



فصل هفتم

طراحی کنترل کننده های خطی

دکتر سعید عبادالهی
دانشگاه علم و صنعت ایران

عناوین:

1. انواع کنترل کننده ها
2. شکل های مختلف کنترلی
3. طراحی حوزه زمان کنترل کننده با مکان هندسی
4. طراحی حوزه زمان کنترل کننده های PID

انواع کنترل کننده ها:

(۱) کنترل کننده های خانواده PID

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K_p$$

← P

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s}\right)$$

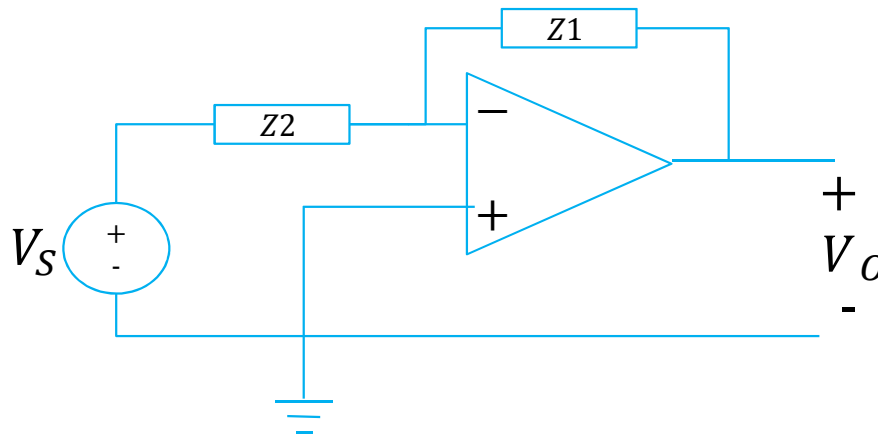
← PI

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K_p (1 + T_d s)$$

← PD

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s\right)$$

← PID



روش ساخت:

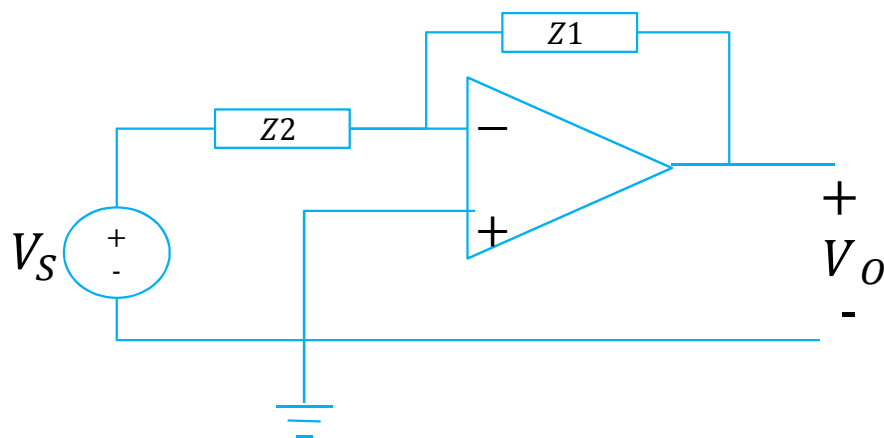
به وسیله $Z(S)$ ها
می توان کنترل کننده
های فوق را ساخت.

(۲) کنترل کننده های خانواده پیش فاز - پس فاز

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K \frac{1 + Ts}{1 + \alpha Ts} \quad \alpha < 1 \quad \leftarrow \text{پیش فاز}$$

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K \frac{1 + Ts}{1 + \beta Ts} \quad \beta > 1 \quad \leftarrow \text{پس فاز}$$

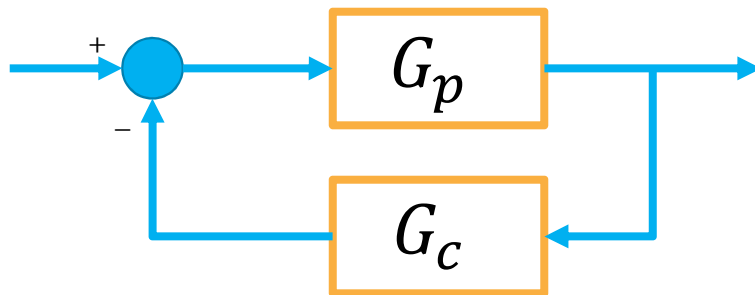
$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K \frac{1 + Ts}{1 + \alpha Ts} \frac{1 + Ts}{1 + \beta Ts} \quad \leftarrow \text{پس فاز - پیش فاز}$$



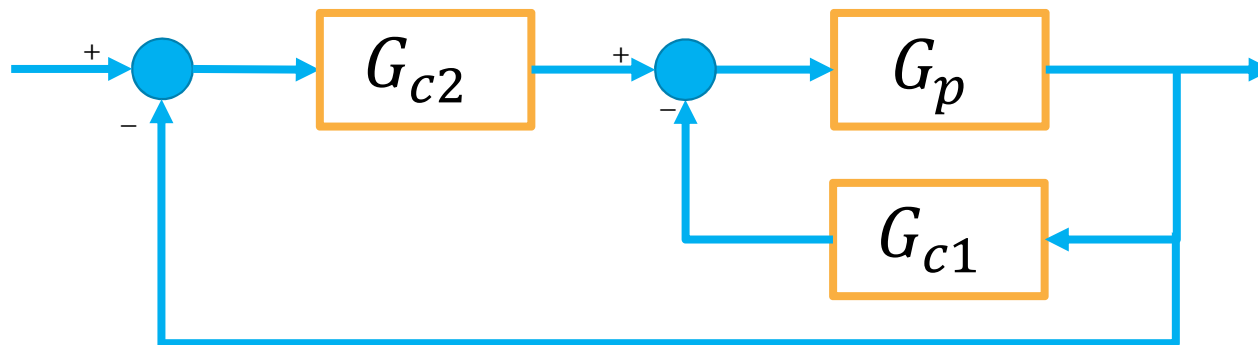
انواع ساختارهای کنترلی :



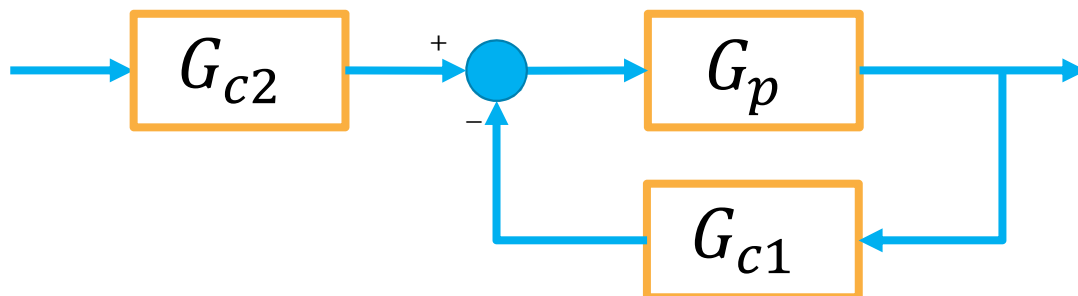
ساختار کنترلی سری



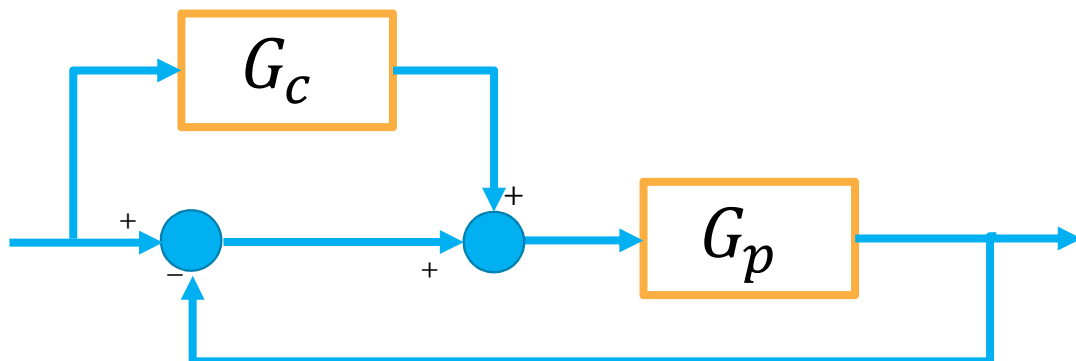
جبران سازی موازی



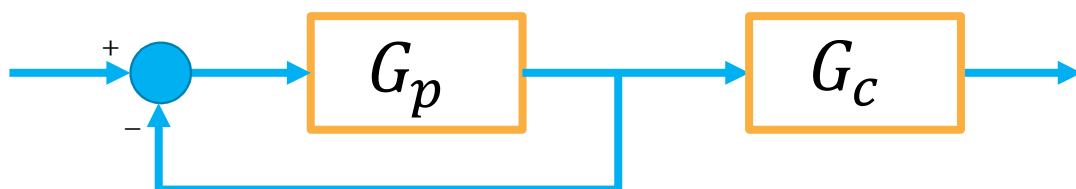
کنترل فیدبک با جبران ساز
سری-موازی



کنترل فیدبک با جبران ساز سری
در مسیر ورودی



کنترل فیدبک با جبران ساز
موازی در مسیر ورودی



کنترل فیدبک با جبران ساز
در مسیر خروجی

طراحی حوزه فرکانس کنترل کننده های پسفاز-پیشفاز

۱- طراحی کنترل کننده پیش فاز:

مشخصات

مراحل طراحی در حوزه فرکانس:

- ۱- تعیین بهره K_c با توجه به خطای حالت ماندگار مطلوب سیستم
- ۲- رسم نمودار بود $K_c G(s)$ و تعیین حاشیه فاز
- ۳- محاسبه زاویه پیش فاز لازمی که باید به سیستم اضافه گردد. (\emptyset)
- ۴- محاسبه α از روی $\sin \emptyset = \frac{1-\alpha}{1+\alpha}$ و تعیین فرکانسی که سیستم جبران نشده $K_c G(j\omega)$ اندازه $-20 \log \frac{1}{\sqrt{\alpha}}$ را داشته باشد.

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{\alpha}T}$$

- ۵- حاشیه فاز سیستم جدید $G_c G$ را محاسبه می‌کنیم که در صورت اختلاف با مقدار مطلوب به مرحله ۳ می‌رویم.

مثال: طراحی کنترل کننده پیش فاز برای سیستم $G(s) = \frac{1}{s(s+2)}$ با فیدبک واحد منفی
با حداکثر خطای حالت ماندگار به ورودی شیب ۵ درصد و حداقل حاشیه فاز ۴۵ درجه

۲- طراحی کنترل کننده پس فاز: مشخصات

مراحل طراحی در حوزه فرکانس:

(1) تعیین بهره K_c با توجه به خطای حالت ماندگار مطلوب سیستم

(2) رسم نمودار بود $K_c G(s)$ محاسبه حاشیه فاز و بهره

پیدا کردن فرکانسی که در آن زاویه برابر

$$-180^\circ + pm + \{5^\circ \text{ تا } 12^\circ\}$$

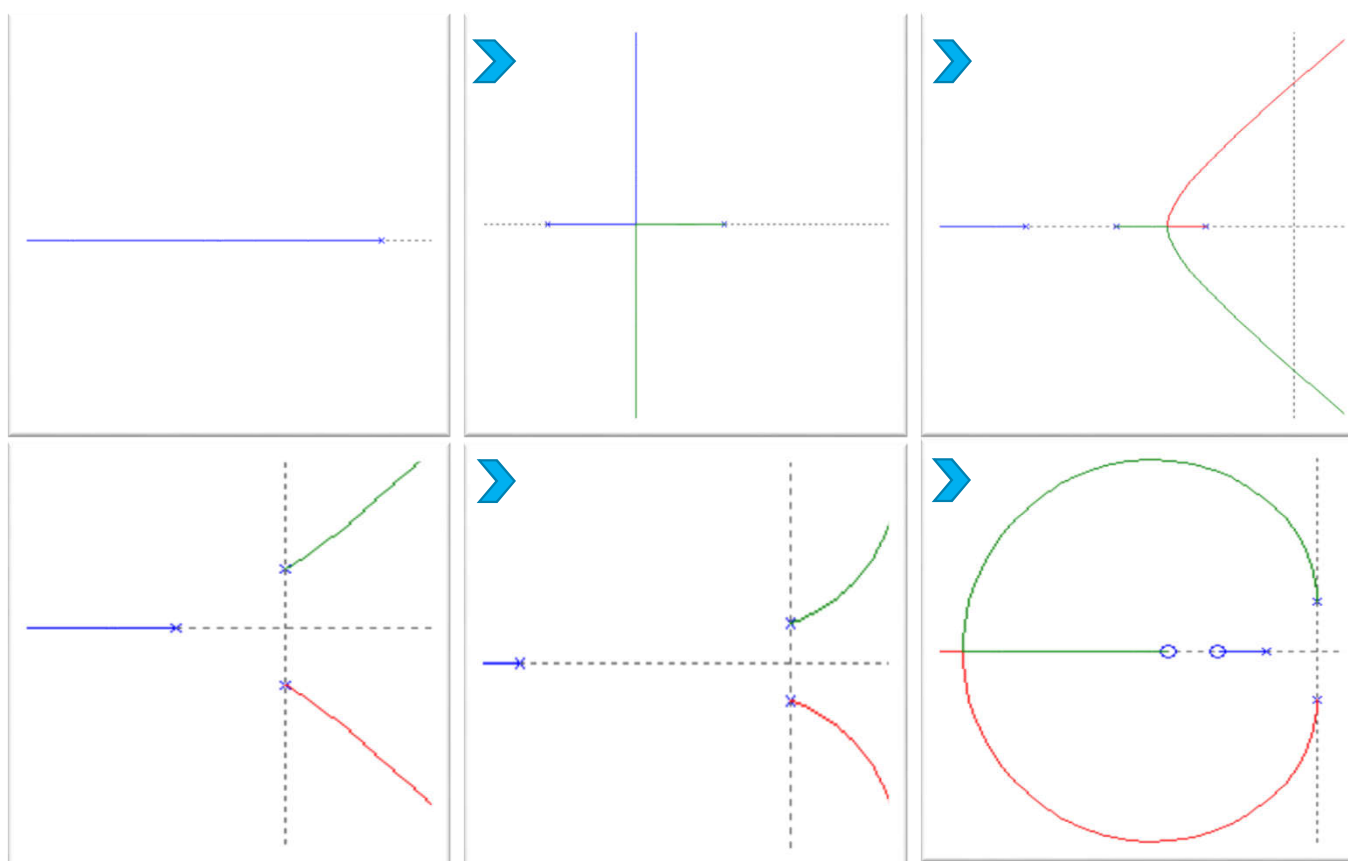
$$\alpha \quad \leftarrow 20 \log \alpha = 20 \log |K_c G(j\omega_1)| \quad (3)$$

$$(4) \text{ انتخاب } \omega = \frac{1}{T}$$

مثال: سیستم حلقه باز با فیدبک واحد منفی $G(s) = \frac{1}{s(s+2)}$ با معیارهای طراحی $e_{ss} \leq 5\%$ و $pm \geq 45^\circ$ به ورودی شیب

نکات مهم:

- ۱- افزودن یک قطب به تابع تبدیل حلقه باز باعث می‌شود نمودار مکان هندسی به سمت راست کشیده شود و پایداری نسبی سیستم حلقه بسته کاهش یابد.
- ۲- افزودن صفر حلقه باز بر خلاف حالت قبلی نمودار مکان هندسی را به سمت چپ می‌کشد و پایداری سیستم حلقه بسته را بیشتر می‌کند.



طراحی حوزه زمان کنترل کننده های پسفاز-پیشفاز

۱- طراحی کنترل کننده پیشفاز:

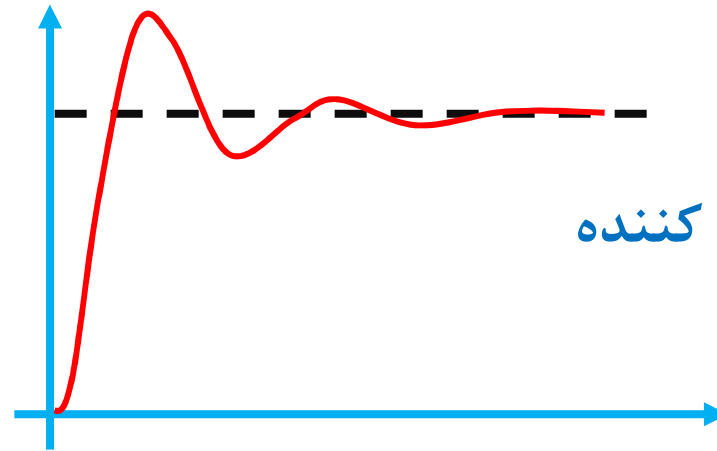
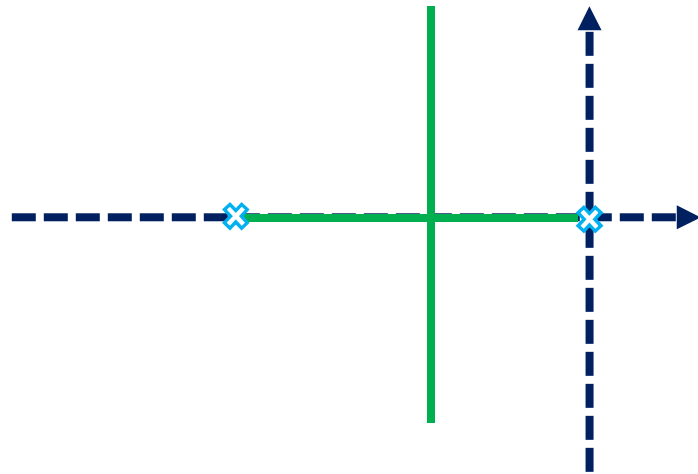
- این کنترل کننده برای بهبود **شرایط گذرا** مناسب است و تاثیر کمی بر روی حالت ماندگار دارد.
- کنترل کننده پیشفاز بر خلاف کنترل کننده پسفاز سیستم را از پایه به هم می ریزد و مکان هندسی سیستم اولیه را به شدت تغییر می دهد.
- برای مثال سیستم کنترلی زیر را با تابع تبدیل داده شده در نظر بگیرید.

$$R(t)=u(t)$$

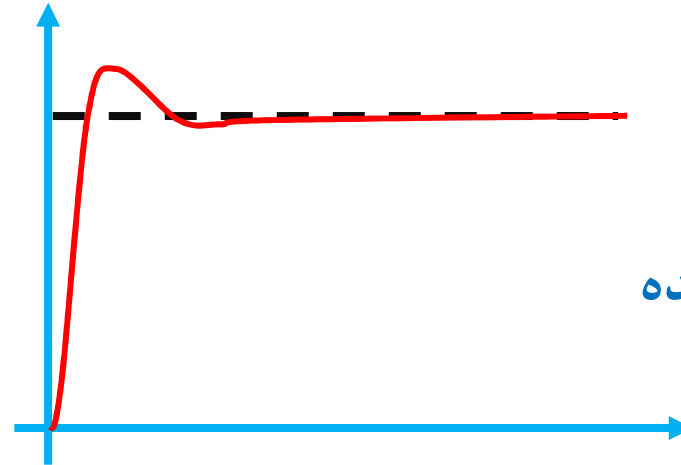
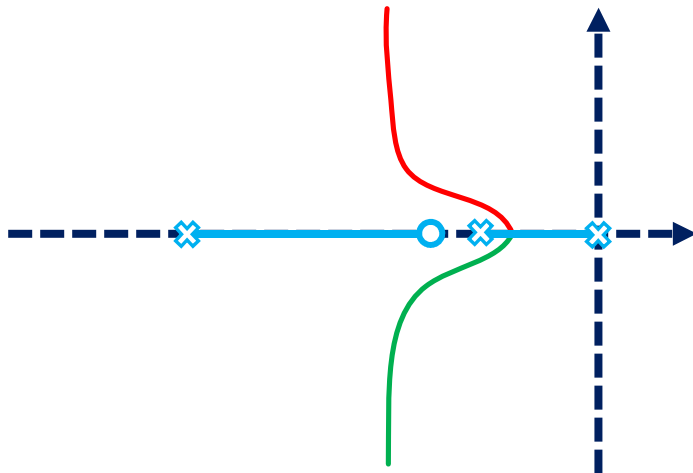
$$G(s) = \frac{10}{s(s+2)}$$

$$G_c(s) = 1.58 \frac{1 + .31s}{1 + .089s}$$

پاسخ پله و نمودار مکان سیستم جبران شده و سیستم اولیه در شکل‌های زیر رسم شده است. از روی نمودارها مشخص است که کنترل کننده پیش‌فاز شرایط گذرا را مطلوب کرده و نمودار مکان هندسی را نیز به شدت تغییر داده است.



بدون کنترل کننده



با کنترل کننده

توجه: در طراحی کنترل کننده پیش فاز پارامترها را طوری انتخاب می‌کنیم که سیستم حلقه بسته دارای قطب‌های غالب مطلوب شود.

مراحل طراحی در حوزه زمان به ترتیب زیر است:

(۱) با استفاده از معیار های عملکردی در طراحی حوزه زمان موقعیت قطب های غالب حلقه بسته مشخص می‌شود.

(۲) رسم نمودار مکان ریشه حلقه باز (بدست آوردن نقص زاویه نسبت به صفر و قطب های حلقه باز $S_{1,2}$ از $G(s)$ ± 180)

(۳) تعیین α و T از روی نقص زاویه ، K_c از شرط اندازه تعیین می‌شود.

(۴) محاسبه خطای حالت ماندگار ، که در صورت مطلوب نبودن به مرحله ۳ می‌رویم.

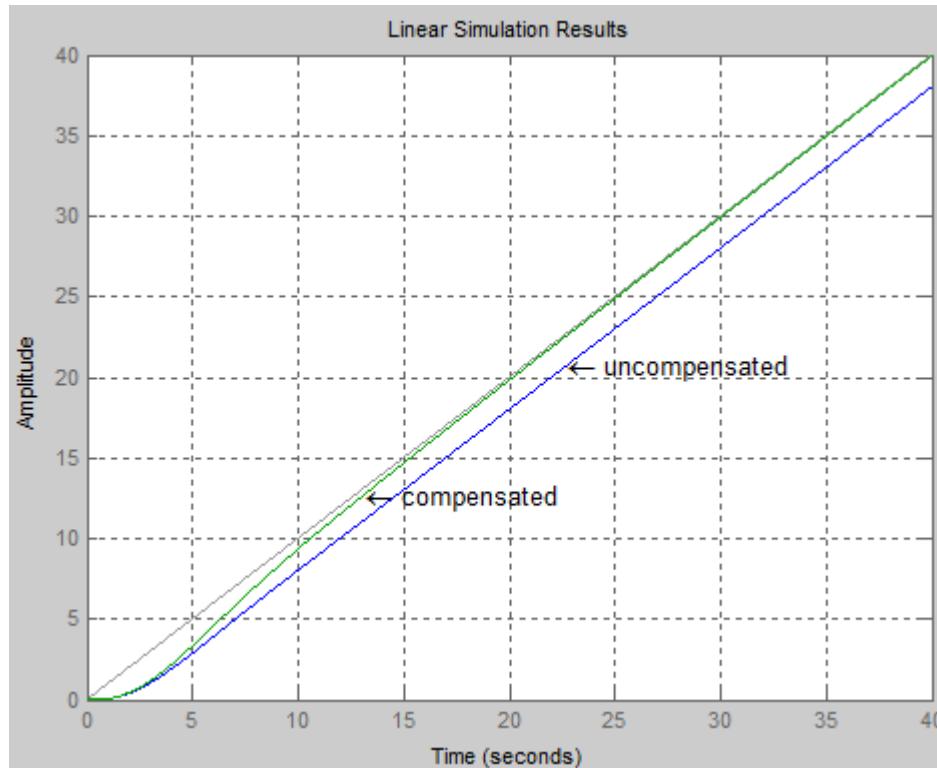
نکته: بهتر است شکل کنترل کننده را بصورت زیر بگیرید

$$G_c(s) = K_c \frac{1 + Ts}{1 + \alpha Ts} \quad 0 < \alpha < 1$$

مثال: سیستمی با تابع تبدیل مقابل در نظر بگیرید می خواهیم کنترل کننده پیش فازی طراحی کنیم که نسبت میرایی ۰/۴۵ و حداکثر خطای حالت ماندگار به ورودی شیب ۵ درصد و $t_s \leq 1s$

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

۲- طراحی کنترل کننده پس فاز:



- از این کنترل کننده بیشتر برای بهبود **حالت ماندگار** استفاده می شود و تاثیر کمی روی حالت گذرا دارد.

- این کنترل کننده برخلاف کنترل کننده پیش فاز مکان هندسی را خیلی تغییر نمی دهد فقط یک دایره کوچک نزدیک مبدا به مکان هندسی اضافه می کند.

$$G(s) = \frac{10}{s(s+1)}$$

$$G_c(s) = 1.03 \frac{s+0.12}{s+0.005}$$

- نمودار مقابل تاثیر کنترل کننده پس فاز را روی پاسخ شیب نشان می دهد.

واضح است کنترل کننده پس فاز برای ردیابی مناسب است.

مراحل طراحی این کنترل کننده در حوزه **زمان** به ترتیب زیر است:

(۱) تعیین موقعیت قطب های غالب حلقه بسته سیستم با توجه به مشخصه های پاسخ گذرا

(۲) رسم نمودار مکان ریشه حلقه باز

$$G_c(s) = K_c \frac{1+Ts}{1+\alpha Ts} \quad \alpha > 1 \quad (۳)$$

توجه کنید که صفر و قطب کنترل کننده باید به گونه ای انتخاب شود که نقص زاویه ایجاد شده کمتر از ۵ درجه باشد و فاصله این دو از قطب غالب حلقه بسته تقریباً مساوی شود. در نتیجه این دو قطب و صفر بایستی در نزدیکی مبدا انتخاب گردند. پس نمودار مکان ریشه حلقه باز بدون کنترل کننده و با کنترل کننده تقریباً یکسان می گردد.

(۴) انتخاب K_c مناسب جهت خطای حالت ماندگار

(۵) محاسبه بهره مکان هندسی $G_c G$ در قطب غالب

نکته: بهتر است در این حالت هم تابع کنترل کننده را بصورت مقابل بگیریم.

$$G_c(s) = K_c \frac{1 + Ts}{1 + \alpha Ts} \quad \alpha > 1$$

مثال: طراحی کنترل کننده پس فاز برای سیستم حلقه باز $G(s) = \frac{1}{s(s+2)}$ با معیارهای طراحی $\xi = 0.45$, $e_{ss} \leq 5\%$

۳- طراحی کنترل کننده پس فاز-پیش فاز

اگر هدف بهبود حالت ماندگار و حالت گذرا با هم باشد باید از کنترل کننده پس فاز-پیش فاز استفاده کنیم. این کنترل کننده هم سرعت سیستم را زیاد می کند و هم خطای ماندگار را کاهش می دهد.

$$G_c(s) = K \left(\frac{S + Z_1}{S + P_1} \right) \left(\frac{S + Z_2}{S + P_2} \right)$$

مراحل طراحی این کنترل کننده ترکیب طراحی کنترل کننده های پیش فاز و پس فاز است به این صورت که ابتدا بخش پیش فاز را طراحی می کنیم سپس بخش پس فاز را.

یادآوری:

بخش پس فاز کنترل کننده پس-پیش فاز خطای ماندگار را کم میکند و سرعت سیستم را قدری کم می کند و بخش پیش فاز شرایط حالت گذرا را مطلوب می کند و سرعت سیستم را نیز افزایش می دهد.

مثال: سیستم زیر را در نظر بگیرید می خواهیم کنترل کننده پس فاز-پیش فازی طراحی کنیم که نسبت میرایی برابر ۰/۵ و فرکانس طبیعی نامیرا برابر ۵ و ثابت خطای سرعت ۸۰ شود.

$$G_p(s) = \frac{4}{s(s + 0.5)}$$

$$\zeta = 0.5 \quad \omega_n = 5 \quad \longrightarrow \quad s_{1,2} = -2.5 \pm 4.33j$$

$$\angle G_p(s)|_{s.} = -235 \quad \longrightarrow \quad \phi = 55$$

محل صفر بخش پیش فاز را روی قطب سیستم می گیریم تا مرتبه سیستم بالا نرود سپس محل قطب را طوری تعیین می کنیم که کنترل کننده پیش فاز 55 درجه به سیستم حلقه بسته اضافه کند.

$$Z_1 = -0.5 \quad \xrightarrow{\text{محاسبه}} \quad P_1 = -5.02$$

تا اینجا تابع تبدیل سیستم همراه بخش پیش فاز بصورت مقابل است.

$$G_{pl}(s) = \frac{4}{s(s + 5.02)}$$

$$G_{pl}(s) = \frac{4}{s(s + 0.502)}$$

حال به طراحی بخش پس فاز می پردازیم

$$\begin{array}{l} Kv1 \cong 0.8 \\ Kv2 = 80 \end{array} \quad \longrightarrow \quad \frac{Z2}{P2} = 100$$

با توجه به نسبت بدست آمده صفر و قطب کنترل کننده پس فاز را بصورت زیر انتخاب می کنیم.

$$Z2 = -0.2 \quad P2 = -0.002$$

در ادامه داریم :

$$4K = \frac{s(s+5.02)(s+0.002)}{(s+0.2)} \Big|_{s=0} \quad \longrightarrow \quad K=6.26$$

در نهایت شکل کامل کنترل کننده بصورت مقابل است.

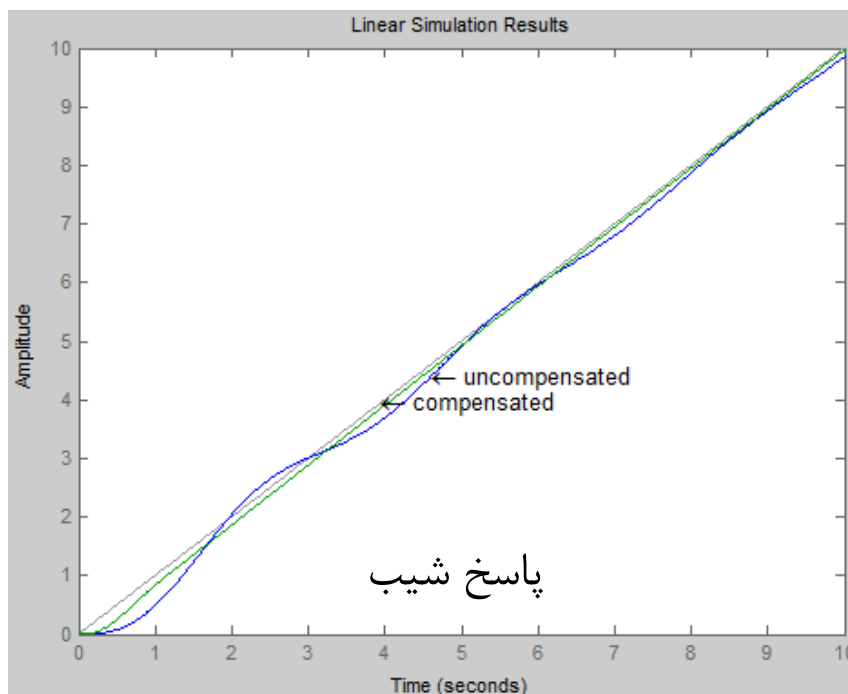
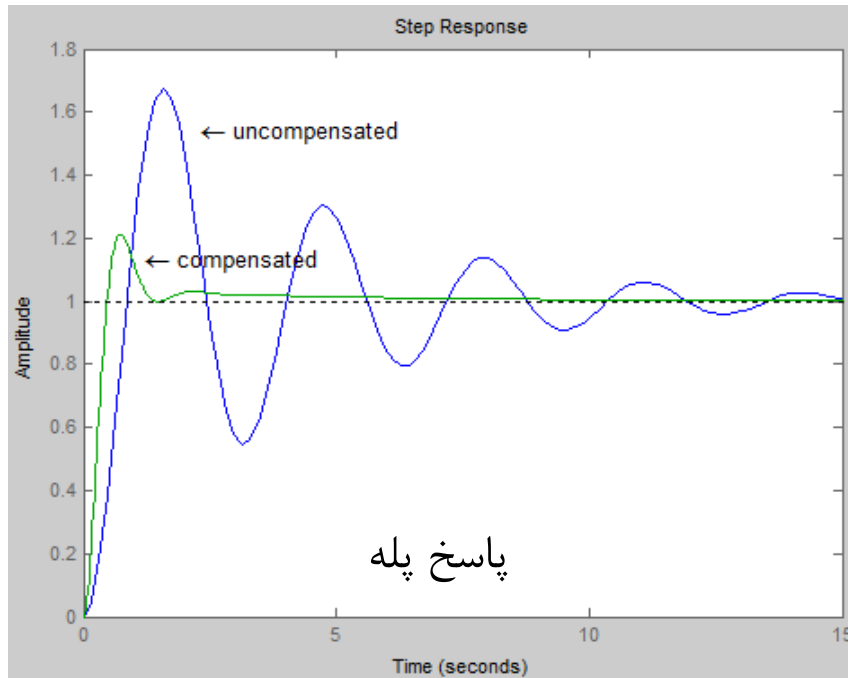
$$G_C(s) = 6.26 \frac{s + 0.5}{s + 5.02} \frac{s + 0.2}{s + 0.002}$$

آزمایش کنترل کننده

نتایج:

۱- کنترل کننده پس-پیش فاز
سرعت سیستم را افزایش
می‌دهد (پهنای باند سیستم را
زیاد می‌کند)

۲- کنترل کننده پس-پیش فاز
خطای حالت ماندگار را کاهش
می‌دهد.



طراحی کنترل کننده‌های PID در حوزه زمان

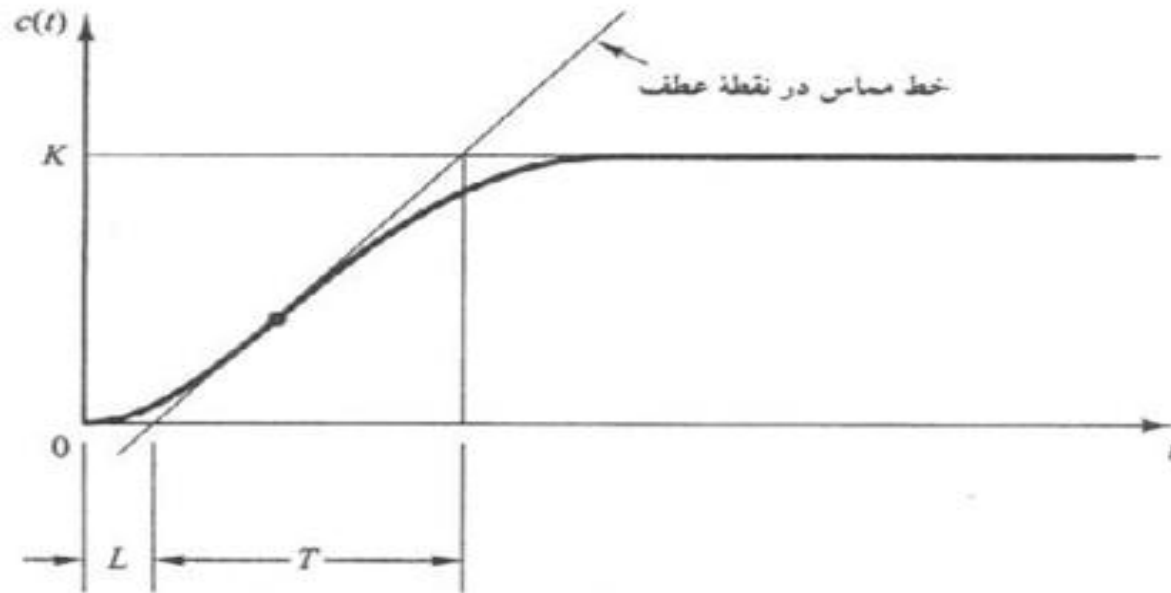
همان‌طور که قبلاً ذکر شد خانواده کنترل کننده‌های PID بصورت زیر است:

$$\frac{V_o(s)}{V_i(s)} = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s \right)$$

به دلیل اینکه این نوع از کنترل کننده‌ها در محل تنظیم می‌شوند بیش از نیمی از کنترل کننده‌های صنعتی از این نوع هستند و قواعد متعددی برای تنظیم آنها نوشته شده است که بهترین آنها توسط زیگلر-نیکولز ارائه شده است. در ادامه به قواعد زیگلر-نیکولز می‌پردازیم.

قواعد زیگلر-نیکولز تنظیم کنترل کننده های PID

روش اول: در روش اول ابتدا بصورت تجربی پاسخ پله سیستم را بدست می آوریم. این کار با انجام آزمایش صورت می گیرد.



توجه: اگر دستگاه انتگرال گیر نداشته باشد و یا قطب مزدوج مختلط غالب نداشته باشد شکل تقریبی پاسخ پله بصورت بالا است. در این روش با استفاده از پارامترهای تعریف شده در روی نمودار ضرایب کنترل کننده را تعیین می کنند.

قواعد زیگلر-نیکولز تنظیم کنترل کننده های PID

جدول روش اول

نوع کنترل کننده	K_p	T_i	T_d
P	$\frac{\tau}{LK} \left(1 + \frac{L}{3\tau} \right)$	∞	0
PI	$\frac{\tau}{KL} \left(0.9 + \frac{L}{12\tau} \right)$	$L \frac{30 + \frac{3L}{\tau}}{9 + \frac{20L}{\tau}}$	0
PID	$\frac{\tau}{KL} \left(\frac{4}{3} + \frac{L}{4\tau} \right)$	$L \frac{32 + \frac{6L}{\tau}}{13 + 8\frac{L}{\tau}}$	$L \frac{4}{11 + \frac{2L}{\tau}}$

مشکل این روش همان طور که ذکر شد این است که اگر دستگاه انتگرال گیر داشته باشد و یا قطب مختلط غالب داشته باشد این روش عملی نیست و همچنین با این روش نمی توان ضرایب کنترل کننده PD را بدست آورد.

قواعد زیگلر-نیکولز تنظیم کنترل کننده های PID

روش دوم: در این روش ابتدا با استفاده از کنترل کننده تناسبی سیستم را به مرز ناپایداری می بریم (شروع به نوسان کند) سپس با استفاده از بهره بحرانی (K_{cr}) و دوره تناوب بحرانی (P_{cr}) پارامترهای کنترل کننده را مطابق جدول زیر تعیین می کنیم.

نوع کنترل کننده	K_p	T_i	T_d
P	$0.5 K_{cr}$	∞	0
PI	$0.45 K_{cr}$	$\frac{P_{cr}}{1.2}$	0
PID	$0.6 K_{cr}$	$0.5 P_{cr}$	$0.125 P_{cr}$

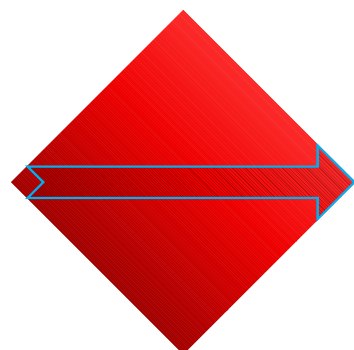
نکته: قواعد زیگلر-نیکولز برای تنظیم کنترل کننده های بکار رفته در سیستم های صنعتی که رفتار دینامیکی مشخصی ندارند زیاد بکار می رود. همچنین این روش می تواند نقطه شروع مناسبی برای قواعد تکراری (شبکه های عصبی ، هوش مصنوعی و ..) پیچیده تر نیز باشد.

مثال: سیستم زیر را در نظر بگیرید با استفاده از قواعد زیگلر نیکولز می خواهیم یک کنترل کننده PID طراحی کنیم.

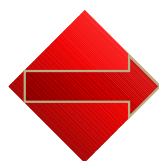


چون سیستم دارای انتگرال گیر است از روش اول نمی توان استفاده کرد
پس از روش دوم استفاده می کنیم.
با استفاده از روش روث بهره بحرانی را بدست می آوریم.

s^3	1	5
s^2	6	K_p
s^1	$\frac{30-K_p}{6}$	
s^0	K_p	



$$K_p = 30$$



$$P(s) = 6s^2 + 30$$

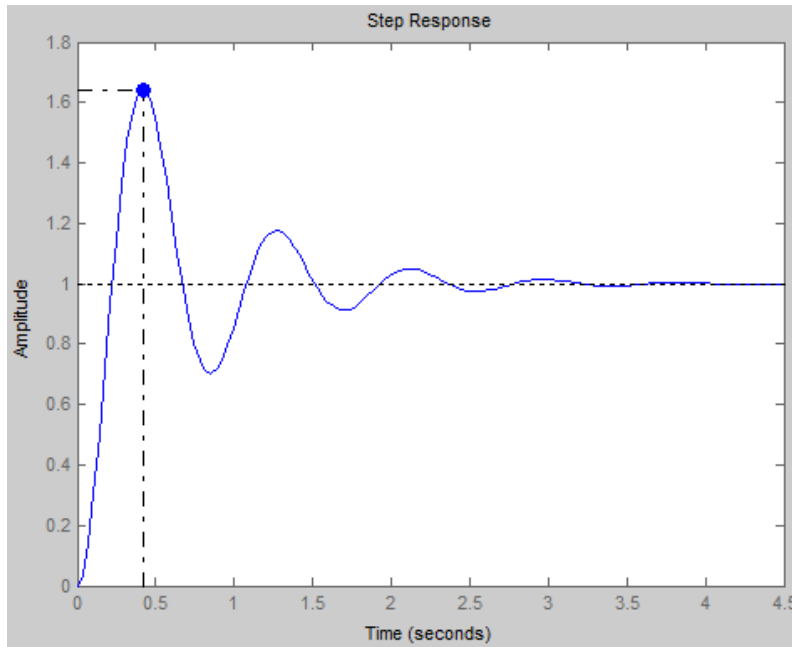


$$P_{cr} = \frac{2\pi}{\sqrt{5}} \cong 2.8099$$

در نتیجه

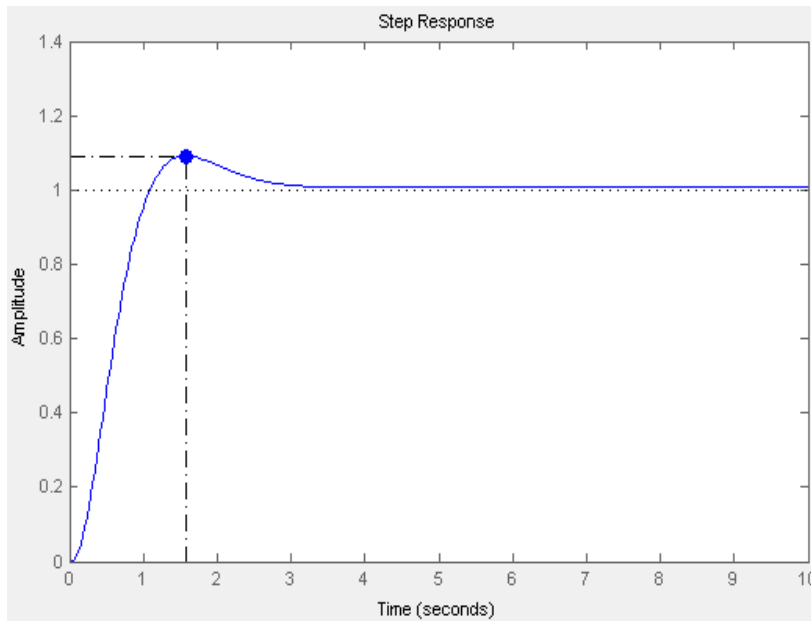
$$\begin{aligned} K_p &= .6K_{cr} = 0.6 \times 30 = 18 \\ T_i &= .5P_{cr} = 0.5 \times 2.8099 = 1.405 \\ T_d &= 0.125P_{cr} = 0.125 \times 2.8099 = 0.3512 \end{aligned}$$

آزمایش کنترل کننده



$$G_{pid}(s) = 18\left(1 + \frac{1}{1.405s} + 0.35124s\right)$$

پاسخ پله سیستم حلقه بسته نشان می‌دهد فراجهش برابر ۶۲٪ درصد است. برای بهبود فراجهش می‌توان K_p را ثابت نگه داشت و T_i و T_d بصورت زیر انتخاب کرد و فراجهش را مطابق پاسخ نمودار دومی به ۱۰٪ درصد رساند.



$$T_i = 4.024$$

$$T_d = 0.8634$$

در پایان ذکر این نکته مهم است که در طراحی کنترل کننده باید هزینه را در نظر گرفت چرا که ممکن است با یک بهره ثابت به مشخصات مطلوب برسیم و نیازی به استفاده از کنترل کننده های پیچیده تر نباشد. در پیاده سازی PID نکات زیادی وجود دارد:

- ۱- گاهی اوقات بعضی اجزای PID با سوئیچ حذف یا اضافه میشوند. مثلا وقتی خطا از حدی بزرگتر شد ، جزء I حذف میشود.
- ۲- گاهی دیاگرام بلوکی آن به صورت زیر پیاده سازی میشود.

