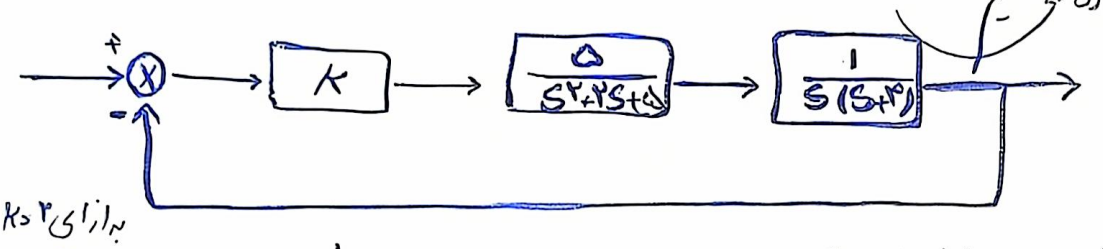
بنام خدا

محسن یزدی

۹۳/۱۲/۱۴

① ابتدا بلوک دیاگرام را ساده می‌کنیم



برای $K=2$

$$L(S)=\frac{10}{S(S^2+2S+5)(S+2)}$$

سیستم تیپ ۱ است بنابراین خطای ورودی پله $=0$ و به ورودی شیب $=\infty$ می‌باشد. پس ورودی شیب مدنظر است.

$$K_v=\lim_{S\to 0} SL(S)=\lim_{S\to 0}\frac{10}{(S^2+2S+5)(S+2)}=2/5 \rightarrow e_{ss}=1/K_v=1/2/5$$

برای $e_{ss}=0/5$ باید K_v برابر $5/0$ شود $\Longrightarrow K_v=20$

$$K_c=\frac{K_v}{2/5}=20 \rightarrow K_1=K_c-1=19$$

با استفاده از یک کنترلر Lag یک جبران ساز طراحی می‌کنیم

$$\alpha=1/K_c=1/20,\quad T=\frac{1}{\omega_m}\sqrt{\left(\frac{K_1}{\varepsilon}\right)^2-1} \xrightarrow{\varepsilon=0/5} T\simeq 18/42$$

$$C(S)=K_c\cdot\frac{TS+1}{\alpha TS+1}=20\times\frac{1/20\times(18/42S+1)}{18/42S+1}=20\,\frac{18/42S+1}{368/4S+1}$$

← فرکانس گذر سیستم کاهش یافت

حال با رسم مجدد نمودار بودی و مقادیر P_m و ω_m مشخص می‌شود که برای سیستم تا اصلی بوجود نیامده و با توجه به فرکانس‌های گذر بهره و فاز سیستم بدون تغییری در سرعتش، خطای ماندگار شیب 20 برابر کمتر شده است.

② اندازه نمودار بودی از مقدار بزرگی شروع می‌شود و همچنین فاز آن نیز برابر -90 می‌باشد با توجه به این شرایط متوجه می‌شویم که این سیستم دارای یک قطب در مبدا می‌باشد. بنابراین خطای آن نسبت به ورودی پله برابر صفر است، بنابراین باید شروط $P_m=42$ و $\omega_{gc}=10$ را اجرا نمایم.

الف) برای اجرا این فرکانس گذر بهره باید از کنترلر Lag-Lead استفاده کرد.

با توجه به اینکه در فرکانس $10\,rad/s$ اندازه برابر $-40/2\,dB$ می‌باشد داریم:

$$20\log_{10}K=40/2 \Longrightarrow K=102/3$$

این بهره نمودار $-40/2dB$ را به بالا می‌کشد تا $0dB$ شود

$$\theta=-141 \rightarrow P_m=180-141=12$$ ← باید 42° افزایش یابد تا P_m شود

ب)

$$\rightarrow \phi_m=30^\circ \rightarrow \alpha=\frac{1+\sin\phi_m}{1-\sin\phi_m}=2/03$$

$$T=\frac{1}{\omega_m\sqrt{\alpha}} \rightarrow C(S)=\frac{K_c}{\sqrt{\alpha}}\cdot\frac{\alpha TS+1}{TS+1}=11/18\,\frac{0/145S+1}{0/05S+1}$$

Scanned with CamScanner

(۲)

$G(s)=\frac{e^{-0.2s}}{0.1s+1}$, $G_c(s)=K_p+\frac{K_I}{s}$, $M_p=10 \Rightarrow 100e^{\frac{-\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}}}=10 \rightarrow \zeta=0.591$

$PM \approx 100\zeta = 59.1^\circ$ $\quad |G(j\omega)|=1 \rightarrow \frac{1}{\omega\sqrt{0.01\omega^2+1}}=1 \rightarrow \omega_c=0.918$ rad/s ← فرکانس قطع بهره

$\frac{e^{-0.2s}}{s(0.1s+1)}$ ←

برای حاشیه فاز داریم:

$PM=180-90-\tan^{-1}(0.1\omega_c)+11.5 \xrightarrow{\omega_c=3} PM=52.47$

$\phi_m=59.1-52.47=6.63^\circ$

$G_c(s)=\frac{K_P s}{K_I}+1=Ts+1$, $T=\frac{\tan\phi_m}{\omega}=\frac{\tan(6.63)}{3}=0.039$

$K_P s+1=0.039s+1 \rightarrow K_P=0.039$ فرض: $K_I=1$ داریم:

$t_s \approx 1/\omega_c=\frac{1}{0.918}=1.09$ s

(۳) سیستم تیپ ۱ است ← خطای حالت ماندگار به ورودی پله صفر

$G(s)=\frac{250k}{s(s+25)}$ if $k=1 \rightarrow G(s)=\frac{250}{s(s+25)}$

$20\log|G(s)|=0$ $\quad 250=\omega_c\sqrt{\omega_c^2+25^2} \rightarrow \omega_c=24.9$ rad/s

$Phase=0-90-\tan^{-1}(\frac{\omega_c}{25}) \xrightarrow{\omega_c=24.9} Phase=-125.9$

$PM=180+Phase=54.1 \rightarrow \phi_m=54-54.1=14.9$, $K_v=\lim_{s\to 0} sG(s)=\frac{250}{25}=10$

$e_{ss}=0.01$ برای ۱٪ کمی اضافه‌تر از ۵۴ درجه خواهیم و حالت ماندگار کمتر خواهیم شد پس از شبکه جبران پس فاز ۵۴ درجه نیز خواهیم داشت. (البته بستگی دارد)

$\alpha=\frac{1+\sin\phi_m}{1-\sin\phi_m}=10.2$

$T=\frac{1}{\omega_c\sqrt{\alpha}}=\frac{1}{24.9\sqrt{10.2}}=0.0125 \rightarrow K_c=|G(j\times 24.9)|^{-1} \rightarrow C_1(s)=\frac{K_c}{\sqrt{\alpha}}\cdot\frac{\alpha Ts+1}{Ts+1}$

$C_1(s)=\frac{1}{10.2}\times\frac{0.128s+1}{0.0125s+1}$

حال هبره حلقه ی جبران ساز را بدست می آوریم:

$K_v=\lim_{s\to 0} sG(s)C_1(s)=\frac{1}{10.2}\times 1\times\frac{250}{25}=2.4$ $\quad e_{ss}=0.417 \rightarrow e_{ss}=1.25$

برای کاهش e_{ss} از جبران کننده پیش فاز استفاده می کنیم:

$K_c=\frac{K_{v1}}{K_{v2}}=\frac{10}{2.4}=4.17 \rightarrow K_1=0.24$

$\alpha=\frac{1}{K_c}=\frac{1}{4.17}=0.24 \rightarrow T=\frac{1}{\omega_c\sqrt{\alpha}}=\frac{1}{24.9\sqrt{0.24}}=0.082$

$C_2(s)=4.17\times\frac{0.1s+1}{0.024s+1}$ $\quad G(s)=4.17\times\frac{0.1s+1}{0.024s+1}\times\frac{0.128s+1}{0.0125s+1}\times\frac{1}{4.17}\times\frac{250}{s(s+25)}$

Scanned with CamScanner

(a) الف) سیستم بدون فرا جهش و با سرعت حاصل از روی کنتور

$\omega_c \approx 1/\pi = 0.3333 \ rad/s$

$\leftarrow \zeta \leq 1 \leftarrow P_m \approx 100$ ، بدون کنتور کنترل صفر داشت $G_m = -9.54dB, P_m = -90^\circ$

$\leftarrow$ بنابراین حاشیه فاز از -90 به -1 می‌رسد که حتی کمی از کنتور کنترل شده PD هم کمتر می‌باشد (کمتر از 90° و منفی است)، بنابراین باید بهره را به میزان تغییر داد به تناسب بین P_m و τ_s را بیابیم.

ابتدا باید فرکانس گین ω_c را که حاشیه فاز در آن P_m اقرا شود بیابیم.

$\omega = 0.3333 \ rad/s \rightarrow -20\log k_p = 9.54 \rightarrow k_p = 0.3015 \rightarrow P_m = 49.4$

$\tau = \frac{\tan(49.4)}{\omega_c} = 1.18 \rightarrow P_m = 100$

$\tau_s = 9.18$

باید P_m را به اندازه 49.4° افزایش دهیم.

اگر $\omega_c = 1$ باشد $-20\log k = 49.4 \rightarrow k = 0.3371 \rightarrow k_p = 0.3371 \rightarrow P_m = 49.1$

$\phi_m = 100 - 49.1 = 50.9 \rightarrow \tau = \frac{\tan(50.9)}{1} = 1.19$

با توجه به تناسب اضافه شده این مقدار کافی نیست

ب)

$K_v = 1 \rightarrow e_{ss} = 1, \quad G(s) = (K_p + K_D s)\left(\frac{200}{s(s+1)(s+10)}\right)$

$\lim_{s \to 0} sG(s) = 1 \rightarrow \lim_{s \to 0} \frac{K_p + K_D s}{(s+1)(s+10)} = \frac{1}{200} \rightarrow K_p = 0.05$

$\Rightarrow \phi_m = \tan^{-1}\left(\frac{K_D \omega}{K_p}\right) \rightarrow$ هر چه K_D افزایش یابد، فرکانس گین بهره نیز افزایش می‌یابد

$\Longrightarrow K_D = 0.5$ بیشترین حاشیه فاز

Scanned with CamScanner