجی برای همیشه ادامه یابد و در صورتی ناپایدار است که هنگام اعمال یک شرط اولیه جدید به آن، خروجی بطور بیکران واگرا شود. حال به بررسی مفهوم ریاضی پایداری در سیستم‌های کنترل می‌پردازیم. سیستم کنترل خطی ناوردای زمانی (۱۹.۱) با بردار ورودی

$$u(t) = Kx(t) \quad (23.1)$$

موسوم به قانون کنترل که در آن $u(t)$ متناسب با بردار حالت $x(t)$ انتخاب شده است، در نظر می‌گیریم. در این صورت سیستم کنترل را یک سیستم کنترل با پس خورد حالت و $K \in \mathbb{R}^{m \times n}$ را ماتریس پس خورد حالت نامند.

چنانچه $u(t)$ متناسب با بردار خروجی $y(t)$ انتخاب شود یعنی:

$$u(t) = Ky(t) \quad (24.1)$$

آن‌گاه سیستم کنترل را یک سیستم کنترل با پس خورد خروجی و $K \in \mathbb{R}^{m \times p}$ را ماتریس پس خورد خروجی نامند.

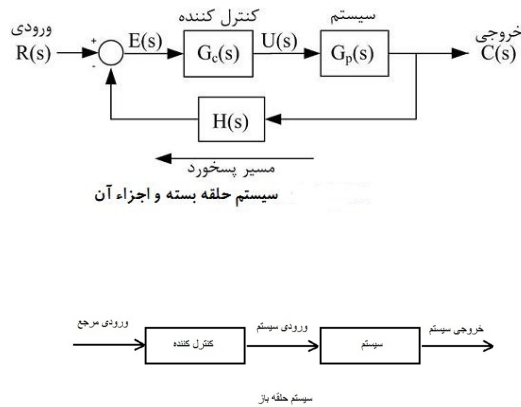
تعریف ۱۰۶.۱. سیستم‌هایی که در آنها خروجی بر عملکرد کنترل تاثیر ندارد را سیستم‌های کنترل حلقه باز گوییم. همه ی سیستم‌هایی که بر اساس زمانبندی کار می‌کنند سیستم‌های حلقه باز هستند. چراغ‌های راهنمایی یک نمونه از این سیستم‌ها می‌باشند.

سیستم‌های کنترل پس خوردی را عموماً سیستم‌های کنترل حلقه بسته می‌نامیم. منظور از کنترل حلقه بسته، استفاده از پس خورد برای کاهش خطا و رسیدن به پایداری است.

با ترکیب معادلات (۱۹.۱) و (۲۳.۱) رابطه زیر بدست می‌آید:

$$\dot{x}(t) = (A + BK)x(t) \quad (25.1)$$

در این رابطه ماتریس A را ماتریس حلقه باز و مقادیر ویژه ی آن را مقادیر ویژه ی سیستم حلقه باز گوییم. همچنین ماتریس $(A + BK)$ را ماتریس حلقه بسته سیستم و مقادیر ویژه آن را مقادیر ویژه ی حلقه بسته سیستم می‌نامیم. (شکل صفحه ۹)



شکل ۱.۱: سیستم‌های حلقه باز و حلقه بسته (۱.۱۴.۵)

قضیه ۲.۶.۱. فرض کنیم A یک ماتریس $n \times n$ باشد. به ازای هر بردار حالت اولیه x_0 ، سیستم خطی ناوردای زمانی

$$\dot{x}(t) = Ax(t) \quad , \quad x(t_0) = x_0$$

دارای یک جواب منحصر به فرد به صورت زیر می‌باشد [۳]:

$$x(t) = e^{At}x_0$$

با استفاده از این قضیه و انتخاب بردار حالت اولیه x_0 جواب سیستم حلقه بسته را به صورت زیر بدست می‌آوریم:

$$x(t) = e^{(A+BK)t}x_0$$

چنانچه تمام مقادیر ویژه ی حلقه بسته در سمت چپ صفحه مختلط قرار گیرند آنگاه داریم:

$$\lim_{t \rightarrow \infty} x(t) = x_0 \quad \lim_{t \rightarrow \infty} e^{(A+BK)t} = 0 \quad (۲.۶.۱)$$

این رابطه بیان می‌کند که با گذر زمان هر حالت اولیه در صورتی به حالت تعادل برده می‌شود که قسمت حقیقی تمام مقادیر ویژه ی ماتریس حلقه بسته منفی باشند. بنابراین شرط لازم و کافی برای پایداری یک سیستم خطی پیوسته زمانی، وجود ماتریس پس خورد، به گونه ای است که همه مقادیر ویژه ماتریس حلقه بسته در سمت چپ صفحه مختلط قرار گیرند.

۷.۱ تعاریف پایداری

معادله دیفرانسیل $\dot{x}(t) = f[x(t), u(t), t]$ معادله متناظر با یک سیستم غیر خطی تغییر پذیر با زمان است. t متغیر زمان، $x(t)$ بردار ستونی تغییرپذیر با زمان و بردار حالت n بعدی، $u(t)$ نشانگر متغیر ورودی یا کنترل و f تابع غیر خطی توصیف کننده سیستم است.

تعریف ۱.۷.۱. سیستم $\dot{x}(t) = f[x(t), u(t), t]$ را در نظر بگیرید:

نقطه تعادل x_e را پایدار به مفهوم لیاپانوف گویند، اگر برای هر $\epsilon > 0$ یک $\delta > 0$ وجود داشته باشد که به ازای $p < \epsilon$ برای $t \geq t_0$ داشته باشیم: $\|x(t_0) - x_e\| < p$ یعنی می توان با انتخاب حالت اولیه به اندازه کافی نزدیک به نقطه تعادل از دور شدن حالت از نقطه تعادل جلوگیری کرد. به عبارت دیگر، حالت تعادل x_e را به مفهوم لیاپانوف پایدار گوئیم، هرگاه پاسخ سیستم ناشی از هر حالت اولیه که نزدیک به x_e باشد، هیچ گاه از نقطه تعادل دور نشود. این تعریف صورت ضعیف پایداری است، صورت قوی تر و عملی تر وقتی است که پاسخ علاوه بر نزدیک ماندن به حالت تعادل، به سمت آن نیز میل کند.

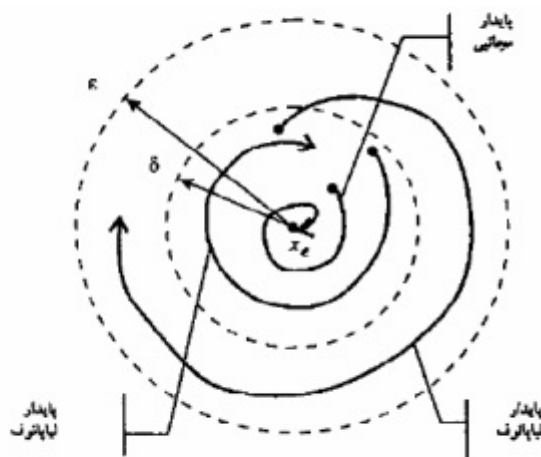
تعریف ۲.۷.۱. نقطه تعادل پایدار مجانبی است، اگر:

الف) پایدار به مفهوم لیاپانوف باشد.

ب) به ازای هر $t_0 > 0$ یک $\rho(t_0) > 0$ وجود دارد که به ازای $\|x(t_0) - x_e\| < \rho$ و برای هر $t \rightarrow \infty$ رابطه زیر برقرار باشد:

$$\|x(t) - x_e\| \rightarrow 0 \quad (27.1)$$

بنابراین پایداری مجانبی علاوه بر پایداری به مفهوم لیاپانوف، همگرایی سیستم به نقطه تعادل را نیز تضمین می کند.



تعریف ۳.۷.۱. نقطه تعادل معادله دیفرانسیل $\dot{x}(t) = f[x(t), t]$ را پایدار مجانبی فراگیر گویند، اگر:

الف) پایدار به مفهوم لیاپانوف باشد.

(ب) برای هر $x(t_0)$ و هر t_0 هنگامیکه $t \rightarrow \infty$ داشته باشیم :
 $\|x(t_0) - x_0\| \rightarrow 0$

پس نقطه تعادل پایدار مجانبی فراگیر دارای این خاصیت است که کلیه پاسخ‌های دیگر نهایتاً به سمت آن میل می‌کنند.

قضیه ۴.۷.۱. سیستم داده شده زیر را در نظر بگیرید :

$$\dot{x}(t) = f(x, t)$$

$$f(0, t) = 0$$

و نیز تابع اسکالر $V(x, t)$ وجود داشته باشد که مشتقات جزئی آن پیوسته باشد، اگر :

(الف) $V(x, t)$ معین مثبت باشد.

(ب) $\dot{V}(x, t)$ معین منفی باشد.

آنگاه حالت تعادل مبدأ دارای پایداری مجانبی یکنواخت است.

تعریف ۵.۷.۱. یافتن ماتریس پس خورد K ، برای سیستم کنترل خطی تعریف شده توسط مجموعه معادلات (۱۹.۱) و (۲۳.۱) به گونه‌ای که سیستم پایدار مجانبی باشد را مساله تخصیص مقادیر ویژه^{۱۰} گوئیم.

^{۱۰} Eigenvalue assignment

فصل ۲

مدل سازی و پایداری سیستم های گسسته زمانی با مشتق مرتبه کسری

۱.۲ مقدمه

در این فصل به سیستم های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری می پردازیم. در ابتدا نوع پیوسته آن را تعریف کرده و سپس با تعریف مشتقات کسری، حالت گسسته این سیستم را بررسی می نماییم. همچنین برخی ویژگی های سیستم های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری مانند کنترل پذیری، قابلیت دسترسی و مشاهده پذیری را بیان می کنیم. در نهایت به تحلیل پایداری این سیستم ها می پردازیم.

ابتدای تاریخ معادلات دیفرانسیل به قرن هفدهم برمی گردد. زمانی که حساب مشتق و انتگرال توسط نیوتن^۱ و لایبنیتز کشف شد. در حالت خاصی لایبنیتز نماد زیر را معرفی کرد:

$$D^{(n)}f(x) \quad (1.2)$$

که مشتق مرتبه n تابع f خوانده می شود. هوییتال^۲ گزارش داد که چنین رابطه ای که ظاهراً برای مرتبه $n \in \mathbb{N}$ می باشد، اگر $n = \frac{1}{p}$ باشد نیز معنی دار خواهد بود. امروزه این نظریه به نام مشتقات مرتبه کسری شناخته می شود. وی در این یادداشت معنی مشتق از درجه $\frac{1}{p}$ را توضیح داده بود. در سال ۱۳۷۰ اوایلر^۳ نیز موضوع مشتقات مرتبه کسری را مورد توجه خود قرار داد. [۷] در سال ۱۷۷۲ لاگرانژ قانون مرتبه عملگرهای دیفرانسیل را گسترش داد و بطور غیر مستقیم به حساب مشتق مرتبه کسری کمک کرد. لاپلاس^۴ نیز در سال ۱۸۱۲ با تعریف مفهوم انتگرال، مشتقات مرتبه کسری را تعریف کرد [۸]. همچنین فوریر^۵ در سال ۱۸۲۲ مشتقات مرتبه کسری را برای هر مرتبه دلخواه بیان کرد.

^۱Newton

^۲Hopital

^۳Euler

^۴Lpalace

^۵Fourier

لتنیکوف^۶ نیز چندین مقاله را در مورد همین موضوع در سال های ۱۸۶۸ تا ۱۸۷۲ به چاپ رسانید. اهمیت معادلات با مشتقات (انتگرال) مرتبه کسری این است که وابسته به تمام نقاط قبل از یک نقطه دلخواه می باشد، یعنی برای محاسبه مقدار مشتق یا انتگرال کسری در نقطه x_i ، اطلاعات نقاط قبل از x_i نیز در محاسبات لحاظ می گردد. بدین ترتیب انتظار می رود که معادلات با مشتقات (انتگرال) مرتبه کسری سازگاری بیشتری با مدل سازی پدیده ها داشته باشند. در سه قرن پیش این موضوع فقط توسط ریاضی دان ها درک می شد، اما در چند سال اخیر در بسیاری از پژوهش های مهندسی، پزشکی و اقتصادی نیز مورد استفاده قرار گرفته است [۹].

در ابتدا روی سیستم های با نمایش پیوسته زمانی تمرکز می کنیم. نمایش فضای حالت پیوسته زمانی معرفی گردیده و در تحلیل سیستم به کار گرفته شده است. نتایج معادلات فضای حالت با استفاده از تابع میتاج-لفلر^۷ بدست می آید و در ادامه نیز در خصوص پایداری سیستم های مرتبه کسری بحث می شود.

۲.۲ تعریف مشتقات کسری

تعاریف متفاوتی برای مشتقات غیر صحیح وجود دارد. تابع $f(t)$ را که $t \in \mathbb{R}$ در نظر بگیرید بطوریکه در فاصله $[a, \infty)$ پیوسته و انتگرال پذیر باشد و a نیز مبدا t است. ما معمولاً با سیستم های دینامیک سر و کار داریم و نیز تابع $f(t)$ که تابعی از t است و $t \geq a$. لذا اگر $t < a$ آنگاه $f(t) = 0$ در نظر گرفته می شود. عدد صحیح m را به گونه ای در نظر بگیرید که $(m-1) < \alpha < m$. لتنیکوف تعریف زیر را برای مشتق غیر صحیح ارائه داده است [۸]:

$$L D_t^\alpha f(t) = \frac{1}{\Gamma(m-\alpha+1)} \int_a^t (t-\tau)^{(m-\alpha)} f^{(m+1)}(\tau) d\tau + \sum_{k=0}^m \frac{f^{(k)}(a)(t-a)^{(k-\alpha)}}{\Gamma(k-\alpha+1)} \quad (2.2)$$

بطوریکه $\Gamma(\beta)$ تابع گاما می باشد که بصورت زیر است:

$$\Gamma(\beta) = \int_0^\infty z^{\beta-1} e^{-z} dz \quad (3.2)$$

و $z \in \mathbb{C}$ ، یک عدد مختلط می باشد. در تعریف (۲.۲) فرض کنید که تابع f به اندازه کافی دیفرانسیل پذیر است. یعنی:

$$f^{(k)}(a) < \infty, \quad k = 0, 1, \dots, m \quad (4.2)$$

تعریف دیگری به نام لیوویل-ریمان-لتنیکوف در خصوص مشتق غیر صحیح نیز به فرم زیر وجود دارد:

$$L D_t^\alpha f(t) = \frac{1}{\Gamma(m-\alpha)} \int_a^t \frac{f^{(m)}(\tau)}{(t-\tau)^{\alpha-m+1}} d\tau \quad (5.2)$$

بطور طبیعی، سیستم فیزیکی مدل شده با معادلات دیفرانسیل با مشتقات کسری، نیازمند این است که شرایط اولیه این نوع معادلات، تعبیر فیزیکی داشته باشد. متأسفانه تعریف (۵.۲) منجر به الزام وجود

^۶Letnikov

^۷Mittag-Leffler

شرایط اولیه می‌شود. برای رفع این موضوع، تعریف زیر پیشنهاد می‌شود:

$${}_C D_t^\alpha f(t) = \frac{1}{\Gamma(m-\alpha)} \int_a^t \frac{f^{(m)}(\tau)}{(t-\tau)^{\alpha-m+1}} d\tau \quad (۶.۲)$$

توجه داشته باشید که مشتق کسری (۵.۲) از یک تابع ناصفر ثابت $f(t) = c$ بصورت زیر است:

$${}_L D_t^\alpha f(t) = \frac{Ct^{-\alpha}}{\Gamma(1-\alpha)} \quad (۷.۲)$$

ولی مشتق کسری (۶.۲) از یک تابع ثابت برابر صفر است.

۳.۲ معادلات دیفرانسیل سیستم‌های مرتبه کسری

سیستم تک ورودی - تک خروجی ناوردای زمانی با مشتق مرتبه کسری را در نظر بگیرید. در همه موارد ما از (۶.۲) با زمان اولیه $t = 0$ استفاده می‌کنیم بطوریکه $a = 0$. معادلات زیر را داریم:

$$\sum_{i=1}^{n_a} a_i D^{\alpha_i} y(t) = \sum_{j=1}^{n_b} b_j D^{\beta_j} u(t) \quad (۸.۲)$$

بطوریکه $a_i, b_j \in \mathbb{R}$ و $\alpha_i, \beta_j \in \mathbb{R}^+$ و $u(t) \in \mathbb{R}$ ورودی سیستم و $y(t) \in \mathbb{R}$ خروجی سیستم است. $n_a, n_b \in \mathbb{N}$ تعداد جملات هر سمت از معادلات دیفرانسیل است. در این حالت می‌توان نوشت:

$$\sum_{i=1}^{n_a} a_i D^{i\alpha} y(t) = \sum_{j=1}^{n_b} b_j D^{j\alpha} u(t) \quad (۹.۲)$$

۴.۲ تابع تبدیل

با دیدگاهی کلی تر، تابع تبدیل را برای سیستم‌های با چند ورودی و چند خروجی تعریف می‌کنیم. برای یک سیستم خطی با n متغیر حالت، r ورودی و m خروجی، معادلات حالت بصورت زیر می‌باشد:

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) &= Cx(t) + Du(t) \end{aligned} \quad (۱۰.۲)$$

بطوریکه:

$$x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \vdots \\ x_n(t) \end{bmatrix}, \quad u(t) = \begin{bmatrix} u_1(t) \\ u_2(t) \\ \vdots \\ u_r(t) \end{bmatrix}, \quad y(t) = \begin{bmatrix} y_1(t) \\ y_2(t) \\ \vdots \\ y_m(t) \end{bmatrix} \quad (۱۱.۲)$$

در این معادلات $A_{n \times n}$ ، $B_{n \times r}$ ، $C_{m \times n}$ و $D_{m \times r}$ می‌باشد. با تبدیل معادلات (۱۰.۲) از میدان زمان به میدان لاپلاس داریم:

$$\begin{aligned} sX(s) - x(0) &= AX(s) + Bu(s) \\ Y(s) &= CX(s) + DU(s) \end{aligned} \quad (۱۲.۲)$$

که در آن :

$$U(s) = L\{u(t)\}$$

$$X(s) = L\{x(t)\}$$

$$Y(s) = L\{y(t)\}$$

است. معادلات (۱۲.۲) را می‌توان به صورت زیر نوشت :

$$X(s) = (sI - A)^{-1}((x_0) + BU(s)) \quad (13.2)$$

$$Y(s) = C(sI - A)^{-1}((x_0) + BU(s)) + DU(s)$$

برای این سیستم تابع تبدیل از معادله ماتریسی زیر با فرض $x(0) = 0$ تعریف می‌شود :

$$Y(s) = G(s)U(s) \quad (14.2)$$

از مقایسه رابطه (۱۴.۲) با دومین معادله از (۱۳.۲) با توجه به اینکه $x(0) = 0$ است، نتیجه می‌شود:

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B + D \quad (15.2)$$

تابع تبدیل $G(s)$ در معادلات (۱۴.۲) و (۱۵.۲) یک رابطه ماتریسی به صورت ماتریس $m \times r$ است. معادله (۱۴.۲) را می‌توان به صورت زیر نوشت :

$$\begin{bmatrix} Y_1(s) \\ Y_2(s) \\ \vdots \\ Y_m(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G_{11}(s) & G_{12}(s) & \dots & G_{1r}(s) \\ G_{21}(s) & G_{22}(s) & \dots & G_{2r}(s) \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ G_{m1}(s) & G_{m2}(s) & \dots & G_{mr}(s) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U_1(s) \\ U_2(s) \\ \vdots \\ U_r(s) \end{bmatrix} \quad (16.2)$$

هر یک از خروجی‌های سیستم به وسیله r تابع تبدیل با r ورودی سیستم ارتباط دارند. یعنی از رابطه (۱۶.۲) نتیجه می‌شود :

$$Y_i(s) = G_{i1}(s)U_1(s) + G_{i2}(s)U_2(s) + \dots + G_{ir}(s)U_r(s), \quad (i = 1, 2, \dots, m) \quad (17.2)$$

رابطه (۱۷.۲) را می‌توان به صورت زیر هم بیان کرد :

$$Y_i(s) = \sum_{j=1}^r G_{ij}(s)U_j(s), \quad (i = 1, 2, \dots, m) \quad (18.2)$$

با توجه به وجود عامل $(sI - A)^{-1}$ در معادله (۱۵.۲) و با عنایت به اینکه :

$$(sI - A)^{-1} = \frac{adj(sI - A)}{det(sI - A)}$$

لذا مخرج تمامی توابع تبدیل G_{ij} عبارت $det(sI - A)$ است که با مساوی صفر قرار دادن آن، معادله مشخصه سیستم بدست می‌آید.

۵.۲ مدل فضای حالت بدست آمده با استفاده از تابع تبدیل مرتبه کسری

با استفاده از تبدیل لاپلاس با فرض شرایط اولیه صفر، از (۸.۲) تابع تبدیل زیر بدست می آید:

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{\sum_{j=0}^{n_b} b_j s^{\beta_j}}{\sum_{i=0}^{n_a} a_i s^{\alpha_i}} \quad (19.2)$$

اگر a_i و b_j را به ترتیب با $\acute{a}_{\nu_{k+1}}$ و \acute{a}_{ν_k} نشان دهیم، آنگاه (۱۹.۲) بصورت زیر بازنویسی می شود:

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{\acute{a}_0 + \acute{a}_\nu s^{\beta_\nu} + \acute{a}_\nu s^{\beta_\nu} + \dots + \acute{a}_{\nu_n} s^{\beta_{\nu_n}}}{1 + \acute{a}_1 s^{\alpha_1} + \acute{a}_\nu s^{\alpha_\nu} + \dots + \acute{a}_{\nu_{n+1}} s^{\alpha_{\nu_{n+1}}}} \quad (20.2)$$

بطوریکه α_i ها مراتب کسری هستند و $0 \leq \alpha_1 \leq \alpha_2 \leq \dots \leq \alpha_{\nu_n} \leq \alpha_{\nu_{n+1}}$ برای بدست آوردن (۲۰.۲) ابتدا یک متغیر واسط مانند $X(s)$ را بگونه ای تعریف می کنیم که:

$$G(s) = \frac{Y(s) X(s)}{X(s) U(s)} \quad (21.2)$$

در ادامه می توانیم داشته باشیم:

$$G(s) = \frac{Y(s) X(s)}{X(s) U(s)} = \frac{(\acute{a}_0 + \acute{a}_\nu s^{\beta_\nu} + \acute{a}_\nu s^{\beta_\nu} + \dots + \acute{a}_{\nu_n} s^{\beta_{\nu_n}}) X(s)}{(1 + \acute{a}_1 s^{\alpha_1} + \acute{a}_\nu s^{\alpha_\nu} + \dots + \acute{a}_{\nu_{n+1}} s^{\alpha_{\nu_{n+1}}}) U(s)} \quad (22.2)$$

داریم:

$$\begin{aligned} X_1(s) &= X(s) \\ X_2(s) &= s^{\alpha_1} X(s) = s^{\alpha_1} X_1(s) \\ X_3(s) &= s^{\alpha_2} X(s) = s^{(\alpha_2 - \alpha_1)} X_2(s) \\ &\vdots \\ X_{\nu_{n+1}}(s) &= s^{\alpha_{\nu_n}} X(s) = s^{(\alpha_{\nu_n} - \alpha_{\nu_{n-1}})} X_{\nu_n}(s) \end{aligned} \quad (23.2)$$

با استفاده از (۲۲.۲) و (۲۳.۲) داریم:

$$\begin{aligned} s^{\alpha_1} X_1(s) &= X_2(s) \\ s^{(\alpha_2 - \alpha_1)} X_2(s) &= X_3(s) \\ &\vdots \\ s^{(\alpha_i - \alpha_{i-1})} X_i(s) &= X_{i+1}(s) \\ &\vdots \\ s^{(\alpha_{\nu_{n+1}} - \alpha_{\nu_n})} X_{\nu_{n+1}}(s) &= \frac{1}{\acute{a}_{\nu_{n+1}}} [U(s) - X_1(s) - \acute{a}_1 X_2(s) - \dots - \acute{a}_{\nu_{n-1}} X_{\nu_n}(s)] \end{aligned} \quad (24.2)$$

با استفاده از تبدیل لاپلاس وارون می‌توان نوشت :

$$\begin{aligned}
 D^{\alpha_1} x_1(t) &= x_2 \\
 D^{(\alpha_2 - \alpha_1)} x_2(t) &= x_3 \\
 &\vdots \\
 D^{(\alpha_i - \alpha_{i-1})} x_i(t) &= x_{i+1} \\
 &\vdots \\
 D^{(\alpha_{2n} - \alpha_{2n-1})} x_{2n}(t) &= x_{2n+1} \\
 D^{(\alpha_{2n+1} - \alpha_{2n})} x_{2n+1}(t) &= \frac{1}{\dot{a}_{2n+1}} [U(t) - x_1(t) - \dot{a}_1 x_2(t) - \dots - \dot{a}_{2n-1} x_{2n}(t)]
 \end{aligned} \tag{25.2}$$

خروجی سیستم به شکل زیر است :

$$y(t) = \dot{a}_0 x_1(t) + \circ x_2(t) + \dot{a}_2 x_3(t) + \dots + \circ x_{2n}(t) + \dot{a}_{2n} x_{2n+1}(t) \tag{26.2}$$

با برابر قرار دادن معادلات فضای حالت داریم :

$$D^{[\gamma]} x(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad x(\circ) = x_0. \tag{27.2}$$

بطوریکه بردار حالت

$$x(t) = [x_1(t) \quad x_2(t) \quad \dots \quad x_{2n+1}(t)]^T \tag{28.2}$$

در فضای \mathbb{R}^{2n+1} می‌باشد. فرض صفر بودن شرایط اولیه ایجاب می‌کند که یک مدل تابع انتقال را به شکل زیر تعریف کنیم :

$$D^{[\gamma]} x(t) = \begin{bmatrix} D^{\gamma_1} x_1(t) \\ \vdots \\ D^{\gamma_{2n+1}} x_{2n+1}(t) \end{bmatrix} \tag{29.2}$$

بطوریکه $\gamma_1 = \alpha_1$ و برای $\gamma_i = (\alpha_i - \alpha_{i-1})$ که $i = 2, \dots, 2n+1$ ، معادله خروجی نیز به شکل

$$y(t) = Cx(t) + Du(t) \tag{30.2}$$

می‌باشد. ماتریس‌های A, B, C, D به شکل زیر هستند :

$$A = \begin{bmatrix} \circ & 1 & \circ & \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & 1 & \circ & \circ & \dots & \circ \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & \dots & 1 \\ \frac{-1}{\dot{a}_{2n+1}} & \frac{-\dot{a}_1}{\dot{a}_{2n+1}} & \circ & \frac{-\dot{a}_3}{\dot{a}_{2n+1}} & \circ & \dots & \frac{-\dot{a}_{2n-1}}{\dot{a}_{2n+1}} \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} \circ \\ \circ \\ \vdots \\ 1 \\ \frac{1}{\dot{a}_{2n+1}} \end{bmatrix}, \tag{31.2}$$

$$C = [\dot{a}_0 \quad \circ \quad \dot{a}_2 \quad \circ \quad \dots \quad \dot{a}_{2n}]$$

و نیز برای ماتریس D ، در همه جا یک ماتریس صفر است مگر در حالتیکه $\alpha_{2n} = \alpha_{2n+1}$ که به شکل

$$D = \begin{bmatrix} \dot{a}_{2n} \\ \dot{a}_{2n+1} \end{bmatrix} \text{ می‌باشد.}$$

ویژگی‌های کنترل پذیری و مشاهده پذیری نیز در کتب و مقالات متعدد به خوبی مورد بررسی قرار گرفته

است. در موردی که مرتبه مشتقات همگی یکسان باشند، آنها را α نامگذاری می‌کنیم. در این حالت داریم:

$$D^{[\alpha]}x(t) = \begin{bmatrix} D^\alpha x_1 \\ D^\alpha x_2 \\ \vdots \\ D^\alpha x_{n_d} \end{bmatrix} = Ax(t) + Bu(t), \quad x(\circ) = x. \quad (32.2)$$

که $1 + 2n$ را با n_d نشان می‌دهیم. با بکارگیری تبدیل لاپلاس برای (32.2) داریم:

$$X(s) = [s^\alpha I - A]^{-1}[BU(s) + x(\circ)] \quad (33.2)$$

با تعریف $\Phi(t) = L^{-1}[s^\alpha I - A]^{-1}$ متناظر با ماتریس انتقال حالت، جواب حالت بصورت زیر می‌باشد:

$$x(t) = \Phi(t)x(\circ) + \int_{\circ}^t \Phi(t - \tau)Bu(\tau)d\tau \quad (34.2)$$

$\Phi(t)$ می‌تواند بصورت زیر بیان شود [۱۴]:

$$\Phi(t) = \sum_{k=\circ}^{\infty} \frac{A^k t^{k\alpha}}{\Gamma(1 + k\alpha)} \quad (35.2)$$

سمت چپ معادله زیر، تابع میتاج - لفلر را نشان می‌دهد:

$$E_\alpha(t) \triangleq \sum_{k=\circ}^{\infty} \frac{A^k t^{k\alpha}}{\Gamma(1 + k\alpha)} \quad (36.2)$$

شرایط کنترل پذیری و مشاهده پذیری نمایش فضای حالت پیوسته زمانی سیستم‌های با مرتبه کسری، مشابه مرتبه صحیح هستند. لذا سیستم (32.2) قابل کنترل است اگر رتبه ماتریس کنترل پذیری

$$C = [B \quad AB \quad A^2B \quad \dots \quad A^{n_d-1}B] \quad (37.2)$$

برابر n_d باشد. بر همین اساس سیستم مشاهده پذیر است اگر و تنها اگر رتبه ماتریس مشاهده پذیری

$$\Omega = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ \vdots \\ CA^{n_d-1} \end{bmatrix} \quad (38.2)$$

برابر n_d باشد.

۶.۲ عملگر تفاضل کسری گسسته زمانی

در این قسمت یک نمایش گسسته شده از مدل فضای حالت کسری پیوسته از معادلات (27.2) و

(45.2) را ارائه می‌دهیم. مدل فضای حالت با مشتقات مرتبه صحیح را در نظر بگیرید:

$$D^1x(t) = Ax(t) + Bu(t) \quad (39.2)$$

بطوریکه :

$$x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) & x_2(t) & \dots & x_{n_d}(t) \end{bmatrix}^T \in R^{n_d} \quad (40.2)$$

بردار حالت باشد. تناوب ساده h را در نظر بگیرید. لذا برای $kh \leq t \leq (k+1)h$ بصورت

زیر تقریب زده می شود :

$$D^1 x(t) \approx \Delta^1 x((k+1)h) = \frac{x((k+1)h) - x(kh)}{h} \quad (41.2)$$

بنابراین می توان نوشت :

$$\Delta^1 x((k+1)h) = Ax(kh) + Bu(kh) \quad (42.2)$$

با مرتبه کسری یکسان، (۳۲.۲) را گسسته سازی می کنیم. مشتقات کسری $D^{[\alpha]}x(t)$ را می توان با استفاده از تعریف گراند - لتنیکوف تقریب زد. تقریب مشتق کسری گراند - لتنیکوف بدون استفاده از

حد بصورت زیر می باشد :

$$D^{[\alpha]}f(x(t)) \approx \frac{1}{h^\alpha} \sum_{j=0}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} f(k-j+1) \quad (43.2)$$

با جایگذاری این عملگر در سیستم کسری پیوسته، سیستم متناظر گسسته را بدست می آوریم :

$$\frac{1}{h^\alpha} \sum_{j=0}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} x_{k-j+1} = Ax_k + Bu_k \quad (44.2)$$

در نتیجه :

$$\sum_{j=0}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} x_{k-j+1} = (h^\alpha A)x_k + (h^\alpha B)u_k \quad (45.2)$$

با فاکتورگیری h^α از سمت راست (۴۵.۲) داریم :

$$D^{[\alpha]}x(t) \approx \Delta_h^{[\alpha]}x((k+1)h) = \frac{1}{h^\alpha} \sum_{j=0}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} (x(k-j+1)h) \quad (46.2)$$

بطوریکه $\alpha \in \mathbb{R}^+$ مرتبه کسری، t زمان فعلی و $h \in \mathbb{R}^+$ دوره نمونه برداری است. جمله $\binom{\alpha}{j}$ بصورت

زیر محاسبه می شود :

$$\binom{\alpha}{j} = \begin{cases} 1 & , j = 0 \\ \frac{\alpha(\alpha-1)\dots(\alpha-j+1)}{j!} & , j > 0 \end{cases} \quad (47.2)$$

اگر $h = 1$ در نظر بگیریم، عملگر تفاضل کسری گسسته Δ^α بدست می آید. لازم به ذکر است که انتخاب دوره نمونه برداری h خیلی مهم است و نباید خیلی کوچک باشد. چون امکان دارد که تولید و انتشار خطا نماید.

۷.۲ مدل فضای حالت کسری گسسته زمانی

از موارد مطرح شده در قسمت های قبل، به یک مدل فضای حالت کسری گسسته زمانی خطی می رسمیم:

$$\Delta^{[\alpha]} x(k+1) = Ax(k) + Bu(k) \quad (48.2)$$

در این مدل، مرتبه مشتقگیری α برای تمام متغیرهای حالت $x_i(k)$ مشابه است. بر همین اساس از (۴۸.۲) داریم:

$$h^\alpha \Delta^{[\alpha]} x(k+1) = x(k+1) + \sum_{j=1}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} x(k-j+1) \quad (49.2)$$

با جایگذاری (۴۸.۲) و (۴۹.۲) داریم:

$$x(k+1) = \tilde{A}x(k) - \sum_{j=1}^{k+1} (-1)^j \binom{\alpha}{j} x(k-j+1) + \tilde{B}u(k) \quad (50.2)$$

بطوریکه $\tilde{B} = h^\alpha B$ و $\tilde{A} = h^\alpha A$ می باشد. اگر $c_j = (-1)^j \binom{\alpha}{j}$ آنگاه (۴۹.۲) می تواند به شکل زیر بازنویسی شود:

$$x(k+1) = (\tilde{A} - c_1 I_{n_d})x(k) - \sum_{j=2}^{k+1} c_j x(k-j+1) + \tilde{B}u(k) \quad (51.2)$$

اگر تعریف کنیم

$$A_0 = (\tilde{A} - c_1 I_{n_d}) \quad (52.2)$$

و

$$A_j = -c_{j+1} I_{n_d}, \quad j > 0 \quad (53.2)$$

آنگاه نتیجه می شود:

$$x(k+1) = A_0 x(k) + A_1 x(k-1) + A_2 x(k-2) + \dots + A_k x(0) + \tilde{B}u(k) \quad (54.2)$$

این توصیف می تواند به سیستم های با مرتبه های کسری مختلف نیز تعمیم یابد:

$$\begin{aligned} \Delta_h^{[\gamma]} x(k+1) &= Ax(k) + Bu(k) \\ x(k+1) &= \Delta_h^{[\gamma]} x(k+1) + \sum_{j=1}^{k+1} A_j x(k-j+1) \end{aligned}$$

بطوریکه:

$$\Delta_h^{[\gamma]} x(k+1) = \begin{bmatrix} h^{\gamma_1} \Delta^{\gamma_1} x_1(k+1) \\ \vdots \\ h^{\gamma_{n_d}} \Delta^{\gamma_{n_d}} x_{n_d}(k+1) \end{bmatrix}$$

که γ_i ها ($i = 1, 2, \dots$)، مرتبه کسری را نشان می دهند. لذا می توان نوشت:

$$A_0 = \tilde{A} + \text{diag}\left\{ \binom{\gamma_i}{1}, i = 1, 2, \dots, n_d \right\} \quad (55.2)$$

$$A_j = \text{diag}\left\{ -(-1)^{j+1} \binom{\gamma_i}{j+1}, i = 1, 2, \dots, n_d \right\}, \quad j = 1, 2, \dots \quad (56.2)$$

با استفاده از (۵۵.۲) معادله حالت زیر بدست می آید:

$$x(k+1) = \sum_{j=0}^k A_j x(k-j) + \tilde{B}u(k), \quad x(0) = x_0 \quad (57.2)$$

بطوریکه $\tilde{B}_i = h^{\gamma_i} B_i$ و $\tilde{A}_i = h^{\gamma_i} A_i$ می باشند و نیز B_i و A_i به ترتیب نمایش سطرهای A و B هستند.

مثال عددی

مثال ۱۰۷۰۲. سیستم زیر را در نظر بگیرید :

$$\Delta^{\circ.5} x(k+1) = \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} x(k) + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(k)$$

بطوریکه در سیستم فوق $\alpha = 0.5$ ، $h = 1$ و بردار اولیه x و u صفر در نظر گرفته شده است. با توجه به اینکه $\tilde{A} = h^\alpha A$ و $\tilde{B} = h^\alpha B$ می‌باشد و نیز مقدار h برابر یک است، لذا ماتریس‌های \tilde{A} و \tilde{B} تفاوتی با ماتریس‌های A و B ندارند. داریم :

$$\Delta^{\circ.5} x(k+1) = A_0 x(k) - \sum_{j=1}^{k+1} (-1)^j \binom{\circ.5}{j} x(k-j+1) + Bu(k) \quad (58.2)$$

بعنوان نمونه c_1 و A_0 را حساب می‌کنیم. بقیه ضرایب و ماتریس‌ها طبق الگو و بطور مشابه قابل محاسبه می‌باشند. داریم :

$$c_1 = (-1)^1 \times \frac{1}{1!} = -\frac{1}{2}$$

$$A_0 = (A - c_1 I_T) = \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{3}{2} & 2 \\ 0 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

با محاسبه بقیه ضرایب و ماتریس‌ها، می‌توان معادله (۵۸.۲) را نوشت. همانطور که از معادله (۵۸.۲) پیداست، مقدار k می‌تواند بطور ذاتی تا بینهایت ادامه یابد، لذا در نگاه اول، نمی‌توانیم آن را محدود سازیم. ولی در فصول بعد نشان خواهیم داد زمانی که ضرایب c_i کوچک می‌شود، می‌توان از مرحله‌ای به بعد، از بقیه آنها صرف نظر نمود تا به یک سیستم متناهی البعد برسیم.

۸.۲ ویژگی‌های سیستم‌های گسسته نوردای زمانی مرتبه کسری

۱.۸.۲ قابلیت دسترسی و کنترل پذیری

در اینجا پیرامون یک معادله پایه برای سیستم‌های دینامیک مدل شده با (۵۷.۲) بحث می‌کنیم. معادله‌ای که بدست می‌آید، امکان این را فراهم می‌کند که حالت سیستم از هر حالت اولیه به هر حالت دلخواه انتقال یابد. در ادامه مفهوم قابلیت دسترسی^۸ و کنترل پذیری^۹ را بررسی می‌کنیم. ما به سیستم‌هایی علاقه مندیم که بطور کامل قابل کنترل و قابل دسترسی هستند.

قضیه ۱۰۸۰۲. سیستم گسسته زمانی کسری خطی مدل شده با (۵۷.۲) قابل کنترل است اگر یک دنباله کنترل یافت شود بطوریکه از مبدا در یک زمان متناهی بتواند به یک حالت دلخواه برسد.

^۸Reachability

^۹Controllability

تعریف ۲.۸.۲. برای سیستم گسسته زمانی کسری مدل شده با (۵۷.۲) موارد زیر را تعریف می‌کنیم:
الف - ماتریس کنترل پذیری:

$$C_k = \begin{bmatrix} G_0 B & G_1 B & G_2 B & \dots & G_{k-1} B \end{bmatrix} \quad (59.2)$$

می‌باشد بطوریکه $G_i = \Phi(i, 0)$ است.

ب - قابلیت دسترسی:

$$W_r(0, k) = \sum_{j=0}^{k-1} G_j B B^T G_j^T \quad (60.2)$$

واضح است که:

$$W_r(0, k) = C_k C_k^T = \begin{bmatrix} G_0 B & G_1 B & G_2 B & \dots & G_{k-1} B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} G_0 B \\ G_1 B \\ G_2 B \\ \dots \\ G_{k-1} B \end{bmatrix} \quad (61.2)$$

پ - گرامیان کنترل پذیری^۱ نشان می‌دهد که A نامنفرد است:

$$W_r(0, k) = G_k^{-1} w_r(0, k) G_k^{-T}, \quad k \geq 1 \quad (62.2)$$

توجه کنید که $G_1 = A$ و وجود $w_r(0, k)$ نامنفرد بودن A را الزام می‌کند. بنابراین A را نامنفرد در نظر می‌گیریم.

قضیه ۳.۸.۲. سیستم گسسته زمانی خطی با مرتبه کسری مدل شده با (۵۷.۲) قابل دسترس است اگر و تنها اگر یک زمان متناهی k موجود باشد بطوریکه $rank(G_k) = n$ یا $rank(w_r(0, k)) = n$.
بنابراین دنباله ورودی

$$U_k = \begin{bmatrix} u^T(k-1) & u^T(k-2) & \dots & u^T(0) \end{bmatrix} \quad (63.2)$$

$x_0 = 0$ را در $k = 0$ به $x_f \neq 0$ در $k = K$ بصورت زیر انتقال دهد:

$$U_k = -C_k^T C_k^{-T} W_c^{-1}(0, k) x_0 \quad (64.2)$$

۹.۲ مشاهده پذیری

در این قسمت تعمیم مفهوم مشاهده پذیری را برای سیستم معادلات

$$\begin{aligned} x(k+1) &= \sum_{j=0}^k A_j x(k-j) + \tilde{B}u(k) \\ y(k) &= Cx(k) \end{aligned} \quad (65.2)$$

بررسی می‌کنیم.

^۱ Reachability Gramian

قضیه ۱.۹.۲. سیستم گسسته زمانی مرتبه کسری مدل شده با معادلات (۶۵.۲) در زمان $k = 0$ مشاهده پذیر است اگر و تنها اگر $t > 0$ وجود داشته باشد بطوریکه حالت x در لحظه $k = 0$ با مشخص بودن u_k و y_k که $(k \in [0, t])$ بصورت یکتا بدست آید [۳۱].

تعریف ۲.۹.۲. برای سیستم گسسته زمانی مرتبه کسری مدل شده با معادلات (۶۵.۲) تعاریف زیر را داریم:

الف - ماتریس مشاهده پذیری:

$$\Omega_k = \begin{bmatrix} CG_0 \\ CG_1 \\ CG_2 \\ \vdots \\ CG_{k-1} \end{bmatrix} \quad (۶۶.۲)$$

ب - گرامیان مشاهده پذیری:

$$W_0(\circ, k) = \sum_{j=0}^{k-1} G_j^T C^T CG_j \quad (۶۷.۲)$$

واضح است که $W_0(\circ, k) = \Omega_k^T \Omega_k$.

قضیه ۳.۹.۲. سیستم گسسته زمانی خطی با مرتبه کسری مدل شده با (۵۷.۲) قابل دسترس است اگر و تنها اگر زمان متناهی k موجود باشد بطوریکه $rank(\Omega_k) = n$ یا بطور معادل:

$$rank(W_0(\circ, k)) = n$$

بنابراین حالت اولیه x_0 در $k = 0$ به صورت زیر است:

$$x_0 = W_0^{-1}(\circ, k) \Omega_K^T [\tilde{\Lambda}_K - \Pi_K \tilde{\Sigma}_K] \quad (۶۸.۲)$$

بطوریکه:

$$\tilde{\Lambda}_K = \begin{bmatrix} u^T(0) & u^T(1) & \dots & u^T(K-1) \end{bmatrix}^T$$

$$\tilde{\Sigma}_K = \begin{bmatrix} y^T(0) & y^T(1) & \dots & y^T(K-1) \end{bmatrix}^T$$

و

$$\Pi_K = \begin{bmatrix} \circ & \circ & \circ & \dots & \circ & \circ \\ CG_0 B & \circ & \circ & \dots & \circ & \circ \\ CG_1 B & CG_0 B & \circ & \dots & \circ & \circ \\ CG_2 B & CG_1 B & CG_0 B & \dots & \circ & \circ \\ \vdots & \vdots & \vdots & \dots & \vdots & \vdots \\ CG_{K-2} B & CG_{K-3} B & CG_{K-4} B & \dots & CG_0 B & \circ \end{bmatrix} \quad (۶۹.۲)$$

از قضیه کیلی - همیلتون می‌توان نتیجه گرفت که برای سیستم‌های با مرتبه صحیح، رتبه ماتریس مشاهده پذیری Ω_k در تعداد گام $k \geq n$ نمیتواند افزایش یابد. شرط مشاهده پذیری برای سیستم‌های گسسته زمانی کسری مدل شده با (۵۷.۲) این است که در $k = n$ ، $rank(\Omega_k) = n$ باشد. نتایج نشان می‌دهد که رتبه کامل Ω_k می‌تواند به $k = K$ برسد که بزرگتر از n است.

۱۰۰۲ تحلیل پایداری

۱۰۱۰۲ پایداری مجانبی

فضای حالت مدل شده با معادلات (۵۷.۲) را در نظر بگیرید. جواب این سیستم بصورت زیر است :

$$x(k) = G_k x(\circ) + \sum_{j=\circ}^{k-1} G_{k-j-1} B u(j)$$

برای مطالعه ویژگی های پایداری مجانبی سیستم، رابطه زیر را در نظر بگیرید :

$$x(k+1) = \sum_{j=\circ}^{k-1} A_j x(k-j), \quad x(\circ) = x_0. \quad (۷۰.۲)$$

تعریف ۱۰۱۰۲. سیستم (۷۰.۲) پایدار مجانبی است اگر برای هر $k \geq 1$ و هر شرط اولیه x_0 داشته باشیم :

$$\lim_{k \rightarrow \infty} \|x(k)\| = 0 \quad (۷۱.۲)$$

با استفاده از نرم اقلیدسی داریم :

$$\|x(k)\| = \sqrt{\sum_{i=1}^n x_i^2(k)} \quad (۷۲.۲)$$

که $x_i(k)$ ها، مولفه های $x(k)$ هستند. جواب (۷۰.۲) با شرط اولیه x_0 بصورت زیر است :

$$x(k) = G_k x_0, \quad k \geq \circ, \quad G_\circ = I_n \quad (۷۳.۲)$$

نتیجه می شود که سیستم (۷۰.۲) پایدار است اگر و تنها اگر :

$$\|G_k\| \leq 1, \quad k \geq 1 \quad (۷۴.۲)$$

نرم اقلیدسی برای ماتریس تبدیل بصورت زیر است :

$$\|G_k\| = \lambda_{\max}^{\frac{1}{2}}(G_k G_k^T) = \sigma_{\max}(G_k) \quad (۷۵.۲)$$

بطوریکه λ_{\max} و σ_{\max} به ترتیب مقدار ویژه ماکسیمال و مقدار تکین ماکسیمال G_k می باشد. حال عملگر پسر S را تعریف می کنیم. یک دنباله نامتناهی از نمونه های بردار x را در نظر گرفته و با X نمایش می دهیم بطوریکه شروع آن $k = \circ$ تا بی نهایت است و برای $k < \circ$ ، صفر می باشد. بنابراین داریم :

$$X = \{\dots, \circ, \circ, x(\circ), x(1), x(2), \dots, x(k), x(k+1), \dots\}$$

عملگر S به شکل زیر عمل می کند :

$$\begin{aligned} SX &= S\{\dots, \circ, \circ, x(\circ), x(1), x(2), \dots, x(k), x(k+1), \dots\} \\ &= \{\dots, \circ, \circ, \circ, \circ, x(\circ), x(1), x(2), \dots, x(k-1), \dots\} \end{aligned}$$

قابل ذکر است که SX یک گام عقب‌تر از X می‌باشد. اکنون دنباله ستونی را به شکل زیر تعریف می‌کنیم:

$$\tilde{X} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \circ \\ x(\circ) \\ x(1) \\ \vdots \\ x(k) \\ \vdots \end{bmatrix} \quad (۷۶.۲)$$

با این نمایش، معادلات (۶۵.۲) می‌تواند به شکل زیر بازنویسی شود:

$$\begin{aligned} \tilde{X} &= \tilde{S}\tilde{A}\tilde{X} + \tilde{S}\tilde{B}\tilde{u} \\ \tilde{y} &= \tilde{C}\tilde{X} \end{aligned} \quad (۷۷.۲)$$

بطوریکه:

$$\tilde{u} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \circ \\ u(\circ) \\ u(1) \\ \vdots \\ u(k) \\ \vdots \end{bmatrix}, \quad \tilde{y} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \circ \\ y(\circ) \\ y(1) \\ \vdots \\ y(k) \\ \vdots \end{bmatrix}, \quad \tilde{S} = \begin{bmatrix} \circ & \circ & \circ & \dots & \dots \\ I_n & \circ & \dots & \dots & \dots \\ \circ & I_n & \circ & \dots & \dots \\ \circ & \circ & I_n & \circ & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \end{bmatrix}$$

$$\tilde{A} = \begin{bmatrix} A_\circ & \circ & \circ & \circ & \dots \\ A_1 & A_\circ & \circ & \circ & \dots \\ A_2 & A_1 & A_\circ & \circ & \dots \\ A_3 & A_2 & A_1 & \circ & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \end{bmatrix}, \quad \tilde{B} = \begin{bmatrix} B & \circ & \circ & \circ & \dots \\ \circ & B & \circ & \circ & \dots \\ \circ & \circ & B & \circ & \dots \\ \circ & \circ & \circ & B & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \end{bmatrix}, \quad \tilde{C} = \begin{bmatrix} C & \circ & \circ & \circ & \dots \\ \circ & C & \circ & \circ & \dots \\ \circ & \circ & C & \circ & \dots \\ \circ & \circ & \circ & C & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \end{bmatrix}$$

قضیه ۰۲.۱۰.۲. اگر قرار دهیم $A_s = \tilde{S}\tilde{A}$ ، آنگاه سیستم

$$\tilde{X} = \tilde{S}\tilde{A}\tilde{X} = A_s\tilde{X} \quad (۷۸.۲)$$

بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر $\rho(A_s) \leq 1$ ، بطوریکه ρ شعاع طیفی عملگر A_s است که به شکل زیر تعریف می‌شود:

$$\rho(A_s) = \lim_{i \rightarrow \infty} \|A_s^i\|_*^{\frac{1}{i}} \quad (۷۹.۲)$$

بطوریکه :

$$\|A_s^i\|_*^{\frac{1}{i}} = \sup_{[I,J]} \|A_{s[I,J]}^i\| \quad (۸۰.۲)$$

که $A_{s[I,J]}^i$ نمایش بلوک $[I, J]$ ام ماتریس A_s^i می باشد. در عبارات فوق بجای ستاره در روابط می توان از نرم های مختلف استفاده نمود. در این روش یک مشاهده زمان - متناهی سیستم مطلوب است. برای این منظور، مفهوم پایداری عملی را به شکل زیر دنبال می کنیم.

تعریف ۳.۱۰.۲. سیستم (۶۵.۲) در یک زمان متناهی $L_h > 0$ پایدار عملی است اگر برای هر $1 \leq k \leq L_h$ و هر شرط اولیه x_0 نامساوی زیر برقرار باشد :

$$\|x(k)\| \leq M \|x_0\| \quad (۸۱.۲)$$

بطوریکه M یک عدد متناهی مثبت می باشد. در نتیجه برای جواب سیستم (۷۳.۲)، سیستم (۷۰.۲) بطور عملی پایدار است اگر و تنها اگر :

$$\|G_k\| \leq M, \quad 1 \leq k \leq L$$

همچنین می توان نوشت :

$$A_s^L = \begin{bmatrix} G_1 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ G_2 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ G_3 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ G_{L_h} & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ \times & A_0^{L-h+1} & 0 & \dots & \dots & 0 \\ \times & \times & A_0^{L-h+2} & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ \times & \times & \times & \times & \times & \times \end{bmatrix}$$

بلوک ماتریسی را به شکل زیر تعریف می کنیم :

$$A_{sL_h}^L = \begin{bmatrix} G_1 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ G_2 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ G_3 & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ G_{L_h} & 0 & 0 & \dots & \dots & 0 \end{bmatrix}$$

از موارد فوق می توان نتیجه گرفت که حالت سیستم (۷۰.۲) بطور عملی پایدار است اگر و تنها اگر :

$$\|A_{sL_h}^L\|_* \leq M$$

فصل ۳

مثبت بودن و پایداری مجانبی سیستم‌های توسیع یافته خطی با مداد منظم

۱.۳ مقدمه

در این فصل به بررسی سیستم‌های توسیع یافته خطی پیوسته و گسسته با مداد منظم می‌پردازیم. با تعریف سیستم‌های توسیع یافته خطی مثبت و بیان قضایا، پایداری آنها نیز مورد بحث واقع می‌شود.

سیستم‌های توسیع یافته خطی و تخصیص مقادیر ویژه با پسخورد حالت و خروجی در بسیاری از کتب و مقالات مورد توجه قرار گرفته‌اند. سیستم‌های خطی مثبت با مرتبه‌های کسری متفاوت و محاسبه فرم متعارف کرونگر مداد منفرد نیز در مقالات مختلفی مورد بحث قرار گرفته‌اند. [۳۲]

در این فصل مثبت بودن و پایداری سیستم‌های خطی توسیع یافته بررسی شده است. شرایط لازم و کافی برای مثبت بودن و پایداری سیستم‌های خطی گسسته زمانی و پیوسته زمانی نیز مورد بحث قرار گرفته است.

۲.۳ تعاریف و قضایای مقدماتی

سیستم پیوسته زمانی خطی زیر را در نظر بگیرید :

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad x(0) = x. \quad (1.3)$$

بطوریکه $x(t) \in \mathbb{R}^n$ و $u(t) \in \mathbb{R}^m$ بردارهای حالت و ورودی و $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ و $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$ می‌باشند.

تعریف ۱.۲.۳. سیستم (۱.۳) را مثبت نامند اگر برای هر شرط اولیه $x(t_0) = x(0) \in \mathbb{R}_+^n$ و $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$ که $t \geq 0$ داشته باشیم:

$$x(t) \in \mathbb{R}_+^n \quad (2.3)$$

قضیه ۲.۲.۳. سیستم (۱.۳) مثبت است اگر و تنها اگر:

$$A \in M_n, B \in \mathbb{R}_+^{n \times m} \quad (3.3)$$

برهان. [۱۵] □

تعریف ۳.۲.۳. سیستم مثبت (۱.۳) به طور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر $u(t) = 0$ و $t \geq 0$.

$$\lim_{t \rightarrow \infty} x(t) = 0 \quad \forall x_0 \in \mathbb{R}_+^n \quad (4.3)$$

قضیه ۴.۲.۳. سیستم مثبت (۱.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای:

$$\det[I_n s - A] = s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0. \quad (5.3)$$

مثبت باشند. [۱۵]

اکنون سیستم خطی گسسته زمانی زیر را در نظر می‌گیریم:

$$x_{i+1} = Ax_i + Bu_i, \quad i \in \mathbb{Z}_+ \quad (6.3)$$

بطوریکه $x_i \in \mathbb{R}^n$ و $u_i \in \mathbb{R}^m$ بردارهای حالت و ورودی و $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ و $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$ می‌باشد.

برهان. [۱۵] □

تعریف ۵.۲.۳. سیستم (۲۱.۴) را مثبت نامند اگر برای هر شرط اولیه $x(t_i) = x(i) \in \mathbb{R}_+^n$ و $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$ که $i \in \mathbb{Z}_+$ داشته باشیم:

$$x(t) \in \mathbb{R}_+^n \quad (7.3)$$

قضیه ۶.۲.۳. سیستم (۲۱.۴) مثبت است اگر و تنها اگر:

$$A \in \mathbb{R}_+^{n \times n}, \quad B \in \mathbb{R}_+^{n \times m} \quad (8.3)$$

برهان. [۱۵] □

تعریف ۷.۲.۳. سیستم مثبت (۲۱.۴) به طور مجانبی پایدار نامند اگر $u_i = 0$ ($i \in \mathbb{Z}_+$):

$$\lim_{i \rightarrow \infty} x_i = 0 \quad \forall x_0 \in \mathbb{R}_+^n \quad (9.3)$$

قضیه ۸.۲.۳. سیستم مثبت (۲۱.۴) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای

$$\det[I_n(z + 1) - A] = z^n + \bar{a}_{n-1}z^{n-1} + \dots + \bar{a}_1z + \bar{a}. \quad (۱۰.۳)$$

مثبت باشد.

□

برهان. [۱۵]

۳.۳ مثبت بودن سیستم‌های خطی توسیع یافته

۱.۳.۳ سیستم‌های توسیع یافته پیوسته زمانی^۱

سیستم توسیع یافته خطی پیوسته زمانی مستقل زیر را در نظر بگیرید:

$$E\dot{x}(t) = Ax(t), \quad x(0) = x. \quad (۱۱.۳)$$

بطوریکه $x(t) \in \mathbb{R}^n$ بردار حالت و $E, A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ می باشند. مفروض است که $\text{rank}(E) < n$ و ماتریس $[Es - A]$ دارای مداد ماتریسی منظم است یعنی:

$$\det[Es - A] \neq 0, \quad s \in \mathbb{C} \quad (۱۲.۳)$$

با انتخاب $s = c$ بطوریکه $\det[Ec - A] \neq 0$ و با ضرب (۱۱.۳) با ماتریس $[Ec - A]^{-1}$ داریم

$$\hat{E}\dot{x}(t) = \hat{A}x(t) \quad (۱۳.۳)$$

بطوریکه:

$$\hat{E} = [Ec - A]^{-1}E, \quad \hat{A} = [Ec - A]^{-1}A \quad (۱۴.۳)$$

با ارجاع به [۲۴] داریم:

$$\hat{E}\hat{A} = \hat{A}\hat{E} \quad (۱۵.۳)$$

برای چگونگی رابطه (۱۵.۳) ابتدا نشان می‌دهیم که $\hat{A} = c\hat{E} - I_n$.

$$c\hat{E} = (cE - A)^{-1}(cE) \Rightarrow c\hat{E} - \hat{A} = (cE - A)^{-1}(cE) - (cE - A)^{-1}A$$

$$c\hat{E} - \hat{A} = (cE - A)^{-1}(cE - A) \Rightarrow c\hat{E} - \hat{A} = I_n \Rightarrow \hat{A} = c\hat{E} - I_n$$

حال جابجایی دو ماتریس بدیهی است:

$$\hat{A}\hat{E} = (c\hat{E} - I_n)\hat{E} = c\hat{E}^2 - \hat{E} = \hat{E}(c\hat{E} - I_n) = \hat{E}\hat{A}$$

^۱Continue time descriptor systems

تعریف ۱.۳.۳. ماتریس A^D معکوس درزین^۲ $A \in \mathbb{C}^{n \times n}$ است اگر شرایط زیر برقرار باشد:

$$AA^D = A^D A \quad (۱۶.۳)$$

$$A^D AA^D = A^D \quad (۱۷.۳)$$

$$A^D A^{q+1} = A^q \quad (۱۸.۳)$$

بطوریکه q کوچکترین عدد صحیح نامنفی است که:

$$\text{rank}(A^q) = \text{rank}(A^{q+1}) \quad (۱۹.۳)$$

لم ۲.۳.۳. اگر (۱۹.۳) برقرار باشد آنگاه:

$$\hat{E}^D \hat{A} = \hat{A} \hat{E}^D \quad (۲۰.۳)$$

$$\hat{E} \hat{A}^D = \hat{A}^D \hat{E} \quad (۲۱.۳)$$

$$\hat{E}^D \hat{A}^D = \hat{A}^D \hat{E}^D \quad (۲۲.۳)$$

قضیه ۳.۳.۳. جواب معادله (۱۳.۲) به شکل زیر است:

$$x(t) = e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E} v \quad (۲۳.۳)$$

بطوریکه $v \in \mathbb{R}^n$ دلخواه است. [۲۴]

قضیه ۴.۳.۳. برای سیستم استاندارد

$$\dot{x}(t) = \bar{A}x(t), \quad x(0) \in \text{im}(\bar{F}) \quad (۲۴.۳)$$

احکام زیر را داریم:

$$\bar{A}\bar{F} = \bar{F}\bar{A} \quad (۲۵.۳)$$

و

$$x(t) = \bar{F}x(t), \quad t \geq 0$$

برهان. با استفاده از تعریف ۱.۳.۳ و لم ۲.۳.۵ داریم:

$$\bar{A}\bar{F} = \hat{E}^D \hat{A} \hat{E}^D \hat{E} = \hat{E}^D \hat{E} \hat{A} \hat{E}^D = \hat{E}^D \hat{E} \hat{E}^D \hat{A} = \bar{F}\bar{A} \quad (۲۶.۳)$$

^۲Drazin inverse

و از آنجایی که

$$\hat{E}^D \hat{E} e^{\hat{E}^D \hat{A} t} = e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E}, \quad \hat{E} \hat{E}^D = \hat{E}^D$$

داریم:

$$\bar{F}x(t) = \hat{E}^D \hat{E} e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E} v = e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E} \hat{E}^D \hat{E} v = e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E} v = x(t) \quad (27.3)$$

□

تعریف ۵.۳.۳. سیستم توسعه یافته (۱۱.۳) مثبت است اگر برای تمام $x(\circ) \in \mathbb{R}_+^n$ و $x(\circ) \in im(\hat{F})$ و $x(t) \in \mathbb{R}_+^n, t \geq \circ$.

قضیه ۶.۳.۳. سیستم پیوسته زمانی توسعه یافته (۱۱.۳) مثبت است اگر و تنها اگر:

$$\hat{E}^D \hat{A} \in M_n, \quad im(\hat{E}^D \hat{E}) \in \mathbb{R}_+^n \quad (28.3)$$

برهان. با استفاده از قضیه ۲.۲.۳ سیستم پیوسته زمانی خطی استاندارد مذکور مثبت است اگر و تنها اگر $\bar{A} \in M_n$. سیستم توسعه یافته (۱۳.۳) و همچنین (۱۱.۳) مثبت است اگر و تنها اگر سیستم معادل استاندارد آن مثبت باشد در این صورت (۲۸.۳) برقرار است. □

مثال ۷.۳.۳. سیستم توسعه یافته با ماتریس های زیر را در نظر بگیرید:

$$E = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad A = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} \quad (29.3)$$

مداد (۲۹.۳) منظم است و برای $c = 1$ داریم:

$$[Ec - A]^{-1} = \begin{bmatrix} 2 & -1 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.25 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (30.3)$$

و

$$\hat{E} = [Ec - A]^{-1} E = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.25 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.5 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\hat{A} = [Ec - A]^{-1} A = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.25 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.5 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} \quad (31.3)$$

با استفاده از روش ارائه شده در مقاله [۲۴] داریم:

$$\hat{E}^D = \begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (32.3)$$

و

$$\hat{A} = \hat{E}^D \hat{A} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \bar{F} = \hat{E}^D \hat{E} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (33.3)$$

با استفاده از قضیه ۶.۳.۳ سیستم توسیع یافته (۱۳.۳) با (۳۱.۳) و همچنین سیستم (۱۱.۳) با (۲۹.۳) مثبت است.

۲.۳.۳ سیستم‌های توسیع یافته گسسته زمانی

سیستم گسسته زمانی خطی توسیع یافته مستقل زیر را در نظر بگیرید:

$$E' x_{i+1} = A' x_i, \quad i \in \mathbb{Z}_+ = \{0, 1, \dots\} \quad (34.3)$$

بطوریکه بردار حالت و $x_i \in \mathbb{R}^n$ و $E', A' \in \mathbb{R}^{n \times n}$ می باشد. مفروض است که $\text{rank}(E') < n$ و ماتریس $[E'z - A']$ دارای مداد ماتریسی منظم است، یعنی:

$$\det[E'z - A'] \neq 0, z \in \mathbb{C} \quad (35.3)$$

با انتخاب $z = c$ بطوریکه $\det[E'c - A'] \neq 0$ و ضرب (۳۴.۳) با ماتریس $[E'c - A']^{-1}$ داریم:

$$\hat{E}' x_{i+1} = \hat{A}' x_i \quad (36.3)$$

بطوریکه:

$$\hat{E}' = [E'c - A']^{-1} E' \quad (37.3)$$

و

$$\hat{A}' = [E'c - A']^{-1} A' \quad (38.3)$$

مشابه حالت (۱۳.۳) می توان نوشت:

$$\hat{E}' \hat{A}' = \hat{A}' \hat{E}' \quad (39.3)$$

قضیه ۸.۳.۳. جواب معادله (۳۶.۳) به فرم زیر است [۲۴]:

$$x_i = (\hat{E}'^D \hat{A}')^i \hat{E}'^D \hat{E}' v \quad (40.3)$$

بطوریکه $v \in \mathbb{R}^n$ دلخواه است.

نشان می‌دهیم که (۴۰.۳) جواب معادله تفاضلی:

$$x_{i+1} = \bar{A}' x_i \quad (41.3)$$

می‌باشد بطوریکه:

$$\bar{A}' = \hat{E}'^D \hat{A}', \quad \bar{F}' = \hat{E}'^D \hat{E}', \quad x_i = (\bar{A}')^i \bar{F}' v \quad (42.3)$$

لذا سیستم توسیع یافته (۳۶.۳) برابر با سیستم استاندارد (۴۱.۳) است.

قضیه ۹.۳.۳. برای سیستم استاندارد (۴۱.۳) احکام زیر را داریم:

$$\bar{A}' \bar{F}' = \bar{F}' \bar{A}' \quad (43.3)$$

و

$$x_i = \bar{F}' x_i, \quad i \in \mathbb{Z}_+ \quad (44.3)$$

اثبات این قضیه مشابه اثبات قضیه ۴.۳.۳ است.

تعریف ۱۰.۳.۳. سیستم توسیع یافته (۳۴.۳) مثبت است اگر:

$$x_i \in \mathbb{R}_+^n, \quad \forall x_0 \in \mathbb{R}_+^n; x_0 \in \text{im}(\bar{F}'), i \in \mathbb{Z}_+ \quad (45.3)$$

قضیه ۱۱.۳.۳. سیستم گسسته زمانی توسیع یافته (۳۴.۳) مثبت است اگر و تنها اگر:

$$\hat{E}'^D \hat{A}' \in \mathbb{R}_+^{n \times n}, \text{im}(\hat{E}'^D \hat{E}') \in \mathbb{R}_+^n \quad (46.3)$$

اثبات این قضیه مشابه اثبات قضیه ۶.۳.۳ است.

مثال ۱۲.۳.۳. سیستم توسیع یافته (۳۴.۳) با ماتریس‌های زیر را در نظر بگیرید:

$$E' = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ -2 & -2 & 0 \end{bmatrix}, A' = \begin{bmatrix} 0/5 & 0/5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & -1 & -2 \end{bmatrix} \quad (47.3)$$

مداد (۴۷.۳) منظم است و برای $c = 1$ داریم:

$$[E'c - A']^{-1} = \begin{bmatrix} 3 & 1 & 0/5 \\ 1 & 1 & 0/5 \\ 2 & 1 & 1 \end{bmatrix} \quad (48.3)$$

$$\hat{E}' = [E'c - A']^{-1} E' = \begin{bmatrix} 3 & 1 & 0.5 \\ 1 & 1 & 0.5 \\ 2 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ -2 & -2 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (49.3)$$

$$\hat{A}' = [E'c - A']^{-1} A' = \begin{bmatrix} 3 & 1 & 0.5 \\ 1 & 1 & 0.5 \\ 2 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.5 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & -1 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} \quad (50.3)$$

با استفاده از روش ارائه شده در [۲۴] داریم :

$$\hat{E}'^D = \begin{bmatrix} 0.5 & -0.5 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (51.3)$$

و

$$\bar{A}' = \hat{E}'^D \hat{A}' = \begin{bmatrix} 0.5 & -0.5 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (52.3)$$

$$\bar{F}' = \hat{E}'^D \hat{E}' = \begin{bmatrix} 0.5 & -0.5 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (53.3)$$

با استفاده از قضیه ۱۱.۳.۳ سیستم توسیع یافته (۳۶.۳) با (۴۹.۳) و (۵۰.۳) و (۳۴.۳) با (۴۷.۳) مثبت است.

۴.۳ پایداری مجانبی سیستم‌های توسیع یافته خطی مثبت

۱.۴.۳ پایداری مجانبی سیستم‌های پیوسته زمانی

تعریف ۱.۴.۳. سیستم توسیع یافته مثبت (۱۳.۳) و (۱۱.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر

$$\lim_{t \rightarrow \infty} x(t) = 0 \quad \forall x(0) \in \text{im}(\hat{E}^D \hat{E}), x(0) \in \mathbb{R}_+^n \quad (54.3)$$

قضیه ۲.۴.۳. سیستم توسیع یافته مثبت (۱۱.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای

$$\det[I_n s - \hat{E}^D \hat{A}] = s^p (s^{n-p} + a_{n-p-1} s^{n-p-1} + \dots + a_1 s + a_0) \quad (55.3)$$

مثبت باشند، بطوریکه :

$$p = n - \text{rank} \hat{E}^D \hat{A} \quad (56.3)$$

برهان. با استفاده از قضیه ۴.۲.۳ سیستم پیوسته زمانی استاندارد مثبت (۱.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای (۵.۳) مثبت باشند. از این واقعیت و تعریف (۱.۴.۳) نتیجه می‌شود که سیستم توسیع یافته مثبت (۱۱.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای (۵۵.۳) مثبت باشند. \square

مثال ۳.۴.۳. (ادامه مثال (۷.۳.۳)) در این مورد ماتریس $\hat{E}^D \hat{A}$ به شکل زیر است :

$$\hat{E}^D \hat{A} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (57.3)$$

چند جمله‌ای مشخصه (۵۵.۳) به صورت زیر است :

$$\det[I_3 s - \hat{E}^D \hat{A}] = \begin{vmatrix} s+1 & 0 & 0 \\ 0 & s & 0 \\ 0 & 0 & s \end{vmatrix} = s^2(s+1) \quad (58.3)$$

شرایط قضیه (۱۳.۳) برقرار است و سیستم توسیع یافته مثبت با ماتریس‌های (۲۹.۳) بطور مجانبی پایدار است.

۲.۴.۳ پایداری مجانبی سیستم‌های گسسته زمانی

تعریف ۴.۴.۳. سیستم توسیع یافته مثبت (۳۴.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر :

$$\lim_{i \rightarrow \infty} x_i = 0, \forall x_0 \in (\hat{E}'^D \hat{E}'), x_0 \in \mathbb{R}_+^n \quad (59.3)$$

قضیه ۵.۴.۳. سیستم توسیع یافته مثبت (۳۴.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای :

$$\det[I_n(z+1) - \hat{E}'^D \hat{A}'] = (z+1)^{\bar{p}} (z^{n-\bar{p}} + \bar{a}_{n-\bar{p}-1} z^{n-\bar{p}-1} + \dots + \bar{a}_1 z + \bar{a}_0) \quad (60.3)$$

$$\bar{p} = n - \text{rank}(\hat{E}'^D \hat{A}') \quad (61.3)$$

برهان. با استفاده از قضیه (۸.۲.۳) سیستم گسسته زمانی استاندارد مثبت (۲۱.۴) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای (۱۰.۳) مثبت باشند. از این واقعیت و ۴.۴.۳ نتیجه می‌شود که سیستم توسیع یافته مثبت (۳۴.۳) بطور مجانبی پایدار است اگر و تنها اگر تمام ضرایب چندجمله‌ای (۶۰.۳) مثبت باشد. \square

مثال ۶.۴.۳. (ادامه مثال ۷.۳.۳)

در این حالت ماتریس $\hat{E}^{TD} \hat{A}'$ به شکل زیر است :

$$\hat{E}^{TD} \hat{A}' = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (۶۲.۳)$$

و چند جمله‌ای مشخصه آن به صورت زیر است :

$$\det[I_3(z+1) - \hat{E}^{TD} \hat{A}'] = \begin{vmatrix} z+0.5 & -0.5 & 0 \\ 0 & z+1 & 0 \\ 0 & 0 & z+1 \end{vmatrix} = (z+1)^2(z+0.5) \quad (۶۳.۳)$$

شرایط قضیه (۵.۴.۳) برقرار است و سیستم توسیع یافته مثبت (۳۴.۳) با ماتریس‌های (۴۷.۳) بطور مجانبی پایدار است.

۵.۳ تعمیم سیستم‌های وابسته خطی

۱.۵.۳ سیستم‌های پیوسته زمانی وابسته خطی

سیستم پیوسته زمانی توسیع یافته خطی زیر را در نظر بگیرید :

$$E\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t), \quad x(0) = x_0. \quad (۶۴.۳)$$

بطوریکه $x(t) \in \mathbb{R}^n$, $u(t) \in \mathbb{R}^m$ بردارهای حالت و ورودی و $E, A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ و $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$ می باشند مفروض است که شرط (۱۲.۳) برقرار است.

قضیه ۱.۵.۳. جواب معادله (۶۴.۳) به شکل زیر است [۲۴] :

$$x(t) = e^{\hat{E}^D \hat{A} t} \hat{E}^D \hat{E} v + \int_0^t e^{\hat{E}^D \hat{A} (t-\tau)} \hat{E}^D \hat{B} u(\tau) d\tau + \sum_{k=0}^{q-1} (\hat{E}^D \hat{E} - I_n) (\hat{E}^D \hat{A}^D)^k \hat{A}^D \hat{B} u^{(k)}(t) \quad (۶۵.۳)$$

بطوریکه \hat{E} و \hat{A} ماتریس‌های تعریف شده در (۱۴.۳) هستند و

$$u^{(k)}(t) = \frac{d^k u(t)}{dt^k}, \quad k = 0, 1, \dots, q-1 \quad (۶۶.۳)$$

و

$$\hat{B} = [Ec - A]^{-1} B \quad (۶۷.۳)$$

و $v \in \mathbb{R}^n$ دلخواه است.

تعریف ۲.۵.۳. سیستم توسعه یافته (۶۴.۳) مثبت نامند اگر :

$$x(t) \in \mathbb{R}_+^n, t \geq 0 \quad \forall x(0) \in \mathbb{R}_+^n, x(0) \in \text{im}(\bar{F}) \quad (68.3)$$

و تمام ورودی‌های $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$ ($t \geq 0$).

قضیه ۳.۵.۳. سیستم پیوسته زمانی توسعه یافته (۶۴.۳) مثبت است اگر و تنها اگر :

$$\hat{E}^D \hat{A} \in M_n, \hat{E}^D \hat{B} \in \mathbb{R}_+^{n \times m}, (\hat{E}^D \hat{E} - I_n)(\hat{E}^D \hat{A}^D)^k \hat{A}^D \hat{B} \in \mathbb{R}_+^{n \times m} \quad (69.3)$$

بطوریکه $k = 0, 1, \dots, q-1$ می باشد و

$$\text{im}[H_0, H_1, \dots, H_q] \in \mathbb{R}_+^n \quad (70.3)$$

بطوریکه :

$$H_k = \begin{cases} (\hat{E}^D \hat{E} - I_n)(\hat{E}^D \hat{A}^D)^k \hat{A}^D \hat{B} & k = 0, 1, \dots, q-1 \\ \hat{E}^D \hat{E} & k = q \end{cases} \quad (71.3)$$

برهان. از [۲۶] می توان گفت که اگر $E = I_n$ سیستم پیوسته زمانی استاندارد خطی (۶۴.۳) مثبت است اگر و تنها اگر $A \in M_n$ و $B \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$. نشان می دهیم که :

$$\int_0^t e^{\hat{E}^D \hat{A}(t-\tau)} \hat{E}^D \hat{B} u(\tau) d\tau \in \mathbb{R}_+^n \quad u(t) \in \mathbb{R}_+^m, t \geq 0 \quad (72.3)$$

اگر و تنها اگر $\hat{E}^D \hat{A} \in M_n$ و $\hat{E}^D \hat{B} \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$. بنابراین سیستم توسعه یافته (۶۴.۳) مثبت است اگر و تنها اگر شرایط (۶۹.۳) و (۷۰.۳) برقرار باشند. \square

۲.۵.۳ سیستم‌های گسسته زمانی وابسته خطی

سیستم گسسته زمانی توسعه یافته خطی زیر را در نظر بگیرید :

$$E' x_{i+1} = A' x_i + B' u_i, i \in Z_+ = \{0, 1, \dots\} \quad (73.3)$$

بطوریکه $x_i \in \mathbb{R}^n$ و $u_i \in \mathbb{R}^m$ به ترتیب بردارهای حالت و ورودی و $E', A' \in \mathbb{R}^{n \times n}$ و $B' \in \mathbb{R}^{n \times m}$ می باشند. مفروض است که $\text{rank}(E) < n$ و شرط (۳۵.۳) برقرار است.

قضیه ۴.۵.۳. جواب معادله (۷۳.۳) به صورت زیر است :

$$x_i = (\hat{E}'^D \hat{A}')^i \hat{E}'^D \hat{E}' v + \sum_{k=0}^{i-1} (\hat{E}'^D \hat{A}')^{i-k-1} \hat{E}'^D \hat{B}' u_k + \sum_{k=0}^{q-1} (\hat{E}'^D \hat{E}' - I_n)(\hat{E}'^D \hat{A}'^D)^k \hat{A}' \hat{B}' u_{i+k} \quad (74.3)$$

بطوریکه \hat{A}' و \hat{E}' تعریف شده در (۳۷.۳) می باشند.

$$B' = [E'c - A']^{-1} B' \quad (۷۵.۳)$$

و $v \in \mathbb{R}_+^n$ دلخواه می باشد.

تعریف ۵.۵.۳. سیستم توسیع یافته (۷۳.۳) مثبت است اگر :

$$x_i \in \mathbb{R}_+^n, i \in Z_+ \quad \forall x_0 \in \mathbb{R}_+^n, x_0 \in \text{im}(\bar{F}) \quad (۷۶.۳)$$

و تمام ورودی های $u_i \in \mathbb{R}_+^n$ که $i \in Z_+$

قضیه ۶.۵.۳. سیستم گسسته زمانی توسیع یافته (۷۳.۳) مثبت است اگر و تنها اگر

$$\hat{E}'^D \hat{A}' \in \mathbb{R}_+^{n \times n}, \hat{E}'^D \hat{B}' \in \mathbb{R}_+^{n \times m}, (\hat{E}'^D \hat{E}' - I_n)(\hat{E}' \hat{A}'^D)^k \hat{A}' \hat{B}' \in \mathbb{R}_+^{n \times m} \quad (۷۷.۳)$$

که $k = 0, 1, \dots, q-1$ می باشد و

$$\text{im}[H'_0, H'_1, \dots, H'_q] \in \mathbb{R}_+^n \quad (۷۸.۳)$$

بطوریکه

$$H'_k = \begin{cases} (\hat{E}'^D \hat{E}' - I_n)(\hat{E}' \hat{A}'^D)^k \hat{A}' \hat{B}' & k = 0, 1, \dots, q-1 \\ \hat{E}'^D \hat{E}' & k = q \end{cases} \quad (۷۹.۳)$$

برهان. از [۲۶] می توان گفت که اگر $E' = I_n$ ، سیستم گسسته زمانی استاندارد خطی (۷۳.۳) مثبت است اگر و تنها اگر $\hat{A}' \in \mathbb{R}_+^{n \times n}$ و $\hat{B}' \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$. نشان می دهیم که :

$$\sum_{k=0}^{i-1} (\hat{E}'^D \hat{A}')^{i-k-1} \hat{E}' \hat{B}' u_k \in \mathbb{R}_+^n \quad u_i \in \mathbb{R}_+^m, i \in Z_+ \quad (۸۰.۳)$$

اگر و تنها اگر $\hat{E}'^D \hat{A}' \in \mathbb{R}_+^{n \times n}$ و $\hat{E}'^D \hat{B}' \in \mathbb{R}_+^{n \times m}$. بنابراین سیستم توسیع یافته (۷۳.۳) مثبت است اگر و تنها اگر شرایط (۷۷.۳) و (۷۸.۳) برقرار باشد. □

در این فصل مثبت بودن و پایداری مجانبی سیستم‌های توسیع یافته پیوسته زمانی و گسسته زمانی با مداد منظم بررسی گردید. شرایط لازم و کافی برای مثبت بودن و پایداری مجانبی سیستم‌های توسیع یافته خطی نیز بیان شد. کارایی شرایطی که گفته شد روی مثال های عددی و سیستم‌های گسسته زمانی و پیوسته زمانی نشان داده شد. ملاحظات فوق می‌تواند برای سیستم‌های توسیع یافته کسری و توسیع یافته خطی تعمیم یابد.

فصل ۴

بررسی مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته خطی

۱.۴ مقدمه

تعاریف مربوط به سیستم‌های توسعه یافته خطی مثبت در فصل سوم بطور کامل مطرح گردید. این نوع از سیستم‌ها در علوم مهندسی، اقتصادی، اجتماعی، داروسازی و... کاربرد فراوان دارند. در این فصل روشی به کار گرفته خواهد شد که شرایط لازم و کافی جهت مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته خطی گسسته زمانی و پیوسته زمانی را بررسی خواهد کرد. [۳۳]

۲.۴ مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته خطی

۱.۲.۴ سیستم‌های توسعه یافته پیوسته زمانی خطی

سیستم توسعه یافته پیوسته زمانی خطی زیر را در نظر بگیرید :

$$E\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) , \quad x(0) = x_0. \quad (1.4)$$

$$y(t) = Cx(t) \quad (2.4)$$

اگر زوج ماتریس (E, A) یا مداد ماتریسی $Es - A$ دارای دترمینان غیر صفر باشد آنگاه منظم است. $(s \in \mathbb{C})$.

تعریف ۱.۲.۴. سیستم (۱.۴) و (۲.۴) مثبت است اگر برای هر شرط اولیه نامنفی $x_0 \in \mathbb{R}_+^n$ و هر ورودی نامنفی $u(t) \in \mathbb{R}_+^m$ بطوریکه :

$$u^k(t) = \frac{d^k u(t)}{dt^k} \in \mathbb{R}_+^m , \quad k = 1, \dots, q-1$$

داشته باشیم :

$$x(t) \in \mathbb{R}_+^n , \quad y(t) \in \mathbb{R}_+^p , \quad t > 0$$

و q اندیس زوج ماتریس (E, A) می باشد [۳۳]. (لازم به ذکر است که اندیس q از ابتدا برای ما مشخص نیست و در انتها معلوم می‌گردد.)

قضیه ۲.۲.۴. سیستم‌های توسعه یافته پیوسته زمانی خطی

$$\dot{x}(t) = \bar{A}x(t) + \bar{B}_0 u(t) + \bar{B}_1 u^{(1)}(t) + \cdots + \bar{B}_{q-1} u^{(q-1)}(t) \quad (۳.۴)$$

$$y(t) = Cx(t) \quad (۴.۴)$$

مثبت است اگر و تنها اگر:

$$\bar{A} \in M_n, \quad \bar{B}_k \in \mathbb{R}_+^{n \times m}, \quad k = 0, 1, \dots, q-1, \quad C \in \mathbb{R}_+^{p \times n} \quad (۵.۴)$$

بطوریکه M_n مجموعه ماتریس‌های متزلز $n \times n$ است.

۲.۲.۴ سیستم‌های توسعه یافته گسسته زمانی خطی

سیستم توسعه یافته گسسته زمانی خطی زیر را در نظر بگیرید:

$$Ex_{i+1} = Ax_i + Bu_i, \quad i \in \mathbb{Z}_+ \quad (۶.۴)$$

$$y_i = Cx_i \quad (۷.۴)$$

فرض می‌کنیم که مداد $Ez - A$ منظم است.

تعریف ۳.۲.۴. سیستم (۶.۴) و (۷.۴) مثبت نامند اگر برای هر شرط اولیه نامنفی $x_0 \in \mathbb{R}_+^n$ و هر

ورودی $u_i \in \mathbb{R}_+^m$ بطوریکه $i \in \mathbb{Z}_+$ داشته باشیم:

$$x_i \in \mathbb{R}_+^n, \quad y_i \in \mathbb{R}_+^p \quad (i \in \mathbb{Z}_+) \quad (۸.۴)$$

قضیه ۴.۲.۴. سیستم توسعه یافته گسسته زمانی

$$x_{i+1} = \bar{A}x_i + \bar{B}_0 u_i + \bar{B}_1 u_{i+1} + \cdots + \bar{B}_{q-1} u_{i+q-1} \quad (۹.۴)$$

$$y_i = Cx_i, \quad i \in \mathbb{Z}_+ \quad (۱۰.۴)$$

مثبت است اگر و تنها اگر داشته باشیم:

$$\bar{A} \in \mathbb{R}_+^{n \times n}, \quad \bar{B}_k \in \mathbb{R}_+^{n \times m}, \quad (k = 0, 1, \dots, q-1); \quad C \in \mathbb{R}_+^{p \times n} \quad (۱۱.۴)$$

برهان.

$$x_i = \bar{A}^i x_0 + \sum_{k=0}^{i-1} \bar{A}^{i-k-1} (\bar{B}_0 u_k + \bar{B}_1 u_{k+1} + \cdots + \bar{B}_{q-1} u_{k+q-1}) \quad (۱۲.۴)$$

از (۱۲.۴) و (۱۰.۴) نتیجه می‌شود که اگر (۱۱.۴) برقرار باشد، آنگاه برای هر $x_0 \in \mathbb{R}_+^n$ و $u_i \in \mathbb{R}_+^m$

که $i \in \mathbb{Z}_+$ داشته باشیم:

$$x_i \in \mathbb{R}_+^n, \quad y_i \in \mathbb{R}_+^p \quad (۱۳.۴)$$

در نظر بگیرید که برای هر $i \in \mathbb{Z}_+$ داشته باشیم $u_i = 0$. آنگاه از (۹.۴) و (۱۰.۴) برای $i = 0$ داریم:

$$x_1 = \bar{A}x_0 \in \mathbb{R}_+^n, y_0 = Cx_0 \in \mathbb{R}_+^p \quad (14.4)$$

□ (ماتریس های \bar{A} و C و بردار x_0 دلخواه هستند).

۳.۴ تبدیل معادلات حالت

۱.۳.۴ سیستم های پیوسته زمانی خطی

معادله (۱.۴) را با $\det(E) = 0$ و مداد منظم $Es - A$ به صورت معادله (۳.۴) می توان نوشت. با انجام عملیات سطری مقدماتی^۱ [۳] روی چیدمان ماتریسی زیر:

$$\begin{bmatrix} E & A & B \end{bmatrix} \quad (15.4)$$

یا بطور هم ارز روی معادله (۱.۴) داریم:

$$\begin{bmatrix} E_1 & A_1 & B_1 \\ 0 & A_2 & B_2 \end{bmatrix} \quad (16.4)$$

و

$$E_1 \dot{x}(t) = A_1 x(t) + B_1 u(t) \quad (17.4)$$

$$0 = A_2 x(t) + B_2 u(t) \quad (18.4)$$

بطوریکه سطرهای ماتریس E_1 مستقل خطی هستند. با مشتق گیری از رابطه (۱۸.۴) نسبت به زمان داریم:

$$A_2 \dot{x}(t) = -B_2 \dot{u}(t) \quad (19.4)$$

معادلات (۱۷.۴) و (۱۹.۴) می توانند بصورت زیر بازنویسی شوند:

$$\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix} \dot{x}(t) = \begin{bmatrix} A_1 \\ 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} B_1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ -B_2 \end{bmatrix} \dot{u}(t) \quad (20.4)$$

اگر ماتریس $\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$ نامنفرد باشد، آنگاه با حل (۲۰.۴) داریم:

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_1 \\ 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} B_1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ -B_2 \end{bmatrix} \dot{u}(t) \right) \quad (21.4)$$

اگر ماتریس $\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$ منفرد باشد، آنگاه با عملیات سطری مقدماتی روی چیدمان ماتریس های زیر:

^۱Elementary row operations

$$\begin{matrix} E_1 & A_1 & B_1 & \circ \\ A_2 & \circ & \circ & -B_2 \end{matrix} \quad (22.4)$$

داریم:

$$\begin{matrix} E_2 & A_3 & B_3 & C_1 \\ \circ & A_4 & B_4 & C_2 \end{matrix} \quad (23.4)$$

و

$$E_2 \dot{x}(t) = A_3 x(t) + B_3 u(t) + C_1 \dot{u}(t) \quad (24.4)$$

$$\circ = A_4 x(t) + B_4 u(t) + C_2 \dot{u}(t) \quad (25.4)$$

بطوریکه E_2 دارای سطرهای مستقل خطی می باشد و $rank(E)_2 \geq rank(E)_1$. با مشتق گیری از (25.4) نسبت به زمان داریم:

$$A_4 \dot{x}(t) = -B_4 \dot{u}(t) - C_2 \ddot{u}(t) \quad (26.4)$$

معادلات (24.4) و (26.4) می توانند بصورت زیر بازنویسی شوند:

$$\begin{bmatrix} E_2 \\ A_4 \end{bmatrix} \dot{x}(t) = \begin{bmatrix} A_3 \\ \circ \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} B_3 \\ \circ \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} C_1 \\ -B_4 \end{bmatrix} \dot{u}(t) + \begin{bmatrix} \circ \\ -C_2 \end{bmatrix} \ddot{u}(t) \quad (27.4)$$

بطوریکه چیدمان ماتریسی زیر

$$\begin{matrix} E_2 & A_3 & B_3 & C_1 & \circ \\ A_4 & \circ & \circ & -B_4 & -C_2 \end{matrix} \quad (28.4)$$

را می توان از (22.4) بدست آورد. [33]

اگر ماتریس

$$\begin{bmatrix} E_2 \\ A_4 \end{bmatrix} \quad (29.4)$$

نامنفرد باشد، آنگاه می توان مشابه معادله (20.4)، معادله (27.4) را حل نمود. اگر ماتریس (30.4) منفرد باشد، کار را برای (28.4) تکرار می کنیم. بعد از $q-1$ مرحله به ماتریس نامنفرد زیر می رسیم:

$$\begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix} \quad (30.4)$$

و

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_q \\ \circ \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} B_q \\ \circ \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} C_q \\ \circ \end{bmatrix} \dot{u}(t) + \dots + \begin{bmatrix} \circ \\ -H_q \end{bmatrix} u^{(q-1)}(t) \right) \quad (31.4)$$

بطوریکه $u^{(k)}(t) = \frac{d^k u(t)}{dt^k}$ می باشد. همچنین q در عبارت فوق، برابر با اندیس زوج (E, A) می باشد [33].

مثال عددی

مثال ۱.۳.۴. با توجه به مراحل مذکور در قسمت قبل، معادله زیر را به صورت معادله (۲۱.۴) تبدیل نموده و اندیس q را بدست آورید.

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u(t) \quad (۳۲.۴)$$

در ابتدا داریم:

$$E \quad A \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 & 1 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

با جمع سطر دو و یک و جایگذاری آن در سطر دو و نیز تعویض سطر دو با سه داریم:

$$\begin{matrix} E_1 & A_1 & B_1 \\ 0 & A_2 & B_2 \end{matrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}$$

در مرحله بعد داریم [۳۳]:

$$\begin{matrix} E_1 & A_1 & B_1 & 0 \\ A_2 & 0 & 0 & -B_2 \end{matrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ماتریس

$$\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

نامفرد است و از (۲۱.۴) داریم:

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= \begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_1 \\ 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} B_1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ -B_2 \end{bmatrix} \dot{u}(t) \right) \quad (۳۳.۴) \\ &= \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u(t) + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \dot{u}(t) \end{aligned}$$

در این مثال $q = 2$ می باشد.

۲.۳.۴ سیستم‌های گسسته زمانی

مشابه روشی که برای سیستم‌های پیوسته زمانی گفته می‌شود، می‌توان آن را برای سیستم‌های گسسته زمانی نیز اعمال نمود. با بکارگیری اعمال سطری مقدماتی روی (۱۵.۴)، به (۱۶.۴) می‌رسیم و:

$$E_1 x_{i+1} = A_1 x_i + B_1 u_i \quad (۳۴.۴)$$

$$\circ = A_2 x_i + B_2 u_i \quad (۳۵.۴)$$

بطوریکه E_1 دارای سطرهای مستقل خطی می‌باشد. با جایگزینی $i + 1$ به جای i در (۳۵.۴) داریم:

$$A_2 x_{i+1} = -B_2 u_{i+1} \quad (۳۶.۴)$$

معادلات (۳۶.۴) و (۳۴.۴) می‌توانند بصورت زیر نوشته شوند:

$$\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix} x_{i+1} = \begin{bmatrix} A_1 \\ \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} B_1 \\ \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} \circ \\ -B_2 \end{bmatrix} u_{i+1} \quad (۳۷.۴)$$

چیدمان زیر می‌تواند از (۱۶.۴) بدست آید [۳۳]:

$$\begin{bmatrix} E_1 & A_1 & B_1 & \circ \\ A_2 & \circ & \circ & -B_2 \end{bmatrix} \quad (۳۸.۴)$$

اگر ماتریس $\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$ نامنفرد باشد، آنگاه از حل (۳۷.۴) داریم:

$$x_{i+1} = \begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_1 \\ \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} B_1 \\ \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} \circ \\ -B_2 \end{bmatrix} u_{i+1} \right) \quad (۳۹.۴)$$

اگر ماتریس $\begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$ منفرد باشد، آنگاه با عملیات سطری مقدماتی روی (۳۸.۴)، می‌توانیم (۲۳.۴) را بدست آوریم و:

$$E_2 x_{i+1} = A_2 x_i + B_2 u_i + C_1 u_{i+1} \quad (۴۰.۴)$$

$$\circ = A_3 x_i + B_3 u_i + C_2 u_{i+1} \quad (۴۱.۴)$$

بطوریکه E_2 دارای سطرهای مستقل خطی می‌باشد و $\text{rank}(E_2) \geq \text{rank}(E_1)$. با جایگزینی $i + 1$ به جای i در (۴۱.۴) داریم:

$$E_3 x_{i+1} = -B_3 u_i - C_2 u_{i+2} \quad (۴۲.۴)$$

معادلات (۴۲.۴) و (۴۰.۴) می‌توانند بصورت زیر نوشته شوند:

$$\begin{bmatrix} E_2 \\ A_2 \end{bmatrix} x_{i+1} = \begin{bmatrix} A_2 \\ \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} B_2 \\ \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} C_1 \\ -B_2 \end{bmatrix} u_{i+1} + \begin{bmatrix} \circ \\ -C_2 \end{bmatrix} u_{i+2} \quad (۴۳.۴)$$

از (۲۳.۴) داریم [۳۳]:

$$\begin{matrix} E_2 & A_2 & B_2 & C_1 & \circ \\ A_2 & \circ & \circ & -B_2 & -C_2 \end{matrix} \quad (۴۴.۴)$$

اگر ماتریس (۳۰.۴) نامنفرد باشد، می توان x_{i+1} را از (۴۳.۴) بدست آورد و اگر منفرد باشد، کار را برای ماتریس (۴۴.۴) تکرار می کنیم. اگر دارای مداد منظم باشد، بعد از $q-1$ مرحله ماتریس نامنفرد زیر را داریم:

$$\begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix} \quad (۴۵.۴)$$

و

$$x_{i+1} = \begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_q \\ \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} B_q \\ \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} C_q \\ \circ \end{bmatrix} u_{i+1} + \dots + \begin{bmatrix} \circ \\ -H_q \end{bmatrix} u_{i+q-1} \right) \quad (۴۶.۴)$$

مثال عددی

مثال ۲.۳.۴. با توجه به مراحل مذکور در قسمت قبل، معادله زیر را به صورت معادله (۳.۴) تبدیل نموده و اندیس q را بدست آورید.

$$\begin{bmatrix} 1 & \circ & \circ \\ \circ & 2 & \circ \\ -2 & -2 & \circ \end{bmatrix} x_{i+1} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \circ \\ \circ & \circ & 1 \\ -2 & -2 & 3 \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} 1 & \circ \\ \circ & 1 \\ 2 & \circ \end{bmatrix} u_i \quad (۴۷.۴)$$

در ابتدا چیدمان زیر را داریم:

$$E \quad A \quad B = \begin{matrix} 1 & \circ & \circ & 1 & 1 & \circ & 1 & \circ \\ \circ & 2 & \circ & \circ & \circ & 1 & \circ & 1 \\ -2 & -2 & \circ & -2 & -2 & 3 & 2 & \circ \end{matrix}$$

در چیدمان فوق اگر سطر سوم را با سطر دوم جمع کرده و به جای سطر سوم قرار داده و سپس سطر سوم را با دو برابر سطر اول جمع کرده و به جای سطر سوم جایگزین نماییم، داریم:

$$\begin{matrix} E_1 & A_1 & B_1 \\ \circ & A_2 & B_2 \end{matrix} = \begin{matrix} 1 & \circ & \circ & 1 & 1 & \circ & 1 & \circ \\ \circ & 2 & \circ & \circ & \circ & 1 & \circ & 1 \\ \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & -2 & 4 & 1 \end{matrix}$$

در مرحله بعد داریم [۳۳]:

$$\begin{array}{cccc} E_1 & A_1 & B_1 & \circ \\ -A_2 & \circ & \circ & B_2 \end{array} = \begin{array}{cccc} 1 & \circ & \circ & 1 \\ \circ & 2 & \circ & \circ \\ \circ & \circ & 2 & \circ \\ \circ & \circ & \circ & \circ \end{array} \begin{array}{cccc} 1 & \circ & 1 & \circ \\ \circ & 1 & \circ & 1 \\ \circ & \circ & \circ & 4 \end{array}$$

ماتریس

$$\begin{bmatrix} E_1 \\ -A_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \circ & \circ \\ \circ & 2 & \circ \\ \circ & \circ & 2 \end{bmatrix}$$

نامنفرد است و از (۳۹.۴) داریم:

$$\begin{aligned} x_{i+1} &= \begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}^{-1} \left(\begin{bmatrix} A_1 \\ \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} B_1 \\ \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} \circ \\ -B_2 \end{bmatrix} u_{i+1} \right) \quad (48.4) \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 1 & \circ \\ \circ & \circ & \circ/5 \\ \circ & \circ & \circ \end{bmatrix} x_i + \begin{bmatrix} 1 & \circ \\ \circ & \circ/5 \\ \circ & \circ \end{bmatrix} u_i + \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ \circ & \circ \\ 2 & \circ/5 \end{bmatrix} u_{i+1} \end{aligned}$$

در این مثال $q = 1$ می باشد.

قضیه ۳.۳.۴. سیستم توسعه یافته گسسته زمانی خطی (۳.۴) و (۴.۴) مثبت است اگر و تنها اگر:

$$\begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} A_q \\ \circ \end{bmatrix} \in \mathbb{R}_+^{n \times n}, \quad \begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} B_q \\ \circ \end{bmatrix} \in \mathbb{R}_+^{n \times m}, \dots, \quad \begin{bmatrix} E_{q-1} \\ A_{q+1} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \circ \\ -H_q \end{bmatrix} \quad (49.4)$$

□

برهان. [۳۳].

مثال عددی

مثال ۴.۳.۴. (ادامه مثال (۲.۳.۴)) سیستم توسعه یافته گسسته زمانی خطی با معادله (۴۷.۴) طبق قضیه فوق، مثبت است، زیرا داریم:

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} E_1 \\ A_2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} A_1 \\ \circ \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} 1 & 1 & \circ \\ \circ & \circ & \circ/5 \\ \circ & \circ & \circ \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} E_1 \\ -A_2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} B_1 \\ \circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & \circ \\ \circ & \circ/5 \\ \circ & \circ \end{bmatrix} \\ \begin{bmatrix} E_1 \\ -A_2 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \circ \\ B_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ \circ & \circ \\ 2 & \circ/5 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

همانطور که ملاحظه می‌کنید، ماتریس‌های فوق دارای دارایی‌های نامنفی هستند.

در این بخش مثبت بودن سیستم‌های توسعه یافته پیوسته زمانی و گسسته زمانی خطی بررسی گردید و شرایط لازم و کافی برای مثبت بودن این سیستم‌ها ذکر شد. در نهایت با بکارگرفتن قضایای گفته شده در این بخش، چند مثال عددی نیز مطرح شد.

فصل ۵

کنترل سیستم‌های کسری با پسخورد حالت پیشرو و گزاره‌ای

۱.۵ مقدمه

در این فصل پسخورد حالت پیشرو و گزاره‌ای را برای یک سیستم توسیع یافته کسری گسسته زمانی خطی معرفی می‌کنیم و با ارائه مثال این روش را توضیح می‌دهیم.

۲.۵ شرح مسئله

سیستم توسیع یافته کسری گسسته زمانی خطی زیر را در نظر بگیرید :

$$E\Delta^\alpha x_{k+1} = Ax_k + Bu_k, \quad x(0) = 0, \quad 0 < \alpha < 1 \quad (1.5)$$

بطوریکه $E \in \mathbb{R}^{n \times n}$ ماتریس منفرد، $x_k \in \mathbb{R}^{n \times 1}$ بردار حالت، α مرتبه مشتق گیری، u_k بردار ورودی کنترل و $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ و $B \in \mathbb{R}^{n \times m}$ ماتریس های ناوردای زمانی باشد. مشتق مرتبه α x_{k+1} بصورت زیر تعریف می‌شود :

$$\Delta^\alpha x_{k+1} = \sum_{i=0}^{k+1} (-1)^i \binom{\alpha}{i} x_{k-i+1} \quad (2.5)$$

$$\binom{\alpha}{i} = \begin{cases} 1 & i = 0 \\ \frac{\alpha(\alpha-1)\dots(\alpha-i+1)}{i!} & i = 1, 2, \dots \end{cases}$$

با جایگذاری (۲.۵) در (۱.۵) داریم :

$$E \left(\sum_{i=0}^{k+1} (-1)^i \binom{\alpha}{i} x_{k-i+1} \right) = Ax_k + Bu_k \quad (3.5)$$

با توجه به معادله (۳.۵) می‌توان نوشت :

$$Ex_{k+1} = (A + c_1 E)x_k + c_2 Ex_{k-1} + \dots + c_{k+1} Ex_0 + Bu_k, \quad k = 0, 1, \dots \quad (4.5)$$

بطوریکه :

$$c_i = (-1)^{i+1} \binom{\alpha}{i}$$

سیستم (۱.۵) را می‌توان بصورت سیستمی با بعد بینهایت تبدیل کرد. طبق تعریف $\Delta^\alpha x_{k+1}$ ، معادله (۳.۵) بصورت زیر تبدیل می‌شود :

$$\begin{aligned} Ex_{k+1} &= (A + \alpha E)x_k + \sum_{j=2}^{k+1} (-1)^{j+1} \binom{\alpha}{j} Ex_{k-j+1} + Bu_k \quad (5.5) \\ &= (A + \alpha E)x_k + \sum_{j=2}^{k+1} c_j Ex_{k-j+1} + Bu_k. \end{aligned}$$

با توجه به اینکه ضرایب c_i نزولی است و به ازای L های بزرگ $c_{L+1} \approx 0$ ، $(L = 0, 1, \dots)$ سیستم فوق بصورت زیر تبدیل می‌گردد :

$$Ex_{k+1} = (A + \alpha E)x_k + \sum_{j=2}^L c_j Ex_{k-j+1} + Bu_k. \quad (6.5)$$

حال با تغییر

$$\bar{A} = \begin{bmatrix} A + \alpha E & c_1 E & c_2 E & \dots & c_{k-L+1} E \\ I & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & I & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & \vdots & I & 0 \end{bmatrix}, \quad U_k = u_k$$

$$X_k = [x_k, x_{k-1}, \dots, x_{k-L+1}]^T, \quad \bar{B} = \begin{bmatrix} B \\ 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix}, \quad \bar{E} = \begin{bmatrix} E & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & I & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 0 & I \end{bmatrix}$$

آنگاه سیستم (۶.۵) به صورت زیر تعریف می‌کنیم :

$$\bar{E}X_{k+1} = \bar{A}X_k + \bar{B}U_k \quad (7.5)$$

بطوریکه $\bar{A} \in \mathbb{R}^{n(k+1) \times n(k+1)}$ و $\bar{E} \in \mathbb{R}^{n(k+1) \times n(k+1)}$ ، $\bar{B} \in \mathbb{R}^{n(k+1) \times 1}$ و $X_k \in \mathbb{R}^{n(k+1) \times 1}$ بردار حالت و $U_k \in \mathbb{R}^{m \times 1}$ بردار ورودی می‌باشد که این را پایداری عملی می‌نامیم. (به دلیل اینکه ابعاد ماتریس را در عمل متناهی کردیم.)

۳.۵ کنترل سیستم‌های توسعه یافته گسسته زمانی کسری با استفاده از پسخورد حالت پیشرو

سیستم (۱.۵) با ماتریس‌های تعریف شده و رابطه (۲.۵) در نظر بگیرید. حال کنترل پسخورد حالت پیشرو را به صورت زیر در نظر می‌گیریم:

$$u_k = -k_d X_{k+1} \quad (۸.۵)$$

بنابراین ما باید پسخورد حالت پیشرو k_d را با استفاده از روش‌های پسخورد حالت بدست آوریم که قطب‌های سیستم کنترل شده (۱.۵) و (۸.۵) مجموعه $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n\}$ که در آن $\lambda_i \in \mathbb{C}$ و برای $i = 1, 2, \dots, n$ ، $\lambda_i \neq 0$ باشد. این روش برتری استفاده از پسخورد حالت پیشرو را به جای استفاده از پسخورد حالت نشان می‌دهد.

قضیه ۱.۳.۵. ماتریس‌های زیر را تعریف می‌کنیم:

$$N = A^{-1}E, \quad M = -A^{-1}B \quad (۹.۵)$$

و فرض می‌کنیم که زوج (A, B) کنترل پذیر باشد و k_d پسخورد حالتی باشد که مجموعه $\{\lambda_1^{-1}, \lambda_2^{-1}, \dots, \lambda_n^{-1}\}$ قطب‌های سیستم حلقه بسته زیر باشند:

$$\dot{z}(t) = Nz(t) + Mw(t) \quad (۱۰.۵)$$

$$w(t) = -k_d z(t) \quad (۱۱.۵)$$

آنگاه برای پسخورد k_d ، مجموعه $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n\}$ قطب‌هایی از سیستم حلقه بسته زیر می‌باشد:

$$E\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \quad (۱۲.۵)$$

$$u(t) = -k_d x(t) \quad (۱۳.۵)$$

□

برهان. اثبات: [۷]

مفروضات زیر را در نظر بگیرید:

$$\text{rank}[\bar{E} \mid \bar{B}] = n(k+1)$$

$$\text{rank}[\bar{A}] = n(k+1)$$

$$\text{rank}[\bar{B}] = m$$

واضح است که اگر $\text{rank}[\bar{A}] = n(k+1)$ ، آنگاه ماتریس k_d وجود دارد بطوریکه:

$$\text{rank}[\bar{E} + \bar{B}k_d] = n(k+1) \quad (۱۴.۵)$$

در ادامه بررسی خواهیم کرد که شرط (۱۴.۵)، شرط خوبی نمی‌باشد. به این دلیل که در اغلب اوقات، ماتریس \bar{A} رتبه کامل نیست و لذا مسائل در این زمینه بسیار محدود می‌شود. برای k_d که صادق در (۱۴.۵) می‌باشد، از (۸.۵) نتیجه می‌گیریم که سیستم (۱.۵) می‌تواند به صورت زیر بازنویسی شود:

$$\bar{E}X_{k+1} = \bar{A}X_k - \bar{B}k_d X_{k+1} \quad (۱۵.۵)$$

$$X_{k+1} = (\bar{E} + \bar{B}k_d)^{-1} \bar{A}X_k \quad (۱۶.۵)$$

لم ۲.۳.۵. ماتریس $Z \in \mathbb{R}^{n \times n}$ را با $rank(Z) = n$ و مقادیر ویژه‌ای برابر با $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n$ در نظر بگیرید. آنگاه مقادیر ویژه Z^{-1} برابر با $\lambda_1^{-1}, \lambda_2^{-1}, \dots, \lambda_n^{-1}$ می‌باشد.

برهان. برای هر مقدار ویژه $\lambda \in \{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n\}$ از Z ، یک بردار ویژه v وجود دارد که:

$$Zv = \lambda v$$

از آنجایی که $rank(Z) = n$ ، آنگاه Z نامنفرد است و $\lambda \neq 0$. بنابراین داریم:

$$v = Z^{-1}\lambda v \Rightarrow \lambda^{-1}v = Z^{-1}v$$

□

و بنابراین λ^{-1} یک مقدار ویژه Z^{-1} است.

۴.۵ پایداری عملی

کنترل پسخورد حالت پیشرو و گزاره‌ای را برای سیستم (۷.۵) به فرم زیر در نظر می‌گیریم:

$$U_k = k_d X_{k+1} + k_p X_k \quad (۱۷.۵)$$

که در آن k_p ماتریس پسخورد حالتی است که مقادیر ویژه غیر صفر را به سیستم حلقه بسته معادله:

$$Q_{k+1} = \bar{A}Q_k + \bar{B}V_k \quad (۱۸.۵)$$

$$V_k = k_p Q_k$$

اختصاص می‌دهد. لذا هدف به دست آوردن حالت پسخورد پیشرو k_d با استفاده از روش‌های پسخورد حالت است که قطب‌های سیستم (۱۷.۵) و (۱۸.۵) بطور دلخواه می‌باشند و از مجموعه $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n\}$ انتخاب شده‌اند بطوریکه $\lambda_i \in \mathbb{C}$ و برای هر i ، $\lambda_i \neq 0$. مفروضات زیر را در نظر بگیرید:

$$rank[\bar{E}|\bar{B}] = n(k+1)$$

$$rank[\bar{B}] = m$$

واضح است که اگر این شرایط برقرار باشد آنگاه k_d وجود دارد که:

$$rank[\bar{E} - \bar{B}k_d] = n(k+1) \quad (۱۹.۵)$$

از k_d صادق در (۱۹.۵) و از (۱۷.۵) نتیجه می‌شود که سیستم (۷.۵) می‌تواند بصورت خطی بازنویسی گردد:

$$\bar{E}X_{k+1} = \bar{A}X_k + \bar{B}(k_d X_{k+1} + k_p X_k), \quad (۲۰.۵)$$

$$X_{k+1} = (\bar{E} - \bar{B}k_d)^{-1}(\bar{A} + \bar{B}k_p)X_k. \quad (۲۱.۵)$$

از (۲۱.۵) می‌توان نتیجه گرفت که اگر k_p بگونه‌ای باشد که مقادیر ویژه صفر را به سیستم حلقه بسته (۱۸.۵) اختصاص دهد آنگاه سیستم (۷.۵) و (۱۷.۵) ناپایدار می‌شوند، زیرا حداقل یک قطب آن برابر صفر می‌باشد. قابل ذکر است که در این روش نیازی به رتبه کامل بودن \bar{A} نیست، فقط کفایت مقادیر ویژه سیستم حلقه بسته (۱۸.۵) طوری تنظیم گردد که غیر صفر بوده تا سیستم وارون پذیر باشد.

قضیه ۱۰.۴.۵. ماتریس‌های زیر را در نظر بگیرید :

$$N = (\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}\bar{E}, \quad M = -(\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}\bar{B} \quad (۲۲.۵)$$

و فرض کنیم زوج (N, M) کنترل پذیر باشند و k_d پسخورد حالتی باشد که مجموعه $\{\lambda_1^{-1}, \lambda_2^{-1}, \dots, \lambda_{n(k+1)}^{-1}\}$ مقدار ویژه‌های سیستم حلقه بسته زیر باشند :

$$z_{k+1} = Nz_k + Mw_k, \quad (۲۳.۵)$$

$$w_k = k_d Z_k. \quad (۲۴.۵)$$

بطوریکه $\lambda_i \in \mathbb{C}$ و $\lambda_i \neq 0$ برای هر $i = 1, 2, \dots, n(k+1)$ مقادیر ویژه مشخصی باشند که از پیش تعیین شده‌اند، آنگاه مجموعه $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_{n(k+1)}\}$ مقادیر ویژه سیستم کنترل پذیر (۷.۵) با پسخورد حالت مشتق و گزاره‌ای (۱۷.۵) هستند و همچنین شرط (۱۹.۵) برقرار است.

برهان. فرض کنید (N, M) کنترل پذیر باشند، آنگاه پسخورد حالت k_d وجود دارد که سیستم (۲۳.۵) با پسخورد حالت (۲۴.۵) کنترل پذیر باقی بماند. با جایگذاری (۲۳.۵) و (۲۴.۵) داریم :

$$Z_{k+1} = (N + Mk_d)Z_k \quad (۲۵.۵)$$

و طبق فرض مقدار ویژه‌ها برابرند با $\lambda_1^{-1}, \lambda_2^{-1}, \dots, \lambda_{n(k+1)}^{-1}$ حال از $N = (\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}\bar{E}, M = -(\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}\bar{B}, \lambda_i \neq 0$

برای $i = 1, 2, \dots, n(k+1)$ داریم :

$$(N + Mk_d)^{-1} = ((\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}(\bar{E} - \bar{B}k_d))^{-1} = (\bar{E} - \bar{B}k_d)^{-1}(\bar{A} + \bar{B}k_p) \quad (۲۶.۵)$$

حال از (۲۶.۵) و لم (۲۰.۳.۵) نتیجه می‌شود که $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_{n(k+1)}$ مقادیر ویژه ای از

$$(\bar{E} - \bar{B}k_d)^{-1}(\bar{A} + \bar{B}k_p)$$

می‌باشند. این مقدار ویژه‌ها، مقدار ویژه‌هایی از سیستم (۷.۵) و پسخورد حالت مشتق (۱۷.۵) تلفیق شده در (۲۱.۵) می‌باشد. \square

۵.۵ تبدیل فضای حالت به کمک یک تبدیل تشابهی

فرض می‌کنیم T یک تبدیل خطی تشابهی باشد، که بر فضای $\mathbb{R}^{n(k+1)}$ تعریف شده است و $z(t)$ عضو دلخواهی از فضای حالت سیستم زیر باشد و ماتریس‌های N و M بصورت تعریف شده در (۲۲.۵) باشند.

$$z(i+1) = Nz(i) + Mw(i), \quad (۲۷.۵)$$

اگر حالت سیستم توسط ماتریس T^{-1} به فضای جدید تبدیل شود و بردار حالت در فضای حالت تبدیل یافته $\hat{z}(i)$ باشد، یعنی :

$$\hat{z}(i) = T^{-1}z(i), \quad (28.5)$$

با محاسبه‌ی $z(i)$ از رابطه‌ی (28.5) و جایگذاری آن در رابطه (27.5) خواهیم داشت :

$$T\hat{z}(i+1) = NT\hat{z}(i) + Mw(i), \quad (29.5)$$

با ضرب طرفین رابطه در T^{-1} خواهیم داشت :

$$\hat{z}(i+1) = T^{-1}NT\hat{z}(i) + T^{-1}Mw(i), \quad (30.5)$$

معادله‌ی (30.5) معادله‌ای از نوع معادله (27.5) است با این تفاوت که N با $T^{-1}NT$ و M با $T^{-1}M$ عوض شده است. قرار می‌دهیم :

$$T^{-1}NT = \hat{N}, \quad T^{-1}M = \hat{M},$$

به این ترتیب معادله‌ی حالت زیر را در فضای تبدیل یافته بدست می‌آوریم :

$$\hat{z}(i+1) = \hat{N}\hat{z}(i) + \hat{M}w(i). \quad (31.5)$$

اگر هدف، کنترل حالت سیستم و رساندن آن به حالت تعادل باشد با توجه به رابطه (28.5) می‌توان در فضای حالت جدید بردار حالت $\hat{z}(i)$ را به تعادل رساند. در این صورت بدیهی است $z(i)$ که بردار حالت در فضای اولیه است نیز به تعادل خواهد رسید. با این بیان، حل مسئله مورد نظر با زوج (M, N) با حل مسئله با زوج (\hat{M}, \hat{N}) هم ارز می‌باشد.

ماتریس T را از روی ماتریس کنترل پذیری بصورت منحصر به فرد به دست می‌آوریم. در اینصورت زوج (\hat{M}, \hat{N}) که از روی (M, N) و T به دست می‌آید، به طور منحصر به فرد تعیین می‌شود. فرم (\hat{M}, \hat{N}) را فرم استاندارد اشلون می‌نامند.

۶.۵. طریقه به دست آوردن ماتریس تبدیل T

فرض می‌کنیم m_1, m_2, \dots, m_m به ترتیب ستون‌های اول تا m ام ماتریس M باشند، با این قرار داد می‌توان ماتریس کنترل پذیر Q را برای سیستم (27.5) بصورت زیر نشان داد :

$$Q = [M, NM, \dots, N^{n(k+1)-1}M] \quad (32.5)$$

$$\bar{Q} = [m_1, \dots, m_M, Nm_1, \dots, Nm_m, \dots, N^{n(k+1)-1}m_1, \dots, N^{n(k+1)-1}m_m], \quad (33.5)$$

از آنجاکه سیستم کنترل پذیر است، پس می‌توان $n(k+1)$ ستون اول از ستون‌های Q را طوری بدست آورد که مستقل خطی باشند. برای نمایش آسان تر، ستون‌های ماتریس Q را در یک بلوک مستطیلی که $n(k+1)$ سطر و m ستون دارد، بصورت زیر نمایش می‌دهیم :

$$Q = \begin{bmatrix} N^0 m_1 & N^0 m_2 & \dots & N^0 m_m \\ N^1 m_1 & N^1 m_2 & \dots & N^1 m_m \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ N^{n(k+1)-1} m_1 & N^{n(k+1)-1} m_2 & \dots & N^{n(k+1)-1} m_m \end{bmatrix} \quad (34.5)$$

که هر عضو واقع در بلوک یک بردار از فضای $\mathbb{R}^{n(k+1)}$ می باشد. به دست آوردن ماتریس از روی بلوک (۳۲.۵) بصورت زیر خواهد بود :

با شروع از گوشه‌ی چپ بالای بلوک (۳۲.۵) به طرف راست و پائین بردارهایی که با بردارهای ماقبل وابسته خطی‌اند، از بلوک حذف می‌کنیم و اگر برداری حذف شد، همه‌ی بردارهای واقع در زیر آن نیز از بلوک حذف می‌شوند و این عمل را تا جایی ادامه می‌دهیم که تعداد بردارهای مستقل خطی به دست آمده برابر n باشد و در این حالت همه بردارهای باقی مانده غیر از n بردار بدست آمده را از بلوک حذف می‌کنیم. اگر این n بردار مستقل خطی را به ترتیب ستون‌های ماتریس T قرار دهیم، آنگاه T معکوس پذیر خواهد بود و تبدیل مورد نظر به دست می‌آید.

در فرآیند فوق، وقتی عضوی از بلوک حذف می‌شود، اشاره کردیم که عناصر زیر آن نیز باید حذف شود. دلیل این کار در گزاره زیر آمده است.

گزاره ۱.۶.۵. اگر بردار $A^k b_i$ با بردارهای ماقبل خودش وابسته خطی باشد، آنگاه بردارهای $A^j b_i$ ترکیب خطی از بردارهای ماقبل خود هستند، اگر j هر عدد صحیح بزرگتر از k باشد.

برهان. بلوک (۳۲.۵) را دوباره در نظر می‌گیریم و سه سطر متوالی آن را بصورت زیر می‌نویسیم :

$$\begin{aligned} & A^{k-1} b_1, \dots, A^{k-1} b_{i-1}, A^{k-1} b_i, A^{k-1} b_{i+1}, \dots, A^{k-1} b_m, \\ & A^k b_1, \dots, A^k b_{i-1}, A^k b_i, A^k b_{i+1}, \dots, A^k b_m, \\ & A^{k+1} b_1, \dots, A^{k+1} b_{i-1}, A^{k+1} b_i, A^{k+1} b_{i+1}, \dots, A^{k+1} b_m, \end{aligned}$$

طبق فرض می‌توان نوشت :

$$\begin{aligned} A^k b_i &= [(c_{0,1} A^0 b_1 + c_{0,2} A^0 b_2 + \dots + c_{0,m} A^0 b_m) \\ &+ (c_{1,1} A^1 b_1 + c_{1,2} A^1 b_2 + \dots + c_{1,m} A^1 b_m) \\ &\dots \\ &+ (c_{k-1,1} A^{k-1} b_1 + c_{k-1,2} A^{k-1} b_2 + \dots + c_{k-1,m} A^{k-1} b_m) \\ &+ (c_{k,1} A^k b_1 + c_{k,2} A^k b_2 + \dots + c_{k,m} A^k b_m)] \end{aligned}$$

حال طرفین این رابطه را در A ضرب می‌کنیم :

$$\begin{aligned} A^{k+1} b_i &= [(c_{0,1} A^1 b_1 + c_{0,2} A^1 b_2 + \dots + c_{0,m} A^1 b_m) \\ &+ (c_{1,1} A^2 b_1 + c_{1,2} A^2 b_2 + \dots + c_{1,m} A^2 b_m) \\ &\dots \\ &+ (c_{k-1,1} A^k b_1 + c_{k-1,2} A^k b_2 + \dots + c_{k-1,m} A^k b_m) \\ &+ (c_{k,1} A^{k+1} b_1 + c_{k,2} A^{k+1} b_2 + \dots + c_{k,m} A^{k+1} b_m)] \end{aligned}$$

این رابطه بوضوح نشان می‌دهد که بردار $A^{k+1}b_i$ بصورت یک ترکیب خطی از بردارهای ماقبل خود است و باید از بلوک حذف گردد.

□

به همین روش می‌توان نشان داد که باید همه بردارهای $N^j m_i$ که در آن $j > k$ از بلوک (۳۲.۵) حذف گردند، بلوک باقی مانده یعنی بلوکی که فرآیند فوق روی آن اعمال شده است، بصورت زیر خواهد بود :

$$\begin{array}{cccc} N^{\circ} m_1 & N^{\circ} m_2 & \dots & N^{\circ} m_i \dots N^{\circ} m_m \\ \vdots & & & \\ N^{p_1-1} m_1 & N^{\circ} m_2 & \dots & N^{p_2-1} m_i \dots N^{p_m-1} m_m \end{array}$$

که تعداد بردارهای واقع در این بلوک n است.

۷.۵ ناورداهای کرونکر

در بخش قبلی به هر ستون از بلوک که متناظر ستونی از ماتریس M است عددی صحیح مانند p_i مربوط می‌شود که در رابطه‌ی زیر صدق می‌کند :

$$\forall i, 1 \leq i \leq m, 1 \leq p_i \leq n. \quad (35.5)$$

از طرفی p_i تعداد بردارهای باقی مانده در ستون i ام بلوک است، پس تعداد کل بردارهای واقع در ستون‌های بلوک برابر است با :

$$p_1 + p_2 + \dots + p_m,$$

و از طرفی این تعداد برابر n است، لذا :

$$n = p_1 + p_2 + \dots + p_m \quad (36.5)$$

که این رابطه توسط (پوپوف-۱۹۷۲)^۱ بدست آمده است.

تعریف ۱.۰۷.۵. اندیس کنترل پذیری به صورت زیر تعریف می‌شود :

$$v = \max\{p_1, p_2, \dots, p_m\}. \quad (37.5)$$

v را اندیس کنترل پذیری سیستم می‌نامند، زیرا هر بردار غیر صفری از فضای حالت را می‌توان در حداکثر v تکرار به حالت تعادل رساند. (یعنی کوچکترین توانی که ماتریس حلقه بسته صفر شود.) [۳۴]

تعریف ۲.۰۷.۵. اعداد p_i که برای هر یک از ستون‌های $i = 0, 1, \dots, m$ از ماتریس M مربوط می‌شوند، ناورداهای کرونکر زوج (M, N) نامیده می‌شوند.

در زیر دو حالت از ناورداهای کرونکر را بحث می‌کنیم :

^۱popof

الف وقتی که ناورداهای کرونگر زوج (M, N) همگی باهم برابر باشند :

$$p_1 = p_2 = \dots = p_m = v = \frac{n}{m}, \quad (38.5)$$

آنگاه ماتریس پسخورد حالت منحصر به فرد خواهد بود [۳۴] :

ب وقتی ناورداهای کرونگر زوج (M, N) با هم برابر نباشند، آنگاه ماتریس حالت و ماتریس پسخورد حالت منحصر به فرد نخواهد بود.

۸.۵ ناورداهای کرونگر منظم و نامنظم

تعریف ۸.۵.۱. ناورداهای کرونگر زوج کنترل پذیر (M, N) را منظم می‌نامند، هرگاه اختلاف بین ماکزیمم و مینیمم آنها حداکثر برابر واحد باشد :

$$p_{max} - p_{min} \leq 1. \quad (39.5)$$

اگر ناورداهای کرونگر زوج کنترل پذیر (M, N) منظم نباشند، آنها را نامنظم می‌نامند [۳۴].

ملاحظه می‌شود که حالتی که ناورداهای کرونگر باهم برابرند، حالت خاصی از ناورداهای کرونگر منظم می‌باشد.

۹.۵ فرم استاندارد اشلون

فرض کنید که T تبدیل تشابهی باشد که بر فضای \mathbb{R}^n تعریف شده‌است. معادله حالت دستگاه را به صورت زیر در نظر می‌گیریم:

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \quad (40.5)$$

حال فرض می‌کنیم بردار حالت دستگاه توسط ماتریس تبدیل T^{-1} به فضای جدید تبدیل شود، یعنی:

$$\hat{x}(t) = T^{-1}x(t) \quad \text{یا} \quad x(t) = T\hat{x}(t) \quad (41.5)$$

با جایگذاری (۴۱.۵) در معادله حالت (۴۰.۵) خواهیم داشت:

$$T\hat{x}(t) = AT\hat{x}(t) + Bu(t) \quad (42.5)$$

$$\hat{x}(t) = T^{-1}AT\hat{x}(t) + T^{-1}Bu(t)$$

با در نظر گرفتن $\hat{A} = T^{-1}AT$ و $\hat{B} = T^{-1}B$ در معادله (۴۲.۵) داریم:

$$\dot{\hat{x}}(t) = \hat{A}\hat{x}(t) + \hat{B}u(t) \quad (43.5)$$

ماتریس تبدیل T را می‌توان به صورت منحصربه‌فردی با استفاده از ماتریس کنترل پذیری مشخص کرد. به این ترتیب که اولین n ستون مستقل خطی ماتریس Q را ستون‌های ماتریس تبدیل T قرار می‌دهیم. در این صورت فرم استاندارد اشلون را به صورت زیر تعریف می‌کنیم:

$$T = [b_1 \ b_2 \ \dots \ b_m \ \dots \ A^{q-1}b_1 \ \dots \ A^{q-1}b_r \ A^{q-1}b_{r+1} \ \dots \ A^{q-1}b_m \ A^q b_1 \ \dots \ A^q b_r]$$

ماتریس افزوده $[B, A]$ ، که دارای n سطر و $n + m$ ستون است را تشکیل می‌دهیم. اگر ماتریس $[T^{-1}B, T^{-1}AT]$ را تشکیل دهیم، خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} T^{-1}[B, AT] &= T^{-1}[b_1 \ b_2 \ \dots \ b_m \ Ab_1 \ \dots \ A^q b_1 \ \dots \ A^q b_r \ A^q b_{r+1} \ \dots \ A^q b_m \ A^{q+1}b_1 \ \dots \ A^{q+1}b_r] \\ &= T^{-1}[T, A^q b_{r+1} \ \dots \ A^{q+1}b_r] = [I, T^{-1}A^q b_{r+1} \ \dots \ T^{-1}A^{q+1}b_r] = [I_{n \times n}, V_{n \times m}] \end{aligned} \quad (44.5)$$

اکنون تبدیلات تشابهی سطری و ستونی نظیر را به صورت زیر تعریف می‌کنیم:

۱.

$$r(i) \longleftrightarrow r(j) \quad , \quad c(i) \longleftrightarrow c(j)$$

۲.

$$r(i) \longleftrightarrow ar(i) \quad , \quad c(i) \longleftrightarrow \frac{1}{a}c(i)$$

۳.

$$r(i) \longleftrightarrow r(i) + kr(j) \quad , \quad c(j) \longleftrightarrow c(j) - kc(i)$$

در صورتی که بخواهیم زوج (B, A) را به فرم استاندارد اشلون $[I, V]$ تبدیل نماییم، ابتدا ماتریس افزوده $Q = [B, A, I]$ را تشکیل می‌دهیم. سپس با استفاده از عملیات سطری مقدماتی روی ماتریس Q و ستونی مقدماتی نظیر روی ماتریس A حاصل در هر مرحله، n ستون اول ماتریس Q را به I تبدیل می‌کنیم. در این صورت ماتریس افزوده \hat{Q} به صورت زیر تبدیل می‌شود.

$$\hat{Q} = [\hat{B}, \hat{A}, T^{-1}] = [I_n, V_{n \times m}, T^{-1}] \quad (45.5)$$

که ماتریس‌های \hat{A} و \hat{B} به صورت زیر هستند:

$$\hat{A} = \begin{bmatrix} \circ_{m \times m} & \circ & \dots & \circ_{m \times r} & v^{(1)}_{m \times m} \\ I_m & \circ & \dots & \circ & v^{(2)}_{m \times m} \\ \circ_{m \times m} & I_m & \dots & \circ & v^{(3)}_{m \times m} \\ \vdots & \vdots & & \vdots & \vdots \\ \circ & \circ & \dots & \circ & v^{(q)}_{m \times m} \\ \circ_{r \times m} & \circ_{r \times m} & \dots & I_r & v^{(q+1)}_{r \times m} \end{bmatrix} \quad , \quad \hat{B} = \begin{bmatrix} I_m \\ \circ_{m \times m} \\ \circ_{m \times m} \\ \vdots \\ \circ_{m \times m} \\ \circ_{r \times m} \end{bmatrix} \quad (46.5)$$

۱۰.۵ به دست آوردن فرم استاندارد اشلون به روش عددی

فرض کنیم که زوج (M, N) کنترل پذیر باشند و S تبدیل خطی معکوس پذیر دلخواه باشد.

اول ناوردهای کرونگر زوج (M, N) با ناوردهای کرونگر زوج $(S^{-1}M, S^{-1}NS)$ برابر هستند. زیرا :

اگر ماتریس کنترل پذیری زوج (M, N) بصورت زیر باشد :

$$Q = [M, NM, \dots, N^{n(k+1)-1}M],$$

آنگاه ماتریس کنترل پذیری زوج $(S^{-1}M, S^{-1}NS)$ بصورت زیر خواهد بود :

$$\begin{aligned} Q &= [S^{-1}M, (S^{-1}NS)S^{-1}M, \dots, (S^{-1}NS)^{n(k+1)-1}S^{-1}M] \\ &= [S^{-1}M, (S^{-1}NS)S^{-1}M, \dots, \underbrace{((S^{-1}NS) \dots (S^{-1}NS))}_{n(k+1)-1}S^{-1}M] \\ &= [S^{-1}M, S^{-1}NM, \dots, S^{-1}N^{n(k+1)-1}M] \\ &= S^{-1}[M, NM, \dots, N^{n(k+1)-1}M] \\ &= S^{-1}Q. \end{aligned}$$

ملاحظه می‌شود که ماتریس کنترل پذیری زوج $(S^{-1}M, S^{-1}NS)$ برابر است و چون S^{-1} معکوس پذیر است، لذا تعیین $n(k+1)$ ستون اول مستقل خطی از Q با تعیین $n(k+1)$ ستون اول مستقل خطی از $S^{-1}Q$ فرقی نمی‌کند. به این ترتیب ثابت می‌شود که ناوردهای کرونگر باهم برابر خواهند بود.

دوم اگر $n(k+1)$ ستون از اولین ستون‌های مستقل خطی از Q را با T نشان دهیم و $n(k+1)$ ستون از اولین ستون‌های مستقل خطی از $S^{-1}Q$ را با T_s نشان دهیم، بدیهی است که :

$$T_s = S^{-1}T$$

حال اگر S را طوری به دست آوریم که ماتریس T_s ماتریس همانی مرتبه $n(k+1)$ باشد، آنگاه S همان T خواهد بود، به بیان دیگر، اگر ماتریس معکوس پذیری مانند S بدست آوریم که وقتی $n(k+1)$ ستون مستقل خطی از اولین ستون‌های ماتریس کنترل پذیری زوج $(S^{-1}M, S^{-1}NS)$ را انتخاب می‌کنیم اگر این $n(k+1)$ ستون به ترتیب همان $n(k+1)$ ستون $I_{n(k+1)}$ باشند، آنگاه خواهیم داشت :

$$S = T$$

و علاوه براین، فرم استاندارد اشلون نیز بدست آمده است، زیرا :

$$S^{-1}M = T^{-1}M, \quad S^{-1}NS = T^{-1}NT,$$

روش به اینصورت خواهد بود که S را بصورت حاصلضربی از ماتریس‌های مقدماتی به دست می‌آوریم.

۱.۱۰.۵ مثال عددی

مثال ۱.۱۰.۵. فرم استاندارد اشلون زوج (B, A) ، در دستگاه خطی زیر را به دست می‌آوریم.

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

$$B = \begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2 & 3 & 2 \\ -2 & -1 & 3 \end{bmatrix}$$

حل.

$$Q = \begin{bmatrix} 1 & 2 & \vdots & 0 & 1 & 0 & \vdots & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & \vdots & -2 & 3 & 2 & \vdots & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & -2 & -1 & 3 & \vdots & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow[\substack{r(2)-r(1) \rightarrow r(2) \text{ on } (Q) \\ c(1)+c(2) \rightarrow c(1) \text{ on } A}]{} \begin{bmatrix} 1 & 2 & \vdots & 1 & 1 & 0 & \vdots & 1 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & \vdots & 0 & 2 & 2 & \vdots & -1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & -3 & -1 & 3 & \vdots & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow[\substack{-\frac{1}{2}r(2) \rightarrow r(2) \text{ on } (Q) \\ -2c(2) \rightarrow c(2) \text{ on } A}]{} \begin{bmatrix} 1 & 2 & \vdots & 1 & -2 & 0 & \vdots & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & -1 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & -3 & 2 & 3 & \vdots & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow[\substack{r(1)-2r(2) \rightarrow r(1) \text{ on } (Q) \\ c(2)+2c(1) \rightarrow c(2) \text{ on } A}]{} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 1 & -4 & 2 & \vdots & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & -1 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & -3 & -4 & 3 & \vdots & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow[\substack{-\frac{1}{3}r(3) \rightarrow r(3) \text{ on } (Q) \\ -3c(3) \rightarrow c(3) \text{ on } A}]{} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 1 & -4 & -6 & \vdots & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & \frac{4}{3} & 3 & \vdots & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow[\substack{r(1)-2r(3) \rightarrow r(1) \text{ on } (Q) \\ c(3)+2c(1) \rightarrow c(3) \text{ on } A}]{} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 0 & -\frac{16}{3} & -9 & \vdots & 0 & 1 & \frac{1}{3} \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & \frac{4}{3} & 4 & \vdots & 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} = \hat{Q} = [I, V, T^{-1}]$$

۱۱.۵ فرم همدم برداری

یک تبدیل خطی تشابهی مانند S که بر فضای \mathbb{R}^n تعریف شده است را در نظر می‌گیریم. اکنون بردار حالت دستگاه که در بخش ۹.۵ آن را به فرم استاندارد اشلون در آوردیم، توسط ماتریس تبدیل S^{-1} به فضای جدید تبدیل می‌گردد:

$$\tilde{x}(t) = S^{-1}\hat{x}(t) = S^{-1}T^{-1}x(t) \quad (۴۷.۵)$$

با جایگذاری معادله فوق در معادله (۴۳.۵) داریم:

$$\begin{aligned} S\tilde{\dot{x}}(t) &= \hat{A}S\tilde{x}(t) + \hat{B}u(t) \\ \Rightarrow \tilde{\dot{x}}(t) &= S^{-1}\hat{A}S\tilde{x}(t) + S^{-1}\hat{B}u(t) \end{aligned} \quad (۴۸.۵)$$

با در نظر گرفتن $\tilde{B} = S^{-1}\hat{B} = S^{-1}T^{-1}B$ و $\tilde{A} = S^{-1}\hat{A}S = S^{-1}T^{-1}ATS$ در معادله (۴۸.۵) داریم:

$$\tilde{\dot{x}}(t) = \tilde{A}\tilde{x}(t) + \tilde{B}u(t) \quad (۴۹.۵)$$

زوج (\tilde{B}, \tilde{A}) ، فرم همدم برداری زوج (B, A) می‌باشد. از آنجایی که معادلات (۴۰.۵) و (۴۹.۵) هم‌ارز یکدیگر هستند، جواب آن‌ها نیز یکسان است.

۱.۱۱.۵ به‌دست آوردن فرم همدم برداری به روش عددی

اگر ناورداهای کرونکر نامنظم باشد، با استفاده از عملیات ستونی مقدماتی روی ماتریس \hat{A} و سطری مقدماتی نظیر آن روی کل ماتریس \hat{Q} ، می‌توان فرم همدم برداری و ماتریس تبدیل آن را به صورت زیر به‌دست آورد:

$$\tilde{B} = \begin{bmatrix} B_{\circ m \times m} \\ \dots \\ \circ_{(n-m) \times m} \end{bmatrix} \quad (۵۰.۵)$$

$$\tilde{A} = \begin{bmatrix} G_{\circ m \times n} \\ \dots \\ I_{(n-m)} \quad \circ_{(n-m) \times m} \end{bmatrix} \quad (۵۱.۵)$$

مثال ۱.۱۱.۵. برای مثال (۱.۱۰.۵)، فرم همدم برداری را به‌دست آورید.

$$\hat{Q} = \begin{bmatrix} 1 & \circ & \vdots & \circ & -\frac{1}{3} & -9 & \vdots & \circ & 1 & \frac{1}{3} \\ \circ & 1 & \vdots & \circ & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & \circ \\ \circ & \circ & \vdots & 1 & \frac{4}{3} & 4 & \vdots & \circ & \circ & -\frac{1}{3} \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} & \xrightarrow[\text{on } A]{c(2) - 4c(1) \rightarrow c(2)} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 0 & -\frac{16}{3} & -9 & \vdots & 0 & 1 & \frac{1}{3} \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & \frac{4}{3} & 0 & \vdots & 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} \\ & \xrightarrow[\text{on } \hat{Q}]{r(1) + 4r(2) \rightarrow r(1)} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 4 & 0 & -9 & \vdots & 0 & 1 & -1 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & \frac{4}{3} & 0 & \vdots & 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} \\ & \xrightarrow[\text{on } A]{c(2) - \frac{4}{3}c(1) \rightarrow} \begin{bmatrix} 1 & 0 & \vdots & 4 & -\frac{16}{3} & -9 & \vdots & 0 & 1 & -1 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} \\ & \xrightarrow[\text{on } \hat{Q}]{r(1) + \frac{4}{3}r(2) \rightarrow r(1)} \begin{bmatrix} 1 & \frac{4}{3} & \vdots & 4 & -\frac{16}{3} & -9 & \vdots & \frac{2}{3} & \frac{1}{3} & -1 \\ 0 & 1 & \vdots & 0 & 2 & 3 & \vdots & \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \vdots & 1 & 0 & 0 & \vdots & 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} \\ & \tilde{B} = \begin{bmatrix} 1 & \frac{4}{3} \\ 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \tilde{A} = \begin{bmatrix} 4 & -\frac{16}{3} & -9 \\ 0 & 2 & 3 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \\ & S^{-1}T^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{2}{3} & \frac{1}{3} & -1 \\ \frac{1}{3} & -\frac{1}{3} & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{1}{3} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

برای معادله (۴۰.۵)، قانون کنترل را به صورت $U(t) = Kx(t)$ تعریف می‌کنیم و به طور مشابه برای معادله (۴۳.۵)، قانون کنترل به صورت $U(t) = \tilde{K}\tilde{x}(t)$ تعریف می‌شود که \tilde{K} ماتریس پسخورد حالت معادله دستگانه تبدیل شده به فرم همدم برداری است. با جایگذاری $S^{-1}T^{-1}x(t)$ به جای \tilde{x} خواهیم داشت:

$$U(t) = \tilde{K}S^{-1}T^{-1}x(t) \quad (52.5)$$

در نظر می‌گیریم:

$$K = \tilde{K}S^{-1}T^{-1} \quad (53.5)$$

که آن را ماتریس پسخورد اولیه زوج (A, B) می‌نامیم. در صورتی که \tilde{K} را به صورت $G^{-1}B$ تعریف نماییم، مقادیر ویژه ماتریس حلقه بسته $\tilde{\Gamma}_p = \tilde{A} + \tilde{B}\tilde{K}$ صفر است.

$$\begin{aligned} \tilde{\Gamma}_p &= \begin{bmatrix} G_{\circ m,n} & & \\ & \dots & \\ I_{n-m} & & \circ_{n-m,m} \end{bmatrix}_{n \times n} + \begin{bmatrix} B_{\circ m,m} \\ \dots \\ \circ_{n-m,m} \end{bmatrix}_{n \times m} (-B_{\circ}^{-1} G_{\circ}) \\ &= \begin{bmatrix} & \circ_{m \times n} & \\ & \dots & \\ I_{(n-m)} & & \circ_{(n-m) \times m} \end{bmatrix}_{n \times n} \end{aligned}$$

نتیجه ۲.۱۱.۵. چون Γ و $\tilde{\Gamma}$ متشابه‌اند، تمامی مقادیر ویژه ماتریس حلقه‌بسته $\Gamma = A + BK$ نیز صفر می‌باشند.

$$\begin{aligned} \tilde{\Gamma} &= S^{-1}T^{-1}ATS + S^{-1}T^{-1}BKTS = S^{-1}T^{-1}(A + BK)TS \\ &= (TS)^{-1}(A + BK)TS = (TS)^{-1}\Gamma TS \end{aligned} \quad (54.5)$$

۱۲.۵ عملیات سطری و ستونی مقدماتی روی زوج (M, N)

الف فرض می‌کنیم که عمل سطری زیر روی ماتریس (M, N) انجام شود:
سطر i ام ماتریس (M, N) را با سطر j ام جابجا کنید.

در این صورت در واقع یک ماتریس مقدماتی که معکوس پذیر می‌باشد، از چپ در ماتریس $[M, N]$ ضرب می‌شود. اگر این ماتریس را P_1^{-1} بنامیم، ماتریس حاصل عبارت است از:

$$P_1^{-1}[M, N] = [P_1^{-1}M, P_1^{-1}N]$$

اگر بلافاصله عمل ستونی زیر را روی ماتریس $P_1^{-1}N$ اعمال کنیم:
ستون i ام ماتریس $P_1^{-1}N$ را با ستون j ام آن جابجا کنیم.
در این صورت در واقع یک ماتریس مقدماتی که همان P_1 است، از راست در $P_1^{-1}N$ ضرب می‌شود و ماتریس حاصل عبارت است از:

$$P_1^{-1}NP_1$$

به این ترتیب با یک عمل سطری مقدماتی روی $[M, N]$ و بلافاصله با عمل ستونی متناظر آن روی ماتریس تغییر یافته N ماتریس زیر به دست می‌آید:

$$[P_1^{-1}M, P_1^{-1}NP_1]$$

ب فرض کنید عمل سطری مقدماتی زیر روی ماتریس $[M, N]$ اعمال شود:

سطر i ام آن در عدد غیر صفر a ضرب شود

در واقع یک ماتریس معکوس پذیر از چپ در $[M, N]$ ضرب می‌شود که اگر آن را P_2^{-1} بنامیم، ماتریس حاصل عبارت است از:

$$P_2^{-1}[M, N] = [P_2^{-1}M, P_2^{-1}N]$$

اگر بلافاصله عمل ستونی زیر را روی ماتریس $P_2^{-1}N$ اعمال کنیم :
 ستون i ام آن را در a^{-1} ضرب کنیم.
 در واقع یک ماتریس معکوس پذیر که همان P_2 است، از راست در $P_2^{-1}N$ ضرب می‌شود و
 ماتریس حاصل عبارت است از :

$$P_2^{-1}NP_2$$

به این ترتیب با یک عمل سطری مقدماتی روی $[M, N]$ و بلافاصله با عمل ستونی متناظر آن
 روی ماتریس تغییر یافته N ماتریس زیر بدست می‌آید :

$$[P_2^{-1}M, P_2^{-1}NP_2].$$

ج فرض کنید که عمل سطری زیر روی ماتریس $[M, N]$ اعمال شود.
 سطر i ام را در عدد a ضرب کرده با سطر j ام جمع می‌کنیم و حاصل را در سطر j ام جایگزین
 می‌کنیم.
 در واقع یک ماتریس معکوس پذیر از چپ در $[M, N]$ ضرب می‌شود که اگر آن را P_3^{-1} بنامیم،
 ماتریس حاصل عبارت است از :

$$P_3^{-1}[M, N] = [P_3^{-1}m, P_3^{-1}N]$$

اگر بلافاصله عمل ستونی زیر را روی ماتریس $P_3^{-1}N$ اعمال کنیم
 ستون j ام ماتریس $P_3^{-1}N$ را در a^{-1} ضرب کرده و با ستون i ام آن جمع می‌کنیم و حاصل را در
 ستون i ام جایگزین می‌کنیم
 در واقع یک ماتریس معکوس پذیر که همان P_3 است، از راست در $P_3^{-1}N$ ضرب می‌شود و
 ماتریس حاصل عبارت است از :

$$P_3^{-1}NP_3$$

به این ترتیب با یک عمل سطری روی $[M, N]$ و بلافاصله با عمل ستونی متناظر آن روی ماتریس
 تغییر یافته N ماتریس زیر بدست می‌آید :

$$[P_3^{-1}M, P_3^{-1}NP_3]$$

ماتریس‌هایی که در بندهای «الف»، «ب» و «ج» بیان شدند یعنی ماتریس‌های P_1, P_2, P_3 ماتریس
 های مقدماتی هستند، یعنی از روی ماتریس‌های هم‌نامی تنها با یک عمل مقدماتی به دست آمده‌اند.
 حال فرض کنید که برای زوج مفروض (M, N) دنباله‌ای متناهی از عملیات سطری و ستونی که در بند
 های «الف»، «ب» و «ج» توضیح داده شده‌اند، موجود باشند که با اعمال این عملیات بطور متوالی روی
 سطرهای ماتریس $[M, N]$ و ستون‌های N به روشی که توضیح داده شد، ماتریس‌های تغییر یافته M

و N به ترتیب دارای فرم زیر باشند :

$$M = \begin{bmatrix} 1 & \circ & \dots & \circ \\ \circ & 1 & \dots & \circ \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \circ & \circ & \dots & 1 \\ \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & \dots & \circ \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & \dots & \circ \end{bmatrix} \quad (55.5)$$

$$N = \begin{bmatrix} \circ & \circ & \dots & \circ & \circ \\ \circ & I & \circ & \dots & \circ \\ \circ & \circ & I & \dots & \circ \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & \vdots \\ \circ & \dots & \circ & I & \circ \end{bmatrix}$$

علامت \times نشانگر عناصری از ماتریس است که غیر صفر هستند.
فرض کنید که زوج (M, N) با دنباله متناهی از عملیات سطری و ستونی مقدماتی P_1, P_2, \dots, P_k به فرم فوق در آمده‌اند. در اینصورت این دو ماتریس را می‌توان بصورت زیر نوشت :

$$P_k^{-1} \dots P_2^{-1} P_1^{-1} M = \hat{M},$$

$$P_k^{-1} \dots P_2^{-1} P_1^{-1} N P_1 P_2 \dots P_k = \hat{N}.$$

اکنون با نامگذاری

$$P_1 P_2 \dots P_k = S$$

بدیهی است خواهیم داشت :

$$P_k^{-1} \dots P_2^{-1} P_1^{-1} = S^{-1},$$

$$S^{-1} M = \hat{M},$$

$$S^{-1} N S = \hat{N},$$

پس \hat{M} به فرم مذکور می‌باشد و S حاصلضربی از ماتریس های مقدماتی است و می‌توان برای به دست آوردن S و S^{-1} به این صورت عمل کرد :

عملیات ستونی را به طور متوالی روی $I_{n(k+1)}$ اعمال کرده و عملیات سطری را نیز جداگانه روی $I_{n(k+1)}$ بطور متوالی اعمال می‌کنیم و وقتی M و N به دست آمدند، ماتریسی که با اعمال عملیات ستونی روی $I_{n(k+1)}$ به دست آمده است، ماتریس S و ماتریسی که با عملیات سطری روی $I_{n(k+1)}$ به دست آمده است، ماتریس S^{-1} خواهد بود.

در انتهای این بخش الگوریتم به دست آوردن S و S^{-1} و $S^{-1}M$ و $S^{-1}NS$ را ارائه خواهیم کرد. در این الگوریتم ابتدا ماتریس S_0 را که ماتریسی پائین مثلثی است به دست می‌آوریم و همزمان با ماتریس‌های S_0^{-1} و $S_0^{-1}M$ و $S_0^{-1}NS$ به دست می‌آیند و سپس از روی زوج $(S_0^{-1}M, S_0^{-1}NS_0)$ ماتریس بالا مثلثی S_1 را به دست می‌آوریم و همزمان با آن ماتریس‌های S_1^{-1} و $S_1^{-1}M$ و $S_1^{-1}NS_0S_1$ به دست می‌آیند، کافی است قرار دهیم

$$S = S_0S_1, \quad S^{-1} = S_1^{-1}S_0^{-1}$$

مزیت این روش در این است که بلافاصله پس از به دست آوردن ماتریس‌های S_1^{-1} و $S_1^{-1}M$ و $S_1^{-1}NS_0S_1$ شرط کنترل پذیری زوج (M, N) بررسی می‌شود و در صورت کنترل پذیر بودن زوج (M, N) قسمت‌های بعدی الگوریتم که مربوط به محاسبه $S_1^{-1}M$ و $S_1^{-1}NS_0S_1$ و $S_1^{-1}NS_0S_1S_2$ می‌شود اجرا خواهد شد.

الگوریتم (الف)

قرارد دهید $H = [M, N]$ و $X = Y = I_{n(k+1)}$ و شروع کنید

گام اول قرار دهید $i = 1$ ؛

گام دوم قرار دهید $j = 1$ ؛

گام سوم قرار دهید $M = \max\{\|H_{i,j}\|; i, j = 1, \dots, n(k+1)\}$
اگر $M = |H_{k,j}|$ آنگاه $j = j + 1$ ؛

گام چهارم اگر $M = 0$ آنگاه $j = j + 1$
در غیر اینصورت برو به گام ششم

گام پنجم اگر $j \leq n(k+1) + m$ برو به گام سوم
در غیر اینصورت برو به پایان

گام ششم اگر $k \neq i$ آنگاه

$$Row(i) \longleftrightarrow Row(k_0), \quad \text{on } H \text{ and } X$$

$$Column(i) \longleftrightarrow Column(k_0) \quad \text{on } Y$$

$$Column(i+m) \longleftrightarrow Column(k_0+m) \quad \text{on } H$$

گام هفتم اگر $H_{i,j} \neq 1$ آنگاه

$$\begin{aligned} \text{Row}(i) &\longleftrightarrow \text{Row}(k_0)/H_{i,j}, && \text{on } H \text{ and } X \\ \text{Column}(i) &\longleftrightarrow \text{Column}(k_0) \times H_{i,j} && \text{on } Y \\ \text{Column}(i+m) &\longleftrightarrow \text{Column}(k_0+m)H_{i,j} && \text{on } H \end{aligned}$$

گام هشتم اگر $i < n$ آنگاه

$$k = i + 1, \dots, n \text{ برای}$$

$$\begin{aligned} \text{Row}(i) &\longleftrightarrow \text{Row}(k) - H_{k,j} \times \text{Row}(i), && \text{on } H \text{ and } X \\ \text{Column}(i) &\longleftrightarrow \text{Column}(i) + H_{k,j} \times \text{Column}(k) && \text{on } Y \\ \text{Column}(i+m) &\longleftrightarrow \text{Column}(i+m)H_{k,j} \times \text{Column}(k+m) && \text{on } H \end{aligned}$$

گام نهم $j = j + 1; i = i + 1;$

گام دهم اگر $i \leq n(k+1) + m$ برو به گام سوم
پایان.

بعد از اجرای الگوریتم (الف) ماتریس های $H_1 = [S_0^{-1}M, S_0^{-1}N]$ و $X_1 = S_0^{-1}$ و $Y_1 = S_0$ به دست می آیند.

فرض کنید عناصر محوری در فرآیند الگوریتم (الف) به ترتیب در محل های $(i(1), j(1)), \dots, (i(n_0), j(n_0))$

از ماتریس H قرار گرفته باشند ($n_0 \leq n(k+1)$).

اکنون الگوریتم (ب) را بصورت زیر روی ماتریس های $H_1 = [S_0^{-1}M, S_0^{-1}N]$ و $X_1 = S_0^{-1}$ و $Y_1 = S_0$ اجرا می کنیم.

الگوریتم (ب)

برای $i = i(2), \dots, i(n_0)$

برای $j = j(2), \dots, j(n_0)$

انجام بده

برای $k = i - 1, \dots, 1$

$$\begin{aligned} \text{Row}(i) &\longleftrightarrow \text{Row}(k) - H_{i,j} \times \text{Row}(i), && \text{on } H \text{ and } X \\ \text{Column}(i) &\longleftrightarrow \text{Column}(i) + H_{i,j} \times \text{Column}(k) && \text{on } Y \\ \text{Column}(i+m) &\longleftrightarrow \text{Column}(i+m)H_{i,j} \times \text{Column}(k+m) && \text{on } H \end{aligned}$$

بعد از اجرای الگوریتم ماتریس های $H_2 = [S_1^{-1}S_0^{-1}M, S_1^{-1}S_0^{-1}NS_0S_1]$ و $X_2 = S_1^{-1}S_0^{-1}$ و $Y_2 = S_0S_1$ به دست می آیند و به این ترتیب فرم استاندارد اشلون برای زوج (M, N) به همراه ماتریس

های $S = S_0 S_1$ و $S^{-1} = S_1^{-1} S_0^{-1}$ محاسبه می‌شود. بعد از اجرای الگوریتم (الف) دو حالت زیر را ممکن است داشته باشیم.

حالت ۱- ماتریس $S_0^{-1} N S_0$ که همان $n(k+1)$ ستون آخر ماتریس H است دارای عناصر واحد محوری (عناصری که به عنوان عناصر محوری در الگوریتم بوده‌اند) در روی قطر اصلی یا بالای آن باشد. در اینصورت زوج (M, N) کنترل پذیر نیست و قسمت بعدی حل مسئله را دنبال می‌کنیم.

حالت ۲- اگر عناصر واحد محوری در زیر قطر اصلی ماتریس $S_0^{-1} N S_0$ واقع شوند، در اینصورت زوج (M, N) کنترل پذیر است و الگوریتم (ب) را روی آن اجرا می‌کنیم تا فرم استاندارد اشلون زوج (M, N) را به دست آوریم. اگر در این حالت سطرهای صفر در $n-m$ ستون آخر ماتریس ظاهر شوند، نتیجه می‌گیریم که ماتریس کنترل پذیری سیستم دارای رتبه کامل نیست که می‌توان با محاسبه ماتریس کنترل پذیری برای زوج $(S_0^{-1} M, S_0^{-1} N S_0)$ این واقعیت را نشان داد. وقتی که زوج (M, N) کنترل پذیر باشد، ماتریس $N'_{n \times n}$ را از روی ماتریس $S_0^{-1} N S_0$ بصورت زیر به دست می‌آوریم

همه عناصر N' را به جز عناصری که در محل متناظر با عناصر محوری ماتریس $S_0^{-1} N S_0$ قرار دارند، برابر صفر گرفته و درایه‌هایی از N' که در محل متناظر با عناصر محوری ماتریس $S_0^{-1} N S_0$ قرار ندارند، برابر واحد قرار می‌دهیم.

محاسبه ناورداهای کرونگر زوج $(S_0^{-1} M, N')$ خیلی ساده خواهد بود. به این ترتیب می‌توانیم ناورداهای کرونگر زوج (M, N) که با ناورداهای کرونگر زوج $(S_0^{-1} M, N')$ برابر هستند را به دست آوریم. اگر N' دارای سطر یا سطرهای صفری در $n-m$ سطر آخر باشد، آنگاه ناورداهای کرونگر قابل تعریف نبوده و در نتیجه قابل محاسبه نیستند. در اینصورت، اندیس کنترل پذیری زوج (M, N) را نیز نمی‌توان تعیین کرد، به این علت اندیس کنترل پذیری زوج (M, N) را اندیس پوچ توان ماتریس N' تعریف می‌کنیم.

۱۳.۵ تبدیلات تشابهی فضای حالت و تخصیص مقادیر ویژه به وسیله ماتریس پس خورد حالت

در این بخش، ابتدا صورت خاصی از (M, N) را که محاسبه ماتریس پسخورد برای این فرم به آسانی امکانپذیر است را بیان می‌کنیم و قاعده به دست آوردن ماتریس پسخورد را برای این فرم بیان می‌کنیم و سپس به دست آوردن این فرم را برای زوج کنترل پذیر (M, N) که به فرم دلخواه باشد، توضیح می‌دهیم. این فرم از (M, N) که آن را فرم همدم برداری می‌نامند از روی فرم استاندارد اشلون زوج (M, N) قابل محاسبه است. پس فرض خواهیم کرد که زوج مفروض (M, N) خود به فرم استاندارد اشلون باشد و بالاخره قاعده‌ای به دست می‌آوریم که به کمک آن ماتریس پسخورد بصورت پارامتری به سادگی قابل محاسبه باشد.

هدف از کنترل یک سیستم، یافتن ماتریس پس خورد حالت K در فضای تبدیل (B, A) است، به گونه‌ای که مقادیر ویژه ماتریس حلقه بسته

$$\Gamma = A + BK \quad (56.5)$$

در مجموعه از پیش تعریف شده $\Lambda = \{\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n\}$ موسوم به طیف مقادیر ویژه ^۲ با این خاصیت که، λ_i ها یا حقیقی‌اند و یا به صورت زوج‌های مزدوج مختلط ظاهر می‌شوند، قرار گیرند. این مساله را تخصیص مقادیر ویژه گویند.

برای یافتن K ی که در رابطه

$$P_n(s) = \det(sI - A - BK) \quad (57.5)$$

صدق کند، به گونه‌ای که مقادیر ویژه ماتریس حلقه بسته Γ در مجموعه فوق باشد، روش زیر را داریم:

ساده ترین راه آن است که در فضای تبدیل یافته (\tilde{B}, \tilde{A}) ماتریس \tilde{K} را به گونه‌ای بیابیم که مقادیر

ویژه سیستم حلقه بسته

$$\tilde{\Gamma}_0 = \tilde{A} + \tilde{B}\tilde{K} \quad (58.5)$$

همان مقادیر ویژه مورد نظر باشد. بدین سان ماتریس

$$\tilde{\Gamma}_0 = \begin{bmatrix} O_{m,n} & \\ I_{n-m} & O_{n-m,m} \end{bmatrix} \quad (59.5)$$

را در نظر بگیرید. در واقع

$$\tilde{\Gamma} = \tilde{A} + \tilde{B}\tilde{K} \quad (60.5)$$

اگر ماتریس قطری

$$D = \text{diag}\{\lambda_1, \dots, \lambda_n\} \quad (61.5)$$

Γ_0 با D جمع شود، بدیهی است که مقادیر ویژه ماتریس مجموع همان مقادیر ویژه D خواهد بود، زیرا

$$\tilde{V} = \tilde{\Gamma}_0 + D \quad (62.5)$$

ماتریس (62.5) یک ماتریس پایین مثلثی است که درایه‌های روی قطر اصلی آن همان طیف (مقادیر ویژه) λ_i می‌تواند باشد. بنابراین، مقادیر ویژه \tilde{V} نیز در مجموعه $\Lambda = \{\lambda_1, \dots, \lambda_n\}$ می‌باشند. حال اگر عملیات تشابهی

$$\text{Column}(j) = \text{Column}(j) - \lambda_j \text{Column}(i) \quad (63.5)$$

و به دنبال آن،

$$\text{Row}(i) = \text{Row}(i) + \lambda_j \text{Row}(j) \quad (64.5)$$

را به ازای $i = j - m, \dots, n - 1, n$ در \tilde{V} انجام دهیم، به \tilde{A}_λ تبدیل می‌شود که از نظر ساختاری هم ارزش \tilde{A} است. بدین معنی که:

$$\tilde{A}_\lambda = \begin{bmatrix} G_\lambda & \\ I_{n-m} & O_{n-m,m} \end{bmatrix} \quad (65.5)$$

^۲eigenvalue spectrum

است. چون ماتریس \tilde{A}_λ از ماتریس \tilde{V} با استفاده از عملیات تشابهی به دست آمده است، بدیهی است که مقادیر ویژه تغییر نمی‌کنند. بنابراین، مقادیر ویژه \tilde{A}_λ برابر با مقادیر ویژه ماتریس \tilde{V} است. از این رو،

$$\tilde{K} = B_o^{-1}(-G_o + G_\lambda) \quad (۶۶.۵)$$

ماتریس پس خورد حالت در فضای (\tilde{B}, \tilde{A}) است.

برای به دست آوردن ماتریس پس خورد حالت در فضای (B, A) داریم،

$$K_p = \tilde{K}T^{-1} = B_o^{-1}(-G_o + G_\lambda)T^{-1} \quad (۶۷.۵)$$

که آن را ماتریس پس خورد حالت اولیه،^۳ می‌نامیم، زیرا از فضای تبدیل یافته‌ای که در مبنای پایه است، موسوم به فضای حالت اولیه به دست آمده است.

۱۴.۵ مثال عددی

کارایی روش پیشنهادی فوق را در مثال زیر می‌توان دید.

مثال ۱۰.۱۴.۵. سیستم (۱۰.۵) را با $\alpha = ۰/۵$ با ماتریس‌های زیر در نظر بگیرید :

$$E = \begin{bmatrix} ۰ & ۱ \\ ۰ & ۰ \end{bmatrix}, \quad A = \begin{bmatrix} ۱ & ۰ \\ ۰ & ۱ \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} ۰ \\ ۱ \end{bmatrix}$$

در این مثال قطب‌های حلقه بسته مناسب، برای کنترل پذیری از مجموعه $\{-۰/۲, -۰/۳, -۰/۴, -۰/۵\}$ انتخاب شده‌اند. با توجه به فرمی که در این فصل برای $\bar{A}, \bar{B}, \bar{E}$ و ضرایب C_i گفته شده داریم :

$$c_i = (-1)^{i+1} \binom{\alpha}{i}$$

لذا داریم :

$$c_1 = (-1)^2 \binom{1/5}{1} = \frac{1}{1!} = \frac{1}{1}$$

بطور مشابه $c_2 = \frac{1}{8}$ ، $c_3 = \frac{3}{48}$ و $c_4 = \frac{15}{384}$ بدست می‌آید. (در محاسبات از این سه ضریب بدلیل کوچک بودن، صرف نظر می‌کنیم).

با توجه به ساختار ماتریس‌های \bar{A} و \bar{B} و \bar{E} داریم :

$$\bar{A} = \begin{bmatrix} A + \alpha E & c_1 E & c_2 E & \dots & c_{k-L+1} E \\ I & ۰ & ۰ & \dots & ۰ \\ ۰ & I & ۰ & \dots & ۰ \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ ۰ & ۰ & \vdots & I & ۰ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} ۱ & ۰/۵ & ۰ & ۰/۵ \\ ۰ & ۱ & ۰ & ۰ \\ ۱ & ۰ & ۰ & ۰ \\ ۰ & ۱ & ۰ & ۰ \end{bmatrix}$$

^۳primary state feedback matrix

$$\bar{B} = \begin{bmatrix} B \\ \circ \\ \vdots \\ \circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ \\ ۱ \\ \circ \\ \circ \end{bmatrix}$$

$$\bar{E} = \begin{bmatrix} E & \circ & \circ & \dots & \circ \\ \circ & I & \circ & \dots & \circ \\ \vdots & \dots & \ddots & \dots & \vdots \\ \circ & \circ & \dots & \circ & I \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ & ۱ & \circ & \circ \\ \circ & \circ & \circ & \circ \\ \circ & \circ & ۱ & \circ \\ \circ & \circ & \circ & ۱ \end{bmatrix}$$

حال فرم استاندارد اشلون را بدست می آوریم. نخست ماتریس $Q = (\bar{B}, \bar{A}, I_{n(k+1)})$ را تشکیل داده و سپس با استفاده از تبدیلات تشابهی به ماتریس $\hat{Q} = (\hat{M}, \hat{N}, T^{-1})$ می رسم.

$$Q = (\bar{B}, \bar{A}, I_{n(k+1)}) = \begin{bmatrix} ۱ & \circ/۵ & \circ & \circ/۵ & \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & ۱ & \circ & ۱ & \circ & \circ \\ ۱ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & ۱ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & ۱ \end{bmatrix}$$

حال در ماتریس Q سطر سوم را از سطر اول کم می کنیم:

$$\begin{bmatrix} ۱ & \circ/۵ & \circ & \circ/۵ & \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & ۱ & \circ & ۱ & \circ & \circ \\ \circ & -\circ/۵ & \circ & -\circ/۵ & \circ & -۱ & \circ & ۱ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & ۱ \end{bmatrix}$$

اکنون بر روی ماتریس A ستون اول و سوم را با هم جمع می کنیم:

$$\begin{bmatrix} ۱ & \circ/۵ & \circ & \circ/۵ & \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & ۱ & \circ & ۱ & \circ & \circ \\ \circ & -\circ/۵ & \circ & -\circ/۵ & \circ & -۱ & \circ & ۱ & \circ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & \circ & ۱ \end{bmatrix}$$

حال اگر در ماتریس فوق طبق تبدیل تشابهی پیش برویم به ماتریس نهایی $\hat{Q} = (\hat{B}, \hat{A}, T^{-1})$ می رسم و داریم:

$$\hat{Q} = (\hat{B}, \hat{A}, T^{-1}) = \begin{bmatrix} ۱ & \circ & \circ & \circ & \circ/۵ & ۱ & -\circ/۵ & \circ & ۱ \\ \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & ۱ & \circ & \circ & -\circ/۵ \\ \circ & \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & ۱ & \circ & ۲ \\ \circ & \circ & \circ & ۱ & \circ & \circ & \circ & ۱ & -۱ \end{bmatrix}$$

لذا ماتریس تبدیل T^{-1} به صورت زیر می باشد:

$$T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & -0.5 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & -0.5 \\ 0 & 1 & 0 & 2 \\ 0 & 0 & 1 & -1 \end{bmatrix}$$

حال برای بدست آوردن فرم همدم برداری اقدام می‌کنیم. برای این منظور همانگونه که ماتریس Q توسط تبدیل تشابهی خطی T به فرم اشلون تبدیل شد، به همین صورت ماتریس \tilde{Q} را توسط تبدیل تشابهی خطی S به فرم همدم برداری \tilde{Q} تبدیل می‌کنیم. لذا داریم:

$$\tilde{Q} = (\tilde{B}, \tilde{A}, S^{-1}T^{-1}) = \begin{bmatrix} 1 & 2 & -1 & 0.5 & 0 & 1 & 0 & 0.5 & 2 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & -0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0.25 & -0.5 & 0 \end{bmatrix}$$

لذا تبدیل تشابهی $S^{-1}T^{-1}$ بصورت زیر است:

$$S^{-1}T^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0.5 & 2 \\ 0 & 0 & -0.5 & 0 \\ 0 & 0 & 3 & 1 \\ 0 & 0.25 & -0.5 & 0 \end{bmatrix}$$

حال ماتریس‌های B_0 و G_0 را بصورت زیر داریم:

$$B_0 = [1], \quad G_0 = [-1 \quad 0.5 \quad 0 \quad 1]$$

برای بدست آوردن ماتریس \tilde{k} داریم:

$$\tilde{k} = -B_0^{-1}G_0 = [1 \quad -0.5 \quad 0 \quad -1]$$

$$k_p = \tilde{k}S^{-1}T^{-1} = [1 \quad 0 \quad 1.75 \quad -2]$$

می‌دانیم که سیستم در این مثال از راهنمایی کنترلی (۲۷.۵) استفاده می‌کند. با مفروضات \bar{A} , \bar{B} و از (۲۲.۵) داریم:

$$N = (\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1}\bar{E} =$$

$$\left(\begin{bmatrix} 1 & 0.5 & 0 & 0.5 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} [1 \quad 0 \quad 1.75 \quad -2] \right)^{-1} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2/15 & -6/75 & -1/78 \\ 0 & 2/09 & -4/2 & -1/05 \end{bmatrix}$$

$$M = (\bar{A} + \bar{B}k_p)^{-1} \bar{B} =$$

$$\left(\begin{bmatrix} 1 & 0/5 & 0 & 0/5 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} [1 \ 0 \ 1/75 \ -2] \right)^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 - 2/98 \\ -2/09 \end{bmatrix}$$

از قضیه (۱.۴.۵) قطب‌هایی برای سیستم حلقه بسته جدید با پس‌خورد حالت (۲۳.۵) و (۲۴.۵) با M, N داده شده در (۲۲.۵) هستند

$$\lambda_1^{-1} = -5, \lambda_2^{-1} = -3/33, \lambda_3^{-1} = -2/25, \lambda_4^{-1} = -2$$

ماتریس Γ که مقادیر ویژه را به صفر می‌برد بصورت زیر است:

$$\Gamma = N + Mk_p = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -2/98 & 2/15 & -11/96 & 4/18 \\ -2/09 & 2/09 & -7/85 & 11/96 \end{bmatrix}$$

$$F = B_0^{-1} G_0 S^{-1} T^{-1} = \begin{bmatrix} 0/5984 & -0/3755 & 1/1452 & 0/0305 \end{bmatrix}$$

$$\tilde{\Gamma} = \tilde{N} + \tilde{M}\tilde{k} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

اگر ماتریس D را بصورت زیر تعریف کنیم:

$$D = \begin{bmatrix} -5 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -3/33 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -2/25 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -2 \end{bmatrix}$$

داریم :

$$\tilde{V} = \tilde{\Gamma} + D = \begin{bmatrix} -۵ & ۰ & ۰ & ۰ \\ ۱ & -۳/۳۳ & ۰ & ۰ \\ ۰ & ۱ & -۲/۲۵ & ۰ \\ ۰ & ۰ & ۱ & -۲ \end{bmatrix}$$

با استفاده از روش تبدیلات تشابهی مذکور داریم :

$$\tilde{A}_\lambda = \begin{bmatrix} -۸/۳۳ & -۱۶/۶۵ & -۳۶/۵۶۲۵ & ۷۳/۱۲۵ \\ ۱ & ۰ & ۰ & ۰ \\ ۰ & ۱ & ۰ & ۰ \\ ۰ & ۰ & ۱ & ۰ \end{bmatrix}$$

$$G_\lambda = \begin{bmatrix} -۸/۳۳ & -۱۶/۶۵ & -۳۶/۵۶۲۵ & ۷۳/۱۲۵ \end{bmatrix}$$

$$\tilde{k}_\lambda = B_o^{-1} G_\lambda =$$

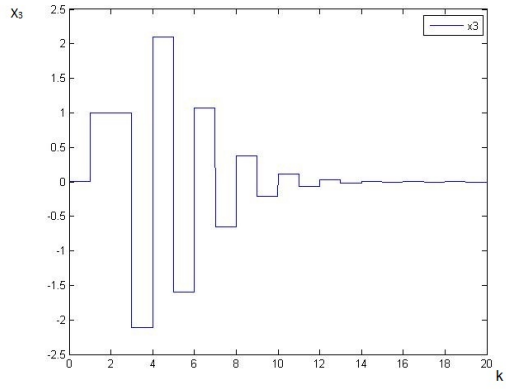
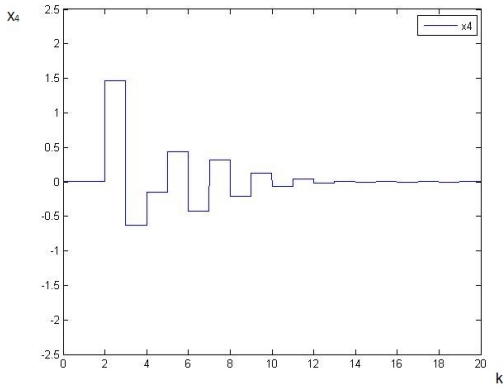
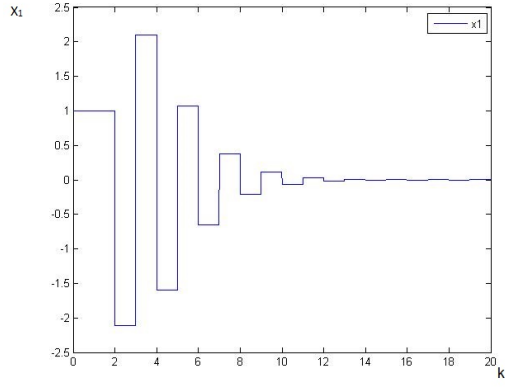
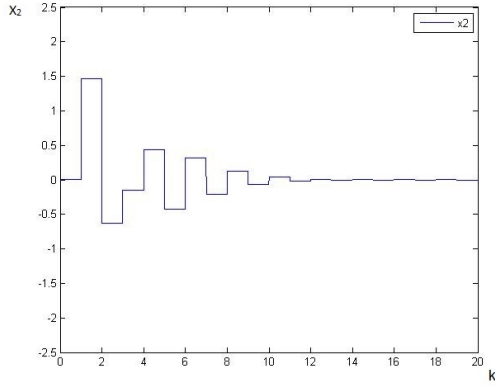
$$[۱] \begin{bmatrix} -۸/۳۳ & -۱۶/۶۵ & -۳۶/۵۶۲۵ & ۷۳/۱۲۵ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -۸/۳۳ & -۱۶/۶۵ & -۳۶/۵۶۲۵ & ۷۳/۱۲۵ \end{bmatrix}$$

$$k_\lambda = \tilde{k}_\lambda S^{-1} T^{-1} = \begin{bmatrix} -۰/۰۲۳۷ & ۰/۱۷۵۵ & -۰/۰۹۳۰۵ & ۰/۰۰۹۹ \end{bmatrix}$$

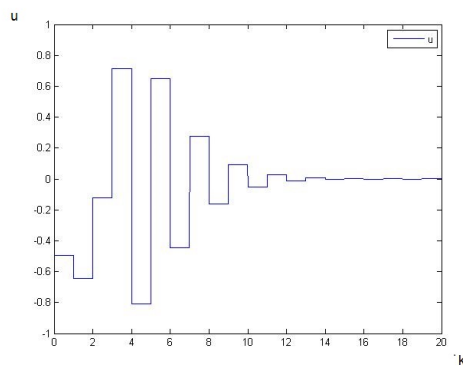
و در نهایت k_d برابر خواهد بود با :

$$k_d = F + k_\lambda = \begin{bmatrix} ۰/۵۷۴۷ & -۰/۲ & ۰/۲۱۴۷ & ۰/۰۴۰۴ \end{bmatrix}$$

تساویر صفحه بعد نتایج شبیه سازی سیستم کنترل شده (۲۰.۵) با شرط اولیه $x(۰) = [۱ \ ۰ \ ۰ \ ۰]$ می‌باشند. قوت و سادگی در این مثال نمایان است. در نمودارها پایداری به وضوح قابل مشاهده می‌باشد بطوریکه از مرحله ای به بعد سیستم همگرا می‌گردد.



شکل ۱۰۵: متغیرهای حالت x_1, x_2, x_3, x_4 برای مثال (۱۰۱۴۰۵)



شکل ۲۰۵: تابع کنترل برای مثال (۱۰۱۴۰۵)

فصل ۶

نتیجه گیری

در این پایان نامه پایداری سیستم‌های توسیع یافته (منفرد) گسسته زمانی با مشتق مرتبه کسری مورد بحث قرار گرفت. در ابتدای کار این سیستم را به یک سیستم معمولی (نامنفرد) با مشتق مرتبه کسری تبدیل نمودیم. سپس با استفاده از تعریف مشتق مرتبه کسری، باز هم یک مرحله، سیستم ساده‌تر گشت. برای کنترل آن، از دو نوع قانون کنترل استفاده کردیم: قانون پسخورد پیشرو و قانون پسخورد پیشرو و گزاره ای. همانطور که خوانندگان محترم، مستحضرنند، در قانون کنترل اول، نیاز به این بود که ماتریس ضرایب \bar{A} رتبه کامل باشد ولی در قانون کنترل پیشرو و گزاره ای نیازی به این شرط قوی نبود که این نقطه قوت پایان نامه بود. چون که در غالب موارد ماتریس ضرایب \bar{A} منفرد است. مثال عددی در فصل آخر و تصاویر مربوط به آن، گویای سادگی و قوت این روش می‌باشد.

پیشنهاد

همانطور که مطالعه نمودید، در این پایان نامه به سیستم‌های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری پرداختیم. برای خوانندگانی که علاقمند هستند پیشنهاد می‌گردد که همین عنوان را برای سیستم‌های گسسته زمانی با مرتبه کسری دو بعدی دنبال کرده و بکار گیرند. همچنین بررسی سیستم‌های غیر خطی از همین مدل بسیار جالب است که کار کردن در این خصوص خالی از لطف نیست. همچنین در فصل‌های سوم و چهارم در مورد سیستم‌های توسعه یافته مثبت صحبت شد. به علاقمندان به این نوع از سیستم‌ها پیشنهاد می‌گردد که در مورد قانون کنترل آنها مشابه سیستم و روش فصل پنجم، تحقیق و جستجو نمایند.

به امید موفقیت و کامیابی

رسول تورانی

پیوست آ

برنامه‌های کامپیوتری

۱.آ کد متلب مساله کنترل سیستم های گسسته زمانی خطی با مشتق مرتبه کسری

```
% Given an n by m matrix B , an n by n matrix A
% This program obtains :
% (1)- The Standard form
% (2)- The primary vector companion form
% (3)- The feedback matrix F
% (4)- The transformation matrix T
% (5)- The Kronecker invariants
% *****
t0=cputime;
disp(' This is the given plant matrix A') %line 1
disp(' *****') %line 2
A = [1 0;
0 1]
E = [0 1;
0 0]
B = [0;
1]
\alpha = 0.5
\bar{A} = A
```

```

% \bar{A} matrix is valued in current example & it replace with A matrix.
A=[1.3800 -0.2077 6.7150 -5.6760;-0.5814 -4.2900 0 0.6750;
1.0670 4.2730 -6.6540 5.8930;0.0480 4.2730 1.3430 -2.1040]
%line 3
disp(' This is the given input matrix B') %line 4
disp(' *****') %line 5
B=[0 0; 5.6790 0;1.1360 -3.1460;1.1360 0]
%line 6
A=A'; %line 7
[V,D]=eig(A);
[V,D]
V1=V(:, [1 3 4 9])
Qp=gramsch(V1)
R=Qp'*A*Qp
E=Qp'*B
A=R'
B=-E
[n,m]=size(B);
r=n+m;
Q=[B,A];
T1=eye(n); %line 10
% The Echelon form of Q
% -----
i=1;j=1; tol=1e-6;
while ( i<=n ) & ( j<=r )
[q,k]=max(abs(Q(i:n,j))) ; k=k+i-1;
if (q<=tol)
Q(i:n,j)=zeros(n-i+1,1);
j=j+1;
else

if i~k
Q([i,k],:)=Q([k,i],:);
T1([i,k],:)=T1([k,i],:);

```

```

Q(:, [i+m, k+m])=Q(:, [k+m, i+m]);
end

t=Q(i, j);
% if t~=0
Q(i, :)=Q(i, :)/t;
Q(:, i+m)=Q(:, i+m)*t;
T1(i, :)=T1(i, :)/t;
% end

if i~=n
for k=i+1:n
t=Q(k, i);
if t~=0
Q(k, :)=Q(k, :)-t*Q(i, :);
Q(:, i+m)=Q(:, i+m)+t*Q(:, k+m);
T1(k, :)=T1(k, :)-t*T1(i, :);
end
end
end
i=i+1 ;
j=j+1;
end
end
% *****
% Now compute the Standard echelon form !
% -----
s=1;
while s < n
i=s+1 ;
for j=i:r
if Q(i, j)~=0
for k=1:s
if Q(k, j)~=0

```

```

t=Q(k,j);
Q(k,:)=Q(k,:)-t*Q(i,:);
T1(k,:)=T1(k,:)-t*T1(i,:);
Q(:,i+m)=Q(:,i+m)+t*Q(:,k+m);
end
end
break
end
end
s=s+1;
end
% *****
for i=n:-1:m+1
for k=i:r
if Q(i,k)==1
for j=k+1:r
t=Q(i,j);
Q(:,j)=Q(:,j)-t*Q(:,k);
Q(k-m,:)=Q(k-m,:)+t*Q(j-m,:);
T1(k-m,:)=T1(k-m,:)+t*T1(j-m,:);
end
break
end
end
end
% *****
Q
% .....
disp(' This is the transformation matrix,T1')
disp(' *****')

T1
% *****
% The Feed-back matrix , F

```



```

B1=Q(:, [1:m]); A1=Q(:, [m+1:r])
B0=Q(1:m, 1:m); bo=inv(B0)
G=Q(1:m, m+1:r); F1=-bo*G; G0=G;
Fp=F1*T1;
% *****
disp(' This is the primdry feedback law ')
disp(' ***** ')

Fp
% *****
gama=A+B*Fp
%**** *****
t0=cputime;
t1=cputime-t0;
% program for assigning eigenvalues,eigen.m
% *****
D=[];
for j=1:n
landa(j)=input(['Enter landa(',int2str(j),')=']);
end

for i=1:n
D(i,i)= landa(i);
end
Acap=A1;
Bcap=B1;
newF=Fp ;
ac=Acap+Bcap*F1;
ac1=ac+D;
bc1=Bcap*bo;

Qc=[bc1 ac1]
% The vector companion form
for i=n:-1:m+1

```

```

for k=1:r
if Qc(i,k)==1
for j=k+1:r
t=Qc(i,j);
Qc(:,j)=Qc(:,j)-t*Qc(:,k);
Qc(k-m,:)=Qc(k-m,:)+t*Qc(j-m,:);
end
break
end
end
end
G2=Qc(1:m,m+1:r);
glanda=Qc(:,m+1:r);
Fc=bo*G2*T1;
disp(' The feedback matrix which gives the desired eigenvalues')
disp(' *****')
Kp=newF+Fc
F=Qp*Kp';
disp(' with the closed-loop matrix ')
disp(' ***** ')
gamac=A+B*Kp;
disp(' checking the eigen values ')
disp(' ***** ')
v=eig(gamac)'
[u1,v1]=eig(gamac);
c2=cond(u1)
disp(' Frobenius norm of feedback matrix ')
disp(' ***** ')
Normkp=norm(Kp,'fro')
F
% End of program for eigen
A=[-1.8501 -19.6291 9.5071;
0.2648 -0.8512 -11.8900;
0.2640 11.3640 -3.4170]

```

```
X0=[1;1;1]
X=[]
for t=0:0.01:1
X=[X, expm(t*A)*X0]
end
plot3(X(1,:),X(2,:),X(3,:),X(3,:), '-o')
% End of program for plot3
*****
A=[1.38 -0.2077 6.7150 -5.6760
-0.5719 3.3739 0 0.6750
-6.0577 54.6589 -6.6540 5.8930
0.0499 5.8069 0 -2.1040]
X0=[1;1;1;1]
X=[]
for t=0:0.01:1
X=[X expm(t*A)*X0]
end
plot(X(1,:), '-o')
hold on
plot(X(2,:), '-o')
hold on
plot(X(3,:), '-o')
hold on
plot(X(4,:), '-o')
% End of program for plot
*****
```


مراجع

- [1] E. babamohamadi , Control of linear descriptor systems and its stability, 2013
- [2] C. T. Chen ,Linear system theory and design” CBC college publishing, New York, 1984
- [3] B. N. Datta, numerical linear algebra and applications, 2nd ed, siam, 2009
- [4] T. Kaczorek , . Descriptor fractional linear systems with regular pencils, Asian Journal of Control 15(4): 1–14, 2012a
- [5] T. Kaczorek, Positive fractional continuous-time linear systems with singular pencils, Bulletin of the Polish Academy of Sciences: Technical Sciences 60(1): 9–12, 2012b
- [6] T. Kaczorek, Selected Problems of Fractional System Theory, Springer-Verlag, Berlin, 2012b
- [7] T. Kaczorek, Positive linear systems with different fractional orders, Bulletin of the Polish Academy of Sciences: Technical Sciences 58(3): 453–458, 2012a
- [8] T. Kaczorek, Practical stability and asymptotic stability of positive fractional 2D linear systems, Asian Journal of Control 12(2): 200–207, 2012b
- [9] T. Kaczorek, Fractional positive continuous-time linear systems and their reachability, International Journal of Applied Mathematics and Computer Science 18(2): 223–228, DOI: 10.2478/v10006-008-0020-0, 2008
- [10] T. Kaczorek, Polynomial and Rational Matrices. Applications in Dynamical Systems Theory, Springer-Verlag, London, 2007a
- [11] T. Kaczorek, Realization problem for singular positive continuous-time systems with delays, Control and Cybernetics 36(1): 47–57, 2007b
- [12] T. Kaczorek, Infinite eigenvalue assignment by an output feedbacks for singular systems, International Journal of Applied Mathematics and Computer Science 14(1): 19–23, 2004

-
- [13] T. Kaczorek, *Linear Control Systems, Vol. 1*, Research Studies Press J. Wiley, New York, NY, 1992
- [14] T. Kaczorek, Descriptor fractional linear systems with regular pencils, *Asian Journal of Control* 15(4): 1–14, 2012a
- [15] T. Kaczorek, Positive fractional continuous-time linear systems with singular pencils, *Bulletin of the Polish Academy of Sciences: Technical Sciences* 60(1): 9–12, 2012b
- [16] T. Kaczorek, Positive linear systems consisting of n subsystems with different fractional orders, *IEEE Transactions on Circuits and Systems* 58(7): 1203–1210, 2011a
- [17] T. Kaczorek, *Selected Problems of Fractional System Theory*, Springer-Verlag, Berlin, 2011b
- [18] T. Kaczorek, *Polynomial and Rational Matrices. Applications in Dynamical Systems Theory*, Springer-Verlag, London, 2007a
- [19] T. Kaczorek, Realization problem for singular positive continuous-time systems with delays, *Control and Cybernetics* 36(1): 47–57, 2007b
- [20] T. Kaczorek, Infinite eigenvalue assignment by an output feedbacks for singular systems, *International Journal of Applied Mathematics and Computer Science* 14(1): 19–23, 2004
- [21] T. Kaczorek, *Linear Control Systems, Vol. 1*, Research Studies Press J. Wiley, New York, NY, 1992
- [22] T. Kaczorek, Checking of the positivity of descriptor linear systems with singular pencils. *Archives of Control Sciences*, 22(1), 5-14, 2012
- [23] T. Kaczorek, Infinite eigenvalue assignment by output-feedbacks for singular systems. *Int. J. of Applied Mathematics and Computer Science*, 14(1), 19-23, 2004
- [24] T. Kaczorek, *Linear Control Systems. 1* Research Studies Press J. Wiley, New York, 1992.
- [25] T. Kaczorek, *Polynomial and Rational Matrices. Applications in Dynamical Systems Theory*. Springer-Verlag, London, 2007.
- [26] T. Kaczorek, *Positive 1D and 2D Systems*. Springer-Verlag, London, 2002.
- [27] T. Kaczorek, Positive linear systems with different fractional orders. *Bulletin of the Polish Academy of Sciences: Technical Sciences*, 58(3), 453-458, 2010
- [28] T. Kaczorek, Positivity of descriptor linear systems with regular pencils. *Archives of Electrical Engineering*, 61(1), 101-113, 2012

-
- [29] T. Kaczorek, Realization problem for singular positive continuous-time systems with delays. *Control and Cybernetics*, 36(1), 47-57, 2007
- [30] T. Kaczorek, *Selected Problems of Fractional Systems Theory*. Springer-Verlag, Berlin, 2011.
- [31] T. Kaczorek, Stability of descriptor positive linear systems. *COMPEL*, 33(3), 1-14, 2014
- [32] T. Kaczorek, Positivity and asymptotic stability of descriptor linear systems with regular pencils, 2010
- [33] T. Kaczorek, Checking of the positivity of descriptor linear systems by the use of the shuffle algorithm, 2011
- [34] S. M. Karbassi & D.J. Bell, Parametric time-optimal control of linear discretetime systems by state feedback-part 1: Regular kronecker invariants. *International journal of control*, 57, 817-830, 1993

واژه‌نامه فارسی به انگلیسی

Algorithm	الگوریتم
Euclidean	اقلیدسی
Block	بلوکی
Eigenvector	بردار ویژه
Right eigenvector	بردار ویژه راست
Left eigenvector	بردار ویژه چپ
Base	پایه
Continous-time	پیوسته زمانی
Parameterization	پارامتری کردن
Primary state feedback	پس خورد حالت اولیه
Assignment	تخصیص
Linear decomposition	ترکیب خطی
Similarity transaction	تبدیل تشابهی
Transpese	ترانهاده
Transformation	تبدیل
Charactristic Polynomial	چندجمله‌ای مشخصه
Reject	حذف
Solvable	حل پذیر
Determinant	دترمینان
Reachability	دسترس پذیری
Sub-space	زیرفضا
Close-loop System	سیستم حلقه-بسته
Open-loop System	سیستم حلقه-باز
Delay system	سیستم تاخیری
Generalized System	سیستم تعمیم یافته

Linear System	سیستم خطی
Nonlinear System	سیستم غیر خطی
Index	شاخص
Spectrum	طیف
Null space	فضای پوچ
Standard echolen form	فرم استاندارد اشلون
Vector companian form	فرم همدم برداری
Low control	قانون کنترل
Pole	قطب
Controllability	کنترل پذیر
Controller	کنترل‌گر
Total stability	کاملاً پایدار
Lyapunov	لیاپانوف
Augmented matrix	ماتریس افزوده
Identity matrix	ماتریس همانی
Squre matrix	ماتریس مربعی
Similarity matrix	ماتریس تشابهی
Observable	مشاهده پذیر
Computation	محاسبه
Control variable	متغیر کنترل
Conjugated complex	مزدوج مختلط
Dynamic equation	معادله دینامیکی
Linear independed	مستقل خطی
Field	میدان
Norm or matrix	نرم ماتریس
Kronocker invariant	ناوردهای کرونکر
Existence	وجود
Linear depended	وابسته خطی
Uniqueness	یکتایی

واژه‌نامه انگلیسی به فارسی

Algorithm	الگوریتم
Assignment	تخصیص
Asymptotically	مجانبی
Augmented matrix	ماتریس افزوده
Bases	پایه
Block	بلوکی
Characteristic-equation	معادله مشخصه
Closed-Loop	حلقه بسته
Control Variable	متغیر کنترل
Conjugated Complex	مزدوج مختلط
Companion form	فرم همدم
Continous-time	پیوسته زمانی
Control low	قانون کنترل
Controllable	کنترل پذیر
Controller	کنترل‌گر
Column	ستون
Computation	محاسبه
Cayley-Hamilton theorem	قضیه کیلی هامیلتون
Constant matrix	ماتریس ثابت
Delay system	سیستم تاخیری
Discrete-time	گسسته زمانی
Description system	توصیف سیستم
determinant	دترمینان
Differential	دیفرانسیل
Dynamical equation	معادله دینامیکی

Elementary	مقدماتی
Eigen vector	بردار ویژه
Eigen value	مقدار ویژه
Euelidean	اقلیدسی
Existence	وجود
Feedback	پس‌خورد
Field	میدان
Generalized	تعمیم یافته
Horizontal	افقی
Index	شاخص
Inverse	معکوس
Kronocker invariant	ناوردای کرونکر
Left eigen vector	بردار ویژه چپ
Linear composition	ترکیب خطی
Linear depended	وابسته خطی
Linear independed	مستقل خطی
Lyapunov	لیاپانوف
Nonlinear system	سیستم غیر خطی
Norm of matrix	نرم ماتریس
Null space	فضای پوچ
Observable	مشاهده پذیر
Operations	عملیات
Open-Loop	حلقه باز
Output-vector	بردار خروجی
Orthogonal	متعامد
Parameterization	پارامتری سازی
Physical system	سیستم فیزیکی
Primary state feedback	پس‌خورد حالت اولیه
Pole	قطب
Polynomial	چند جمله‌ای
Reachability	دسترس پذیری
Rejection	حذف

Right eigenvector	بردار ویژه راست
Sub-Space	زیر فضا
Spectrum	طیف
Similarity transaction	تبدیلات تشابهی
Schur decomposition	تجزیه شور
Square	میدان
Transpose	ترانهاده
Transformation	تبدیل
Triangular matrix	ماتریس مثلثی
Total stability	پایدار کلی
Vector	بردار
Vertical	عمودی

Abstract

The concepts of non-integer derivative and integral are the foundation of the fractional calculus. Non-integer derivative has become nowadays a precious tool, currently used in the study of the behavior of real systems in diverse fields of science and engineering. Starting from the sixties, the research in this domain of interest has progressively put to light important concepts associated with formulations using non-integer order derivative. Indeed, non-integer order derivative revealed to be a more adequate tool for the understanding of interesting properties shown by various types of physical phenomena, that is, fractality, recursivity, diffusion and/or relaxation phenomena.

Keyword Fractional, Derivative, Descriptor, Linear, Discrete time.



Shahrood University of Technology

Faculty Of Mathematical Sciences

**Control of descriptor discrete-time linear
systems with fractional-order derivative**

Rasul Toorani

Supervisor

Dr. Hojjat Ahsani Tehrani

Advisor

Dr. Ali Mesforoosh

january 2016