



کنترل مدرن

جلسه نه تا چهارده



مشاهده جزئیات بیشتر اسکن کنید

جزوه استاد گرامی دکتر برزمینی

کنترل مدرن

کنترل کلاسیک ← مبنای مدل سازی تابع تبدیل $G(s) = \frac{y(s)}{u(s)} = \frac{Q(s)}{P(s)}$

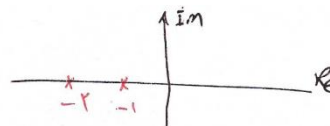
اهداف اصلی کنترل }
پایداری }
تنظیم سازی }
طراحی }

قطب ← ریشه های چندجمله ای مخرج تابع تبدیل

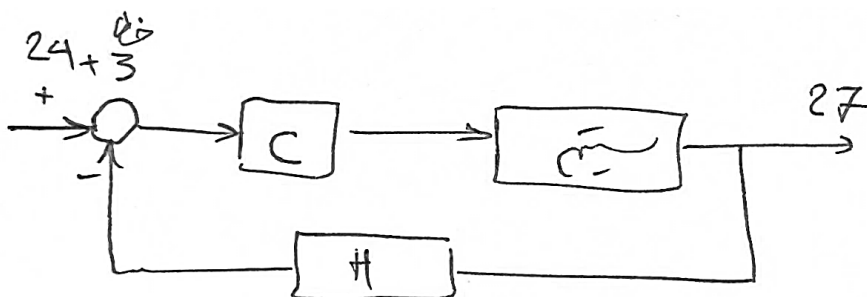
کلاسیک ← بررسی تابع تبدیل ← قطب سمت چپ ← پایدار

شرط پایداری ← قطب های تابع تبدیل ← دارای ریشه های حقیقی اکیداً منفی باشد.

$$G(s) = \frac{s+3}{(s+1)(s+2)}$$



تنظیم سازی



در تنظیم سازی کلاسیک ← شیفت قطب ها برای رسیدن به مورد دلخواه ← پایداری را دستخوش تغییر قرار نمی دهیم

تعقیب ← در کنترل بهینه تدریس می شود

ایراد اصلی کنترل کلاسیک ← تابع تبدیل است ← نسبت خروجی به ورودی ← از داخل سیستم اطلاع زیادی نداریم

کنترل مدرن ← با استفاده از مدل فضای حالت ← از داخل سیستم مطلع می شویم



$$\begin{aligned} X &= AX + Bu \\ Y &= CX + Du \end{aligned} \quad X = \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \\ \vdots \\ X_n \end{bmatrix} \rightarrow \text{برداری از حالت‌های سیستم}$$

* ممکن است ورودی / خروجی‌ها هم جزء حالت‌های سیستم باشد.

استاندارد می‌گویند ← حالت‌های ما مربوط به عناصر ذخیره‌کننده انرژی می‌باشد

* اگر مداری داشته باشیم ← به تعداد سلف و خازن‌ها حالت داریم

* به تعداد حلقه‌های کاملاً سلفی و کات ست‌های خازنی ← از تعداد حالات موجود کاسته می‌شود



$$u \begin{bmatrix} u_1 \\ \vdots \\ u_m \end{bmatrix}$$

A یک ماتریس $n \times n$ و شامل ارتباط \dot{x} و x است

U ورودی‌های سیستم می‌باشد

B ماتریس $n \times m$ ← ارتباط \dot{x} با ورودی‌ها

$$C \times \rightarrow (1 \times n)(n \times 1)$$

C برای سیستم‌های خطی و ورودی خروجی واحد SISO یک عدد می‌شود

برای سیستم‌های غیرخطی ← تابع تبدیل نداریم

مدل غیرخطی

$$\begin{cases} \dot{x} = f(x, u, t) \\ y = g(x, u, t) \end{cases}$$

کنترل مقاوم: برای اینکه سیستم در مقابل نامعینی‌های پیش‌بینی نشده در محدوده شخص پایدار و به هدف موردنظر برسد ← کنترل مقاوم استفاده می‌شود.

کنترل تطبیقی: عبارت است از تطبیق سیستم با تغییر پارامترهای خود

کنترل هوشمند: روش‌های نوین ← عمدتاً برداشت از طبیعت (کنترل‌کننده‌های فازی-شبکه‌های عصبی-ژنتیک)

اصلی‌ترین فصل ← فصل پایداری



لیاپانوف ← سیستمی پایدار است که انرژی‌اش کاهش می‌یابد ← از این روش ← برای بررسی پایداری سیستم‌ها استفاده می‌شود

ماتریسها، دترمینان، مقادیر ویژه کار شود.

$$A = \begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \rightarrow A^{-1} = \frac{1}{ad - bc} \begin{bmatrix} d & -b \\ -c & a \end{bmatrix} \quad 2 \times 2 \leftarrow A^{-1}$$

$$A = \begin{bmatrix} a & b & c \\ d & e & f \\ g & h & i \end{bmatrix} \quad A^{-1} = \frac{1}{|A|} C^* \quad C^* = \begin{bmatrix} A & B & C \\ D & E & F \\ G & H & I \end{bmatrix}^T$$

$$A = (-1)^2(ei - hf)$$

$$B = (-1)^3(di - gf)$$

$$C = (-1)^4(dh - ge)$$

فصل سوم: نمایش سیستم‌های خطی

$$\begin{cases} \dot{x} = f(x_1, u_1, t) \\ y = g(x_1, u_1, t) \end{cases} \xrightarrow{\text{خطی‌سازی}} \begin{cases} \dot{X} = A\dot{x} + Bu \\ y = CX + Du \end{cases}$$

خطی سازی ← به شرطی جواب می‌دهد که حول نقطه کار باشد

معمولا خطی‌سازی برای تابع \dot{x} انجام می‌شود.

روش اول خطی‌سازی (ژاکوبین)

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = f_1(\) \\ \dot{x}_2 = f_2(\) \\ \vdots \\ \dot{x}_n = f_n(\) \end{cases} \xrightarrow{\text{ژاکوبین}}$$

$$A = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_1}{\partial x_n} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_2}{\partial x_n} \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \frac{\partial f_n}{\partial x_1} & \frac{\partial f_n}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial f_n}{\partial x_n} \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial u_1} & \frac{\partial f_1}{\partial u_2} & \dots & \frac{\partial f_1}{\partial u_m} \\ \frac{\partial f_n}{\partial u_1} & \frac{\partial f_n}{\partial u_2} & \dots & \frac{\partial f_n}{\partial u_m} \end{bmatrix}$$



مثال: معادلات غیرخطی سیستمی عبارتند از

$$\begin{cases} \frac{dx_1(t)}{dt} = x_1^2(t) - \sin 3x_2(t) + u_1^3(t) - u_2(t) = f_1(t) \\ \frac{dx_2(t)}{dt} = x_2(t) - u_1(t) + x_1(t)e^{-x_2(t)} - x_2(t) = f_2(t) \end{cases}$$

نقطه کار مبدا $\hat{u}(t) = 0$ و $\hat{x}(t) = 0$ را در نظر بگیرید ← خطی‌سازی حول نقطه مورد نظر انجام پذیرد

ماتریکس‌های جاکوبین را تشکیل می‌دهیم

$$J_x[\hat{x}(t)_1 \hat{u}(t)_1 t] \rightarrow J_x[0] = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{bmatrix}$$

$2x_1 \leftarrow \frac{\partial f_1}{\partial x_1}$ $\frac{\partial f_1}{\partial x_2} \rightarrow -3 \rightarrow 3x_2$
 $\frac{\partial f_2}{\partial x_1} \rightarrow 1 - x_1 e^{-x_2}$ $\frac{\partial f_2}{\partial x_2} \rightarrow 0$
 $1 \times e^{-x_2} = 1 \times e^0$

$$J_u[\hat{x}(t)_1 \hat{u}(t)_1 t] \rightarrow J_u = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial u_1} & \frac{\partial f_1}{\partial u_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial u_1} & \frac{\partial f_2}{\partial u_2} \end{bmatrix}$$

یادآوری $\rightarrow f(x) = e^x \rightarrow f'(x) = e^x$

$$J_x[0] = \begin{bmatrix} 0 & -3 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \quad J_u[0] = \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \Delta \dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & -3 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \Delta x(t) + \begin{bmatrix} 0 & -1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \Delta u(t)$$

که در آن $\Delta u(t)$ و $\Delta x(t)$ ← تغییرات جزئی حول نقطه کار هستند.

راهنمای مشتق‌ها:

$$A = J_x[0] = \begin{bmatrix} 2x_1 & -3\cos 3x_2 \\ e^{-x_2} & 1 - x_1 e^{-x_2} \end{bmatrix}_{(0/0)} \quad B = J_u[0] = \begin{bmatrix} eu_1^2 & -1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}_{(0/0)}$$

عناصر ذخیره‌کننده انرژی: به تعداد این عناصر حالت داریم و به تعداد حلقه‌های کاملاً سلفی و کات است‌های خازنی از تعداد حالات کاسته می‌شود.



(۱) ابتدا تعداد حالت‌های مدار را مشخص می‌کنیم.

(۲) سپس تعداد ورودی‌های مدار را مشخص می‌کنیم.

(۳) برای هر خازن ← ولتاژ آن بیانگر حالت آن می‌باشد / برای هر سلف ← جریان آن بیانگر حالت آن می‌باشد.



۴) برای هر کدام از حالت‌ها با استفاده از قوانین کیرشهف حاکم بر مدار ← یک معادله مرتبه اول بدست می‌آوریم (یکی از عناصر مشتق داشته باشد آن هم مشتق مرتبه اول)

* نکته: معمولاً
 { برای سلف‌ها ← KVL
 و برای خازن‌ها ← KCL }
 که معادله مرتبه اول را بنویسیم

مثال: مدار الکتریکی نشان داده شده را در نظر بگیرید با انتخاب مناسب متغیرهای حالت، یک نمایش فضای حالت از آن به دست آورید. فرض می‌شود که در این مدار منابع ولتاژ $e_1(t)$ و $e_2(t)$ قابل تنظیم بوده و بنابراین می‌توان سیستم را کنترل نمود. سه متغیر حالت i_1 ، i_2 و $v(t)$ داریم. همچنین دو ورودی e_1 و e_2

$$x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} i_1(t) \\ i_1(t) \\ i_1(t) \end{bmatrix}$$

← KVL₁

$$\left. \begin{array}{l} i_1 = x_1 \\ i_2 = x_2 \\ v_c = x_2 \\ e_1 = u_1 \\ e_2 = u_2 \end{array} \right\} \begin{array}{l} -e_1 + Ri_1 + v_{L1} + v_c = 0 \\ \xrightarrow{\text{جایگزینها}} -u_1 + Rx_1 + v_{L1} + x_3 = 0 \\ v_{L1} = L_1 \frac{di_1}{dt} = L_1 \dot{x}_1 \\ L_1 \dot{x}_1 = -Rx_1 - x_2 + u_1 \Rightarrow \dot{x}_1 = \frac{1}{L_1} (-R_1 x_1 - x_2 + u_1) \end{array} \quad (1)$$

← KVL₂

$$-e_2 + v_{L2} + v_c = 0 \xrightarrow{\text{جایگزینها}} -u_2 + v_{L2} + x_3 = 0 \Rightarrow v_{L2} = l_2 \dot{x}_2 = l_2 \frac{di_2}{dt} = u_2 - x_2 \Rightarrow \dot{x}_2 = \frac{1}{l_2} (u_2 - x_2) \quad (2)$$

$$i_1 + i_2 = i_c \Rightarrow i_1 + i_2 - i_c = 0 \rightsquigarrow i_c = \frac{cd_v}{d_2} = C \dot{x}_3 \rightsquigarrow \dot{x}_3 = \frac{1}{C} (x_1 + x_2) \quad (3)$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{-R}{L_1} & 0 & \frac{-1}{L_1} \\ 0 & 0 & \frac{-1}{L_2} \\ \frac{1}{C} & \frac{1}{C} & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} \frac{1}{L_1} & 0 \\ 0 & \frac{1}{L_2} \\ 0 & 0 \end{bmatrix} u(t)$$

مثال ص ۸ اسلاید شماره ۱۵ ← حل شد / مثال اسلاید شماره ۱۷ ← خانه حل شود



بخش چهارم: کنترل پذیری و رویت پذیری

سیستمی کنترل پذیر است از دیدگاه حالت $x_1 \rightarrow x_0$ بیریم x_0 موجود x_1 دلخواه

ساده ترین متد: برای بررسی اینکه بدانیم یک سیستم کنترل پذیر است یا خیر

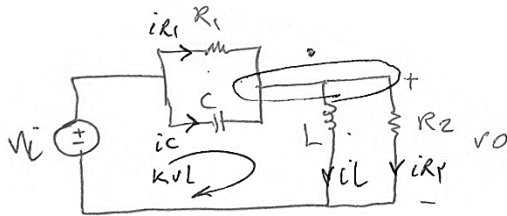
گام اول: تشکیل ماتریس $\emptyset C$

$$\emptyset C = [B \ AB \ A^2B \ \dots \ A^{n-1}B]$$

گام دوم: سیستمی کنترل پذیر است که رنک $\emptyset C$ کامل باشد \leftarrow یعنی n باشد

مثال: تشکیل $\emptyset C$ به منظور کنترل پذیر بودن یا خیر

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$



$$\emptyset C = [B \ AB] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix} \Rightarrow |\emptyset C| = 0 - 1 = -1 \neq -1$$

در صورتی که ماتریس $\emptyset C$ مربعی شد \leftarrow اگر $|\emptyset C| \neq 0$ درترمینال

باشد \leftarrow رنک $\emptyset C$ کامل می شود

مثال: ص ۲۷ اسلاید ۱۴: $R_1 = R_2 = R$

معادلات حالت را بدست آورید و کنترل پذیری آن را بررسی کنید

$$\left. \begin{array}{l} x_1 = v_c \\ x_2 = i_l \\ u = v_i \\ y = v_o \end{array} \right\} \begin{array}{l} kvl \Rightarrow -v_i + v_c + vl = 0 \Rightarrow -u + x_1 + L\dot{x}_2 \quad vl = \frac{ld_i}{dt} = L\dot{x}_2 \\ \dot{x}_2 = \frac{1}{L}(-x_1 + u) \\ iR_1 + iC - il - iR_2 \Rightarrow \frac{x_1}{R} + c\dot{x}_1 - x_2 - \left(\frac{u - x_1}{R}\right) = 0 \\ \frac{vc}{R_2} \\ = \frac{x_1}{R} \end{array}$$



$$C\dot{x}_1 = -\frac{x_1}{R} + \frac{u - x_1}{R} + x_2 \Rightarrow \dot{x}_1 = \frac{1}{C} \left[\frac{-2x_1}{R} + x_2 + \frac{u}{R} \right] \Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{-2}{R_c} & \frac{1}{C} \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{+1}{R_c} \\ \frac{1}{L} \end{bmatrix} u$$

و ادامه ندارد $\Rightarrow n = 2 \Rightarrow A^{n-1}B \Rightarrow \phi_c = [B \ AB]$ همان $AB \Rightarrow \phi_c$ برای این مثال

$$\phi_c = \begin{bmatrix} \frac{1}{R_c} & \frac{-2}{R^2C^2} + \frac{1}{Lc} \\ \frac{1}{L} & -\frac{1}{RLc} \end{bmatrix} \Rightarrow |\phi_c| = -\frac{1}{R^2C^2L} + \frac{2}{R^2C^2L} - \frac{1}{L^2C} = \frac{1}{R^2C^2L} - \frac{1}{L^2C}$$

رتبه ۲ می باشد ← سیستم کنترل پذیر است و $|\phi_c| \neq 0$

مثال: کنترل پذیری تابع تبدیل حالت را چک کنید.

$$\dot{x} = \underbrace{\begin{bmatrix} -1 & -2 & 1 \\ 1 & -2 & -1 \\ -1 & 1 & -2 \end{bmatrix}}_{\substack{n=3 \\ A}} x + \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}}_B u \quad \phi_c = [B \ AB \ A^2B]$$

$$\phi_c = \begin{bmatrix} \text{B} & \text{AB} & \text{A}^2\text{B} \\ \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} & \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ -2 & 3 \\ -2 & -2 \end{bmatrix} & \begin{bmatrix} 4 & -9 \\ 4 & -3 \\ 4 & 6 \end{bmatrix} \end{bmatrix}$$

AB در A حاصل ضرب ABA^2B

* در ماتریس های غیرمربعی:

$$\begin{matrix} 3 \times 6 \\ \swarrow \\ n \times m \end{matrix}$$

$$\max \text{Rank}(\phi_c) = \min(n, m)$$

می فهمیم n یا m ← هر کدام که بود

سیستم کنترل پذیر است $\Rightarrow \text{Rank}(\phi_c) = 3 \Rightarrow \text{rank} A$

* اگر به عنوان مثال $\text{Rank}(\phi_c) = 2$ می شد ← کنترل پذیر نبود مثلا $\phi_c = [\quad]_{2 \times 6}$



مثال: کنترل پذیری ماتریس حالت سیستم را بررسی کنید.

$$\dot{x} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & \cdot & -6 \\ 1 & \cdot & -11 \\ \cdot & 1 & -6 \end{bmatrix}}_A x + \underbrace{\begin{bmatrix} 1 \\ \cdot \\ 1 \end{bmatrix}}_B u$$

وابستگی ستون (رابطه) $e_3 = -6e_1 - 5e_2 \rightarrow$

$$\phi_c = [B \ AB \ A^2B] = \begin{bmatrix} 1 & \cdot & -6 \\ 1 & \cdot & -11 \\ \cdot & 1 & -5 \end{bmatrix} \rightarrow |\phi_c| = 0$$

مستقل خطی 3×3

← سیستم کنترل پذیر نیست.

* برای جدا کردن قسمت‌های کنترل ناپذیر مراحل زیر را انجام می‌دهیم:

گام اول: ماتریس انتقال ζ که شامل بردارهای مستقل خطی ماتریس ϕ_c می‌باشد و برداری جایگزین

برای بردار وابسته خطی ماتریس ϕ_c انتخاب کرده تشکیل می‌دهیم. در مثال قبل $T = \begin{bmatrix} 1 & \cdot & \cdot \\ 1 & \cdot & \cdot \\ \cdot & 1 & \cdot \end{bmatrix}$

طوری انتخاب می‌کنیم که وابسته خطی نباشد

گام دوم: سپس ζ^{-1} را حساب می‌کنیم

در مثال قبل: $\zeta^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & 1 \\ -1 & 1 & -1 \end{bmatrix}$

گام سوم: محاسبه

$$A^* = \zeta^{-1} A \zeta = \begin{bmatrix} 0 & -6 & \cdot \\ 1 & -5 & 1 \\ \cdot & \cdot & -1 \end{bmatrix}$$

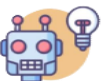
$$B^* = \zeta^{-1} B = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ \cdot \end{bmatrix}$$

و ماتریس مربعی را طوری تشکیل می‌دهیم

$$\dot{z} = \begin{bmatrix} 0 & -6 & \cdot \\ 1 & -5 & 1 \\ \cdot & \cdot & -1 \end{bmatrix} z + \begin{bmatrix} 1 \\ \cdot \\ \cdot \end{bmatrix} u$$

$$A' = \begin{bmatrix} 0 & -6 \\ 1 & -5 \end{bmatrix}, \quad B'$$

حال می‌توانیم کنترل پذیری A و B جدید را چک کنیم



$$\phi'_c = [B \quad AB] = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \rightsquigarrow |\phi'_c| = 1$$

زیرسیستم کنترل پذیر

کنترل پذیری:

$$\dot{X} = Ax + Bu \quad y = Cx + Du$$

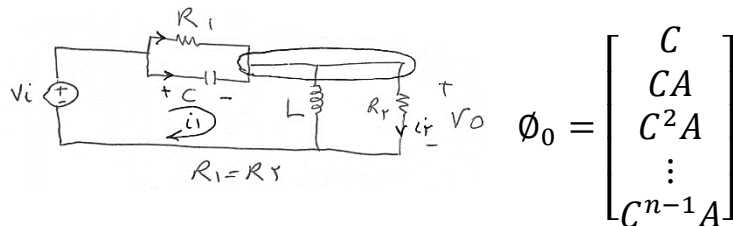
\swarrow $n \times n$ \swarrow ماتریس انتقال مستقیم

$$\phi_c = [B \quad AB \quad A^2B \quad \dots \quad A^{n-1}B]$$

شرط کنترل پذیری:

اگر رنک ϕ_c n باشد ← سیستم کنترل پذیر است.

شرط رویت پذیری:



اگر رنک ϕ_0 ، n باشد ← سیستم رویت پذیر است

مثال:

$$\dot{X} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -6 \\ 1 & -5 \end{bmatrix}}_A X + \underbrace{\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}}_B u \quad y = \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix}}_C X$$

$$\phi_0 = \begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \rightarrow \det = -12 \neq 0$$

سیستم رویت پذیر

$$\phi_c = [B \quad AB] = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \rightarrow \det =$$

مثال: رویت پذیری و کنترل پذیری را بررسی کنید.

$$X_1 = Vc \quad u = vi$$

$$X_2 = il \quad y = vo$$



$$ic = C \frac{dvc}{dt} \Rightarrow ic = c\dot{x}_1$$

$$iR_1 + ic - il - iR_2 = 0 \rightsquigarrow \frac{x_1}{R_1} + c\dot{x}_1 - x_2 - \frac{(vi - x_1)}{R_2}$$

چون $R_1 = R_2$ بود ←

$$\Rightarrow \dot{x}_1 = \frac{1}{C} \left[-\frac{x_1}{R} + x_2 + \frac{u - x_1}{R} \right]$$

$$\dot{x}_1 = \frac{1}{C} \left[\underbrace{-\frac{x_1}{R} - \frac{x_1}{R}}_{-\frac{2x_1}{R}} + x_2 + \frac{u}{R} \right] \Rightarrow \dot{x}_1 = \frac{-2}{RC} x_1 + \frac{1}{C} x_2 + \frac{u}{RC}$$

$$-vi + vc + vl = 0$$

$$vl = vi - vc = u - x_1$$

$$vl = l \frac{dil}{dt} = L\dot{x}_2 \Rightarrow \dot{x}_2 = \frac{-1}{l} x_1 + \frac{1}{l} u$$

$$y = v0 = vl = u - x_1$$

کنترل پذیری انجام شد. در معادله خروجی $u, (y)$ ظاهر شده (ورودی) و از طریق آن کنترل پذیر است.

مرحله بعد رویت پذیری

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{-2}{RC} & \frac{1}{C} \\ \frac{-1}{L} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{RC} \\ \frac{1}{L} \end{bmatrix} u$$

$$y = [-1 \ 0] \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + u$$

$$\phi_0 = \begin{bmatrix} c \\ cA \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ \frac{2}{RC} & -\frac{1}{C} \end{bmatrix}$$

$$|\phi_0| = \frac{1}{C} \neq 0$$

سیستم رویت پذیر است.

رویت پذیری را بررسی کنید.



ماتریس رویت‌پذیری عبارت است از:

$$\Phi = \begin{bmatrix} c \\ cA \\ cA^2 \end{bmatrix} \begin{matrix} e_1 \\ e_2 \\ e_3 \\ e_4 \\ e_5 \\ e_6 \end{matrix} \begin{matrix} c \\ cA \\ cA^2 \end{matrix}$$

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & \cdot \\ \cdot & \cdot & 1 \\ -1 & -2 & -1 \end{bmatrix} x(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \cdot \\ \cdot & \cdot & 1 \end{bmatrix}$$

که رتبه ۳ است لذا رویت‌پذیر است.

$$e_4 = e_5 - e_2$$

$$e_1 = e_5 + e_2$$

ماتریس فوق 6×3 بوده است که با حذف e_4 و e_1 به ماتریس 4×3 تبدیل شده است.

مثال: رویت‌پذیری سیستم فوق را بررسی کنید.

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} \cdot & 1 & \cdot \\ \cdot & 2 & 1 \\ \cdot & -1 & 1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = [0 \quad 0 \quad 1]x$$

$$\Phi_0 = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & 1 \\ \cdot & -1 & \cdot \\ \cdot & -1 & -1 \end{bmatrix}$$

چون یک ستون صفر است پس
دترمینان صفر می‌شود

بنابراین رنک Φ_0 ، ۲ نمی‌باشد پس سیستم رویت‌ناپذیر است.



$$[a \ b] \begin{bmatrix} c & d \\ e & f \end{bmatrix} = [ac + bd \quad ad + bf]$$

$$e_3 = -e_1 + 2e_2$$

اگر سیستمی روییت ناپذیر بود، این بدان معنا نیست که کل حالت‌های سیستم روییت ناپذیر است برای جدا کردن حالت‌های روییت‌پذیری از حالت‌های روییت ناپذیر ماتریس انتقال F_1 با استفاده از بردارهای مستقل \emptyset_0 و بردارهای جایگزین بردارهای وابسته به خطی \emptyset_0 تشکیل می‌دهند. بردارهای جایگزین باید مستقل از بردارهای خطی باشند.

مثال: ۳-۱۷ معادلات حالت و خروجی سیستم عبارت است از

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 2 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 1 \end{bmatrix} u(t) \quad y(t) = [0 \ 0 \ 1]x(t)$$

ماتریس روییت‌پذیری سیستم عبارت است از

$$\emptyset_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & -2 & -1 \end{bmatrix} \quad u = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow$$

$$u^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix}, u^{-1}Au = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 2 & 0 \\ 0 & -1 & -1 \end{bmatrix} \quad \text{دو سطر بالا را جدا می‌کنیم}$$

$$Cu^{-1} = [1 \ 0 \ 0]$$

از معادلات داریم

$$A^* = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 2 \end{bmatrix} \quad \emptyset_0 = \begin{bmatrix} G^* \\ G^* A^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

پس رنک \emptyset_0 ، ۲ است، بنابراین C و A روییت‌پذیر هستند.

$$x'(t) = \begin{bmatrix} A'_{11} & 0 \\ A'_{21} & A'_{22} \end{bmatrix} x'(t) + \begin{bmatrix} B'_1 \\ B'_2 \end{bmatrix} u(t) \quad \text{کانونیکال روییت‌پذیر روییت}$$

$$y(t) = [C'_1 \quad 0]x'(t)$$

A'_{11} یک ماتریس $m \times m$ و جفت $[C'_1 \quad A'_{11}]$ کاملاً روییت‌پذیر است



مقادیر ویژه A'_{11} را قطب‌های رویت‌پذیر و مقادیر ویژه A'_{22} را قطب‌های رویت‌ناپذیر گویند.

بنابر تعریف: اگر قطب‌های رویت‌ناپذیر سیستم (مقادیر ویژه A'_{22}) پایدار باشند سیستم را آشکارپذیر گویند.

تئوری تحقیق: نحوه تبدیل تابع تبدیل به فضای حالت و برعکس (بازسازی)

$$\text{Realization } G(s) \rightarrow \begin{cases} \dot{x} = Ax + Bu \\ y = CX + Du \end{cases}$$

تحقیق

$$\text{Reconstruction } G(s) \leftarrow$$

بازسازی

تحقق کنترل‌پذیری:

یادآوری: با فرض اکیدا سره بودن سیستم $D \leftarrow$ را نداریم. (تابع تبدیل‌هایی که مرتبه صورت از مرتبه مخرج کمتر است)

$$\dot{x} = [\quad]x + [\quad]u \qquad y = [\quad]x$$

اگر درجه صورت و مخرج باهم برابر باشد \leftarrow سره

اگر درجه صورت از مخرج بزرگتر باشد \leftarrow ناسره

$$\begin{matrix} & & A & & \\ & & \swarrow & \searrow & \\ \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} & & & & \end{matrix}$$

قطر اصلی و زیر آن همگی صفر

داریه بالای قطر اصلی ۱ و بالاتر همگی صفر

$$G(s) = \frac{b_{n-1}s^{n-1} + b_{n-2}s^{n-2} + \dots + b_1s + b_0}{1s^n + a_{n-1}s^{n-1} + a_{n-2}s^{n-2} + \dots + a_1s + a_0}$$

ضریب بایستی ۱ باشد در غیر این صورت آن را یک می‌کنیم



$$\underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}}_B \quad \underbrace{[b_0 b_1 \dots b_{n-1}]}_C$$

مثال: مدل فضای حالت تابع تبدیل را بنویسید.

$$G(s) = \frac{2s^2 + 3s + 1}{s^3 + 2s^2 + 4s + 5}$$

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot \\ -a_0 & -a_1 & -a_2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = [1 \quad 3 \quad 2]x$$

$b_0 \quad b_1 \quad b_2$

$$G(s) = \frac{s+1}{s^3+s}$$

مثال: مدل فضای حالت (تحقق کنترل پذیری)

$$\underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}}_A \quad \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}}_B \quad \underbrace{[1 \quad 1 \quad 0]}_C$$

رویت پذیری: همیشه کنترل پذیری و رویت پذیری دوگان هم هستند.

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \\ \vdots \\ b_{n-1} \end{bmatrix} u, y = [0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 1]_k$$

مثال‌های قبل را بنویسید (رویت پذیری)

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 0 & & -5 \\ 1 & 0 & -4 \\ & 0 & -2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \end{bmatrix} u \quad y = [0 \ 0 \ 1]$$

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u \quad y = [0 \ 0 \ 1]$$



$$G(s) = C(SI - A)^{-1}B$$

ابتدا $(SI - A)^{-1}$ را بدست می‌آوریم

مثال:

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, \quad y = [1 \quad 1]x$$

$$s \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} s & -1 \\ 2 & s+1 \end{bmatrix} \Rightarrow (SI - A)^{-1} = \frac{1}{\det} \begin{bmatrix} s+1 & 1 \\ -2 & s \end{bmatrix} \Rightarrow G(s) = \frac{1}{s(s+1)+2} \begin{bmatrix} s+1 & 1 \\ -2 & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \frac{1}{s^2+s+2} [1 \quad 1] \begin{bmatrix} s+1 & 1 \\ -2 & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \frac{s+1}{s^2+s+2}$$

مثال:

$$\dot{x} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & 3 \end{bmatrix}}_A x + \underbrace{\begin{bmatrix} 2 \\ 3 \end{bmatrix}}_B u \quad y = \underbrace{[1 \quad 1]}_C x$$

$$G(s) = C(sI - A)^{-1}B \Rightarrow sI - A = \begin{bmatrix} s & 2 \\ -1 & s-3 \end{bmatrix} \Rightarrow ()^{-1} = \frac{1}{\det} \begin{bmatrix} s-3 & -2 \\ 1 & s \end{bmatrix} = \frac{1}{s(s-3)+2} \begin{bmatrix} s-3 & -2 \\ 1 & s \end{bmatrix} \quad (SI-A)^{-1}$$

$$\Rightarrow G(S) = \frac{1}{s^2 + 3s + 2} [1 \quad 1] \begin{bmatrix} s-3 & -2 \\ 1 & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 \\ 3 \end{bmatrix}$$

$$G(S) = \frac{1}{s^2 - 3s + 2} [s-2 \quad s-2] \begin{bmatrix} 2 \\ 3 \end{bmatrix} = \frac{5(s-2)}{s^2 - 3s + 2}$$

اهداف کنترل: (۱) پایداری (Stability) (۲) تنظیم کردن (Setting) (۳) دنبال کردن (Tracking)

پس اولین و مهم‌ترین هدف ← پایداری است (اصلی‌ترین هدف)



شرط پایداری در مدل‌های تابع تبدیل ← قطب‌های تابع تبدیل (در ریشه‌های مخرج) سمت چپ محور موهومی باشد (دارای قسمت حقیقی منفی باشد)

مثال: پایدار $\Rightarrow -1, -3$ $P =$

$$G(S) = \frac{s + 1}{(s + 2)(s + 3)}$$

$$\text{مدل فضای حالت} \begin{cases} \dot{X} = Ax + Bu \xleftarrow{\text{تحقق}} G(S) = \frac{Q(S)}{P(S)} \\ y = Cx + Du \xrightarrow{\text{بازسازی}} \end{cases}$$

لیاپانوف: معیار پایداری برای سیستم‌های مدل فضای حالت (هر سیستمی پایدار است ← به شرطی که انرژی‌اش کاهش می‌یابد)

نقطه تعادل: جایی است که $\dot{X} = 0$ می‌شود.

مثال: نقاط تعادل سیستم زیر را به دست آورید.

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix} X$$

$$\dot{x}_1 = x_2 = 0 \quad \dot{x}_2 = -x_1 - x_2 = 0 \quad xe \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\xrightarrow{\text{راهنمایی}} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{cases} \dot{x}_1 = 0x_1 + x_2 = x_2 = 0 \\ \dot{x}_2 = -x_1 - x_2 = 0 \rightarrow x_1 = 0 \end{cases}$$

مثال: سیستم غیرخطی: نقطه تعادل را بدست آورید.

$$\dot{x}_1 = x_1 - x_2^2$$

$$\dot{x}_2 = x_1^2 - 2x_2$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \quad \\ \quad \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \quad \begin{cases} \dot{x}_1 = x_1 - x_2^2 = 0 \Rightarrow x_1 = x_2^2 \\ \dot{x}_2 = x_1^2 - 2x_2 = 0 \end{cases}$$

$$x_2^2 - 2x_2 = 0 \Rightarrow x_2 = 0 \sqrt[3]{2} \Rightarrow x_1 = 0 \sqrt[3]{4}$$

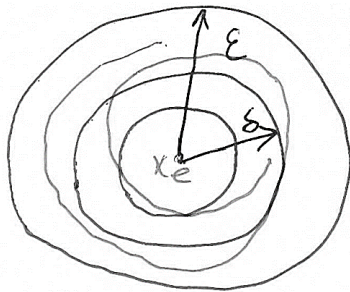


$$x_2(x_2^3 - 2) = 0 \xrightarrow{\text{نقاط تعادل}} Xe \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \text{ یا } \begin{bmatrix} \sqrt[3]{2} \\ \sqrt[3]{4} \end{bmatrix}$$

مثال:

$$\dot{X} = \sin x \quad \sin x = 0 \Rightarrow x = n\pi, \quad n = 0, 1, 2, \dots$$

پایداری لیاپانوف: دو دایره در نظر بگیرید ε و δ اگر سیستمی در محدوده ε باشد و کوچکتر شود و وارد دایره δ شود \leftarrow دیگر از محدوده δ خارج نشود پایدار است.



* سیستمی پایدار است \leftarrow اگر تمام حالت‌های آن که در دایره‌ای به شعاع ε که حول نقطه تعادل است حرکت کرده و وارد دایره‌ای کوچکتر به شعاع δ وارد شود و از آن خارج نشود \leftarrow به این سیستم پایدار لیاپانوف می‌گویند.

* اگر حالت‌ها به نقطه تعادل برسند \leftarrow سیستم پایدار مجانبی لیاپانوف است.



حوزه جذب: دایره بزرگتر به شعاع ε را گویند.

ناپایداری: اگر از حوزه جذب (دایره بزرگتر) به سمت دایره کوچکتر حرکت نکرد و یا حرکت کرد اما از آن خارج شد \leftarrow آن سیستم ناپایدار است.

پایدار فراگیر: اگر حوزه جذب یعنی اندازه شعاع ε بی‌نهایت باشد \leftarrow سیستم پایدار فراگیر است.

پایدار مجانبی فراگیر: اگر حوزه جذب یعنی اندازه شعاع ε بی‌نهایت باشد و در نهایت همه حالت‌ها به نقطه تعادل برسند.

پایدار BIBO: به ازای ورودی محدود \leftarrow خروجی محدود باشد.



قضایای پایداری سیستم‌های LTI

سیستم پایدار به مفهوم لیاپانوف است اگر و فقط اگر کلیه مقادیر ویژه آن دارای قسمت‌های حقیقی نامثبت باشد (یا صفر باشند یا منفی) و مقادیر ویژه موهومی آن تکراری نباشد.

مثال: پایداری سیستم زیر را بررسی کنید.

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix} X$$

اول نقطه تعادل را که قبلاً حساب کردیم $X_e \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ سپس سراغ مقادیر ویژه می‌رویم.

$$|\lambda I - A| = 0 \leftarrow \text{مقادیر ویژه}$$

حال دترمینان را حساب می‌کنیم.

$$\lambda \begin{bmatrix} \lambda & -1 \\ 1 & \lambda + 2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \lambda & -1 \\ 1 & \lambda + 2 \end{bmatrix}$$

سیستم پایدار لیاپانوف است (روش اول)

$$\Rightarrow \det|\lambda I - A| = \lambda(\lambda + 2) + 1 = \lambda^2 + 2\lambda + 1 = (\lambda + 1)^2 = 0 \begin{cases} \lambda_1 = -1 \\ \lambda_2 = -1 \end{cases}$$

تمرین: پایداری سیستم زیر را با روش اول لیاپانوف بررسی نمایید.

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} X$$

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_1 + x_2 = 0 \\ \dot{x}_2 &= -2x_1 + (-3)x_2 \end{aligned} \rightarrow x_e \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$|\lambda I - A| = 0 \rightarrow \begin{vmatrix} \lambda - 1 & -1 \\ 2 & \lambda + 3 \end{vmatrix} \xrightarrow{\text{محاسبه شود } det} [(\lambda - 1)(\lambda + 3)] + 2 = 0 \Rightarrow \lambda^2 + 2\lambda - 3 + 2 = 0$$

$$\lambda^2 + 2\lambda - 1 = 0 \Rightarrow \lambda_{1,2} = \frac{-1 \pm \sqrt{b^2 - 4ac}}{2a} \Rightarrow \frac{-2 \pm \sqrt{4 + 4}}{2} = \frac{-1 \pm 2\sqrt{2}}{2} = -1 \pm \sqrt{2} \rightarrow \begin{aligned} -1 + \sqrt{2} &\approx 0/4 = \lambda_1 \\ -1 - \sqrt{2} &\approx -2/4 = \lambda_2 \end{aligned}$$

چون یکی از λ ها مثبت شد پس ناپایدار است.



مثال خارج از بحث ← (سوال دانشجویان) برای سیستم‌های غیرخطی پایداری را با روش اول لیاپانوف بررسی کنید.

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 = 2x_2^3 \\ \dot{x}_2 = x_1 - 3x_2^2 \end{cases}$$

اول باید نقطه تعادل را بدست آورد ← $\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ می‌شود خودتان حساب کنید بعد بایستی خطی‌سازی کنیم.

$$j = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{bmatrix}$$

ماتریس A در x_e ما می‌دهد (خطی‌سازه)

$$\dot{x}_1 = 0 \rightarrow x_2 - 2x_2^3 = 0 \quad x_2 = 0, \quad x_2 = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

$$\dot{x}_2 = 0 \rightarrow x_1 - 3x_2^2 = 0 \quad x_1 = 0, \quad x_1 = \frac{3}{2}$$

اول حول نقطه $\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$ بررسی می‌کنیم.

$$\text{ماتریس خطی‌ساز} \quad \frac{\partial f}{\partial x} \begin{bmatrix} 0 & 1 - 6x_2^2 \\ 1 & -6x_2^2 \end{bmatrix} \Big|_{\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$|\lambda I - A| = \begin{vmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \lambda & -1 \\ -1 & \lambda \end{vmatrix} = 0 \Rightarrow \lambda^2 - 1 = 0 \begin{matrix} \rightarrow \lambda_1 = 1 \\ \rightarrow \lambda_2 = -1 \end{matrix}$$

سیس سیستم ناپایدار است حول نقطه $\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{3}{2} \\ \frac{1}{\sqrt{2}} \end{bmatrix} \quad \text{حال حول نقطه}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 1 - 6x_2^2 \\ 1 & -6x_2^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{3}{2} \\ \frac{1}{\sqrt{2}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & \frac{-6}{\sqrt{2}} \end{bmatrix}$$



$$|\lambda I - A| = \begin{vmatrix} \lambda & 0 \\ 0 & \lambda \end{vmatrix} - \begin{vmatrix} 0 & -2 \\ 1 & -\frac{6}{\sqrt{2}} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \lambda & 2 \\ -1 & \lambda + \frac{6}{\sqrt{2}} \end{vmatrix} = 0$$

$$\lambda \left(\lambda + \frac{6}{\sqrt{2}} \right) + 2 = \lambda^2 + \frac{6}{\sqrt{2}} \lambda + 2 = 0$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{-b \pm \sqrt{4ac}}{2a} = \frac{-\frac{6}{\sqrt{2}} \pm \sqrt{18 - 8}}{2} = \frac{-3 \pm \sqrt{10}}{\sqrt{2}}$$

← جواب‌ها هر دو منفی هستند ← پایدار است حول نقطه $\begin{bmatrix} \frac{3}{2} \\ \frac{1}{\sqrt{2}} \end{bmatrix}$

قضایا:

قضیه (۱): سیستم $LT1$ پایدار مجانبی است ← اگر و فقط اگر پایدار مجانبی فرارگیر باشد

سیستم پایدار مجانبی است ← اگر و فقط اگر مقادیر ویژه آن منفی باشد

همگی دارای قسمت حقیقی منفی بود ← پایدار مجانبی
 دارای قسمت حقیقی منفی و صفر (موهومی هم تکراری نباشد) ← پایدار
 اگر سیستم دارای قسمت حقیقی مثبت باشد ← ناپایدار

قضیه (۲): سیستم $LT1$ پایدار $BIBO$ است اگر و فقط اگر تمام قطب‌های تابع تبدیل ← دارای

قسمت‌های حقیقی اکیدا منفی باشد.

نکته: اگر سیستم $LT1$ پایدار لیاپانوف باشد ← پایدار $BIBO$ یا همان ورودی خروجی محدود هم است

(*Bounded Input Bounded Output*) ولی برعکس آن صادق نیست.

پایداری } روش اول : لیاپانوف
 روش دوم : لیاپانوف (مبحث این هفته)

اسلاید شماره ۹ ص ۱۸ و ۱۷ ← به استاد یادآوری شود که هفته بعد توضیح دهند.



قضیه: سیستم در نزدیکی نقطه تعادل در مبدا پایدار مجانبی است ← اگر تابع اسکالر اکیداً صعودی

$v(x)$ وجود داشته باشد که $\begin{cases} v(x) > 0 \\ v(0) = 0 \end{cases}$ و $\left\{ \begin{array}{l} v(x) > 0 \\ v(0) = 0 \end{array} \right\}$ که انرژی اش کاهش می یابد ← یعنی $\dot{V} < 0 \quad x \neq 0$ سیستم پایدار خواهد بود.

مثال: صفحه ۱۲ اسلاید ۲۴

$$\dot{x}_1 = -x_1 - 2x_2^2 = f_1$$

$$\dot{x}_2 = -x_1x_2x_2^3 = f_2$$

$$A = j = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{bmatrix} \rightarrow A = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$|\lambda I - A| = 0 \rightarrow \begin{vmatrix} \lambda + 1 & 0 \\ 0 & \lambda \end{vmatrix} = 0 \quad \lambda(\lambda + 1) = 0 \Rightarrow \begin{cases} \lambda_1 = 0 \\ \lambda_2 = -1 \end{cases}$$

سیستم (λ) نا مثبت است ← پایدار است (روش اول لیپانوف)

تابع لیپانوف کاندید (ساده ترین شکل)

$$V(x) = \frac{1}{2}x_1^2 + \frac{1}{2}x_2^2$$

$$\dot{V} = x_1\dot{x}_1 + x_2\dot{x}_2$$

$$\dot{V} = x_1(-x_1 - 2x_2^2) + 2x_2(x_1x_2 - x_2^3)$$

$$\dot{V} = x_1^2 - 2x_1x_2^2 + 2x_1x_2^2 - 2x_2^4 = -x_1^2 - 2x_2^4$$

قرمز بعدا نوشته شده.

با بازنگری مجدد هر تابع لیپانوف کاندید یا همان تابع اولیه تجربی



$$V(x) = \frac{1}{2}x_1^2 + \frac{1}{2}x_2^2$$

در این مثال پس از بازنگری و به منظور حذف نامعین‌های ضریب $\frac{1}{2}$ از x_2^2 حذف شد.

مثال: سیستم غیرخطی زیر را در نظر بگیرید در نقطه تعادل $(0, 0)$ پایداری را بررسی کنید.

$$f_1 = \dot{x}_1 = x_2$$

$$f_2 = \dot{x}_2 = -2x_1 - 3x_2 - 3x_1^3$$

$$j = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{bmatrix} \Big|_{[0]} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} \Rightarrow |\lambda I - A| = \begin{vmatrix} \lambda & -1 \\ 2 & \lambda + 3 \end{vmatrix} = \lambda^2 + 3\lambda + 2 = 0 \rightarrow \begin{cases} \lambda_1 = -1 \\ \lambda_2 = -2 \end{cases}$$

→ پایدار مجانبی است (با روش اول)

همیشه مثبت است و در صفر هم صفر است.

تجربی می‌نویسیم $\rightarrow v(x) = \frac{1}{2}x_1^2 + \frac{1}{2}x_2^2 + \frac{1}{2}x_1^4$

$$\dot{V} = 2x_1\dot{x}_1 + x_2\dot{x}_2 + \frac{4}{2}x_1^3\dot{x}_1 + 2x_1^3x_2$$

$\dot{x}_1 = x_2$

حذف نامعین‌ها $\rightarrow \dot{V} = 2x_1x_2 + x_2(-2x_1 - 3x_2 - 2x_1^3) + 2x_1^3x_2$

$$\dot{V} = 2x_1x_2 - 2x_1x_2 - 3x_2^2 - 2x_1^3x_2 + 2x_1^3x_2$$

با اعمال ۲

$$\dot{V} = -3x_2^2 < 0 \quad x \neq 0$$



مثال: سیستم زیر با نقطه تعادل مبدا را در نظر بگیرید، پایداری آن را در نقطه تعادل (0, 0) بررسی کنید.

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -x_1 + x_2 + x_1(x_1^2 + x_2^2) \\ \dot{x}_2 = -x_1 - x_2 + x_2(x_1^2 + x_2^2) \end{cases}$$

در نظر می‌گیریم $V(x) = \frac{1}{2}x_1^2 + \frac{1}{2}x_2^2$

$$\begin{aligned} \dot{V} &= x_1\dot{x}_1 + x_2\dot{x}_2 = x_1(-x_1 + x_2 + x_1(x_1^2 + x_2^2)) + x_2(-x_1 - x_2 + x_2(x_1^2 + x_2^2)) \\ &= -x_1^2 + x_1x_2 + x_1^2(x_1^2 + x_2^2) - x_1x_2 - x_2^2 + x_2^2(x_1^2 + x_2^2) = \underbrace{-x_1^2 - x_2^2}_{\text{فاکتور از منفی}} + x_1^2(x_1^2 + x_2^2) + x_2^2(x_1^2 + x_2^2) \end{aligned}$$

$$= -\underbrace{(x_1^2 + x_2^2)}_{\text{فاکتور از}} + x_1^2(x_1^2 + x_2^2) + x_2^2(x_1^2 + x_2^2)$$

$$\dot{V} = \underbrace{(x_1^2 + x_2^2)}_{\text{همیشه +}} \left[\underbrace{-1 + x_1^2 + x_2^2}_{\text{+ یا - بودن را بررسی می‌کنیم}} \right] \rightarrow -1 + x_1^2 + x_2^2 < 0 \rightarrow x_1^2 + x_2^2 < 1 \Rightarrow$$

داخل دایره واحد $\dot{V}(x)$ معین منفی است و

نقطه تعادل مبدا پایدار مجانبی است

سیستم پایدار مجانبی $\Rightarrow - \Rightarrow + \Rightarrow -$

قضیه ناپایداری: سیستم در نزدیکی نقطه تعادل در مبدا ناپایدار است ← اگر تابع اسکالری مانند:

$$\begin{cases} V(x) > 0 & , & V(0) = 0 \\ \dot{V} > 0 & , & V(0) = 1 \end{cases}$$

مثال: صفحه ۱۷ اسلاید ۳۳

$$\dot{x}_1 = 2x_2 + x_1(x_1^2 + 2x_2^4)$$

$$\dot{x}_2 = -2x_1 + x_2(x_1^2 + x_2^4)$$

$$V(x) = \frac{1}{2}x_1^2 + \frac{1}{2}x_2^2$$

$$\dot{V}(x) = x_1\dot{x}_1 + x_2\dot{x}_2 = x_1(2x_2 + x_1(x_1^2 + 2x_2^4)) + x_2(-2x_1 + x_2(x_1^2 + 2x_2^4))$$

$$\dot{V} = \cancel{2x_1x_2} + x_1^2(x_1^2 + 2x_2^4) - \cancel{2x_1x_2} + x_2^2(x_1^2 + x_2^4)$$

\dot{V} همیشه مثبت است ← سیستم ناپایدار است.

$$\dot{x} = AX + Bu$$

$$S^T + PA = -Q \text{ معادله لیاپانوف}$$



$$y = Cx + Du$$

قضیه: سیستم داده شده پایدار مجانبی است ← اگر و فقط اگر Q مثبت معین باشد، P هم مثبت معین باشد.

$$Q_{PD} \Rightarrow P_{PD}$$

Positive Definite

$$A = \begin{bmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ a_4 & a_5 & a_6 \\ a_7 & a_8 & a_9 \end{bmatrix} \text{ اگر } \rightarrow \left\{ \begin{array}{l} |a| > 0 \\ \begin{vmatrix} a_1 & a_2 \\ a_4 & a_5 \end{vmatrix} > 0 \\ |A| > 0 \end{array} \right\} \Rightarrow A.PD \text{ (مثبت معین است)}$$

$PS(semi)D =$ نیمه معین

مثال: اسلاید ۲۰ صفحه ۴۰

$$\dot{X}_1 = -x_1 - 2x_2$$

$$\dot{X}_2 = -x_1 - 4x_2$$

$$A^T P + PA = -Q$$

$$\begin{bmatrix} -1 & 1 \\ -2 & -4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_1 & P_2 \\ P_3 & P_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} P_1 & P_2 \\ P_3 & P_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & -2 \\ 1 & -4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} -P_1 + P_3 & -P_2 + P_4 \\ -2P_1 - 4P_3 & -2P_2 + P_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -P_1 + P_2 & -2P_1 - 4P_2 \\ -P_3 + P_4 & -2P_3 - 4P_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \rightarrow \text{حال درایه های نظیر را باهم جمع می‌کنیم}$$

$$\begin{cases} -2P_1 + P_2 + P_3 = -1 \\ -2P_1 - 5P_2 + P_4 = 0 \\ -2P_1 - 5P_3 + P_4 = 0 \\ -2P_2 - 2P_3 - 8P_4 = -1 \end{cases} \Rightarrow P_2 = P_3 \Rightarrow \begin{cases} -2P_1 + 2P_2 = -1 \\ -2P_1 - 5P_2 + P_4 = 0 \\ -4P_2 - 8P_4 = -1 \end{cases}$$

$$P_4 = 2P_1 + 5P_2$$

$$\xrightarrow{x-8} \begin{cases} -2P_1 + 2P_2 = -1 \\ -16P_1 - 44P_2 = -1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 16P_1 - 16P_2 = 8 \\ -16P_1 - 44P_2 = -1 \end{cases}$$

$$-60P_2 = 8 \Rightarrow P_3 = P_2 = \frac{8}{60}$$

$$P_3 = P_2 = -\frac{8}{60} \rightsquigarrow P_1 = \frac{23}{60} \quad P_4 = \frac{11}{60}$$

$$\Rightarrow P = \begin{bmatrix} \frac{230}{60} & \frac{-7}{60} \\ \frac{-7}{60} & \frac{11}{60} \end{bmatrix} \quad \frac{23}{60} > 0 \quad |P| = \frac{204}{3600} > 0$$



مثال: k را طوری پیدا کنید که سیستم پایدار باشد. اسلاید ۲۱ صفحه ۴۰

$$\dot{x} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -3k \\ 2k & -5k \end{bmatrix}}_A x$$

$$A^T P + P A = -Q$$

$$\begin{bmatrix} 0 & -2k \\ 3k & -5k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_1 & P_2 \\ P_3 & P_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} P_1 & P_2 \\ P_3 & P_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -3k \\ 2k & -5k \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \frac{7}{12}k & \frac{-1}{4k} \\ \frac{-1}{4k} & \frac{1}{4k} \end{bmatrix} \xrightarrow{\text{شروط پایداری}} \frac{7}{12k} > 0 \Rightarrow k > 0$$

$$\frac{7}{48k^2} - \frac{1}{16k^2} > 0 \Rightarrow \frac{4}{48k^2} > 0 \Rightarrow \begin{cases} k > 0 \\ k < 0 \end{cases}$$



پایان جلسه
روزگار خوشی را برای شما آرزومندم.



محمد اعرابیان