

Linear Quadratic optimal Control

مدرسه LQR (تنظیم) و LQT (تعقیب) است.

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

$$y(t) = Cx(t)$$

سیستم در حالت کلی  
خطی متغیر پارامتر (LTV)

$$J(u(t)) = J(x(t_0), u(t_0, t_0)) = \frac{1}{2} [z(t_f) - y(t_f)]^T F(t_f) [z(t_f) - y(t_f)] +$$

$$\frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} \{ [z(t) - y(t)]^T Q(t) [z(t) - y(t)] + u^T(t) R(t) u(t) \} dt$$

$$x \in \mathbb{R}^n$$

$$y \in \mathbb{R}^m$$

$$u \in \mathbb{R}^r$$

$z(t)$  بردار مرجع  $\in \mathbb{R}^m$   
یا خروجی مطلوب

$e(t) = z(t) - y(t)$   
بردار خطا

فرض:  $u(t)$  مقید نبود و هم فرجه و حالت قابل اندازه گیری اند.

$A_{n \times n}$ ,  $B_{n \times r}$  ماتریس کنترل  
ماتریس حالت

$C_{m \times n}$  ماتریس خروجی  
 $Q(t) \geq 0$  ماتریس وزن

$R(t) > 0$  ماتریس وزن  
 $F \geq 0$  ماتریس وزن  
هزینه انرژی کنترل

آراده  $t_f$  افق زمان است که در آنجا  $F(t_f) = 0$   
حالت های مختلف است

الف - تنظیم حالت  $z(t) = 0$  یعنی  $C = I$  یعنی  $x(t) \rightarrow 0$   
State Regulator

ب - تنظیم خروجی  $y(t) \rightarrow 0$  یعنی  $z(t) = 0$   
Output Regulator

ج - تعقیب tracking

در این حالت می خواهیم خطا را به صفر نزدیک

ماده تنظیم کننده خطی مربعی! افق تنه می

۱-  $u(t)$  مقید نیست ۲-  $x_0$  و  $t_f$  معلوم و در  $x(t_f)$  نامشخص

تمام  $x$  حل ماده به ریشه پونتر یا کین است  
تمام  $u$ : تکثیر ها بسته ترین  
 $A$  بردار کند - حالت

$$H(x, u, \lambda) = \frac{1}{2} x^T Q x + \frac{1}{2} u^T R u + \lambda^T [Ax + Bu]$$

$$\frac{\partial H}{\partial u} = 0 \rightarrow R u^* + B^T \lambda^* = 0 \rightarrow u^*(t) = -R^{-1}(t) B^T(t) \lambda^*(t)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} (Ax) = A$$

$$\frac{\partial}{\partial u} (u^T R u) = 2Ru$$

$$\dot{x}^* = \frac{\partial H}{\partial x} = Ax^* + Bu^*$$

$$\dot{\lambda}^* = -\frac{\partial H}{\partial \lambda} = -Qx^* - A^T \lambda^*$$

۳-  $t_f$ : به دلالت حالت و تک حالت

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x}^*(t) \\ \dot{\lambda}^*(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A(t) & -E(t) \\ -Q(t) & -A^T(t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x^*(t) \\ \lambda^*(t) \end{bmatrix} \quad E(t) = B(t)R^{-1}B^T$$

یک معادله دیفرانسیلی 2n بعدی برابریم 2n شرط نیاز دارد

شرط مرزی  $\left[ x^* + \frac{\partial S}{\partial t} \right]_{t_f} \delta t_f + \left[ \frac{\partial S}{\partial x} - \lambda^* \right]_{t_f}^T \delta x_f = 0$  S هزینه انتگرالی

$$\Rightarrow \lambda^*(t_f) = \frac{\partial S}{\partial x(t_f)} = \frac{\partial \left[ \frac{1}{2} x^T(t_f) F(t_f) x(t_f) \right]}{\partial x(t_f)} = F(t_f) x^*(t_f)$$

$t_f \Rightarrow \delta t_f = 0$   
 $\delta x_f$  زیاد می‌شود،  $\lambda^*$  کم می‌شود

n شرط ابتدایی  $(x(t))$  و n شرط انتهای  $\lambda(t_f)$  معادله را بصورت در نقطه مبدأ مرزی تبدیل می‌کند.  
 TPBVP: Two Point Boundary Value Problem

فرض کنیم  $\lambda^*(t) = P(t)x^*(t) \Rightarrow \dot{\lambda}^* = \dot{P}x^* + P\dot{x}^*$

معادله 3: کنترل بهینه حلقه بسته  
 u تابع خطی از x است (حل تحلیلی)  
 (فیدبک تغیر)

$$\Rightarrow u^*(t) = -R^{-1}B^T(t)P(t)x^*(t)$$

$$\Rightarrow \dot{x}^*(t) = Ax^* - BR^{-1}B^T P x^* \quad \text{بگذاریم}$$

$$\dot{\lambda}^*(t) = -Qx^* - A^T P x^* = \dot{P}x^* + P\dot{x}^* \Rightarrow$$

$$[\dot{P} + PA + A^T P + Q - PBR^{-1}B^T P] x^*(t) = 0$$

فر = 0  
 و P مستقل از x  
 معادله

~~RARE~~

معادله 5: معادله دیفرانسیلی ماتریسی آینه‌ای

$$\dot{P} + PA + A^T P + Q - PBR^{-1}B^T P = 0 \quad (DRE)$$

$$\lambda^*(t_f) = P(t_f)x^*(t_f) = F(t_f)x^*(t_f) \Rightarrow P(t_f) = F(t_f)$$

شرط مرزی

P ماتریس  $n^2$  بعدی  $\rightarrow$  معادله  $\frac{n(n+1)}{2}$  دارم

معادله 6: معادله مرزی باید بصورت آینه‌ای حل شود  
 نتیجه: ...

$$\Pi = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 \mathcal{H}}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 \mathcal{H}}{\partial x \partial u} \\ \frac{\partial^2 \mathcal{H}}{\partial u \partial x} & \frac{\partial^2 \mathcal{H}}{\partial u^2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q & 0 \\ 0 & R \end{bmatrix} \geq 0$$

آیا کنترل بهینه است یا نه؟  
 $\Rightarrow$  Maximization

$$\Rightarrow u^*(t) = -R^{-1}B^T P x^*(t) = -k(t)x^*(t)$$

بکامل

عناصرش حفظ نمکند

$$J(x(t), t) = \frac{1}{2} x^T(t) P(t) x(t)$$

آر  $x^*$  و  $P$  را برابر هر کف در آن نقطه می‌توانیم  $J$  را بیابیم. چون معمولاً  $x$  معادلات برابرین برابر باشد

$$J(x(t_0), t_0) = \frac{1}{2} x^T(t_0) P(t_0) x(t_0) \cdot [P(t_0)]$$

اثبات:  $\frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} \frac{d}{dt} [x^T P x] dt = \frac{1}{2} x^T(t_f) P(t_f) x(t_f) - \frac{1}{2} x^T(t_0) P(t_0) x(t_0)$   
 $= F(t_f)$

$$J = \frac{1}{2} x^T(t_f) \frac{P(t_f)}{F(t_f)} x(t_f) + \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} (x^T Q x + u^T R u) dt$$

جایگزینی  $x$

$$= \frac{1}{2} x^T(t_0) P(t_0) x(t_0) + \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} [x^T Q x + u^T R u + \frac{d}{dt} (x^T P x)] dt$$

$\frac{d}{dt} (x^T P x) = x^T P x + x^T \dot{P} x$

جایگزینی  $x$

$$= \frac{1}{2} x^T(t_0) P(t_0) x(t_0) + \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} x^T [Q + A^T P + PA - PB R^{-1} B^T P + \dot{P}] x dt$$

$= 0$  ثابت

$$\Rightarrow J(x^*(t_0), t_0) = \frac{1}{2} x^{*T}(t_0) P(t_0) x^*(t_0)$$

باز حل  $x$  نیز برقرار است.

نکته:  $P(t)$  نشان دهنده  $P$  است زیرا در هر نقطه  $J$  را می‌توانیم به هر کف در آن نقطه

بدون نگرانی از  $P$ : چون سیستم خطی است و  $x$  متغیر برابرین هیچ یک از حالتها نمی‌تواند به بیرون رفتن از محدوده  $Q$  و  $R$  در  $x$  و  $u$  باشد.

سیستم LQR با  $s$  حفظ نمکند جامع

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

$$J = \frac{1}{2} x^T(t_f) F x(t_f) + \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} \{x^T Q x + 2x^T S(t) u(t) + u^T R u\} dt$$

$$S_{n \times n} \geq 0$$

در  $s$

$$\dot{P}(t) = -P(t)A - A^T P(t) - Q + [PB + S(t)] R^{-1} [B^T P(t) + S^T]$$

$$P(t_f) = F$$

$$u^*(t) = -R^{-1} B^T [S^T + P] x^*(t)$$

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

$$x_1(0) = 2$$

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

$$x_2(0) = -3$$

$$J = \frac{1}{2} [x_1^2(5) + x_1(5)x_2(5) + 2x_2^2(5)] + \frac{1}{2} \int_0^5 [2x_1^2(t) + 6x_1x_2 + 5x_2^2 + 425u^2] dt$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & 1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad F = \begin{bmatrix} 1 & 1/2 \\ 1/2 & 2 \end{bmatrix} \quad Q = \begin{bmatrix} 2 & 3 \\ 3 & 5 \end{bmatrix} \quad R = \frac{1}{4}$$

$$t_0 = 0, t_f = 5 \quad x_1(t_f), x_2(t_f) \text{ free}$$

$$P(t) = \begin{bmatrix} P_{11}(t) & P_{12}(t) \\ P_{12}(t) & P_{22}(t) \end{bmatrix}$$

$$u^*(t) = -4 \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} \\ P_{12} & P_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} = -4 [P_{12}x_1^* + P_{22}x_2^*]$$

$$\dot{P}(t) = \begin{bmatrix} \dot{P}_{11} & \dot{P}_{12} \\ \dot{P}_{12} & \dot{P}_{22} \end{bmatrix} = -P \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} P + P \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} 4 \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} P - \begin{bmatrix} 2 & 3 \\ 3 & 5 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} P_{11}(5) & P_{12}(5) \\ P_{12}(5) & P_{22}(5) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & .5 \\ .5 & 2 \end{bmatrix} = F$$

$$\Rightarrow \dot{P}_{11} = 4P_{12} + 4P_{12} - 2$$

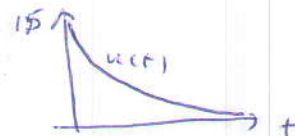
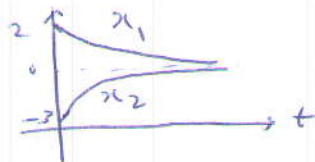
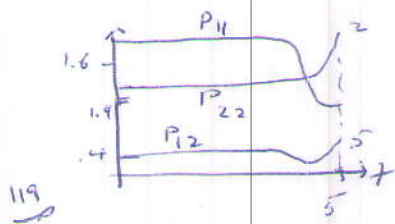
$$\dot{P}_{12} = -P_{11} - P_{12} + 2P_{22} + 4P_{12}P_{22} - 3$$

$$\dot{P}_{22} = -2P_{12} - 2P_{22} + 4P_{22}^2 - 5$$

$$P_{11}(5) = 1$$

$$P_{12}(5) = .5$$

$$P_{22}(5) = 2$$



سیستم LQR! (فوق ناستاتی)

در این حالت  $t_f \rightarrow \infty$

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

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} [x^T(t)Q(t)x(t) + u^T(t)R(t)u(t)] dt$$

نکته: هزینه استاتیو مستقیم ندارد

فرض:  $u(t)$  غیر مقید  
 $Q(t): P, D, D$   
 $R(t): P, D$

شرایط: حالت  $t_f$  کنترل انبساطی باید بازدارنده داشته باشد و در  $t_f \rightarrow \infty$  در این معادله هر دو طرف فرض کنیم سیستم کاملاً کنترل پذیر است.

از همین  $\Rightarrow$   $u^*(t) = -R^{-1}(t)B^T(t)\hat{P}(t)x^*(t)$

$$\hat{P}(t) = \lim_{t_f \rightarrow \infty} P(t) \quad \text{مقادیر ثابت معین} \quad t \in [t_0, t_f]$$

$$\begin{cases} \dot{\hat{P}}(t) = -\hat{P}(t)A(t) - A^T\hat{P}(t) - Q(t) + \hat{P}(t)B(t)R^{-1}(t)B^T(t)\hat{P}(t) \\ \lim_{t_f \rightarrow \infty} \hat{P}(t_f) = 0 \quad \text{شرایط پایایی} \end{cases}$$

حزینه  $J^* = \frac{1}{2} x^T \hat{P}(t) x^*(t)$

حالت خاص:

حالت آکرسیف LTI باشد یعنی

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

و  $t_f \rightarrow \infty$  باشد

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} [x^T(t)Qx(t) + u^T(t)Ru(t)] dt$$

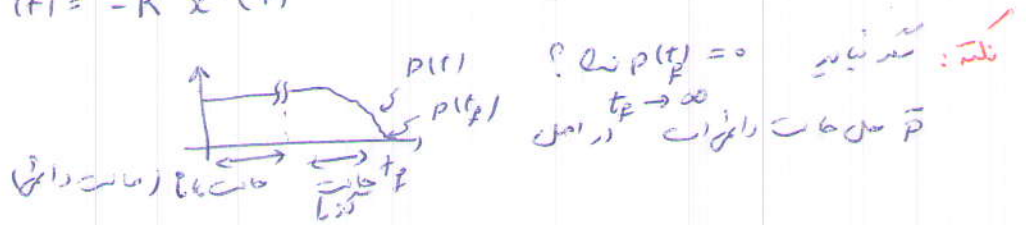
$x \in \mathbb{R}^n$   
 $u \in \mathbb{R}^r$

نتیجه این کنترل انبساطی است. این شرط تعیین می کند که هزینه بهینه  $(J^*)$  ناستاتی باشد!

باید داشته باشد  $P(t_f) = \bar{P}$   $\lim_{t_f \rightarrow \infty}$   $F(t_f) = 0$   $\Rightarrow$  سیستم کنترل پذیر است  $\Rightarrow$   $\bar{P}$   $\Rightarrow$   $\bar{P}A + A^T\bar{P} + Q - \bar{P}B R^{-1} B^T \bar{P} = 0$  ARE

$$\Rightarrow \frac{d\bar{P}}{dt} = 0 \Rightarrow -\bar{P}A - A^T\bar{P} + \bar{P}B R^{-1} B^T \bar{P} - Q \xrightarrow{\text{بازنویس}} \bar{P}A + A^T\bar{P} + Q - \bar{P}B R^{-1} B^T \bar{P} = 0$$

$$u^*(t) = -R^{-1}B^T\bar{P}x^*(t) = -Kx^*(t)$$



برای سیستم مرتبه ۲

$$\dot{x}_1(t) = x_2(t) \quad x_1(0) = 2$$

$$\dot{x}_2(t) = -2x_1(t) + x_2(t) + u(t) \quad x_2(0) = -3$$

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} [2x_1^2 + 6x_1x_2 + 5x_2^2 + 0.25u^2] dt$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & 1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad Q = \begin{bmatrix} 2 & 3 \\ 3 & 5 \end{bmatrix} \quad R = 0.25$$

$$\bar{P} = \begin{bmatrix} \bar{P}_{11} & \bar{P}_{12} \\ \bar{P}_{12} & \bar{P}_{22} \end{bmatrix} \quad u^*(t+1) = -4 \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{P}_{11} & \bar{P}_{12} \\ \bar{P}_{12} & \bar{P}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^*(t+1) \\ x_2^*(t+1) \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} \bar{P}_{11} & \bar{P}_{12} \\ \bar{P}_{12} & \bar{P}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{P}_{11} & \bar{P}_{12} \\ \bar{P}_{12} & \bar{P}_{22} \end{bmatrix} + \bar{P} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} 4 \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \bar{P} - \begin{bmatrix} 2 & 3 \\ 3 & 5 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} 4\bar{P}_{12} + 4\bar{P}_{12} - 2 = 0 \\ -\bar{P}_{11} - \bar{P}_{12} + 2\bar{P}_{22} + 4\bar{P}_{12}\bar{P}_{22} - 3 = 0 \\ -2\bar{P}_{12} - 2\bar{P}_{22} + 4\bar{P}_{22}^2 - 5 = 0 \end{cases}$$

$\bar{P}_{12} = 0.366$   $\bar{P}_{22} = 1.4729$   
 $\bar{P}_{11} = 1.7363$   
 دقت سؤا که P باید مثبت معین باشد.

$$\Rightarrow u^*(t+1) = -1.464x_1^*(t+1) - 5.8916x_2^*(t+1)$$

$$J^* = \frac{1}{2} x^T(0) \bar{P} x(0) = 7.9047$$

ماتریس کاپیاری

- اگر بردار ناپذیر باشد و حالت های ناپذیر درش حذف نمکند وزن نداشته باشند. در اکثریت برای حالتی که ناپذیر هم انتفاقی می افتد در این حالت باید حالت ناپذیر درش حذف نمکند و وجود دارنده را داشته باشند به عبارت دیگر زوج (A, C) باید کاپیاری باشد. این را با ناپذیری سیستم حلقه بسته را تعیین می کند. همچنین اگر زوج (A, C) کاپیاری نباشد، ماتریس ضرب ریاضی  $\bar{P}$  مثبت معین است.

نیاز به برای ناپذیری حلقه بسته و شرط کاپیاری و ناپذیری لازم است.

روش LQR که سیستم حلقه بسته کنونی را ارائه می نماید با کنترل کننده باز حلقه حالتی همگرا

۱۰۲: برای سنجش رسیدن آداپتور کنترل بهینه حقیقی باز و حقیقی سبک را بدید

$$\dot{x}(t) = -3x(t) + u(t)$$

$$x(0) = 1, x(\infty) = 0$$

$$J = \int_0^{\infty} [x^2 + u^2] dt$$

این حقیقی باز  
لازمی بود که این استفاده کنیم

$$V(x, u) = x^2 + u^2$$

$$f(x, u) = -3x + u$$

$$\mathcal{H} = V + \lambda f = x^2 + u^2 + \lambda [-3x + u]$$

$$\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial u} = 0 \rightarrow 2u^* + \lambda^* = 0 \rightarrow u^* = -\frac{1}{2}\lambda^*$$

$$\dot{x}^* = \frac{\partial \mathcal{H}}{\partial x} = -\frac{1}{2}\lambda^* - 3x^*$$

$$\dot{\lambda}^* = -\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial \lambda} = -2x^* + 3\lambda^*$$

$$\rightarrow \ddot{x}^* - 10x^* = 0 \rightarrow x^*(t) = c_1 e^{\sqrt{10}t} + c_2 e^{-\sqrt{10}t}$$

$$*\rightarrow \dot{\lambda}^* = -2[\dot{x}^* - 3x^*] = -2c_1(\sqrt{10}+3)e^{\sqrt{10}t} + 2c_2(\sqrt{10}-3)e^{-\sqrt{10}t}$$

$$x(0) = 1 \rightarrow c_1 + c_2 = 1$$

$$x(\infty) = 0 \rightarrow c_1 = 0$$

$$\rightarrow c_2 = 1 \rightarrow x^*(t) = e^{-\sqrt{10}t}$$

$$\lambda^*(t) = 2(\sqrt{10}-3)e^{-\sqrt{10}t}$$

$$\rightarrow u^*(t) = -(\sqrt{10}-3)e^{-\sqrt{10}t}$$

بی حتم باز لبه

$$A = -3 \quad B = 1 \quad Q = 2 \quad R = 2 \quad \bar{P} = \bar{P}$$

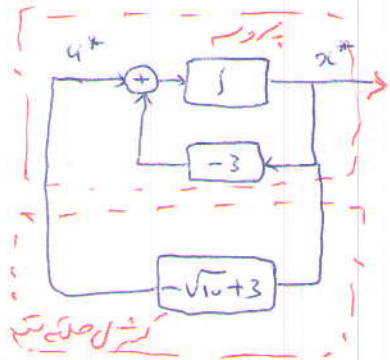
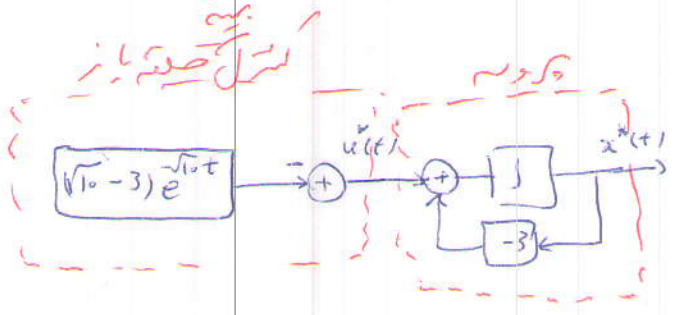
$$\bar{P}(-3) + (-3)\bar{P} - \bar{P}(1)(\frac{1}{2})\bar{P} + 2 = 0 \rightarrow \bar{P}^2 + 12\bar{P} - 4 = 0 \rightarrow \bar{P} = -6 \pm 2\sqrt{10}$$

چون  $\bar{P} > 0$  پس  $\bar{P} = -6 + 2\sqrt{10}$

$$\rightarrow u^* = -R^{-1}B^T\bar{P}x^* = -\frac{1}{2}(-6 + 2\sqrt{10})x^*(t) = (3 - \sqrt{10})x^*(t)$$

$$\dot{x}^*(t) = -3x^*(t) + u^*(t) = -3x^*(t) + (3 - \sqrt{10})x^*(t) \xrightarrow{\text{حل}} \dot{x}^*(t) = -\sqrt{10}x^*(t) \rightarrow u^* = (3 - \sqrt{10})e^{-\sqrt{10}t}$$

دقیقاً برابر کنترل حقیقی باز به دست می آید



فصل سوم

سیستم های کنترل بهینه خطی مربعی (ردیابی)

در سیستم های ردیابی، هدف آن است که خروجی یک مسیر را به صورت بهینه دنبال کند. حالت ردیابی توری، حالت خاصی است که می تواند که مسیر دلخواه، حالت بهینه است.

سیستم ردیابی خطی مربعی با افق تنهی (LQR)

هدف حفظ خروجی سیستم نزدیک خروجی مطلوب با محدودیت انرژی است

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

$$u \in \mathbb{R}^r, y(t) \in \mathbb{R}^m$$

$$y(t) = C(t)x(t)$$

هدف:  $z(t)$  خروجی مطلوب

$$e(t) = z(t) - y(t) \quad \text{بردار خطا}$$

$$J = \frac{1}{2} e_f^T(t_f) F(t_f) e_f(t_f) + \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} [e^T(t) Q(t) e(t) + u^T(t) R(t) u(t)] dt$$

$$Q_{m \times m} : \text{P.S.D} \quad R_{r \times r} : \text{P.D}$$

- اصل حداقل پونترین

م 1: تکلیف هامیلتونین

$$\mathcal{H}(x(t), u(t), \lambda(t)) = \frac{1}{2} [z - Cx]^T Q [z - Cx] + \frac{1}{2} u^T R u + \lambda^T(t) [Ax + Bu]$$

$$\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial u(t)} = 0 \Rightarrow u^*(t) = -R^{-1}(t) B^T(t) \lambda^*(t)$$

م 2: کنترل حقیقی باز

م 3: معادلات حالت و تکلیف

$$\dot{x}^* = \frac{\partial \mathcal{H}}{\partial x} = Ax + Bu = Ax^* - B R^{-1} B^T \lambda^*$$

$$\dot{\lambda}^* = -\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial \lambda} = -C^T Q C x^* - A^T \lambda^* + C^T Q z$$

$$\text{ذوق} \quad E(t) = B(t) R^{-1}(t) B^T(t) \quad V(t) = C^T Q C \\ W(t) = C^T Q$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x}^* \\ \dot{\lambda}^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & E \\ -V & -A^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x^* \\ \lambda^* \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ W \end{bmatrix} z$$

نکته: معادله هامیلتونین در حالت ردیابی توری همیلتونین

$$x(t_f) \text{ آزاد} \Rightarrow \lambda(t_f) = \frac{\partial}{\partial z(t_f)} [y^T F(t_f) e(t_f)] = C^T(t_f) F(t_f) \frac{C(t_f)}{z(t_f)} - C^T F z$$

م 4: معادلات کوپمان

$$\dot{\lambda}^*(t) = P(t) \lambda^*(t) - g(t)$$

به طرز سنتی (م 4) در هر که  $x$  و  $\lambda$  را به هم وصل داریم



با افزودن  $\lambda^*$  در معادلات حالت و تک حالت داریم:

$$-V \dot{x}^* - A^T [P x^* - g] + W z = \dot{p} x^* + P[Ax - E\{Px - g\}] - g$$

$$\Rightarrow [\dot{P} + PA + A^T P - PEP + V] x^*(t) - [\dot{g}(t) + A^T g - PEg + Wz] = 0$$

رابطه فوق بر اساس  $x$  و  $z$  برقرار است بنابراین

$$\Rightarrow \dot{P}(t) = -PA - A^T P + PEP - V \quad \text{DRE}$$

$$\dot{g}(t) = [PE - A^T] g - Wz \quad \text{معادله ریاضی برده}$$

با تقاضای  $x^*$  (منظوری)  $\Rightarrow \lambda(t_f) = P(t_f) x(t_f) - g(t_f)$  شرط مرزی

$$\begin{cases} P(t_f) = C^T F C \\ g(t_f) = C^T F(t_f) z \end{cases}$$

صورت این معادله را می توانیم بنویسیم

$$u^*(t) = -R^{-1} B^T [P x^* - g] = -k(t) x^*(t) + R^{-1} B^T g$$

که این امکان

شماره 5: کنترل بهینه حتمی

$$\dot{x}^* = [A - EP] x^* + E g$$

شماره 6: هزینه بهینه بردار حالت بهینه

$$J^* = \frac{1}{2} x^{*T} P x^* - K^T g + h(t)$$

شماره 7: هزینه بهینه

$$h(t) = -\frac{1}{2} g^T B^{-1} R^{-1} B^T g - \frac{1}{2} z^T Q z$$

$$= -\frac{1}{2} g^T E g - \frac{1}{2} z^T Q z$$

$$h(t_f) = -z^T(t_f) P(t_f) z(t_f)$$

در آیهایی سیستم ردیابی

1- در سیستمی که  $z(t)$  (از درجه مشخصه) داشته باشد

$$[A - BR^{-1}B^T P]$$

5- مقادیر ویژه حتمی به شرطی که حالت ردیاب کننده باشد

3- اگر  $C=I$  و  $v=R$  و معادله ریاضی به شرطی که حالت ردیاب کننده باشد

$$\dot{x}_1(t) = x_2(t)$$

$$\dot{x}_2(t) = -2x_1 - 3x_2 + u$$

$$y(t) = x_1(t)$$

$$x(0) = \begin{bmatrix} -0.5 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$J = [1 - x_1(t_f)]^2 + \int_{t_0}^{t_f} \{ [1 - x_1]^2 + 0.002 u^2 \} dt$$

$$t_f = 20$$

آثار  $x_1(t_f)$

هدف: حفظ حالت  $x_1$  نزدیک به مقدار ۱ است

$$z \Rightarrow z_1(t) = 1$$

چون هیچ شرطی بر  $x_2$  نیست فرض می‌کنیم  $z_2(t) = 0$

$$e_1 = z_1 - x_1$$

$$C = I$$

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

$$e_2 = z_2 - x_2$$

$$Q = F = \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad R = 0.004$$

$$P(t) = \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} \\ P_{12} & P_{22} \end{bmatrix} \quad g(t) = \begin{bmatrix} g_1(t) \\ g_2(t) \end{bmatrix}$$

$$u^*(t) = -250 [P_{12} x_1^* + P_{22} x_2^* - g_2]$$

$$\dot{P} = -PA - A^T P + PBR^{-1}B^T P - Q$$

$$\dot{g} = - \{ A - BR^{-1}B^T P \}^T \begin{bmatrix} g_1 \\ g_2 \end{bmatrix} - AC^T Q C$$

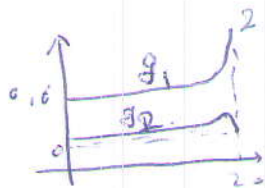
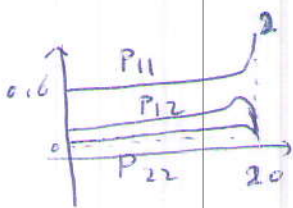
$$\Rightarrow \begin{aligned} \dot{P}_{11} &= 250 P_{12}^2 + 4P_{12} - 2 \\ \dot{P}_{12} &= 250 P_{12} P_{22} - P_{11} + 3P_{12} + 2P_{22} \\ \dot{P}_{22} &= 250 P_{22}^2 - 2P_{12} + 6P_{22} \end{aligned}$$

$$\text{شرط پایایی} \begin{bmatrix} P_{11}(t_f) & P_{12}(t_f) \\ P_{12}(t_f) & P_{22}(t_f) \end{bmatrix} \leq \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

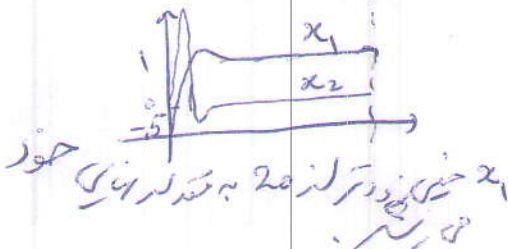
$$\dot{g}_1 = [250 P_{12} + 2] g_2 - 2$$

$$\dot{g}_2 = -g_1 + [3 + 250 P_{22}] g_2$$

$$\begin{bmatrix} g_1(t_f) \\ g_2(t_f) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} = C^T F z / t_f$$



در اینجا برای اینکه  
۱- تغییرات را در لحظه  $t_f$  مشاهده کنیم  
۲-  $z(t_f) = 0$



سعی کنید در این فصل روی (LQR) باقی بماند

سیستم را بصورت LTI و ماتریس فرای بردار ثابت فرض می‌کنیم

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

$$y(t) = Cx(t)$$

$$e(t) = z(t) - y(t) = z(t) - Cx(t)$$

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} [e^T Q e(t) + u^T R u(t)] dt \rightarrow F=0$$

$$p(t) \rightarrow \bar{p} \text{ as } t_f \rightarrow \infty \Rightarrow -\bar{p}A - A^T \bar{p} + \bar{p}BR^{-1}B^T \bar{p} - C^T Q C = 0$$

$$g(t) \rightarrow \bar{g}(t) \text{ constant} \quad \dot{\bar{g}}(t) = [\bar{p}E - A^T] \bar{g} - Wz(t)$$

آرد  $z(t)$  ثابت! در  $\bar{g}$  به  $\bar{g}(t)$  ←

$$E = BR^{-1}B^T$$

$$W = C^T Q$$

$$u(t) = -R^{-1}B^T [\bar{p}x(t) - \bar{g}(t)]$$

سعی کنید رگولار (تفصیل کنید) با توجه به ثابت

$x(t_f) = 0$  معلوم  $t_f$

مثلاً قبل به سادگی نگاه می‌کنیم. نتواند در رابطه برزی است.

$$\lambda(t_f) = F(t_f)x(t_f) = p(t_f)x(t_f)$$

چون  $x(t_f) = 0$  و  $\lambda(t_f)$  اختیاری لذا  $p(t_f) = \infty$  یعنی باید با سزای ثابت! می‌شود گفتیم. بار دیگر بر مشکل از تبدیل مجدد در بیان استوار می‌کنیم.

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

$$J(u) = \frac{1}{2} \int_{t_0}^{t_f} (x^T Q(t)x + u^T R(t)u) dt$$

فرض: کنترل نامحدود

$$x(t_0) = x_0, \quad x(t_f) = x_f = 0$$

چرا هزینه نهایی در نظر نمی‌گیریم؟ چون ثابت است.

$$\mathcal{H}(x, u, \lambda) = \frac{1}{2} x^T Q x + \frac{1}{2} u^T R u + \lambda^T [Ax + Bu]$$

مهم ۱: هامیلتونی

مهم ۲: کنترل بهینه

$$\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial u} = 0 \rightarrow u^*(t) = -R^{-1}(t)B^T \lambda^*(t)$$

مهم ۳: معادلات حالت و هم‌حالت

$$\dot{x}^* = \frac{\partial \mathcal{H}}{\partial x} = Ax^* + Bu^* = Ax^* - \underbrace{BR^{-1}B^T}_{E(t)} \lambda^*$$

$$\rightarrow \begin{bmatrix} \dot{x}^* \\ \dot{\lambda}^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & -E \\ -Q & -A^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x^* \\ \lambda^* \end{bmatrix}$$

$$\dot{\lambda}^* = -\frac{\partial \mathcal{H}}{\partial \lambda} = -Qx^* - A^T \lambda^*$$

TPBVP

۵۶) کتبی بین حقیقت

آورد  $x(t_0)$  معلوم بود مانند قبل  $x^*(t) = p(t) x^*(t)$  در نظر داریم. در آن صورت هیچ اطلاعاتی در مورد  $x^*(t_0)$  نداریم. لذا اگر معادس را یکبار به شکل زیر در نظر بگیریم:

$$x^*(t) = M(t) \lambda^*(t)$$

$$\dot{x}^*(t) = \dot{M} \lambda^* + M \dot{\lambda}^* \rightarrow [ \dot{M} - A M - M A^T - M Q M + B R^{-1} B^T ] \lambda^*(t) = 0$$

اینجا فرق با معادس  $x^*(t)$  برقرار است؛ زیرا:

$$\dot{M}(t) = A M + M A^T + M Q M - B R^{-1} B^T$$

$$u^*(t) = -R^{-1} B^T M^{-1}(t) x^*(t)$$

معادله دینامیکی ماتریس  $M(t)$  معادس

۵۷) شرایط مرزی

$$x(t_f) = 0 = M(t_f) \lambda^*(t_f) \xrightarrow{\lambda^*(t_f)} M(t_f) = 0$$

۱-  $x(t_0) \neq 0$  و  $x(t_f) = 0$

۲-  $x(t_0) = 0$  و  $x(t_f) \neq 0$

$$x(t_0) = 0 = M(t_0) \lambda^*(t_0) \rightarrow M(t_0) = 0$$

لذا تبدیل زیر استاندارد می کنیم.

۳- شرایط مرزی واضح  $x(t_f) \neq 0$  و  $x(t_0) \neq 0$

$$x^*(t) = M(t) \lambda^* + v(t) \rightarrow \dot{x}^* = \dot{M} \lambda^* + M \dot{\lambda}^* + \dot{v}$$

$$\Rightarrow [ \dot{M} - A M - M A^T - M Q M + B R^{-1} B^T ] \lambda^* + [ \dot{v} - M Q v - A v ] = 0$$

$$\lambda^* = \begin{cases} \dot{M}(t) = A M + M A^T + M Q M - B R^{-1} B^T \\ \dot{v}(t) = M(t) Q v(t) + A(t) v(t) \end{cases} \quad (*)$$

$$x^*(t_0) = M(t_0) \lambda^*(t_0) + v(t_0) \xrightarrow{\lambda^*(t_0)} M(t_0) = 0, v(t_0) = x(t_0) \quad (**)$$

$$x^*(t_f) = M(t_f) \lambda^*(t_f) + v(t_f) \xrightarrow{\lambda^*(t_f)} M(t_f) = 0, v(t_f) = x(t_f) \quad (***)$$

بنابراین شرایط (\*\*) با شرایط (\*\*\*) حل می کنند.

$$\Rightarrow u^*(t) = -R^{-1} B^T M^{-1} [ x^* - v(t) ]$$

۵۸) کتبی بر کتبی

سیستم LQR با درجه آزادی شخصی کمترین

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

فرض: سیستم LTI

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} e^{2\alpha t} [x^T(t) Q x(t) + u^T(t) R u(t)] dt$$

تأثیر کمترین را در نظر بگیرید

اگر  $\alpha > 0$  (موجب باشد)  $(A + \alpha I, B)$   $R > 0, Q \geq 0$

از تبدیل زیر استفاده کنیم:

$$\hat{x}(t) = e^{\alpha t} x(t), \quad \hat{u}(t) = e^{\alpha t} u(t)$$

$$\dot{\hat{x}} = \frac{d}{dt} (e^{\alpha t} x(t)) = \alpha e^{\alpha t} x + e^{\alpha t} \dot{x} = \alpha \hat{x} + e^{\alpha t} [Ax + Bu]$$

$$\Rightarrow \dot{\hat{x}} = (A + \alpha I) \hat{x} + B \hat{u}(t) \quad \hat{x}(t_0) = e^{\alpha t_0} x(t_0)$$

$$J = \frac{1}{2} \int_{t_0}^{\infty} [\hat{x}^T Q \hat{x}(t) + \hat{u}^T R \hat{u}] dt$$

$$\Rightarrow \hat{u}^* = -R^{-1} B^T \bar{P} \hat{x}^*(t) = -\bar{K} \hat{x}^*(t)$$

ARE:  $\bar{P} \bullet (A + \alpha I) + (A^T + \alpha I) \bar{P} - \bar{P} B R^{-1} B^T \bar{P} + Q = 0$

$\Rightarrow$  سیستم  $\dot{\hat{x}}^*(t) = (A + \alpha I - B R^{-1} B^T \bar{P}) \hat{x}^*(t)$

کنترل  $u^*(t) = e^{-\alpha t} \hat{u}^*(t) = -e^{-\alpha t} R^{-1} B^T \bar{P} e^{\alpha t} x^*(t) = -R^{-1} B^T \bar{P} x^* = -\bar{K} x^*(t)$

$$J^* = \frac{1}{2} \hat{x}^{*T}(t_0) \hat{P} \hat{x}^*(t_0) = \frac{1}{2} e^{2\alpha t_0} x^{*T}(t_0) \bar{P} x^*(t_0)$$

تبدیل حالت  $x^*$  با سرعت حالت  $e^{-\alpha t}$  به سمت مرکز می‌رود. به عبارتی یعنی سیستم دارای درجه آزادی شخصی است.

مثال ۴-۴: برای سیستم همگن زیر  $\alpha$  درجه آزادی شخصی کمترین

$$\dot{x}(t) = -x(t) + u(t) \quad x(0) = 1$$

$$J = \frac{1}{2} \int_0^{\infty} e^{2\alpha t} [x^2 + u^2] dt$$

حل  $A = -1, B = 1, Q = 1, R = 1$

ARE:  $2\bar{P}(\alpha - 1) - \bar{P}^2 + 1 = 0 \rightarrow$

$$\bar{P}^2 - 2\bar{P}(\alpha - 1) - 1 = 0 \rightarrow \bar{P} = -1 + \alpha + \sqrt{(\alpha - 1)^2 + 1} \quad (\text{مستند})$$

$$u^*(t) = -\bar{P} x^*(t) \xrightarrow{\text{سیستم همگن}} \dot{x}^*(t) = \underbrace{(-\alpha - \sqrt{(\alpha - 1)^2 + 1})}_{\Gamma - \alpha} x^*(t)$$

مدرسه و مدرسه

مدرسه و مدرسه  $\frac{1}{2} < \beta < \infty$  LQR