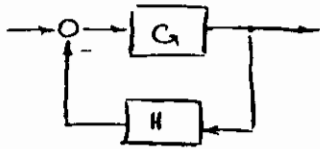


* مایه‌اری در حوزه فرکانس:

- هدف: از روی پاسخ فرکانس حلقه باز سیستم، مایه‌اری سیستم حلقه بسته را تشخیص دهیم.
 - تذکر: برای سیستم‌های مغلط، کلن برین معیار مایه‌اری، مایه‌اری در حده فرکانس است.
- (چون در بعضی موارد مکان بندی شده و مایه‌اریات جابجایی دارند)

* بیش از عدد در این بحث، باید موارد زیر مشخص شود:



$$T = \frac{G}{1+GH}$$

(a) ارتباط قطبهای $1+GH$ با قطبهای GH

(b) ارتباط قطبهای T با صفرهای $1+GH$

(c) مفهوم نگانگت نقاط

(d) مفهوم نگانگت گانگت

$$H = \frac{Z_H}{D_H}$$

$$G = \frac{Z_G}{D_G}$$

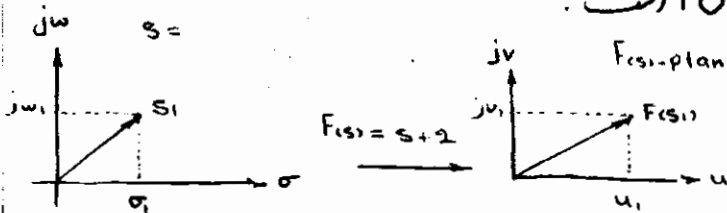
دفع:

$$T = \frac{G}{1+GH} = \frac{\frac{Z_G}{D_G}}{1 + \frac{Z_G Z_H}{D_G D_H}} = \frac{\frac{Z_G}{D_G}}{\frac{D_G D_H + Z_G Z_H}{D_G D_H}} = \frac{Z_G D_H}{D_G (D_G D_H + Z_G Z_H)}$$

← قطبهای $1+G_H$ همان قطبهای G_H است.

S-plan

← صفحه‌های $1+G_H$ همان قطبهای T است.

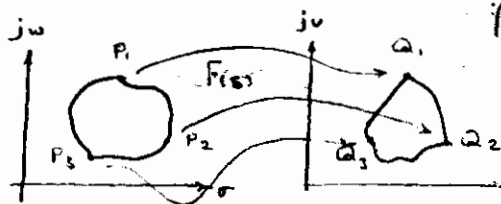


$$s = \sigma_1 + j\omega_1$$

$$F(s_1) = u_1 + jv_1$$

← $F(s)$ نگاشت s_1 است تحت تابع $F(s)$.

الون به فرض صفحه s در جای نقطه، مجرعه نقاط داریم.

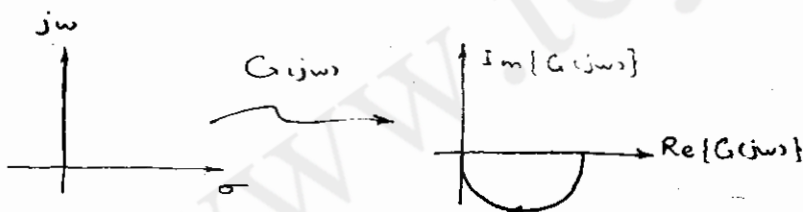


کانتوره مجرعه نقاط بسته

کانتور بسته مجرعه نقاط بسته

- دیگر اگر کانتور در صفحه s بسته باشد، وقتی کانتور در صفحه $F(s)$ باز بسته است که: کانتور صفحه s از صفحه $F(s)$

$F(s)$ عبور کند



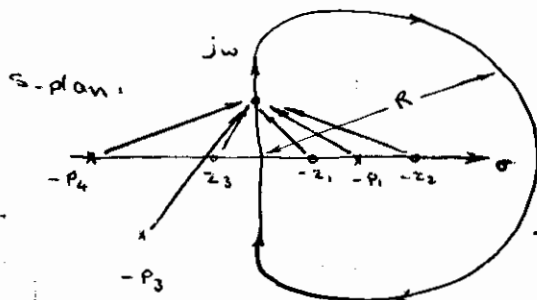
* مثال از نگاشت کانتور

حجت کانتور: جهت افزایش فرکانس (جهت عقربه‌ای ساعت)

پس از مقدمه، می‌پردازیم به بحث پایداری در حلقه فرکانس:

$$F(s) = K \cdot \frac{(s+z_1)(s+z_2)\dots}{(s+p_1)(s+p_2)\dots}$$

به فرض نامبرام صفحه $F(s)$ به صورت زیر است:



کانتور A

کانتور A: سیمایه ای شامل کل کمانه در اجتماع $R \rightarrow \infty$ ← کانتور A: تقصیه سمت راست شامل کمانه در

بردار که $s+z_1, s+z_2, s+p_1, s+p_2, s+p_3, s+p_4, s+z_3$ ، بنظایله کانتور اعمار در جهت کانتور علی منگیم ، 360° تغییر فاز در جهت
(یکبار کامل بگردند)

← حوض حاصل بردار که $s+z_3, s+p_4, s+p_2, s+p_3$ صورت ←

دقی کانتور اعمار در جهت کانتور علی منگیم تغییر حاصل فاز آنها صورت است .

(a) در حوض در جهت کانتور بردار که بدون کانتور یکبار کامل بگردند

(b) در حوض بدون کانتور در جهت آن ، بردار که خارج کانتور ، حوض حاصل صورت اند

$$\text{تغییر فاز در نقطهها} - \text{تغییر فاز در صفرها} = \text{تغییر فاز در حوض حاصل (F(s))}$$

$$= 2(360) - 1(360) \quad \text{برای سواد غیر}$$

Z: تعداد صفرها که در داخل کانتور هستند

P: تعداد قطبها که در داخل کانتور هستند

تعریف منگیم: $N = Z - P$ (N می تواند مثبت باشد یا منفی)

← تغییر حاصل فاز $F(s) = N \times 360^\circ =$ تعداد دفعات که $F(s)$ مدار صفر $F(s)$ را دور می زند

اگر $N > 0$ باشد ← $F(s)$ در جهت کانتور دور می زند

تقصیه آرگمانها: (Principle of Arguments)

الزواج $F(s)$ دارای Z صفر و P قطب بدون کانتور است A باشد و کانتور A از هیچ صفر یا قطب $F(s)$ عبور نکند

نقطه به ازای تغییرات s در طول کانتور A ، یعنی $F(s)$ مدار صفر و قطب را به تعداد $N = Z - P$ بار دور می زند

• با جابجایی: $F(s) = 1 + G(s) = A(s)$ فرض کنیم

برای مباداری $T = \frac{C}{F}$ باید T قطبی در RHP نداشته باشد $\leftarrow F(s)$ نباید صفری در RHP داشته باشد

در چپ RHP، همان داخل کانتور است \leftarrow

برای مباداری، $F(s)$ نباید صفری بدون کانتور A داشته باشد: یعنی $z=0$ باشد

از طرف P نیز معلوم است. (چون قطبهای $F(s)$ همان P ، همان قطبهای $G(s)$ هستند)

$\leftarrow P = \text{تعداد قطبهای سمت راست تابع } G(s)$

• نتیجه: اگر نداشت کانتور A تحت $F(s)$ را در صحنه $F(s)$ رسم کنیم و تعداد عدد را بشماریم.

آر $N = P$ باشد \leftarrow سیستم حلقه بسته (T) مبادار است.

تذکره: (۱) $N = P$ یعنی: در خلاف جهت عقربه های ساعت، به اندازه P بار دور بزنید.

(۲) بیان کردیم که P نیز معلوم است

• قضیه نایگروست:

آرایش تبدیل حلقه باز سیستم $(G(s))$ دارای P قطب سمت راست باشد، برای مباداری

متغی $F(s)$ باید (به ازای تغییرات s در طول کانتور A) - تعداد P - بار مساوی صفری $F(s)$ را دور بزنید.

یعنی P بار در جهت عکس عقربه های ساعت.

تذکره: می توانیم از روی متغی $G(s)$ مباداری را اندیک کنیم از روی $F(s)$:

$F(s) = 1 + G(s)$

مبادای صفری $F(s)$ در نقطه $(-1, 0)$ در صحنه $G(s)$ مربوط است. \leftarrow میتوان قضیه را به نرم افزار ترسیم کرد

* اگر تابع تبدیل حلقه باز سیستم $G_H(s)$ دارای P قطب سمت راست باشد، برای پایداری باید متغی $G_H(s)$ (به ازای تغییرات s در طول کمانه A) به تعداد P بار، نقطه $(-1, 0)$ را در صفحه $G_H(s)$ قطع کند. یعنی P بار در عکس جهت عقربه‌های ساعت.

* متغی نایلویت: یعنی $G_H(s)$ است (به ازای تغییرات s در کمانه A) در صفحه $G_H(s)$.

* شرط پایداری نایلویت:

سیستم فیدبک پایداری است، اگر فقط اگر تعداد چرخشهای دایرام نایلویت در جهت ccw در

نقطه $(-1, 0)$ مساوی باشد با تعداد قطبهای $G_H(s)$ در RHP. یعنی جهت خلاف عقربه‌های ساعت

اگر $P=0$ باشد: سیستم فیدبک پایداری است اگر دایرام نایلویت $(-1, 0)$ را قطع نکند.

* کمانه A سه قسمت دارد:

- (۱) $w > 0$: دایرام قطبی دایره z_k (کمانه)
- (۲) $w < 0$: کرانه دایرام قطبی
- (۳) $s \rightarrow \infty$: در طول نیم‌دایره بزرگ

$$G_H(s) = \frac{\prod_{i=1}^m (s + z_i)}{\prod_{j=1}^n (s + p_j)} \times K$$

در طول نیم‌دایره بزرگ

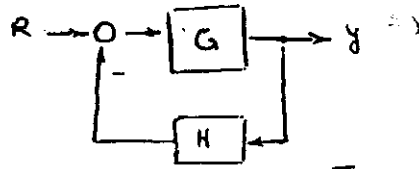
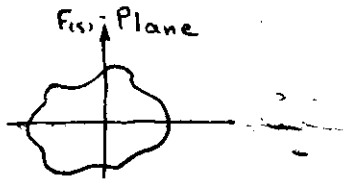
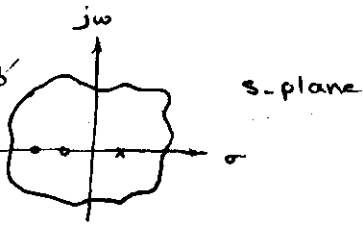
$$\begin{cases} m = n \rightarrow s \rightarrow \infty : G_H(s) = K \\ m < n \rightarrow s \rightarrow \infty : G_H(s) = 0 \end{cases}$$

* قسمت اصلی متغی نایلویت همان بخش $w > 0$ است.

* جلسه سیمت چهارم: روشیه: ۳۲, ۳۶

... ادامه مطالب مایاری در جلسه فرکانس

مایاری: تحک مایاری نالوسیت:

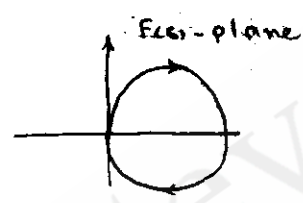
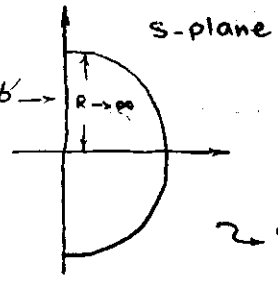


$$F(s) = 1 + GH$$

$$T_{yr} = \frac{G}{1 + GH}$$

$$N = 2 - 1 = 1$$

الگانه A را کل نصف سمت راست صفحه s تعریف کنیم داریم:



$$N = 0$$

$$Z = N + P$$

P: قطب سمت راست $G(s)H(s)$

برای مایاری میخوایم $z=0$ باشد $N = -P$

$$F(s) = 1 + G(s)H(s)$$

$$\left. \begin{matrix} (0 \ 0) \\ F(s) \end{matrix} \right| \approx \left. \begin{matrix} (-1 \ 0) \\ G(s)H(s) \end{matrix} \right|$$

عدد مایاری نالوسیت را برای نقطه $(-1 \ 0)$ در صفحه $G(s)H(s)$ بررسی میکنیم:

$$N = \text{تعداد مرتبه دورن نقطه } (-1 \ 0)$$

جمع عددی: P در اختیار میماند. ثابت نالوسیت تحت $G(s)H(s)$ در صفحه $G(s)H(s)$

رایانه سپس N و $Z = N + P$ بدست میاید. متخنی نالوسیت

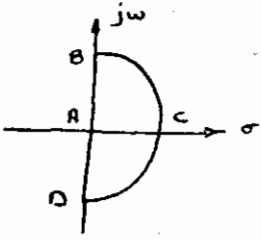
در این جلسه در حل مثال میگردایم

$$G_H(s) = \frac{K}{(1+\tau_1 s)(1+\tau_2 s)} \quad K > 0$$

سوال 10:

۱۰۲۶ رسم قطب‌نویسی بالابسته (در صفحه s):

در جهت کاهنده هم باید مشخص شود



قطعات کاهنده: $DA < BCO < AB$

قطب AB

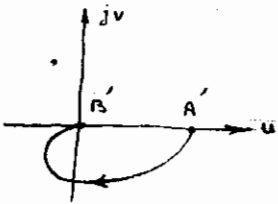
AR: $s = j\omega \Rightarrow G_H(s) = G_H(j\omega)$: پاسخ فرکانسی : $G_H(j\omega) = \frac{K}{(1+\tau_1 j\omega)(1+\tau_2 j\omega)}$

$\omega = 0 \rightarrow M = K, \phi = 0$

$\omega = \infty \rightarrow M = 0, \phi = -180^\circ$

$$M(\omega) = \frac{K}{(1+\tau_1^2 \omega^2)^{1/2} (1+\tau_2^2 \omega^2)^{1/2}}$$

$$\phi(\omega) = -\tan^{-1}(\omega\tau_1) - \tan^{-1}(\omega\tau_2)$$



چون سیستم تمام قطب است = پهنای کاهشی است
چون فاز حداکثر -180 است = نباید از کجایه بالاتر برآید

تکرار داد آمدی: متغی قطب: متغی پاسخ فرکانسی - از $\omega = (0 \rightarrow \infty)$ است که در تصویر رسم می‌شود.

$$G_H(j\omega) = M(\omega) \cdot e^{j\phi(\omega)}$$

$$G_H(j\omega) = R(\omega) + jX(\omega)$$

$$\left. \begin{aligned} R = \infty \\ \theta \in [-\pi/2, \pi/2] \end{aligned} \right\} \leftarrow S = R e^{j\theta}$$

قطب BCO

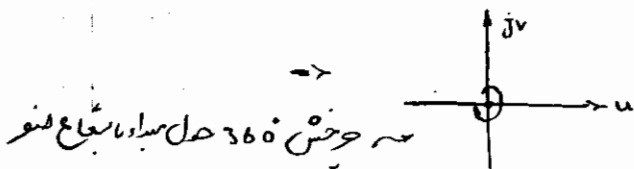
$$G_H(s) = \frac{K}{\tau_1 \tau_2 R^2 e^{j2\theta}} = \frac{K}{\tau_1 \tau_2 R^2} e^{-j2\theta}$$

$$G_H(s) = \frac{K}{(1+\tau_1 R e^{j\theta})(1+\tau_2 R e^{j\theta})}$$

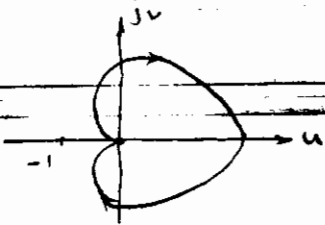
- B: $M = \infty, \phi = -180$
- C: $M = 0, \phi = 0$
- D: $M = \infty, \phi = 180$

* تکرار: چرخش حول مبدأ در اینجهان نیست. چون باید

چرخش حول نقطه (-1,0) را در نظر گرفت



چرخش 360 حول مبدأ واقع نشود

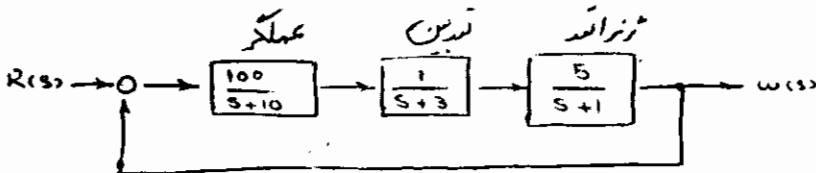


+ قطب DE این قطب فریم AB است ←

+ برسی با جریحه (T1, T2 > 0)

P = 0 : تعداد قطبهای سمت راست GH
N = 0 : جوشن حلق u = -1

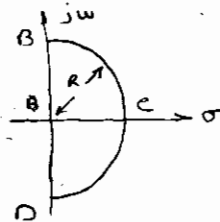
برای k ← 0 ← Z = N + P = 0 ← برای هر مقدار مثبت k، پایدار است



+ مثال (۲):

$$GH(s) = \frac{500}{(s+1)(s+3)(s+10)}$$

GH ایمان:



بسیار ساده است با رسم بیکنیم

AB در 0

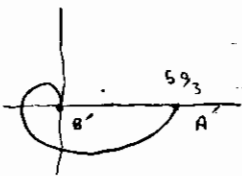
$$s = j\omega \rightarrow GH(s) = GH(j\omega) = \frac{500}{(j\omega+1)(j\omega+3)(j\omega+10)}$$

$$A: \omega = 0 \rightarrow M = \frac{50}{3}, \phi = 0$$

نقطه نقطه A'

$$\begin{cases} M(\omega) = \frac{500}{[(1+\omega^2)(9+\omega^2)(100+\omega^2)]^{1/2}} \\ \phi(\omega) = -\tan^{-1}\omega - \tan^{-1}\frac{\omega}{3} - \tan^{-1}\frac{\omega}{10} \end{cases}$$

$$B: \omega = \infty \rightarrow M = 0, \phi = -270^\circ$$



S = Re^{j\theta} : برای BCD

$$GH(s) = \frac{500}{(1+Re^{j\theta})(3+Re^{j\theta})(10+Re^{j\theta})}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} R \rightarrow \infty \\ \theta \in [-\pi/2, +\pi/2] \end{array} \right.$$

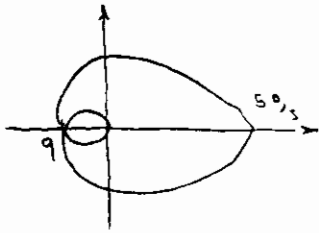
$$\rightarrow GH(s) \approx \frac{500}{3 j^{3\theta} R \cdot e^{j\theta}}$$

B: $M = 0 \quad \phi = -270$

C: $M = 0 \quad \phi = 0 \quad \rightarrow \quad 270 - (-270) = 540 = 360 + 180$

D: $M = 0 \quad \phi = +270$

در مبدأ یک عدد داریم میزنیم



برای نقطه DE : $s = -\sigma$ فرجه حالت A و B است

بررسی پایداری :

این نمودار تعیین نمی کند چون نمی دانیم - کجاست
با نقاط تقاطع لبه‌ی قطبی با محور حقیقی این سیستم

$$GH(j\omega) = \frac{500}{(-14\omega^2 + 30) + j(43\omega - \omega^3)} \rightarrow$$

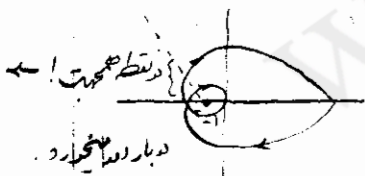
$$GH(j\omega) = \frac{500(-14\omega^2 + 30)}{[-14\omega^2 + 30]^2 + [43\omega - \omega^3]^2} + j \frac{-[43\omega - \omega^3]}{[-14\omega^2 + 30]^2 + [43\omega - \omega^3]^2}$$

$\underbrace{\hspace{10em}}_{\text{Re}\{GH(j\omega)\}} \quad \quad \quad \underbrace{\hspace{10em}}_{\text{Im}\{GH(j\omega)\} = \chi(\omega)}$

$$\chi(\omega) = 0 \rightarrow 43\omega - \omega^3 = 0 \rightarrow \omega_{\pi} = \pm\sqrt{43}$$

$$q = \text{Re}\{\omega_{\pi}\} = -0.874 \rightarrow -1 < -0.874 \rightarrow N=0$$

$$Z = N + P = 0 \leftarrow P=0$$



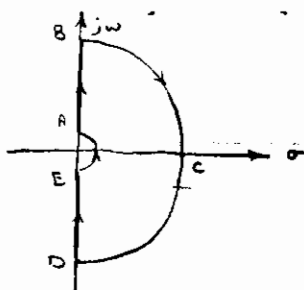
تدریس آردنسون - 1-94 به نقطه (-1,0) دوبار دور می‌خورد

$$GH(s) = \frac{s+2}{s^2}$$

* مثال (3)

تدریس: بیاد دارید که کانتور لاوسیت نباید از منفی قطبهای $F(s)$ عبور کند و تدریس یاد دارید که قطبهای $F(s)$ با قطبهای

$GH(s)$ یکی می‌باشند. در اینجا: $s^2 = 0 \rightarrow s=0$ کانتور نباید از $s=0$ بگذرد



(identator)

باید کانتور را تصحیح کنیم

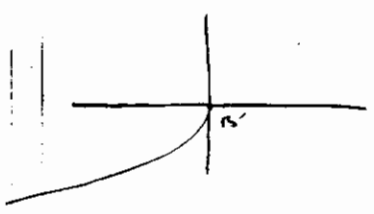
برای نقطه AB :

$$S = j\omega \rightarrow G_H(s) = G_H(j\omega) = \frac{j\omega + 2}{-\omega^2} = \left(\frac{2}{-\omega^2}\right) + j\left(\frac{1}{\omega}\right)$$

A: $\omega \rightarrow 0 \rightarrow M = +\infty, \phi = -180$

B: $\omega \rightarrow \infty \rightarrow M = 0, \phi = -90$

چون ϕ در R در 90° متغیر است \rightarrow در ربع سوم است.



$$s = Re^{j\theta}$$

برای $\theta \in [0, 2\pi)$

$$\{R \rightarrow \infty, \theta \in [-\pi/2, \pi/2]\} \rightarrow$$

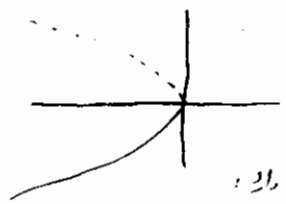
B $\Rightarrow M = 0, \phi = -90$

C: $M = \dots, \phi = \dots$

D: $M = \dots, \phi = +90$

\leftarrow در قطعه BCD در ساد و ساده با زاویه 180° در شیب منفی است.

برای DE: هم تریه AB است.



آنکه باید بینیم آن تبدیل را (جنگ) در اثر (indentation) با استفاده از (جرقه) داریم.

$$\theta \in [-\pi/2, +\pi/2]$$

$$s = \epsilon e^{j\theta}$$

در این قطعه

قطعه EA

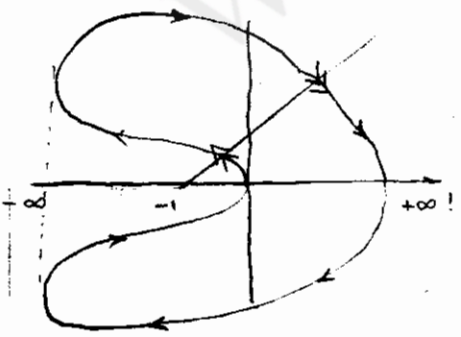
$$\rightarrow G_H(s) = \frac{2 + \epsilon e^{j\theta}}{\epsilon^2 e^{j2\theta}} = \frac{2}{\epsilon^2 e^{j2\theta}} - \infty \angle -2\theta \rightarrow$$

E: $M = \infty, \phi = 180$

A: $M = \infty, \phi = -180$

در ترجمه: از E: $\phi = 180$; از A: $\phi = -180$ می رسد \rightarrow در جهت عقربه های ساعت یک دور می زیم.

چون $M = \infty$ \leftarrow شعاع نهایی است.



مستدرد خالص: $N = +1 - 1 = 0$

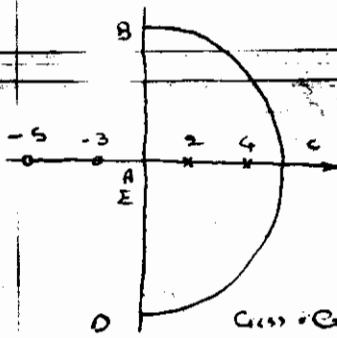
$P = 0 \rightarrow Z = P + N = 0 + 0 = 0$ \rightarrow پایدار است

سوال (۴):

$$G(s) = K \cdot \frac{(s+3)(s+5)}{(s-2)(s-4)}$$

نقطه: چون فیدبک واحد بوده $G_c = G_H$

نایدی افشاری

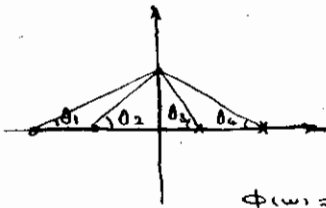
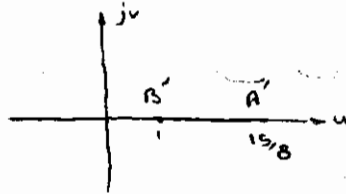


نایدی افشاری در این زمینه تخصص دارد
 نایدی برای سیستم‌های کنترل خطی K دارد و انتداری K=1 کلیه سیستم‌ها

$\leftarrow K=1$

قطب AB: $G(s) = G_c(z) = \frac{(3+z)(5+z)}{(z-2)(z-4)}$ $\leftarrow z=5$

A: $\omega=0 \rightarrow M = \frac{15}{8}, \phi = 0$
 B: $\omega=\infty \rightarrow M=1, \phi=0$



$\phi(\omega) = \theta_1 + \theta_2 - (180 - \theta_3) - (180 - \theta_4)$

الف) امتداد یافته برای نقاط میان A و B داریم
 ب) در نقطه میان A و B نقطه میزنیم
 قطب راست تا حد مثبت اعمال می‌کند (در بقیه)
 صفر راست تا حد منفی اعمال می‌کند (در بقیه)

نقطه قطع محور حقیقی $\leftarrow \text{Im} = 0$ $\leftarrow \omega = \sqrt{11}$ $\leftarrow q = -1.33$



قطب BCO، حل نقطه B میان سیستم و DE هم در نقطه ARS

برای $K=1$ پایداری $\leftarrow z=0 \rightarrow N=-2, P=2$

الف) اگر K بزرگ شود شکل منحنی خواهد شد و در پایداری تأثیری نخواهد داشت

آنها را Kهای کوچکتر از 1: چون منحنی بعضی می‌شود، در نقطه ای از 1- عبور خواهد کرد \leftarrow از اینجاست پایداری می‌شود

$Kq = 1 \leftarrow$ برای $K = \frac{1}{1.33}$ و در آنجا پایداری می‌شود

محدوده پایداری \leftarrow باید $K > \frac{1}{1.33}$ یا $K < \frac{1}{1.33}$

نسخه: ۸۷, ۳۶۸

* جمله ششم:

- دایگرام نایلویت

- اصل آرگاندی: $N = Z - P$

- تحلیل پایداری: $Z = N + P$

- وقتی دایگرام نایلویت از نقطه ۱ عبور کند معیار نایلویت صاف است (یعنی از روی قضیه نایلویت نمی توان تحلیل پایداری کرد)

علت: چون وقتی از ۱ عبور کند کاتده از صفر $F(s)$ عبور کرده است:

$$GH(s) = -1 \rightarrow F(s) = 1 + GH(s) = 0$$

یعنی کاتده نایلویت از صفر روی $F(s)$ عبور کند و $s = j\omega$ ریشه دارد.

معادله مشخصه این روی کده ساز دارد (*)

تذکره: (۱) بنظایر همین حالتی اتفاق افتاد نمی توان گفت سیستم پایداری است چون از تعداد ریشه های

سمت راست خبر نداریم و حتی ممکن است روی کده عمودی $s = j\omega$ ریشه عمده داشته باشیم

مان (۲) آنها سبکید: ریشه های روی کده ساز وجود دارد همین دلیل

(۳) ملاحظاتی دیگری از سیستم داشته باشیم:

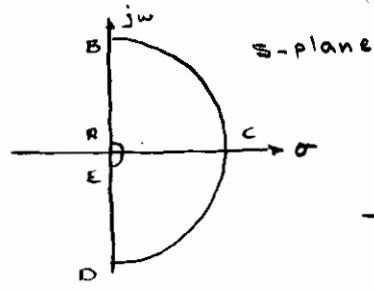
قضیه سیستم درجه ۲ اگر متخلف نایلویت از ۱ عبور کند معیار گفت سیستم پایداری است

چون سیستم درجه دو اگر ریشه ای در $s = j\omega$ داشته باشد، ریشه دیگر هم در $s = -j\omega$ است و در سمت

سمت راست ریشه نداریم.

* مثال:

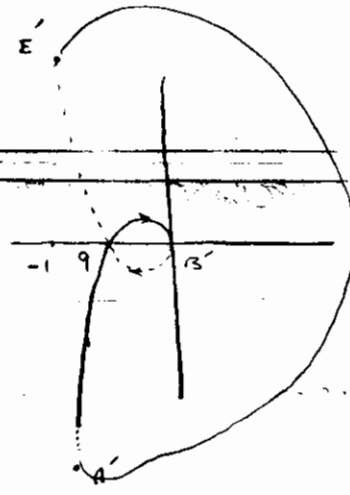
$$G(s) = \frac{K}{s(s+3)(s+5)}$$



$$s = j\omega$$

$$\rightarrow G(j\omega) = \frac{1}{(j\omega)(j\omega+3)(j\omega+5)}$$

ابتدا کاتده نایلویت indent شده را رسم میکنیم
 $K=1$ (وقتی):
 * قطعه AB:



$A: \omega = 0 \rightarrow |G(j\omega)| = \infty, \phi = -90^\circ$
 $B: \omega = \infty \rightarrow |G(j\omega)| = 0, \phi = -270^\circ$

تذکره: تعداد نقاط قطع محور حقیقی باید یاقدر شود:

$Im = 0 \rightarrow \omega = \sqrt{15} \rightarrow q = Re\{w_n\} = -0.0083$

تذکره: شماره اهمیت فلش را نیز مشخص کنید (در جهت آرایش فلکس)

قطعه BCD در مسدود است و DE مع ذرینه است AB است

$S = \epsilon \cdot e^{j\theta}, \theta \in [-\pi/2, +\pi/2]$

برای EA

$E: |G| = \infty, \phi = +90$
 $A: |G| = \infty, \phi = -90$

از E به A عرض بانداغ منتهی است در 180° طایم

بررسی پایداری

$N = 0$
 $P = 0 \rightarrow Z = 0 \rightarrow$ سیستم حقیقیته پایدار است

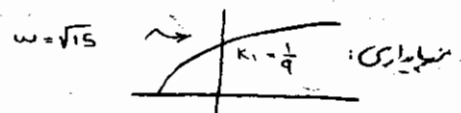
برای $K = 1$

برای $K < 1$ مع پایدار است

برای $K = \frac{1}{q}$ معنی از ۱- میلید و برای $K > \frac{1}{q}$ ناپایدار است

محدوده پایداری: $K < \frac{1}{q} = 125$

* تذکره: رابطه ناپایداری مکان بندی (نیم):



از روی معادلات متوال تقاطع مکان و محور حقیقی دریافت ← همان K و q در آرایست یاقدر می شود

* تذکره: بررسی $K < 0$: برای این K های منفی ناپایدار است

$F(s) = (-1, 0)$ در نیمه

$F(s) = 1 + KGH(s) \quad K < 0$

$F(s) = 1 - K_1GH(s) \quad K_1 = -K > 0$

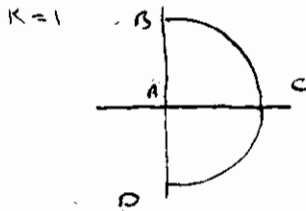
$F(s) = (+1, 0)$ در نیمه

برای تحلیل حالت $K=0$ نقطه $(1,0)$ در خط مستقیم در مقابل اصل است

$P=0$ $N=1 \rightarrow Z=1+0=1 \rightarrow$ ناپایدار است

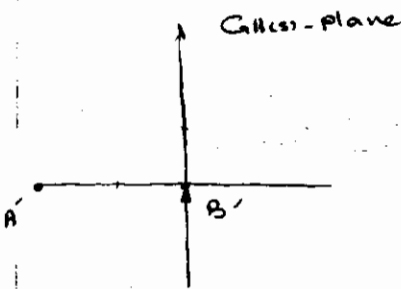
$G_H(s) = K \cdot \frac{(s-2)}{(s+1)^2}$

* مثال:



$G_H(j\omega) = \frac{j\omega - 2}{(j\omega + 1)^2}$

$\begin{cases} A: \omega=0 \rightarrow |G_H(j\omega)| = 2 & \Phi = +180 \\ B: \omega=\infty \rightarrow |G_H(j\omega)| = 0 & \Phi = -90 \end{cases}$



آرایه سیستم را جلینده از $A'-B'$ رسم

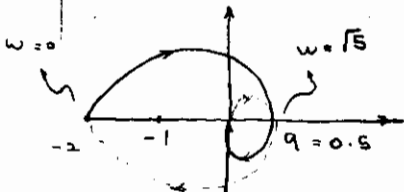
$G_H(j\omega) = \frac{j\omega - 2}{-w^2 + 1 + 2j\omega} = \frac{(j\omega - 2)(1 - w^2 - 2j\omega)}{(1 - w^2)^2 + (2w)^2}$

تعداد نقاط تقاطع محض را میابیم

$\rightarrow G_H(j\omega) = \frac{(4w^2 - 2) + j(5w - w^3)}{(1 - w^2)^2 + (2w)^2}$

$Im=0 \rightarrow \omega = \sqrt{5} \rightarrow Re\{G_H(j\omega)\} = 0.5 = q$

چون نقطه تقاطع دارد در 0.5 است \rightarrow شکل به صورت زیر می آید:



$\left. \begin{matrix} P=0 \\ N=1 \end{matrix} \right\} \rightarrow Z=1+0=1 \rightarrow$ ناپایدار

$K > 1 \rightarrow$ باز هم ناپایدار $\rightarrow \frac{1}{2} < K < 1$ ناپایدار \rightarrow از ناپایدار است $K = \frac{1}{2}$

پایدار مندی: چون سیستم در 1 است

در این مکان صدهای دایره است با جریه بداند!

در $P=0$ یعنی سیستم حلقه باز باید است

معیار ساده شده ناکلو میست :

مقدار $P=0$ باشد \rightarrow شرط پایداری صفر بودن یا نزدیک z است

\rightarrow اگر راهی وجود داشته باشد باقیمانده منتهی ناکلو میست در حده است یا $(N=0 \text{ یا } N=1)$
کافی است برای آنکه تطبیق حجم در حده پایداری سیستم حلقه بسته

تذکره اگر $P \neq 0$ باشد \rightarrow این کافی نیست که بقیه در حده یا غیر. بلکه باید تعداد در این تمام

برای این منظور باید تمامیم $enclosure$ و $encirclement$ را بدانیم:

یک نقطه $enclosure$ شده است اگر جهت ccw $encirclement$ شده باشد

یک نقطه در سطح منتهی $encirclement$ شده است اگر وقتی در طول منتهی حرکت

می کنیم فقط جهت راست با قرار گرفته باشد. (دقیقه یک منتهی دانسته بشیم)

* اگر $G(s)$ دارای قطبی در RHP نباشد (یعنی $P=0$ باشد)، آنجا سیستم فیلد پایدار است

از وقت آن وقت در طول دایره ام قطبی با افزایش فرکانس حرکت می کنیم، چهار نقطه جهت چپ
این منتهی قرار گرفته باشد.

تذکره: (۱) شکل این معیار تعداد صده و عبارتی N در z جهت نمی آید.

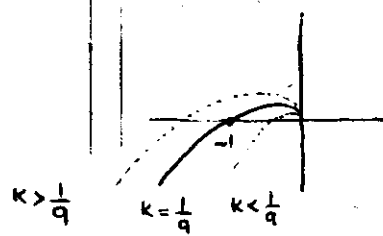
(۲) برای سیستم های حلقه باز پایدار ($P=0$)، تنها میتوان از صدهای پانچ فرکانسی در حده با مقصودت کرد

(۳) برای $K < 0$ از صدهای معیار را متداول برای نقطه $z=1$ (حال کرد)

* پایداری نسبی :

در دایرام صفوح قطب، معیار پایداری نسبی، فاصله نقطه از محور سزید. در اکثریت تردیها با ۱- معیاری برای پایداری نسبی می باشد.

میز تردیها برای پایداری نسبی: $k = \frac{1}{q}$: گن مقدار است



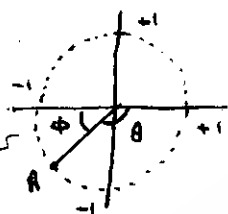
* محدوده (Gain Margine) :

یعنی وقتی فاز ۱۸۰ است، چقدر با ۱- فاصله دارد؟

$$GH(z) = -1 \rightarrow \begin{cases} |GH(z)| = 1 \\ \angle GH(z) = +180^\circ \end{cases}$$

حالت دیگری که بررسی می کنیم زمان است که $|GH(z)| = 1$ است و در این دید فاز چه فاصله ای با

$+180^\circ$ دارد؟ \rightarrow این هم معیاری برای بررسی پایداری نسبی خواهد بود



* حد فاز (Phase Margine) :

یعنی اگر $|GH(z)| = 1$ باشد، فاز چقدر با π فاصله دارد؟

الون قصد داریم ایند مفهوم را بر شما تعریف کنیم:

Gain Margine : GM

ما از هم مقدار گن که میدان سیستم اعمال کرد ما به پایداری رسید:

$$GM = \frac{1}{q} \quad q = |GH(z)_{\omega_n}|$$

$$GM = \frac{1}{|GH(z)_{\omega_n}|}$$

ω_n : فرکانسی که در آن، زاویه -180° میشود

زکالیس گند فاز

$$GM_{dB} = -20 \log |GH(z)_{\omega_n}| = -|GH(z)_{\omega_n}|_{dB}$$

بایدی افشاری

← با این تعریف سیستم پایدار باشد $\leftarrow GM_{dB}$ باید مثبت باشد.

PM : (Phase Margine)

نمونه ای که $|G| = 1$ است، برای ما لازم کاری است که میدان از سیستم کم کرد (یعنی در حالت عمود ساعت) تا آنرا در زیر پایبندی قرار دهد.

$$PM = \phi = 180 - \theta \quad \theta = -\angle GH(j\omega_c)$$

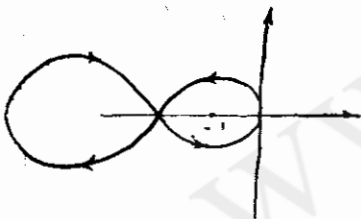
فرکانس گذرگاه ω_c $\leftarrow |GH(j\omega_c)| = 1$

$$\rightarrow PM = 180 + \angle GH(j\omega_c)$$

← PM باید مثبت باشد سیستم پایدار باشد.

* در حالت $P=0$: با افزایش ϕ سیستم پایدار می شود و در آن آفرایش پایبندی را کم می کردیم. این GM ، GM از بالا \leftarrow کم می شود (از آن حد بالای GM است)

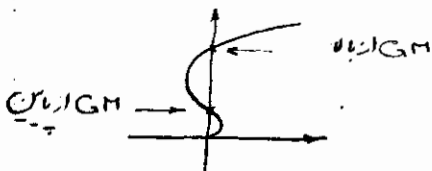
اما در برگ حالت $P=0$:



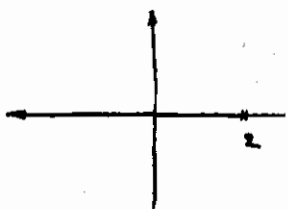
$$\left. \begin{array}{l} P=1 \text{ (دقیق)} \\ N=-1 \end{array} \right\} \rightarrow Z=0 \rightarrow \text{پایدار}$$

برای پایبندی کردن باید ϕ را کم کنیم (که در نمودار \leftarrow برای چنین سیستمهایی GM از این تعریف می کنیم)

نمایش این موضوع در مکان مهندسی:



وضع : وقتی $P=0$ با افزایش ϕ پایبندی کمتر می شود.



شرط پایبندی : $k > 2$

اگر k زیاد شود \leftarrow مرز پایبندی بزرگ تر می شود \leftarrow پایدار تر می شود.

نمایش آن را

* بررسی از روی دیاگرام بودگی:

$|G| = ? \rightarrow \Delta G = 180$ دبی

$\Delta G = ? \rightarrow |G| = 1$ دبی

از روی چهارساده شده ناکلوئیدتیش می بینم

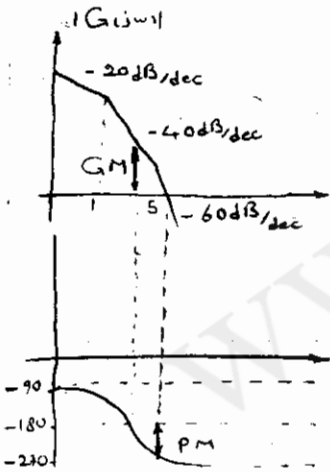
ω_c : فرکانس کزنجوه

ω_{pc} : فرکانس کزناز

تذکره: برای پایداری از روی دیاگرام بودگی فقط سیستمهای حلقه باز پایدار ($P=0$) می باشد چون از چهارساده شده ناکلوئیدتیش گفت میگیریم

* مثال: بررسی پایداری از روی دیاگرام بودگی:

$$G H(z) = \frac{1}{z(z+1)(-2z+1)}$$

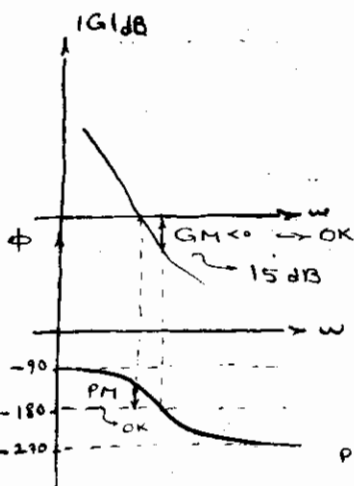


ابتدا دیاگرام بودگی را رسم میکنیم
مقدار عددی

برای پایداری: در $\Delta 180 \rightarrow |G|$ باید متغیر باشد

برای پایداری: در $|G| = 1 \rightarrow \Delta G = 180$ مثبت برآید

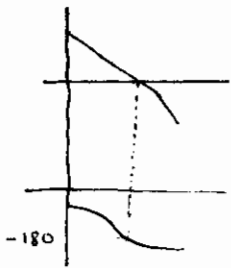
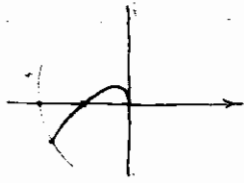
نمودار بودگی دقیق برای مثال اخیر



} => پایداریت

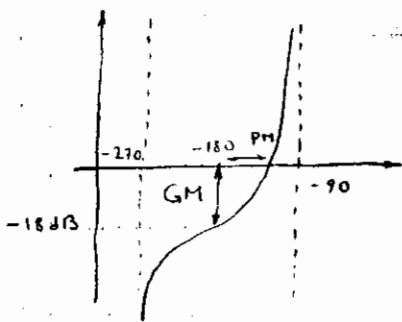
* جنبه بیت دسیستم: (این جنبه عایب بود)

حدفاز ← مردگی: -1
 حد بهره



} $\rightarrow PM = \infty$ ؟

* دالارام لکارتم اندازه فاز:



* رابط حدفاز با مرادبی نسبی: $\rightarrow PM$ که ξ

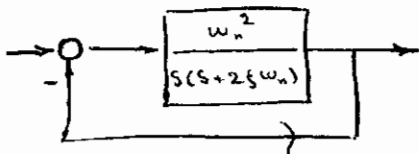
زکانش لدرجه

$$PM = 180 + \Delta G(j\omega_c)$$

سیستم درجه ۲ استاندارد

$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$

ابع تبدیل سیستم حلقه بسته



$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s} \rightarrow G_c(j\omega) = \frac{\omega_n^2}{\omega_c(j\omega_c + 2\xi\omega_n)}$$

$$\rightarrow |G| = \frac{\omega_n^2}{\omega(\omega^2 + 4\xi^2\omega_n^2)^{1/2}}$$

$$\rightarrow 1 = \frac{\omega_n^2}{\omega_c(\omega_c^2 + 4\xi^2\omega_n^2)^{1/2}}$$

$$\rightarrow \omega_c^4 = \omega_n^4 (\omega_c^2 + 4\xi\omega_n^2) \rightarrow \omega_c^4 + 4\xi\omega_n^2\omega_c^2 - \omega_n^4 = 0$$

$$\rightarrow \omega_c^2 = -2\xi\omega_n^2 \pm \sqrt{4\xi^2\omega_n^4 + \omega_n^4} \rightarrow \omega_c^2 = \omega_n^2 (-2\xi \pm \sqrt{1+4\xi^2})$$

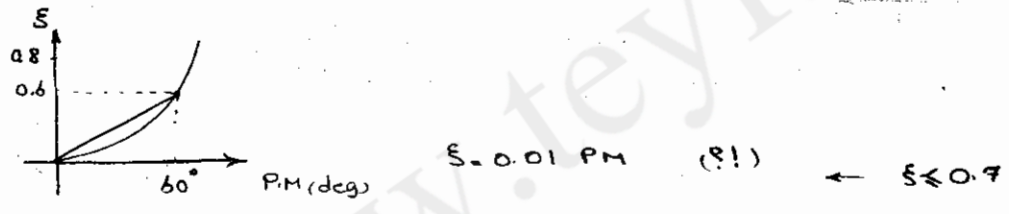
$$\omega_c = \omega_n \sqrt{-2\xi^2 + \sqrt{1+4\xi^2}}$$

$$\frac{\omega_c}{\omega_n} = \sqrt{-2\xi + \sqrt{1+4\xi^2}} \quad (*)$$

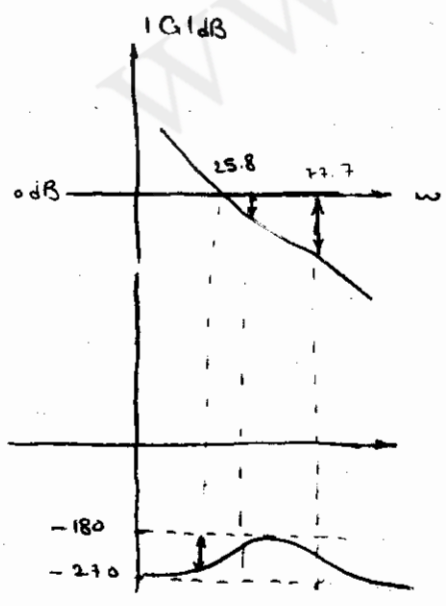
$$G(j\omega) = \frac{\omega_n^2}{-\omega^2 + j2\xi\omega\omega_n} \rightarrow \angle G(j\omega) = -(180 - \tan^{-1} \frac{2\xi\omega\omega_n}{\omega})$$

$$PM = 180 + \angle G(j\omega_c) = \tan^{-1} \frac{2\xi\omega_n}{\omega_c} \rightarrow \& \# \rightarrow$$

$$PM = \tan^{-1} \frac{2\xi}{\sqrt{-2\xi + \sqrt{1+4\xi^2}}}$$



* سیستم‌های ناایستار مستقر:

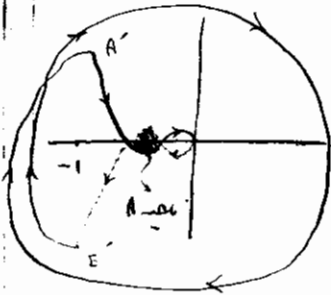


سیستم مستقر ناپایدار است $|G(j\omega)|_{\omega=0} = K = 1$

چون PM منفی است، ناپایدار است

مطلوب است دامنه‌های مثبت و منفی یکدیگر

• چون سیستم فاز است و قطب و صفر سمت راست داریم $\rightarrow 270^\circ$ - نقطه متقاطع ما می از سه آن در حال گریز است.



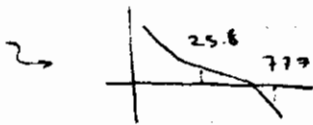
540° تغییر فاز از $E \rightarrow A$ یعنی هر دور

از روی معیار ساده شده وضع است که ما باید راست
دینامی روی چهار کامل نهایی داریم:

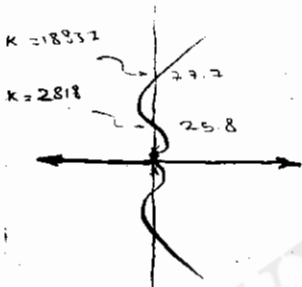
$$\left. \begin{array}{l} K < 69 \text{ dB} \\ K > 85 \text{ dB} \end{array} \right\} Z=2 \leftarrow \begin{cases} P=0 \\ N=2 \end{cases}$$

برای پایداری به -1 در ناحیه A خط کشید.

$$K = \frac{1}{10^{\frac{-69}{20}}} \rightarrow 69 \text{ dB} \rightarrow 69 \text{ dB} < K < 85 \text{ dB} \rightarrow PM > 0$$



• نمودار مکان بندگی را با این اطلاعات بصورت تقریبی می توانیم بنویسیم



$$GH(z=25.8) = -1$$

$$1 + GH(z=25) = 0$$

$$GH(z=77.7) = -1$$

$$1 + GH(z=77.7) = 0$$

پایداری سیستمهای آنالیز زمانی

$$GH(s) = GH_1(s) \cdot e^{-sT_d}$$

$GH_1(s)$: یک تابع حقیقی کسری

- عبارات
- اوزار s در حوزه فرکانس:
- مکان ریشه
- ناپایداری

مکان ریشه؟

$$1 + GH(s) = 0$$

$$1 + GH(s)e^{-\tau_d s} = 0$$

$$\begin{cases} |GH(s)e^{-\tau_d s}| = 1 \\ \angle GH(s)e^{-\tau_d s} = \pm 180 (2q+1) \end{cases}$$

$$\angle GH(s) = \angle GH(s) + \angle e^{-\tau_d s} = 180$$

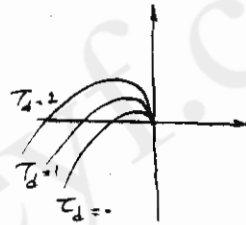
$$\angle GH(s) - \omega \tau_d = 180 \rightarrow \angle GH(s) = 180 + \omega \tau_d$$

این مسئله باعث میشه استفاده از مکان ریشه آسونتر بشه

$$|GH(s)| = |GH(s)|$$

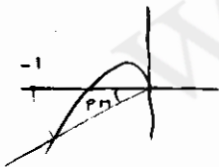
$$|e^{-j\omega \tau_d}| = 1$$

$$\angle GH(j\omega) = \angle G_H(j\omega) - \omega \tau_d$$



برای ω های بزرگ: spiral

حدود الزامی که سیستم میباید داشته باشد به اندازه PM

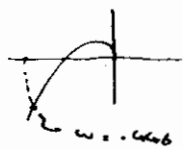


$$GH(s) = \frac{e^{-\tau_d s}}{s(s+1)(s+2)}$$

$$GH(j\omega) = \frac{e^{-j\omega \tau_d}}{\omega(j\omega+1)(j\omega+2)}$$

$$\omega = 0 \rightarrow \begin{cases} |G| = \infty \\ \phi = -90 \end{cases}$$

$$\omega = \infty \rightarrow \begin{cases} |G| = 0 \\ \phi = -270 \end{cases}$$



$$\omega_c = 0.446 \text{ rad/s} \rightarrow PM = 53.4$$

$$\omega_c \tau_d = 53.4 \times \frac{\pi}{180} \rightarrow \tau_d = \frac{53.4 \times \pi / 180}{0.446} = 2.09 \text{ sec}$$