第五章 线性系统的频域分析法

第一节 频率特性

第二节 典型环节与开环系统的频率特性

第三节 频率域稳定判据

第四节 稳定裕度

第五节 闭环系统的频域性能指标

第六节 控制系统频域设计

二、奈奎斯特稳定判据(奈氏判据)

反馈控制系统稳定的充分必要条件:

- ▶ 闭合曲线Γ_{GH} 不穿过临界点(-1, j0)点,
- ▶ 且逆时针包围临界点(-1, j0)点的圈数R等于开环传递函数的正实部(右半平面)极点数P。 ——隐含右半平面零点数Z=0

反馈控制系统闭环传递函数的极点(A+B=0) ——正实部极点

函数 F=1+GH 的零点(A+B=0)) ——正实部零点

s平面闭合曲线 Γ 包围函数 F=1+GH 的零点(A+B=0)

』」■ 函数 F=1+GH 的参点(A+B=0) ■

s平面闭合曲线 Γ 包围闭环传递函数的极点(A+B=0)

稳定充要条件: 右零点数**Z**=0

零点数Z: Z=P-R

F(s)的零点:闭环传递函数的极点,数量Z

F(s)的极点: 开环传递函数的极点, 数量P

目标: F(s)右半平面的零点数Z=0

- \triangleright 当 $R\neq P$ 时, $Z\neq 0$,系统不稳定。
- 》当半闭合曲线 Γ_{GH} 穿过(-1, j0)时,表明存在 $s=\pm j\omega_n$,使得 $G(\pm j\omega_n)H(\pm j\omega_n)=-1$,即系统闭环特征方程存在共轭纯虚根,则系统临界稳定。
- ▶ 零点数Z不是开环传递函数右半平面的零点数,而是*F*(*s*) 右半平面的零点数。
- \triangleright 极点数P是开环传函右半平面极点数P,P不为零没关系,只要逆时针包围圈数R等于P就行。——例如:非最小相位系统

右半平面有无闭环极点?



Z=0,则右半平面无闭环极点,闭环系统稳定!



闭环极点=F(s)零点

1

奈奎斯特稳定判据

右半平面有无F(s)零点?

пф

Γ曲线
映射

映射曲线ΓF

F(s)的映射曲线 Γ_F 绕原点 逆时针转R=P周?

G(s)H(s)=F(s)-1

开环频率特性曲线GH 绕(-1, j0) 点逆时针转R=P周? (是, Z=0)



映射曲线ΓGH是ω从 -∞变化到+∞时开环 频率特性曲线

G(s) H(s)的映射曲线 Γ_{GH} 绕(-1, j0)点逆时针转R=P周?

曲线 Γ 不通过F(s)的奇点(即F(s)的零点和极点)

应用奈奎斯特判据判断系统稳定性的步骤:

- 1) 根据系统开环传递函数,确定开环传递函数右半平面极点数量P。
- 2) 根据系统开环传递函数,确定虚轴上的极点情况。
- 3) 根据系统开环传递函数,绘制开环幅相特性曲线,并绘制增补曲线。
- 4) 根据系统开环幅相特性曲线及其增补曲线,计算逆时针包围(-1,i0)点的圈数R。
- 5) 利用奈奎斯特判据,判断是否满足R=P。
- 6) 若满足R=P, 即Z=0, 则系统稳定; 否则不稳定。

例 系统开环传递函数为 $G(s)H(s) = \frac{K}{s(1+T_1s)(1+T_2s)}$

试判断负反馈闭环系统的稳定性。 K, T_1 , T_2 均大于0

解 开环系统 无右半平面极点,即P=0。——2个左半平面极点,不统计。

v=1 一个虚轴上极点,且在原点。——需要补线

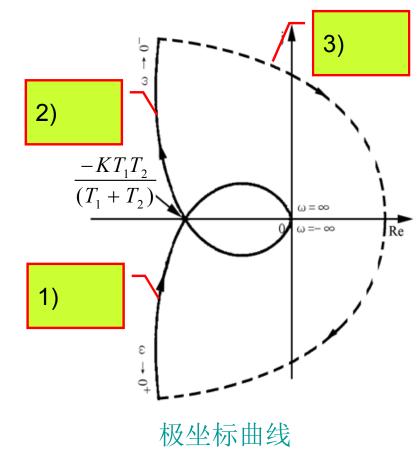
系统的频率特性
$$G(j\omega)H(j\omega) = \frac{K}{j\omega(1+j\omega T_1)(1+j\omega T_2)}$$

$$= \frac{-K(T_1 + T_2)}{[1 + (\omega T_1)^2][1 + (\omega T_2)^2]} + j \frac{-K(1 - T_1 T_2 \omega^2)}{\omega [1 + (\omega T_1)^2][1 + (\omega T_2)^2]}$$

$$= \frac{-K(T_1 + T_2)}{[1 + (\omega T_1)^2][1 + (\omega T_2)^2]} + j \frac{-K(1 - T_1 T_2 \omega^2)}{\omega [1 + (\omega T_1)^2][1 + (\omega T_2)^2]}$$

- 1)作出 ω =0+ \rightarrow + ∞ 变化时 $G(j\omega)H(j\omega)$ 的曲线;
- 2)根据镜像对称得 $\omega = -\infty \rightarrow 0$ -变化时 $G(j\omega)H(j\omega)$ 的曲线;
- 3)从 ω =0⁻到 ω =0⁺以无限大为半径顺时针转过 π ,得增补曲线。

虚部为零:
$$1 - T_1 T_2 \omega^2 = 0$$
 $\omega = \frac{1}{\sqrt{T_1 T_2}}$ 代入实部: $\frac{-KT_1 T_2}{(T_1 + T_2)}$



1) 当 $\frac{KT_1T_2}{T_1+T_2}$ >1 时, $G(j\omega)H(j\omega)$ (ω 从 $-\infty\to +\infty$) 曲线顺时针包围(-1, j0)点2圈,即R=-2。开环系统无右边平面极点P=0。所以,闭环系统右极点个数Z=P-R=2。

闭环系统不稳定,有2个闭环右极点

2)当
$$\frac{KT_1T_2}{T_1+T_2}$$
<1时, $G(j\omega)H(j\omega)$ (ω 从 $-\infty$ → $+\infty$) 曲线不包围(-1 , $j0$) 点, $R=0$ 。 $Z=P-R=0$ 。 闭环系统稳定

3) 当
$$\frac{KT_1T_2}{T_1+T_2}$$
 = 1 时, $G(j\omega)H(j\omega)$ (ω 从 $-\infty$ → $+\infty$) 曲线穿越(-1, $j0$)点。 系统处于临界状态 临界放大倍数 $K_{\text{临}} = \frac{T_1+T_2}{T_1T_2}$

例 已知单位负反馈系统的开环传递函数

$$G(s) = \frac{10}{s(s+1)\left(\frac{s^2}{4} + 1\right)}$$

试判断系统的闭环稳定性

曲

线

解: G(s) 在s右半平面内无极点 P=0,

有一个原点处极点v=1, 有共轭的虚极点 $s=\pm j2$ 。

仅
$$\lim_{\omega \to 0^{+}} G(j\omega) = \infty \angle -90^{\circ}$$
 看
$$\lim_{\omega \to \infty} G(j\omega) = 0 \angle -360^{\circ}$$
 闭

开环系统 $\varphi_{\text{H}}(\omega) = -90 - \arctan \omega + \varphi(\omega)$

$$\lim_{\omega \to 2^{-}} G(j\omega) = \infty \angle -153.4^{\circ}$$

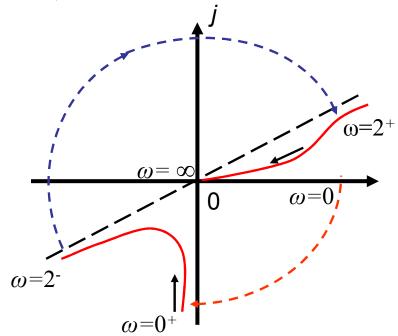
对于1/s+1环节, ω =2时 $\arctan 2 = 63.4^{\circ}$

$$\lim_{\omega \to 2^{+}} G(j\omega) = \infty \angle -333.4^{\circ}$$

$$\varphi_{\#}(\omega) = -90 - \arctan 2 = -90 - 63.4 = -153.4$$

$$\varphi_{\#}(\omega) = -90 - \arctan 2 - 180 = -333.4$$

系统开环幅相曲线如图



包围: 当 ω 由- ∞ →+ ∞ 变化时, 开环幅相曲线逆时针包围(-1, j0) 点-2圈,R= -2。因为P=0,则 Z=P-R=0+2=2。

由于v=1,从幅相曲线上对应 $\omega=0$ 的点起顺时针补作90°且半 径为无穷大的虚圆弧至 $\omega=0+$ 。

因为存在一对虚极点±2j,故从对应 ω =2-的点起顺时针补作 180°且半径为无穷大的虚圆弧 至 ω =2+。

穿越: 当 ω 由 $-\infty \to +\infty$ 变化时, 开环幅相曲线穿越(-1,- ∞)段次 数2N= -2,即R=-2。因为P=0 ,则Z=P-2N=2。

三、对数稳定判据(Bode图判据)

- ➤ 奈氏判据: 半闭合曲线/TGH 穿过(-1, j0)点左侧负实轴情况。
- ➤ 半闭合曲线 Γ_{GH}与对数频率特性曲线(Bode图)可相互转换 (存在对应关系)。
- > 可以利用对数频率特性曲线判断系统稳定性。

关键: 根据/GH的穿越次数确定对数频率特性曲线上的特征

截止频率 ω_c : 若 $L(\omega_c) = 0$ dB,则 ω_c 称作截止频率,又称0dB 频率。

穿越频率 ω_x : 若 $\varphi(\omega_x) = (2k+1)\pi$ $k = 0, \pm 1, ...$,则 ω_x 称作穿越频率,又称180°频率。

1. 穿越点确定

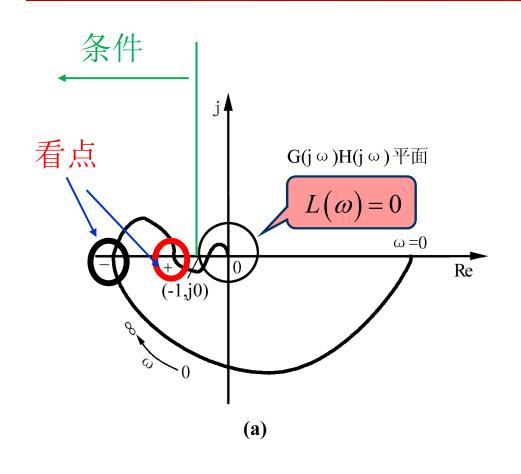
半闭合曲线ΓGH

对数频率特性曲线 Γ L和 Γ_{φ}

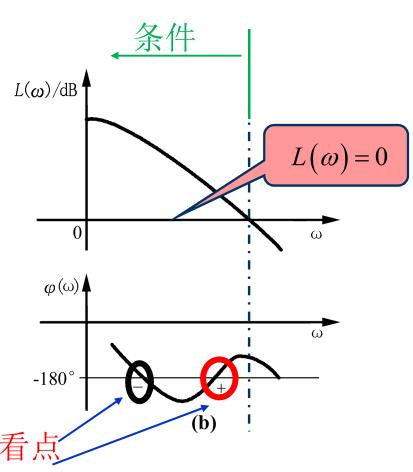
$$\begin{aligned} &(-1,j0) \\ &|G(j\omega_c)H(j\omega_c)| = A(\omega_c) = 1 \end{aligned} \qquad \begin{array}{c} \omega_c \\ &\text{截止频率} \end{aligned} \qquad \begin{array}{c} |G(j\omega_c)H(j\omega_c)| = A(\omega_c) = 1 \\ L(\omega_c) = 20 \lg A(\omega_c) = 0 \end{aligned}$$

对比:

- $ightharpoonup \Gamma_{GH}$ 曲线穿越(-1, j0)左侧负实轴时, $A(\omega)>1$,对应对数幅频特性 $L(\omega)>0$ 的区间。
- $ightharpoonup \Gamma_{GH}$ 曲线穿越(-1, j0)左侧负实轴时, $\varphi(\omega)$ 与 (2k+1)π k=0,±1,...有交点,对数相频特性曲线 $\varphi(\omega)$ 与(2k+1)π(k=0,±1,...)平行线相交。



半闭合曲线ΓGH



对数频率特性曲线 Γ L和 Γ_{φ}

$2.\Gamma\varphi$ 确定

- 1) 开环系统无虚轴上极点时, $\Gamma \varphi$ 等于 $\varphi(\omega)$ 曲线。
- 2) 开环系统存在积分环节(原点处极点)时, $\frac{1}{s^{\nu}}(\nu > 0)$

半闭合曲线ΓGH

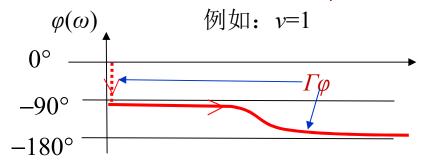
从 $\omega = 0_+$ 的开环幅相特性曲线的对应点 $G(j0_+)H(j0_+)$ 起,逆时针补作 $v \times 90^\circ$ 半径为无穷大的虚圆弧。

这里的"逆时针"仅是告诉如何补曲线。不代表将来幅相曲线的方向。

两侧黄色部分一定要一一对应

对数频率特性曲线 Γ L和 Γ_{φ}

在ω较小且L(ω)>0范围内,从 对数相频特性曲线的点向上 补作 $v\times90$ °的虚直线, $\varphi(ω)$ 曲 线和补作的虚直线构成 $\Gamma\varphi$ 。



3) 开环系统存在等幅振荡环节时,

$$\frac{1}{\left(s^2 + \omega_n^2\right)^{\nu}} (\nu > 0)$$

+闭合曲线 Γ_{GH}

对数频率特性曲线 Γ L和 Γ_{φ}

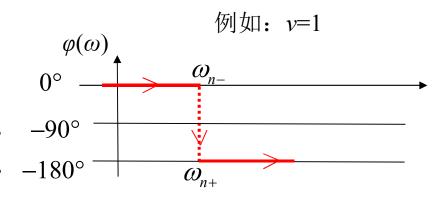
从 $\omega = \omega_n$ 的开环幅相特性曲 线的对应点 $G(j\omega_n)H(j\omega_n)$ 起 ,顺时针补作 $v \times 180$ °半径为 无穷大的虚圆弧至 $\omega = \omega_n$ 的 对应点 $G(j\omega_{n+})H(j\omega_{n+})$ 处。

注意:这里用"顺时针"描述,虽然 与PPT前页不一致,但没有问题。

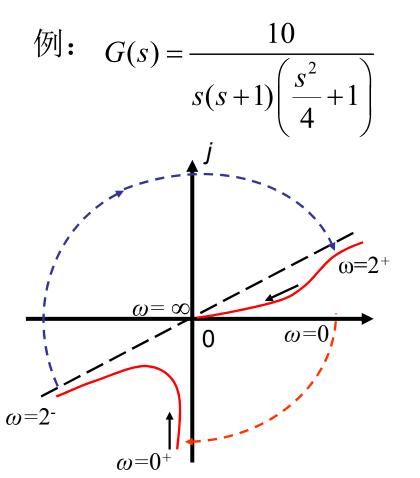
前页:因为半闭合曲线,无出发点,只能"倒车"

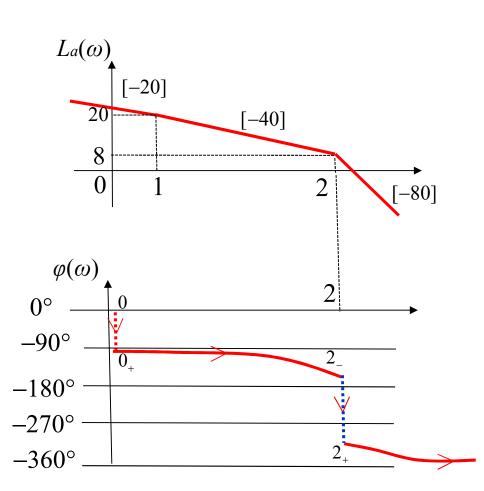
本页: 虽为半闭合曲线,有出发点,可以"前进"

从对数相频特性曲线 $\varphi(\omega_n)$ 点 向下 补作 v×180° 的虚直线 至 $\varphi(\omega_{n+})$ 处, $\varphi(\omega)$ 曲线和补 作的虚直线构成 Γ_{φ} 。

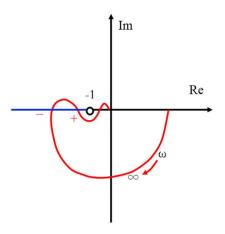


两侧黄色部分一定要一一对应

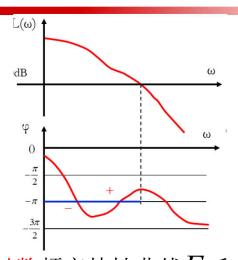




3. 穿越次数计算

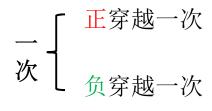


半闭合曲线Γ_{GH}



补作的虚直 线所产生的 穿越都为负 穿越。

对数频率特性曲线 Γ L和 Γ_{φ}



正穿越半次 负穿越半次

 Γ_{GH} 由上向下穿越(-1, j0)点 左侧负实轴一次。

 Γ_{GH} 由下向上穿越(-1, j0)点 左侧负实轴一次。

 Γ_{GH} 由上向下止于或始于(-1 ,j0)点左侧负实轴。

 Γ GH由下向上止于或始于(-1 ,j0)点左侧负实轴。

穿越(2k+1)π线一次。

当 $L(\omega)>0$ 时 $\Gamma \varphi$ 移由上向下 穿越(2k+1)π线一次。

当 $L(\omega)>0$ 时 $\Gamma \varphi$ 移由下向上 止于或始于(2k+1)π线。

当 $L(\omega)>0$ 时 $\Gamma \varphi$ 移由上向下 止于或始于(2k+1)π线。

对数频率稳定判据:

开环系统正实部的极点数为P,在 $L(\omega)>0$ 范围内, $\Gamma \varphi$ 曲线穿越 $(2k+1)\pi(k=0,\pm 1,...)$ 的次数 $N=N_+-N_-$,满足 Z=P-2N=0。

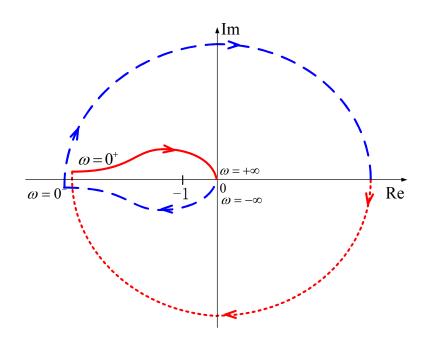
反馈控制系统稳定的充要条件

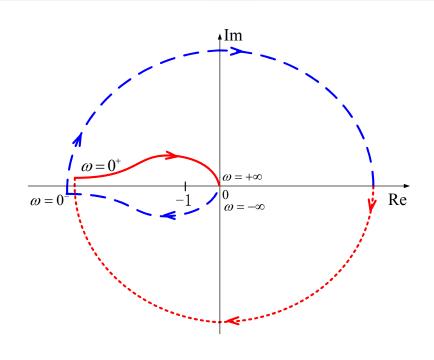
例 系统开环传递函数为 $G(s)H(s) = \frac{10K}{s^2(s+1)}$ 试判断闭环系统的稳定性

$$G(j\omega)H(j\omega) = \frac{10K}{(j\omega)^{2}(j\omega+1)} = \frac{10K(1-j\omega)}{(j\omega)^{2}(1+j\omega)(1-j\omega)} = -\frac{10K-j10K\omega}{\omega^{2}(1+\omega^{2})} = \frac{-10K+j10K\omega}{\omega^{2}(1+\omega^{2})}$$

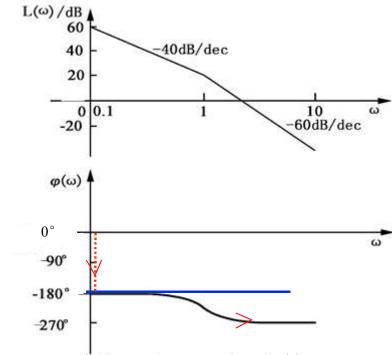
$$= \frac{-10K}{\omega^2(1+\omega^2)} + j\frac{10K}{\omega(1+\omega^2)}$$

虚部:
$$\frac{10K}{\omega(1+\omega^2)} > 0 \ (\omega > 0)$$





- ▶ 开环系统右半平面极点数*P*=0;
- ▶ 半闭合曲线穿越次数 $N=N_{+}-N_{-}=-1$;
- ▶ 闭环系统右半平面极点数*Z=P-2N=2*;
- ▶ 闭环系统不稳定。

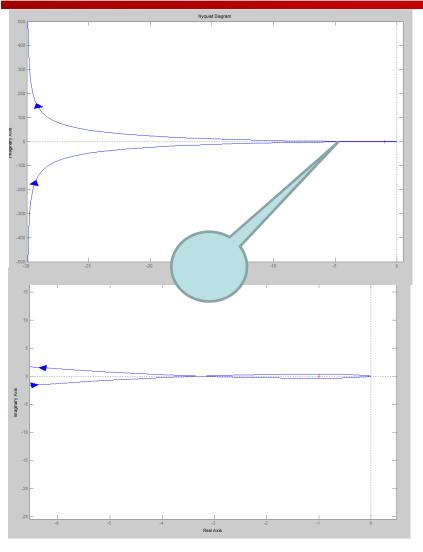


- ightharpoonup 开环系统右半平面极点数P=0;
- Γ *L*>0范围内 Γ φ 曲线穿越-π次数 $N=N_+-N_-=-1$;
- ▶ 闭环系统右半平面极点数*Z=P-2N=2*;
- > 闭环系统不稳定。

例 系统开环传递函数为 $G(s)H(s) = \frac{10}{s(s+1)(2s+1)}$ 试判断闭环系统的稳定性。

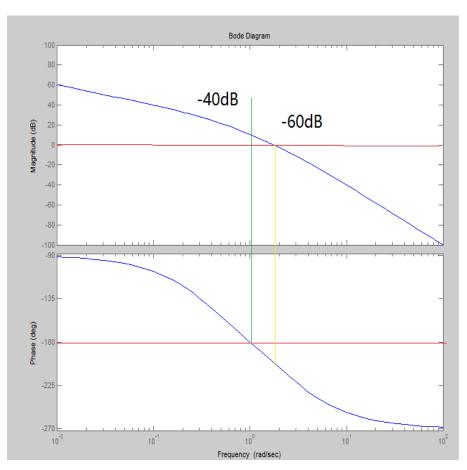
开环系统右半平面极点数P=0

作出开环系统的极坐标图和对数频率特性曲线(Bode图)



- ➤ 开环系统右半平面极点数*P*=0。
- \triangleright 在 (-1, - ∞) 区间, $N_{+}=0$, $N_{-}=1$ 。
- ➤闭环系统右半平面极点数Z=P-2N=2。

闭环系统不稳定



- ▶ 开环系统右半平面极点数*P*=0。
- ightharpoonup 在 $L(\omega)>0$ 的频段内, $N_{+}=0$,N=1。
- ightharpoonup 闭环系统右半平面极点数 Z=P-2N=2。

闭环系统不稳定

四、条件稳定系统

- 1)条件稳定系统:闭环系统的稳定性随开环传递函数的某些参数(如开环增益)变化而变化。
- 2) 结构不稳定系统: 无论开环传递函数的系数怎样变化
- ,闭环总是不稳定的。

本次课结束

1)掌握奈奎斯特判据(基于幅相曲线)☆☆☆☆☆



2) 掌握对数频率稳定判据(基于对数频率曲线)

