第4章 控制系统的设计约束(2)

——2019年春季学期

授课教师: 马 杰 (控制与仿真中心)

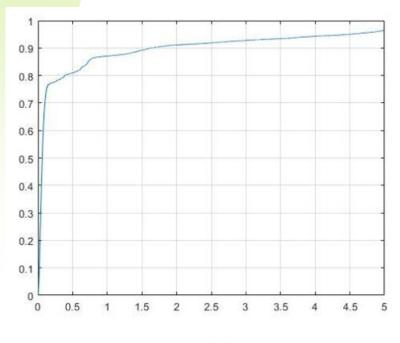
罗 晶 (控制科学与工程系)

马克茂 (控制与仿真中心)

陈松林 (控制与仿真中心)



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



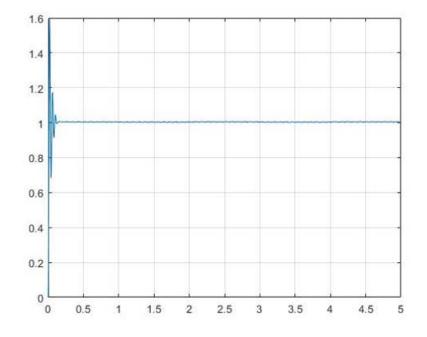
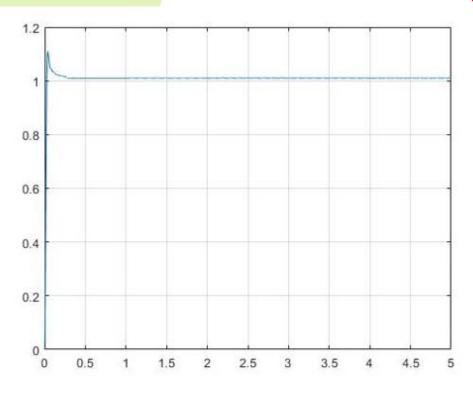


图 1 K=0.2 时阶跃响应

图 2 K=5 时阶跃响应+



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



1.8 1.6 1.4 1.2 1 0.8 0.6 0.4 0.2 0 0.5 2.5 3.5 1.5 2 3 4.5 5 0

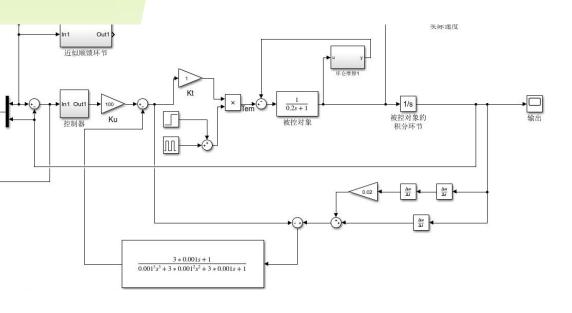
图 3 T=0.01 时阶跃响应

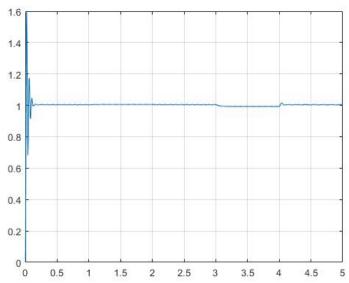
图 4 T=0.2 时阶跃响应+



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









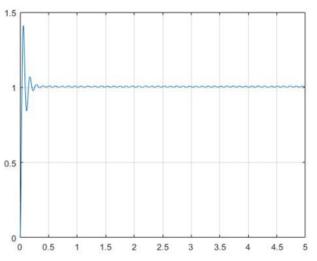


图 7 K=0.2 时加干扰观测器 后阶跃响应

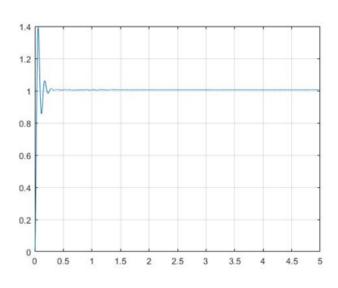


图 9 T=0.01 时加干扰观测器后阶跃响应

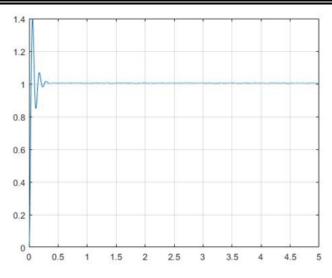


图 8 K=5 时加干扰观测器后阶跃响应↓

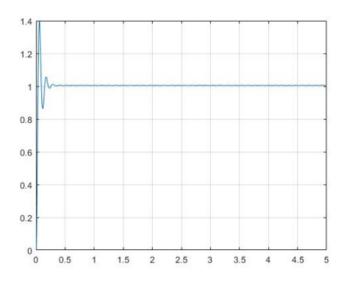


图 10 T=0.2 时加干扰观测器后阶跃响应↓

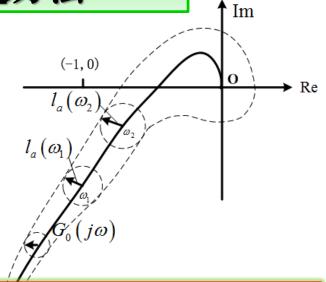


不确定性描述方法

> 加性不确定性描述方法

$$G(j\omega) = G_0(j\omega) + \Delta G(j\omega)$$

$$|\Delta G(j\omega)| < l_a(\omega)$$



> 乘性不确定性描述方法

$$G(j\omega) = \left[1 + L(j\omega)\right]G_0(j\omega) \qquad \left|L(j\omega)\right| < l_m(\omega)$$

> 两种描述方法的转换,不确定性界函数的确定方法



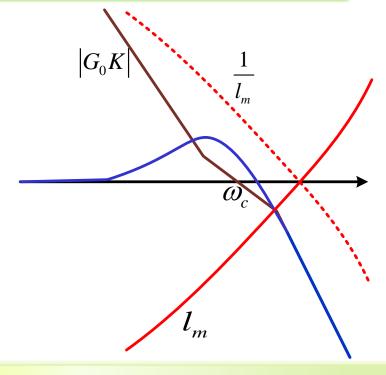
鲁棒稳定性条件

ightharpoonup 已知对象 $G_{
ightharpoonup}$ 乘性摄动界函数 $|L(j\omega)| < l_{
m m}(\omega)$,若 K和 $G_{
ho}$ 满足如下条件时,闭环系统是鲁棒稳定的

$$\left|\frac{G_0K}{1+G_0K}\right| < \frac{1}{l_m}$$

> 鲁棒稳定性的Bode图描述

高频段
$$|G_0K| < \frac{1}{l}$$



找个准确的 G_0 ,找个合理的界函数(从方便性和保守型考虑)



处理不确定性的方法

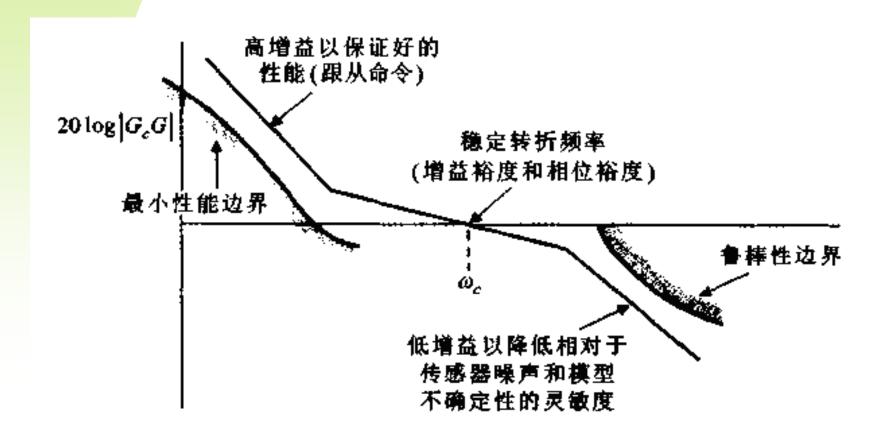
从原因想办法:

- 系统中参数的变化(建的准,测不准,使用中有变化);
- 高频的未建模动态(为了方便,认知度不够);
- > 模型的简化处理(为便于设计,进行了降阶、线性化);
- > 控制系统实现时引入(元件动态,延迟,采样离散化)

找个准确的G。找出准确的界,设计一个合理的界函数



控制系统的设计原则





不确定性提供的新视角

- >世界充满不确定性;
- >人生充满不确定性;

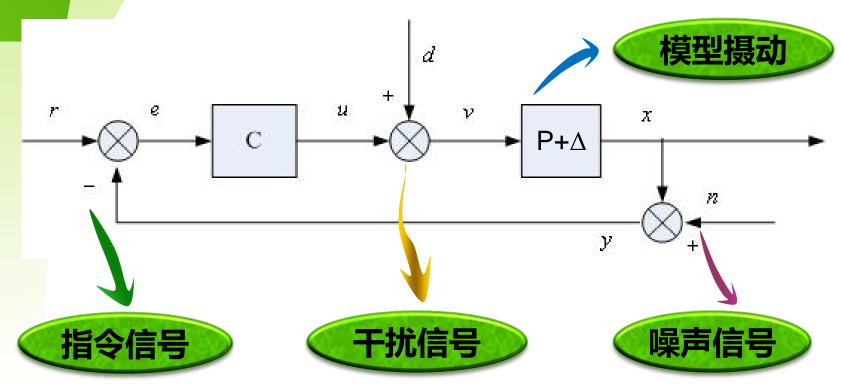
我们要努力减少认知不确定性,增加人生的确定性

减少自己在别人眼中的不确定性,做一个靠谱的人

敢于拥抱不确定性



输入条件分析内容回顾



$$G_{xr} = \frac{PC}{1 + PC}$$

$$G_{xd} = \frac{P}{1 + PC}$$

$$G_{xn} = \frac{-PC}{1 + PC}$$



学习目标

本节课需要掌握的内容

- 理解带宽的概念,掌握几种相关的频域指标;
- 理解反馈特性与响应特性关系;
- > 掌握影响系统带宽的因素;
- > 掌握机械谐振产生的机理以及抑制方法



Contents



带宽及带宽设计



相对稳定性及其指标



4.3 带宽及带宽设计

4.3.1

控制系统的带宽

4.3.2

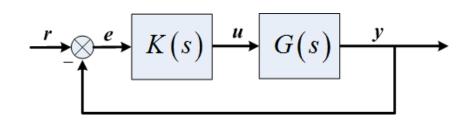
带宽设计

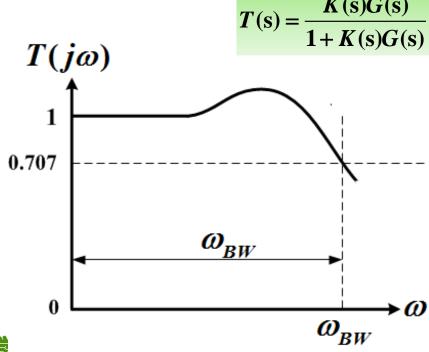


控制系统的带宽

给闭环系统输入不同频率的 正弦信号,当系统输出信号幅 值首次衰减到输入信号幅值的 0.707倍时对应的频率ω_{BW}是 系统可以通过的频带宽度,称 为带宽。

带宽反映了系统的响应速 度与精度;带宽越宽,输出 信号的复现精度越高;

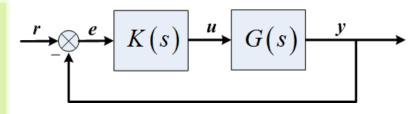




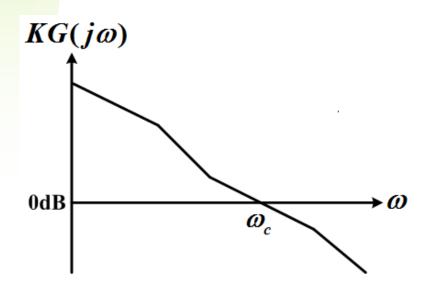


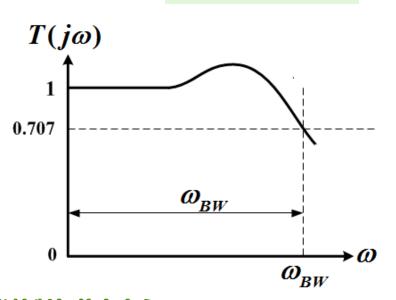
控制系统的带宽

Bode图上开环幅频特性的穿越频率 ω_c 与闭环系统带宽 ω_{BW} 是同一数量级的,一般有 ω_c < ω_{BW} < ω_c 的关系,所以也常把 ω_c 称作带宽。



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

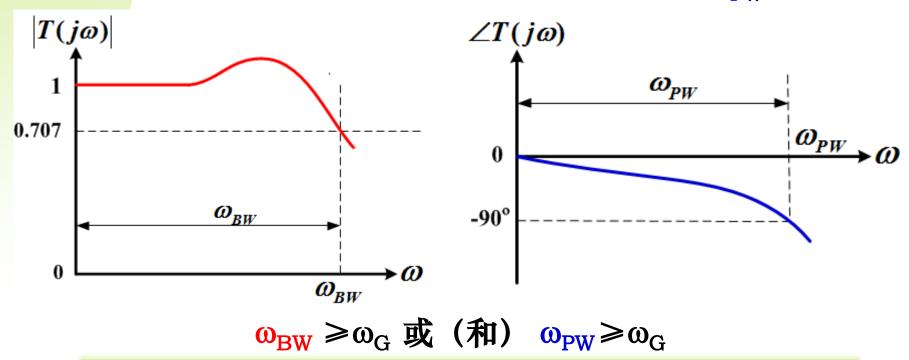






与带宽相关的性能指标要求

幅值首次衰减到-3dB对应的频率为_{OBW} 相角滞后首次达到-90度对应的频率为_{OPW}

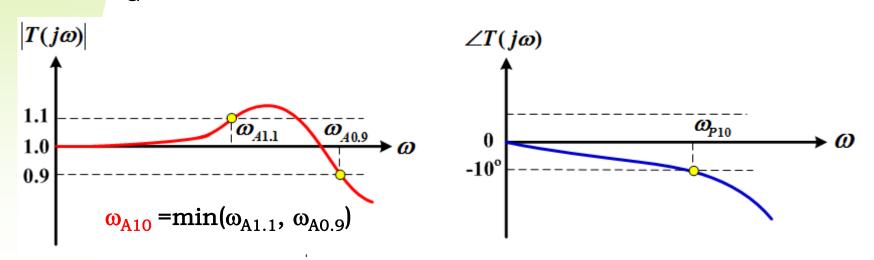


有时会对-3dB和-90度相移中最小的提出要求



与带宽相关的性能指标要求

还有更为苛刻的带宽指标要求,双十频响指标,即在给定频段ω_G内,幅值误差不大于10%,相位误差不大于10°



$$\min(\omega_{A10}, \omega_{P10}) \geq \omega_{G}$$

类似的还有双五,双三等带宽性能指标。 该指标与时域的典型信号的跟踪误差相关。



带宽指标的确定

◆ 如何提出合理的闭环系统带宽要求

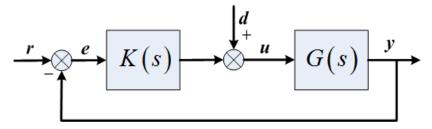
低了,满足不了指标要求; 高了,实现困难,成本提高,周期变长;

熟悉系统应用背景,从确定典型的输入信号和干扰 信号入手,计算两种信号的频率成分,并结合跟踪精度 要求确定闭环系统的带宽要求。

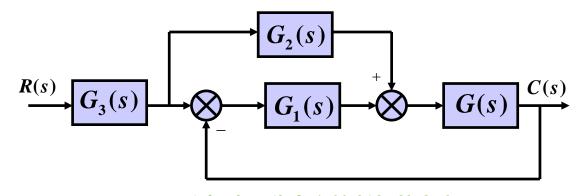


如何满足带宽的要求

- ◆ 两种扩展系统带宽的方法
- 1 反馈校正: 串联校正环节



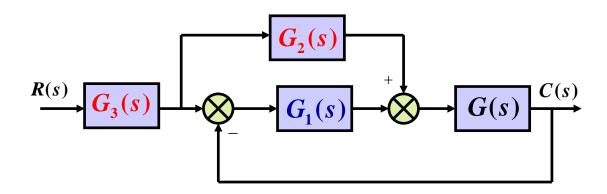
2 开环校正: 顺馈环节, 开环补偿环节





控制系统的响应特性与反馈特性

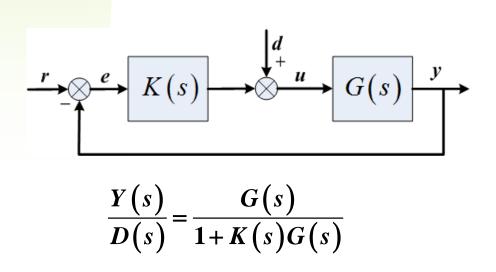
响应特性是反映了控制系统对输入信号的响应能力,可以用输入输出的传递函数特性来表征,可以用来描述 开环系统和闭环系统(或复合控制系统)的特性。



$$\frac{C(s)}{R(s)} = G_3(s) \left[\frac{G_2(s)G(s) + G_1(s)G(s)}{1 + G_1(s)G(s)} \right]$$



控制系统的响应特性与反馈特性



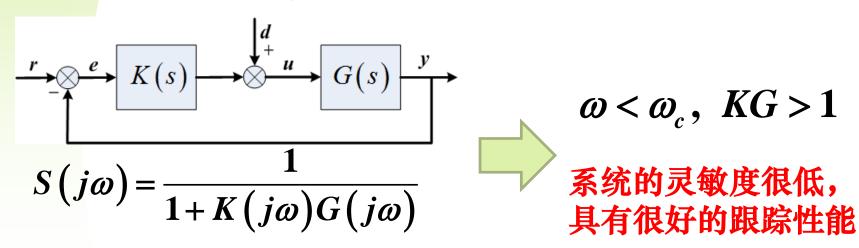
$$\omega < \omega_c$$
, $KG > 1$

具有很好的干扰抑制能力



控制系统的响应特性与反馈特性

更为重要的是,反馈特性反映了对模型摄动的敏感程度,跟踪给定信号的能力。



如果系统的反馈特性好,系统的响应特性一定好;但是系统的响应特性好,并不意味着反馈特性一定好;

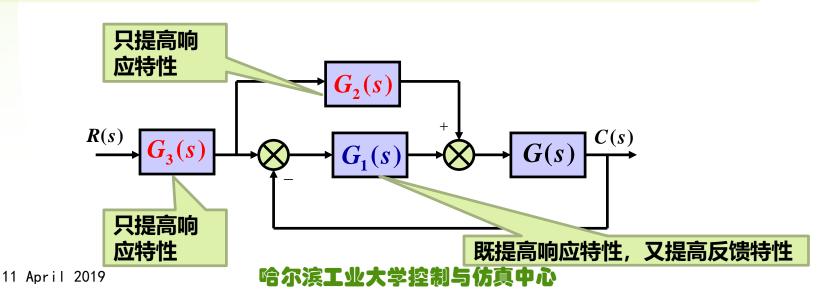


控制系统带宽的设计原则

反馈特性好的前提是 $\omega < \omega_c$, KG > 1

因此开环系统的带宽越宽,系统性能越好,设计原则为

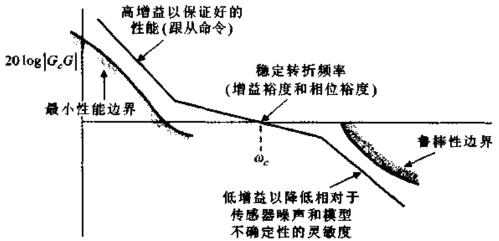
最大限度的通过反馈校正环节来拓展系统的带宽少用顺馈和前置滤波这样的开环校正方式





控制系统带宽的设计原则

带宽的拓展是受到限制的,因为开环幅频特性一定要在不确定性界函数超过1之前穿越0dB线。从某种意义上说,一个系统的带宽是设计出来的,反映了控制系统设计者的设计水平。



带宽的拓展具体受到那些限制?如何处理?



影响控制系统的带宽的因素

◆ 主要因素有

执行器有 时间常数 限制 传感器测 量有延迟 和滞后

采样带来 延迟

- 系统元部件的带宽(执行器、传感器、控制器);
- 传动间隙、负载惯量等
- 未建模动态特性;

如果只把谐振当做不确定性来处理,则会增大大系统的不确定性界/m,增 大控制系统设计难度(带来保守性)

机械谐振

机械谐振是拓展伺服系统频带的一个主要瓶颈。机械谐振的特性一般比较容易分析和测试,因此可以采取有效的措施对谐振进行抑制,从而达到拓展系统频带的目的(增大 α_c)



影响控制系统的带宽的因素

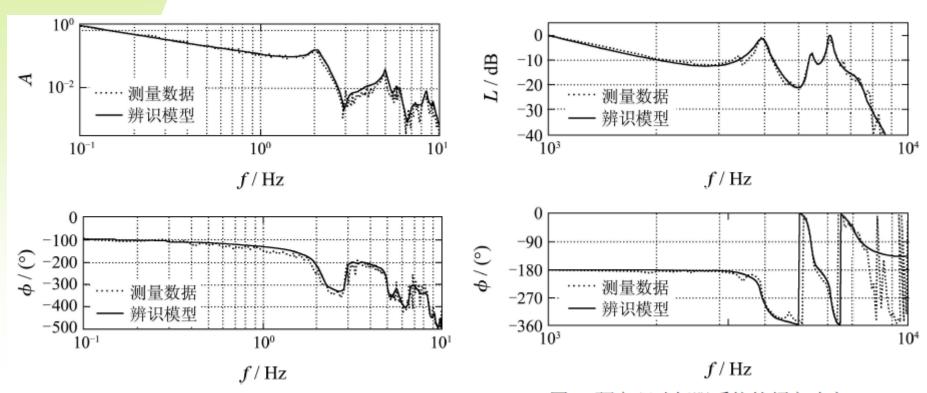


图 2 天线伺服系统的频率响应

图 3 硬盘驱动伺服系统的频率响应

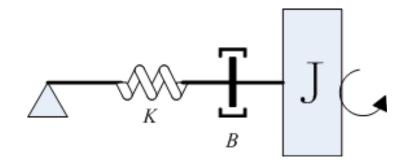
$$G(s) = \frac{K}{ms^2 + bs + k} \sum_{i=1}^{n} \frac{a_i}{s^2 + 2\zeta_i \omega_i s + \omega_i^2}$$

11 April 2019



未建模动态特性——机械谐振

等效结构图



运动方程

$$J\frac{d^2\theta}{dt^2} + B\frac{d\theta}{dt} + K\theta = 0$$

固有频率

$$\boldsymbol{\omega}_{m} = \sqrt{\frac{\boldsymbol{K}}{\boldsymbol{J}}}$$



控制系统的带宽

未建模动态特性-

自由转子

运动方程

力矩
$$T$$
 J_1 K, B J_2

$$J_{1}\ddot{\theta}_{1} + B(\dot{\theta}_{1} - \dot{\theta}_{2}) + K(\theta_{1} - \theta_{2}) = T$$

$$J_{2}\ddot{\theta}_{2} + B(\dot{\theta}_{2} - \dot{\theta}_{1}) + K(\theta_{2} - \theta_{1}) = 0$$

$$\frac{\theta_{1}(s)}{T(s)} = \frac{\left[\frac{s^{2}}{\omega_{ar}^{2}} + 2\frac{\zeta_{ar}s}{\omega_{ar}} + 1\right]}{(J_{1} + J_{2})\left[\frac{s^{2}}{\omega_{r}^{2}} + 2\frac{\zeta_{ar}s}{\omega_{r}} + 1\right]} \qquad \omega_{r} = \sqrt{\frac{K(J_{1} + J_{2})}{J_{1}J_{2}}},$$

$$\omega_{ar} = \sqrt{\frac{K}{J_{2}}}, \omega_{r} > \omega_{ar}$$

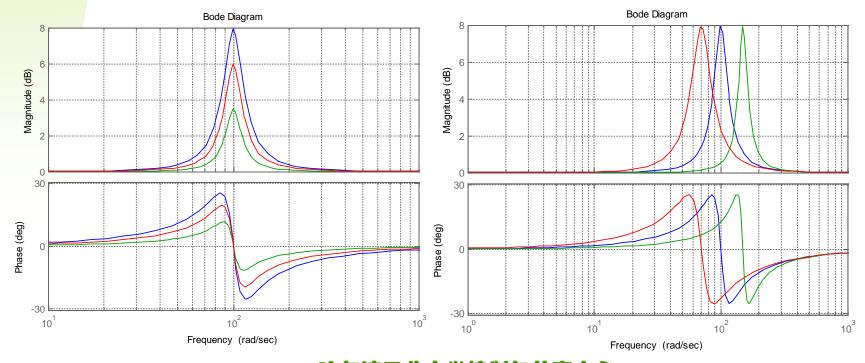
$$\omega_r = \sqrt{\frac{K(J_1 + J_2)}{J_1 J_2}}$$

$$\omega_{ar} = \sqrt{\frac{K}{J_2}}, \omega_r > \omega_{ar}$$



机械谐振——频域上的形式(简化)

机械谐振:
$$W(s) = \frac{s^2 + as + \omega_m^2}{s^2 + bs + \omega_m^2}, \quad a > b$$

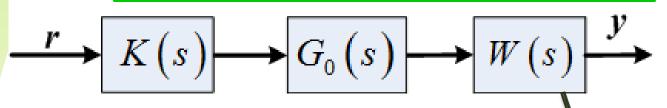


11 April 2019

哈尔滨工业大学控制与仿真中心



机械谐振——包含谐振的对象



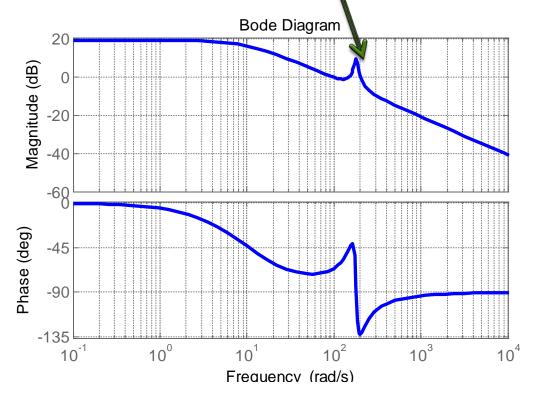
$$K(s) = 9$$

$$G_0(s) = \frac{1}{0.1s+1}$$

$$W(s) = \frac{s^2 + 90s + 180^2}{s^2 + 15s + 180^2}$$

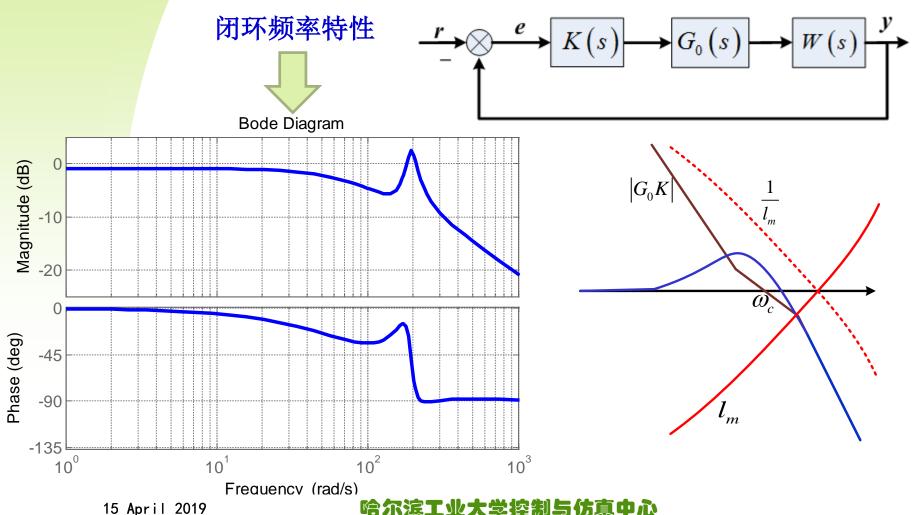
开环频率特性



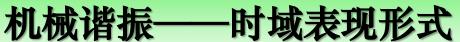


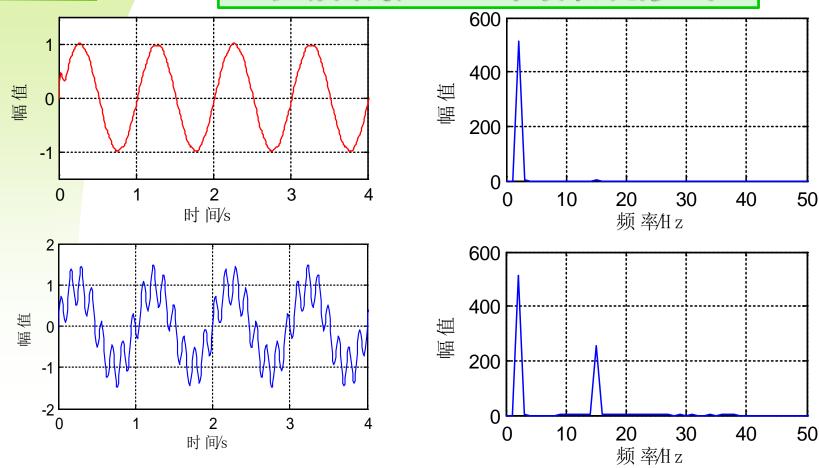


机械谐振 包含谐振的对象









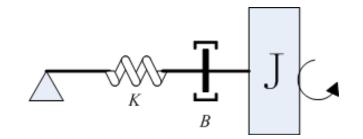
谐振的危害?

导致系统性能下降、甚至无法正常工作,增加功 耗、降低电气和机械系统寿命等。



机械谐振——谐振频率与带宽的关系

固有频率:
$$\omega_m = \sqrt{\frac{K}{J}}$$



一般来说系统的带宽应该满足如下条件

$$\omega_m > 5\omega_{BW}$$

$$\omega_{BW} < \frac{\omega_m}{5}$$

如果机械系统还未设计,要根据带宽指标对结构刚度提出上面的要求

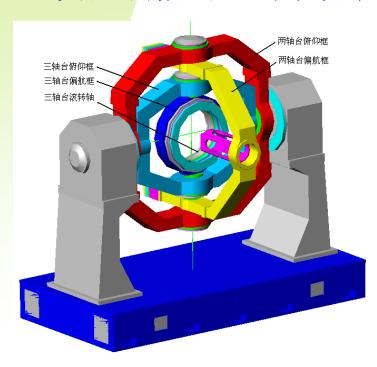
如果机械系统已经设计完成,则要根据系统实际的谐振频率来确定系统的带宽。

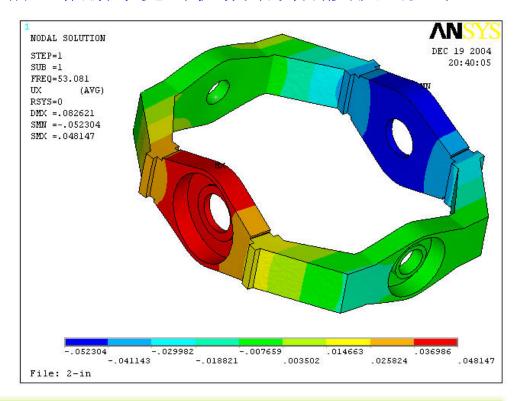


4.3.2 未建模动态和机械谐振

机械谐振——从结构设计角度解决

最合理的做法是: 系统设计之前, 根据带宽对机械结构刚度提出要求





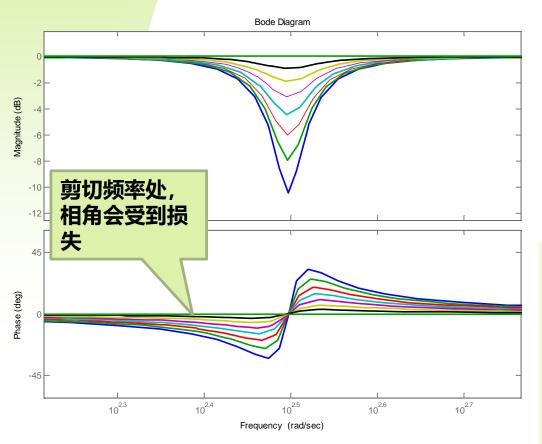
要求过高会导致结构复杂、成本高、甚至实现不了,有时设计指标很好,但是实测结果很差,此时必须从控制角度对谐振进行抑制



4.3.2 未建模动态和机械谐振

机械谐振——谐振抑制方法

对于机械谐振,可以采用二阶环节进行抑制,形式为谐振模型的倒数:



带阻滤波器 (陷波滤波器):

$$G(s) = \frac{s^2 + as + \omega_m^2}{s^2 + bs + \omega_m^2}$$
$$a < b$$

注意,应用限波(带阻)滤波器可能带来的相位滞后和幅值衰减(系统剪切频率一般都在谐振频率之前,因此添加带阻滤波器一定会损失剪切频率处的相角,减小系统的稳定裕度)



0

-30

-45

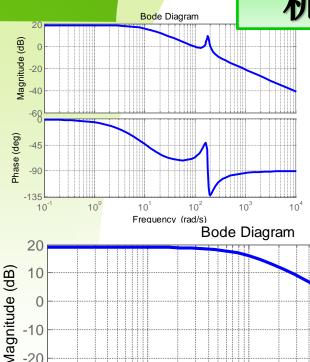
-90

10⁻¹

Phase (deg)

4.3.2 未建模动态和机械谐振

机械谐振——谐振抑制方法



10 Frequency (rad/s)

$$W(s) = \frac{s^2 + 90s + 180^2}{s^2 + 15s + 180^2}$$

$$W_f(s) = \frac{s^2 + 20s + 180^2}{s^2 + 120s + 180^2}$$

滤波器的宽度一般要比谐振宽

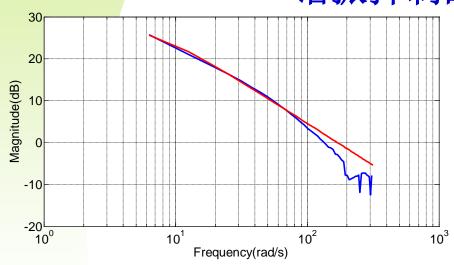
注意,应用限波(带阻)滤 波器可能带来的相位滞后和 幅值衰减



6.1.2 未建模动态和机械谐振

机械谐振——谐振的抑制方法

谐振抑制的两种方式



$$G(s) = \frac{s^2 + as + \omega_m^2}{s^2 + bs + \omega_m^2}$$
$$a < b$$

- ▶ 一种是开环测出谐振特性,利用滤波器进行补偿(校正),使补偿后对象特性Bode图中的谐振特性消失;(这种方法更加规范)
- 另一种开环校正时不做处理,闭环后出现谐振再进行补偿。对反馈信号进行傅里叶分析,确定是否存在谐振,如果存在,则确定谐振频率,添加陷波滤波器进行抑制,直至谐振现象消失;(这种方法更加实用)

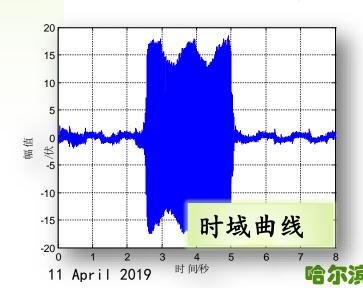


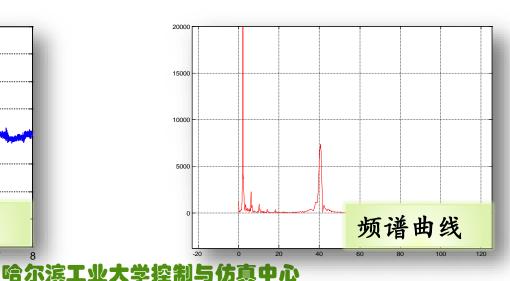
4.3.2 未建模动态和机械谐振

未建模动态特性——机械谐振

在实际应用中,元部件老化,松动,惯量的变化常常会引起引起谐振频率点发生变化。所以,伺服系统使用过程中,谐振抑制是一项需要经常进行的维护工作。

$$J\frac{d^2\theta}{dt^2} + B\frac{d\theta}{dt} + K\theta = 0$$

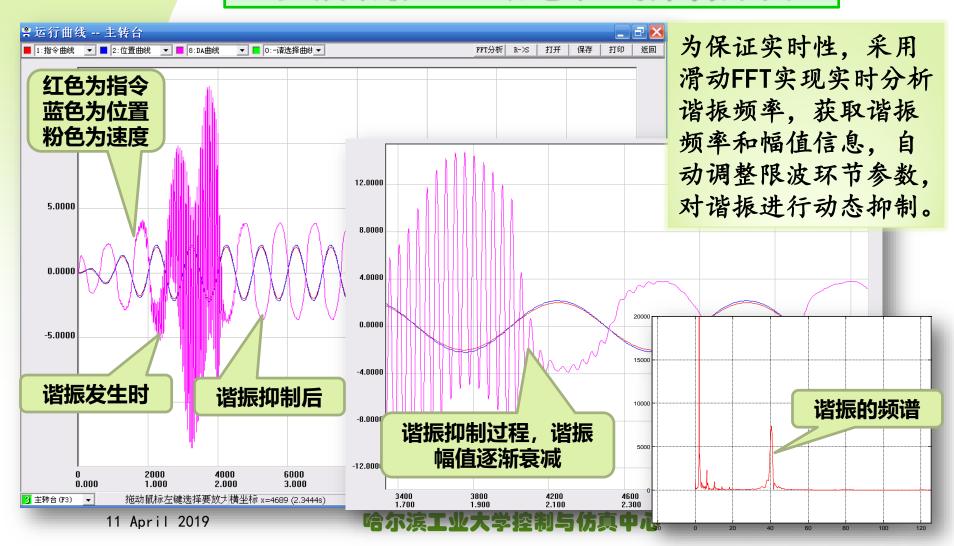






4.3.2 未建模动态和机械谐振

机械谐振——动态在线抑制方法



Thank You!

