模拟集成电路设计课程

第8章 反馈

程 林,韩 旭

eecheng@ustc.edu.cn

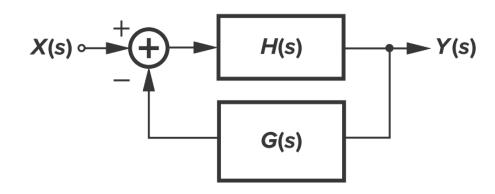


本章内容

- 8.1 概述
- 8.2 反馈结构
- 8.3 反馈对噪声的影响
- 8.4 反馈分析的困难
- 8.5 反馈支路的加载效应



8.1 概述



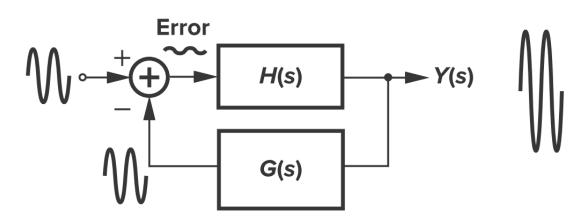
- 负反馈系统,其中H(s)和G(s)分别称为前馈网络和反馈网络
- H(s)的输入为X(s)-G(s)Y(s), 称为反馈误差

$$Y(s) = H(s)[X(s) - G(s)Y(s)]$$

$$\Rightarrow \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{H(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

• 称H(s)为开环传输函数, Y(s)/X(s)为闭环传输函数

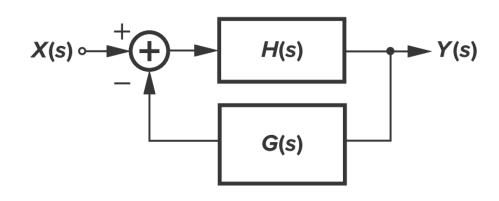




- 一般H(s)是一个放大器, G(s)是一个与频率无关的量
- 输出信号的一部分或全部被检测并与输入信号相比较, 产生一个误差项
- 误差项很小, 所以G(s)的输出为输入精确的"复制"
- 用一个频率无关的量 β 代替G(s), 称为反馈系数
- 注意任何反馈电路要首先确定是正反馈还是负反馈



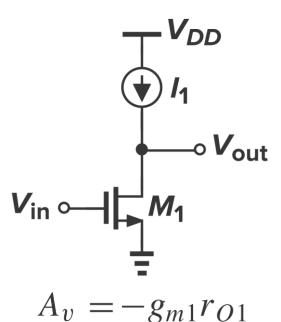
反馈系统的四个部分

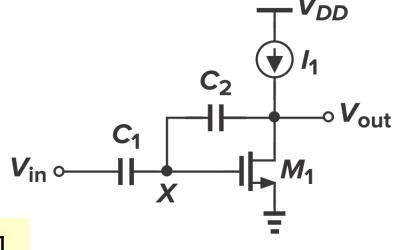


- 前馈放大器
- 反馈网络
- 检测输出的方式
- 产生反馈误差的方式



反馈电路的特性-增益灵敏度降低





随工艺和 温度改变

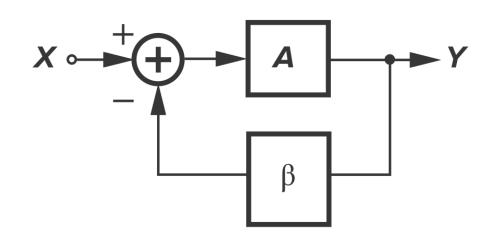
$$V_{out}/V_X = -g_{m1}r_{O1}$$
$$(V_{out} - V_X)C_2s = (V_X - V_{in})C_1s$$

$$\frac{V_{out}}{V_{in}} = -\frac{1}{\left(1 + \frac{1}{g_{m1}r_{O1}}\right)\frac{C_2}{C_1} + \frac{1}{g_{m1}r_{O1}}}$$

C₁/C₂可不随工艺和 温度改变



增益灵敏度降低



• 闭环增益对器件参数的变化没有开环增益明显

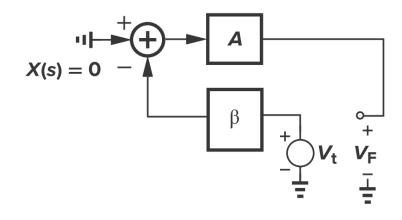
$$\frac{Y}{X} = \frac{A}{1 + \beta A} \approx \frac{1}{\beta} \left(1 - \frac{1}{\beta A} \right) \qquad \beta A \gg 1$$

- βA称为环路增益,其值越大,闭环增益对A的变化越 不敏感。
- 增加β存在闭环增益与精确度之间的折中
- 反馈网络的输出 $\beta Y = X \cdot \beta A/(1 + \beta A)$



环路增益的计算

- 计算步骤
 - 将主输入置为0
 - 在某点断开环路, 注入测试信号
 - 使信号沿环路环绕, 直到回到断点, 得到一个电压值
 - 得到的传输函数的负值就是环路增益



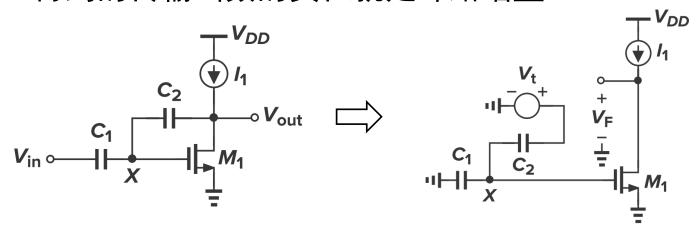
$$V_t \beta(-1)A = V_F \quad \Longrightarrow V_F / V_t = -\beta A$$

• 环路增益是一个无量纲的值



环路增益的计算

- 计算步骤
 - 将主输入置为0
 - 在某点断开环路, 注入测试信号
 - 使信号沿环路环绕, 直到回到断点, 得到一个电压值
 - 得到的传输函数的负值就是环路增益



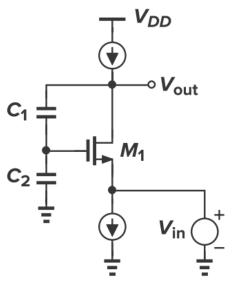
$$V_X = V_t C_2 / (C_1 + C_2)$$

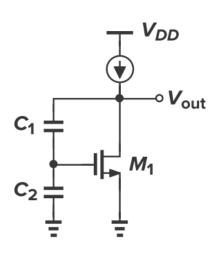
$$V_t \frac{C_2}{C_1 + C_2} (-g_{m1} r_{O1}) = V_F$$

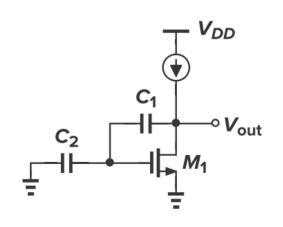
$$V_F = -\frac{C_2}{C_1 + C_2} g_{m1} r_{O1}$$



例8.1 计算带反馈共栅级的环路增益





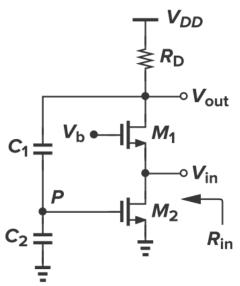


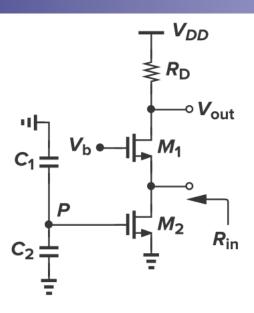
$$\frac{V_F}{V_t} = -\frac{C_2}{C_1 + C_2} g_{m1} r_{O1}$$

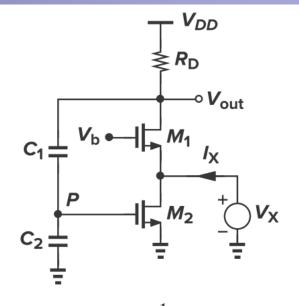
 计算环路增益时,并不知道输入输出在哪里。因此, 不同的电路结构可能具有相同的环路增益



反馈电路的特性-终端阻抗变化







• 计算有无反馈情况下低频的输入电阻
$$R_{in,open} = \frac{1}{g_{m1} + g_{mb1}}$$

$$V_{out} = (g_{m1} + g_{mb1})V_X R_D$$

$$V_P = V_{out} \frac{C_1}{C_1 + C_2} = (g_{m1} + g_{mb1})V_X R_D \frac{C_1}{C_1 + C_2}$$

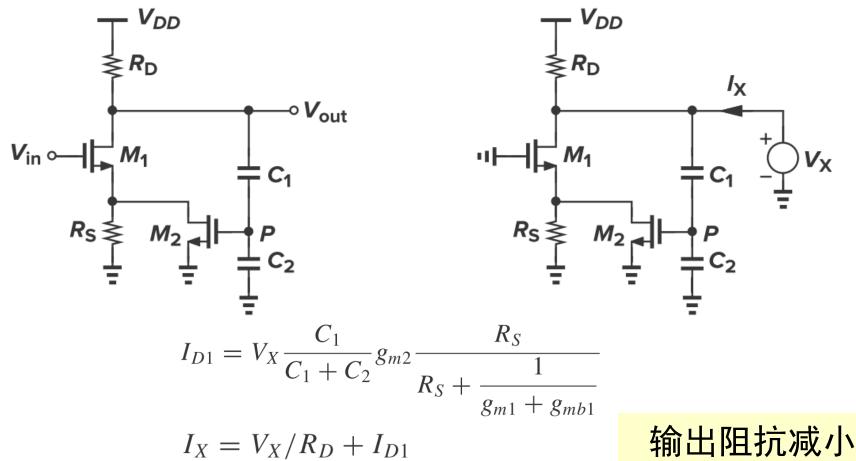
$$I_X = (g_{m1} + g_{mb1})V_X + g_{m2}(g_{m1} + g_{mb1}) \frac{C_1}{C_1 + C_2} R_D V_X$$

$$= (g_{m1} + g_{mb1}) \left(1 + g_{m2} R_D \frac{C_1}{C_1 + C_2}\right) V_X$$

输入阻抗减小 (1+环路增益)倍

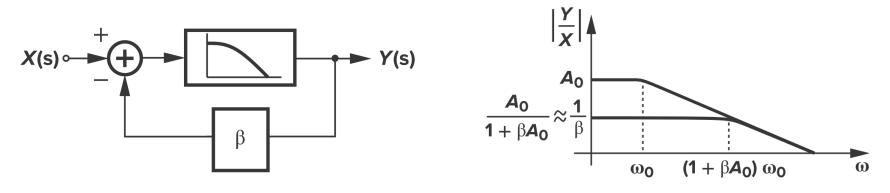


反馈改变输出阻抗





反馈电路的特性-带宽变化



$$A(s) = \frac{A_0}{1 + \frac{s}{\omega_0}}$$

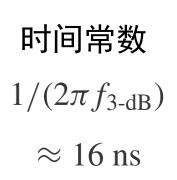
$$\frac{A_0}{1 + \frac{s}{\omega_0}} = \frac{A_0}{1 + \beta A_0} = \frac{A_0}{1 + \beta A_0 + \frac{s}{\omega_0}} = \frac{\frac{A_0}{1 + \beta A_0}}{1 + \beta A_0 + \frac{s}{\omega_0}}$$

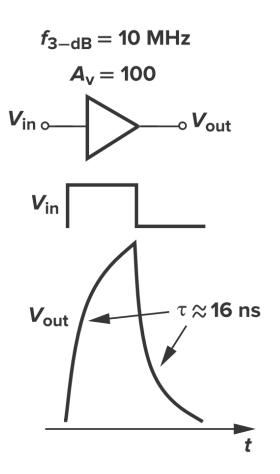
- 3dB带宽增加了环路增益倍,但是增益也同样比例减小
- 单极点系统,增益带宽积A₀ω₀,不随反馈变化

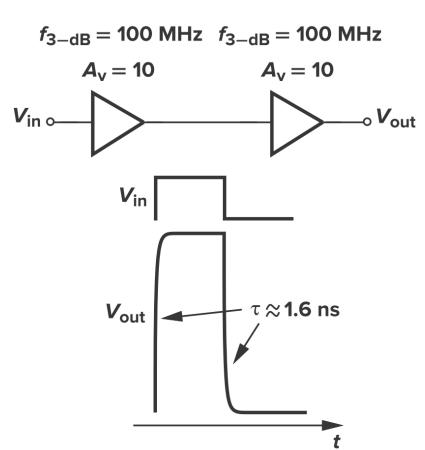


负反馈增加带宽

• 要把一个20MHz的方波放大为原来的100倍,现只有一种开环增益100,3dB带宽为10MHz的单极点放大器,如何设计?

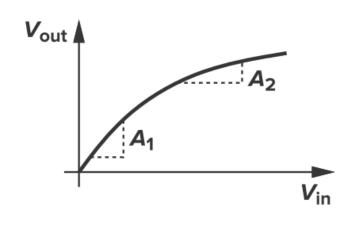


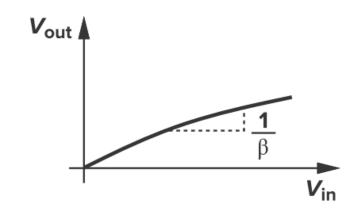






反馈电路的特性-非线性减小





$$r_{open} = \frac{A_2}{A_1} = 1 - \frac{\Delta A}{A_1}$$
 $A_2 = A_1 - \Delta A$

$$r_{closed} = \frac{\frac{A_2}{1 + \beta A_2}}{\frac{A_1}{1 + \beta A_1}} = \frac{1 + \frac{1}{\beta A_1}}{1 + \frac{1}{\beta A_2}} \approx 1 - \frac{\frac{1}{\beta A_2} - \frac{1}{\beta A_1}}{1 + \frac{1}{\beta A_2}} \approx 1 - \frac{A_1 - A_2}{1 + \beta A_2} \frac{1}{A_1}$$

$$\approx 1 - \frac{\Delta A}{1 + \beta A_2} \frac{1}{A_1}$$



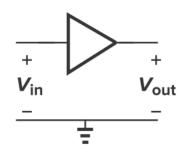
放大器的种类

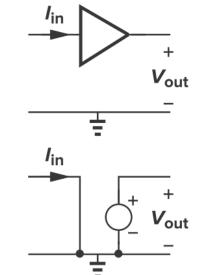
Voltage Amp.

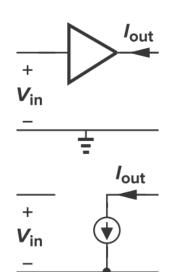


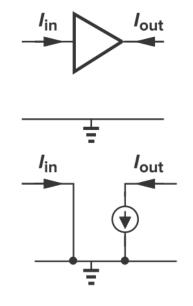
Transconductance Amp.

Current Amp.





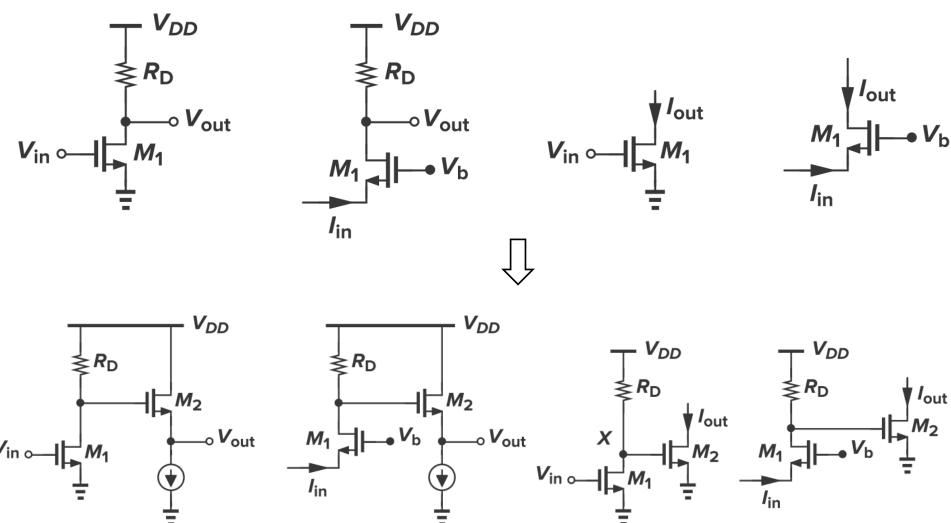




- 四种结构具有不同的输入输出阻抗特性
 - 检测电压信号 □ 高输入阻抗 (电压表)
 - 检测电流信号 □ 低输入阻抗 (电流表)
 - 产生电压信号 □ 低输出阻抗 (电压源)
 - 产生电流信号 □ 高输出阻抗 (电流源)

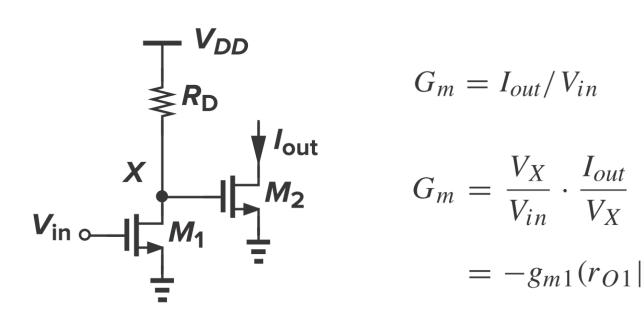


放大器的种类





例8.2 求跨导放大器的增益



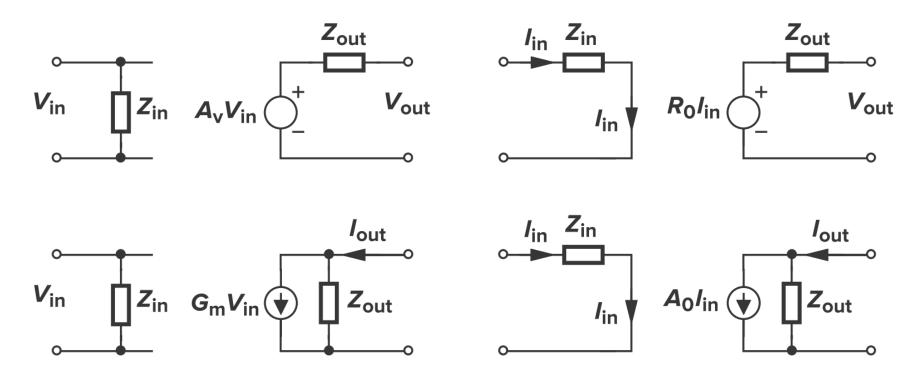
$$G_m = I_{out}/V_{in}$$

$$G_m = \frac{V_X}{V_{in}} \cdot \frac{I_{out}}{V_X}$$

$$= -g_{m1}(r_{O1} || R_D) \cdot g_{m2}$$



非理想放大器的模型

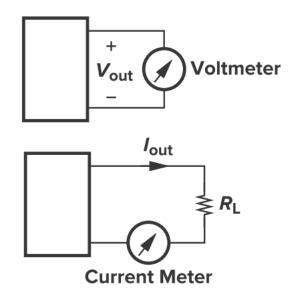


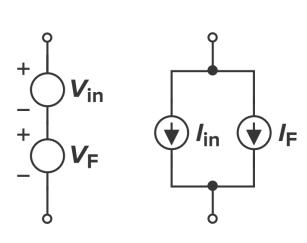
- 输入端检测电压/电流,输入电阻并联/串联;
- 输出端产生电压/电流,输出电阻串联/并联



检测和返回机制

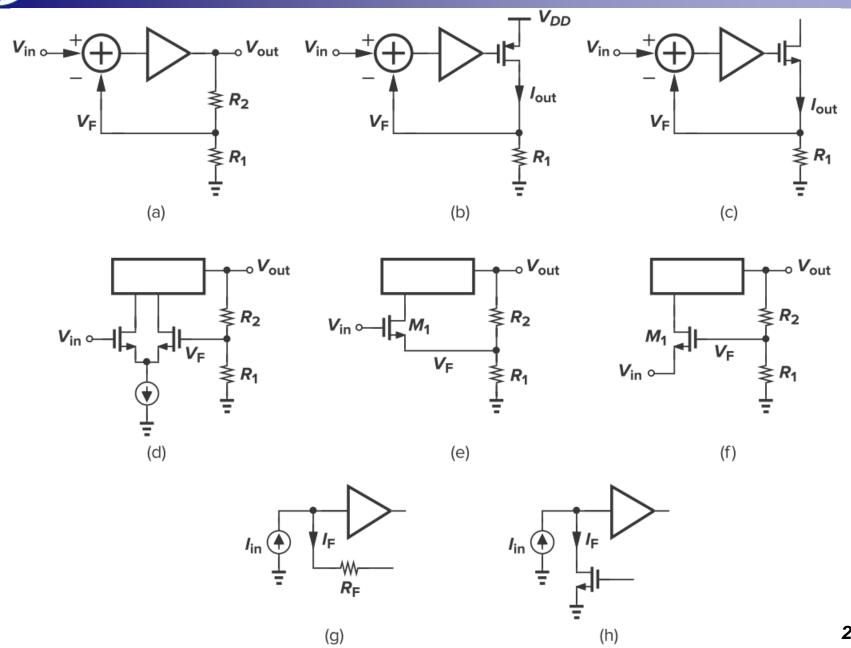
- 根据输入和输出信号是电压和电流值,定义四种 类型的反馈
 - 电压-电压型、电压-电流型、电流-电流型、 电流-电压型
 - 第一项表示在输出端检测的信号类型,第二项 表示反馈到输入端的信号类型
- 我们如何检测电压电流及使其相加







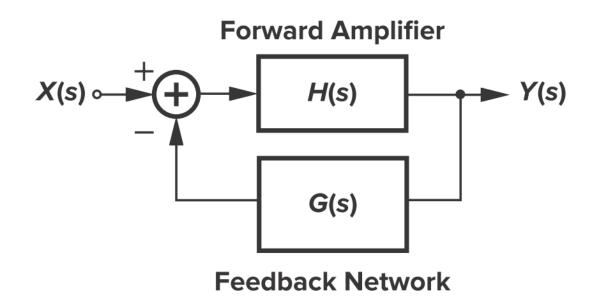
检测和返回机制



21



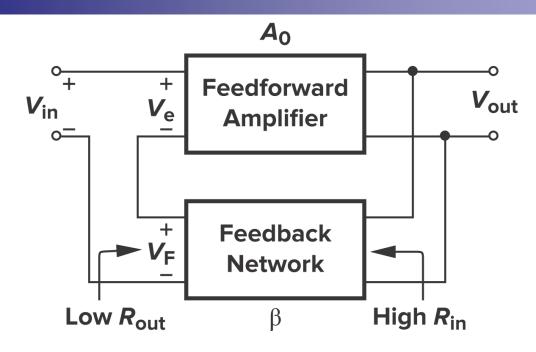
8.2 反馈结构



- 研究四种规范的结构,是由负反馈环路中放置四种放大器的一种产生的
- X和Y可以是电流或电压



电压-电压反馈



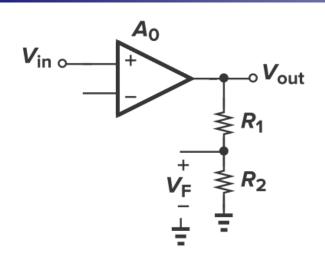
- 检测输出电压,返回成比例的电压信号到输入
- 反馈网络与输出并联,与输入串联
- 理想的反馈网络输入阻抗无穷大,输出阻抗为0

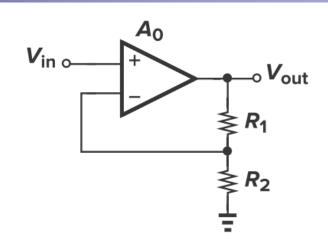
$$V_F = \beta V_{out}, V_e = V_{in} - V_F, V_{out} = A_0(V_{in} - \beta V_{out})$$

$$\Rightarrow \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{A_0}{1 + \beta A_0}$$



电压-电压反馈放大器

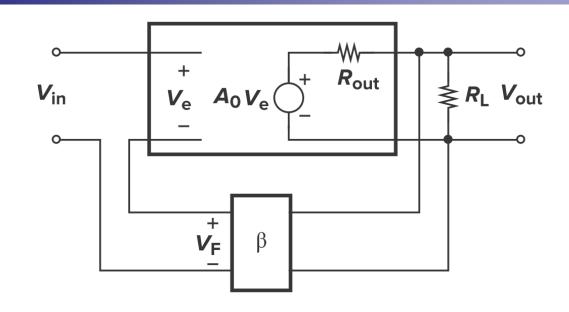




- 前馈放大器: 单端输出的差分放大器
- 反馈网络: 电阻分压器
- 分压器检测输出电压,并将其一部分作为反馈信号 V_F 与放大器输入信号串联,实现两个电压相减



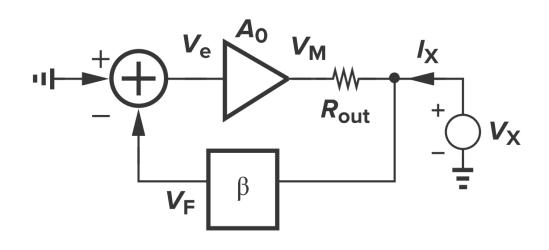
反馈改变输入输出阻抗



- 在开环结构中, V_{out} 随着 R_L 减小而下降
- 在反馈系统中,只要环路增益保持远大于1, $V_{out}/V_{in}=1/\beta$,与 R_L 的值无关
- 尽管负载在改变,电路能稳定输出电压的幅值,相当 于一个电压源,具有低输出阻抗
- 该特性源于反馈导致的增益灵敏度的降低



电压反馈降低输出电阻

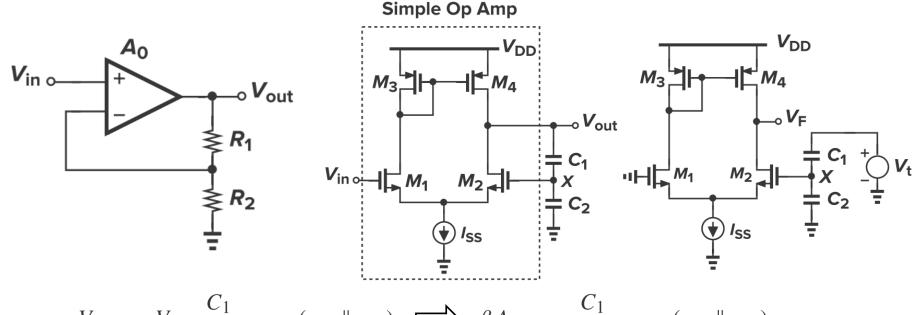


$$V_F = \beta V_X, V_e = -\beta V_X, V_M = -\beta A_0 V_X$$
$$I_X = [V_X - (-\beta A_0 V_X)]/R_{out}$$

$$\Longrightarrow \frac{V_X}{I_X} = \frac{R_{out}}{1 + \beta A_0}$$



例8.4 求低频时的闭环增益和输出电压

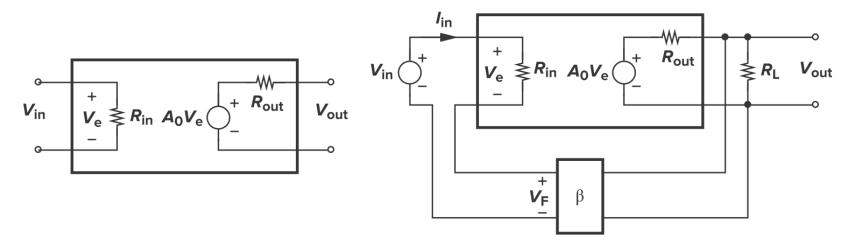


$$V_F = -V_t \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1}(r_{O2} || r_{O4}) \quad \Longrightarrow \quad \beta A_0 = \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1}(r_{O2} || r_{O4})$$

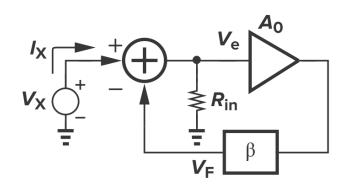
$$R_{out,closed} = \frac{r_{O2} \| r_{O4}}{1 + \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1}(r_{O2} \| r_{O4})} \approx \left(1 + \frac{C_2}{C_1}\right) \frac{1}{g_{m1}}$$



反馈电压增大输入阻抗



• 在反馈系统中,前馈放大器的输入阻抗只承受输入电压 V_{in} 的一部分,因此通过 R_{in} 的电流比开环系统小,说明输入阻抗增加



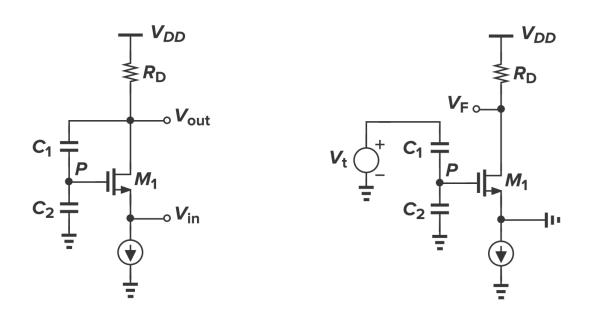
$$V_F = \beta A_0 I_X R_{in}$$

$$V_e = I_X R_{in} = V_X - \beta A_0 I_X R_{in}$$

$$\Longrightarrow \frac{V_X}{I_X} = R_{in} (1 + \beta A_0)$$



例8.6 求低频时的输入电阻

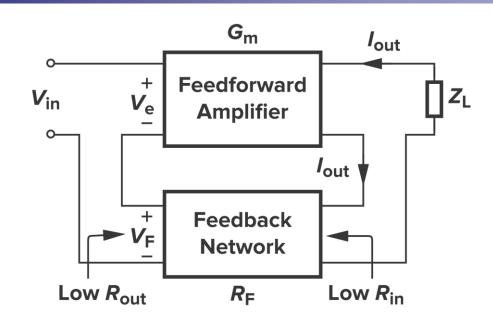


$$V_F/V_t = -g_{m1}R_DC_1/(C_1 + C_2)$$

直观解释?



电流-电压反馈

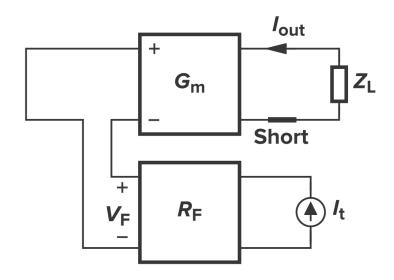


- 检测输出电流,反馈与其成比例的电压信号到输入
- 反馈系数具有电阻的量纲 (R_F)

• 理想的反馈网络输入和输出阻抗均为零



环路增益

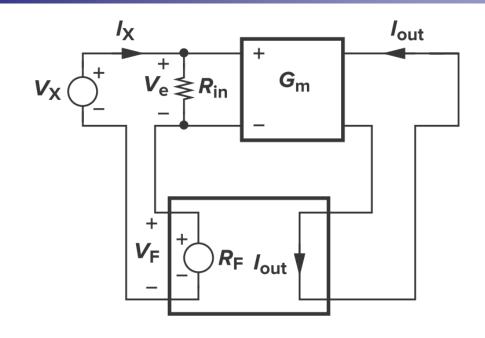


环路增益为G_mR_F

$$V_F = R_F I_t \implies I_{out} = -G_m R_F I_t$$



输入阻抗



• 输入阻抗增大

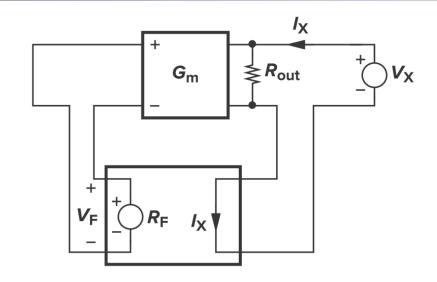
$$I_X R_{in} G_m = I_{out}$$

$$\implies V_e = V_X - G_m R_F I_X R_{in}$$

$$\implies \frac{V_X}{I_X} = R_{in} (1 + G_m R_F)$$



输出阻抗



• 输出电阻增加,更近似于一个理想的电流源

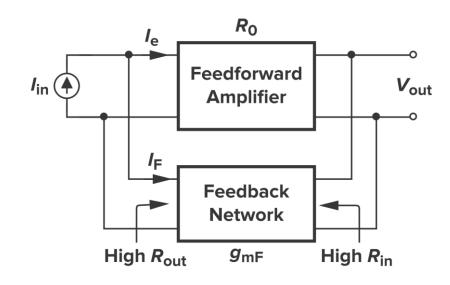
$$V_F = R_F I_X$$

$$\implies -R_F I_X G_m = I_X - V_X / R_{out}$$

$$\Longrightarrow \frac{V_X}{I_X} = R_{out}(1 + G_m R_F)$$



电压-电流反馈



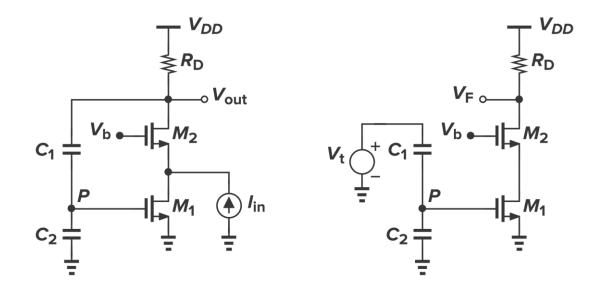
- 检测输出电压,反馈与其成比例的电流信号到输入
- 反馈系数具有电导的量纲 (g_{mF})

$$I_F = g_{mF} V_{out}$$
 $I_e = I_{in} - I_F$
 $V_{out} = R_0 I_e = R_0 (I_{in} - g_{mF} V_{out}) \implies \frac{V_{out}}{I_{in}} = \frac{R_0}{1 + g_{mF} R_0}$

• 理想的反馈网络输入和输出电阻均为无穷大



例8.8 计算跨阻



- 开环跨阻: R_D
- 环路增益:

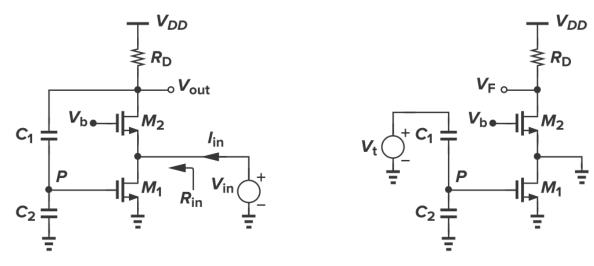
$$-V_t \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1} R_D = V_F$$

• 闭环跨阻:

$$R_{tot} = \frac{R_D}{1 + \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1} R_D}$$



例8.9采用电压源驱动



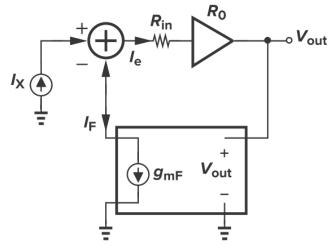
• 环路增益为0,输入阻抗不变?

$$R_{in} = \frac{1}{g_{m2}} \frac{1}{1 + \frac{C_1}{C_1 + C_2} g_{m1} R_D}$$

- 负反馈系统要求返回的量和输入具有相同的量纲
- 不能变换到规范的反馈系统,计算环路增益时不能采用输入电压置为0和断开环路的方法

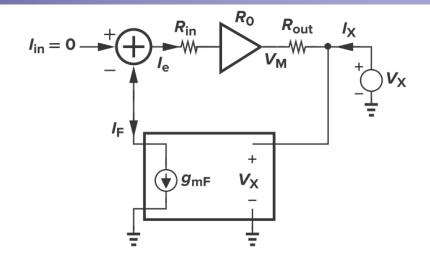


输入输出阻抗



$$I_F = I_X - V_X / R_{in}$$

$$\Longrightarrow \frac{V_X}{I_X} = \frac{R_{in}}{1 + g_{mF}R_0}$$



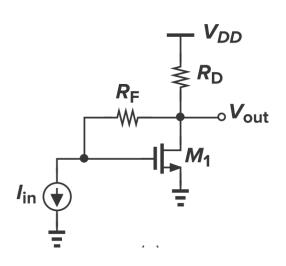
$$I_F = V_X g_{mF}$$
$$V_M = -R_0 g_{mF} V_X$$

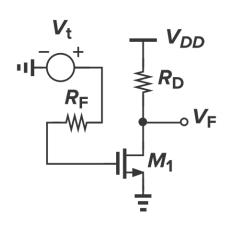
$$I_X = (V_X - V_M)/R_{out}$$
$$= (V_X + g_{mF}R_0V_X)/R_{out}$$

$$\implies \frac{V_X}{I_X} = \frac{R_{out}}{1 + g_{mF}R_0}$$



例8.10 计算输入和输出阻抗





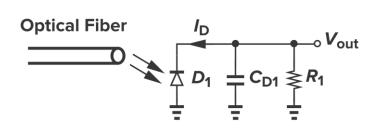
$$R_F \gg R_D$$

$$R_{in,closed} = \frac{R_F}{1 + g_m R_D}$$

$$R_{out,closed} = \frac{R_D}{1 + g_m R_D}$$
$$= \frac{1}{g_m} ||R_D|$$

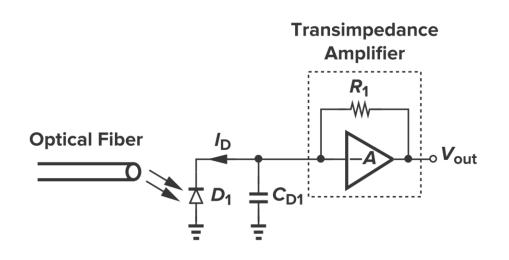


低输入阻抗放大器的应用



光纤接收机

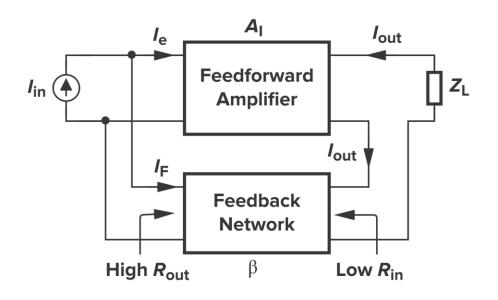
- 输入阻抗 R₁
- 带宽1/2πR₁C_{D1}

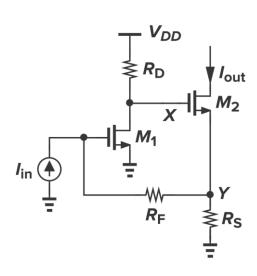


- 输入阻抗 R₁/(1+A)
- 带宽 $(1+A)/2\pi R_1 C_{D1}$



电流-电流反馈



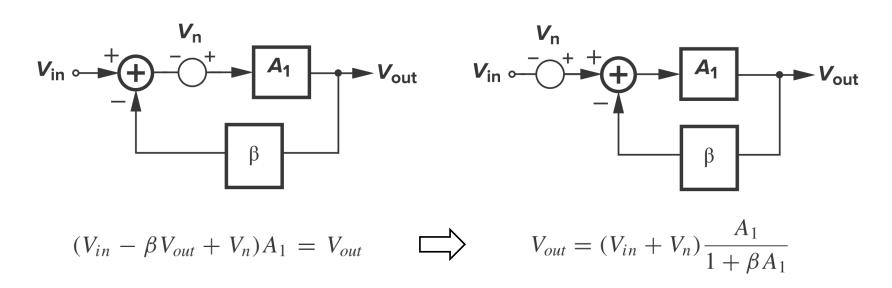


- 检测输出电流,反馈成比例的电流信号到输入
- 环路增益 βA_I
- 理想的反馈网络输入电阻无穷小,输出电阻无穷大
- 输入阻抗减小,输出阻抗增大



8.3 反馈对噪声的影响

• 反馈不能改善电路的噪声性能!

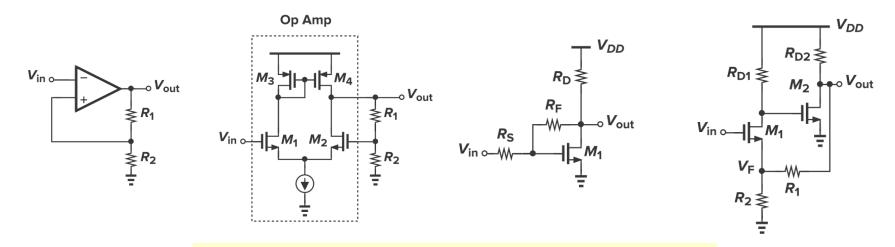


- 如果反馈网络不引入噪声,则输入参考噪声电压和电流 均不变
- 由于反馈网络本身包含电阻和MOS管,会产生噪声, 因此总的噪声性能会变差



8.4 反馈分析的困难

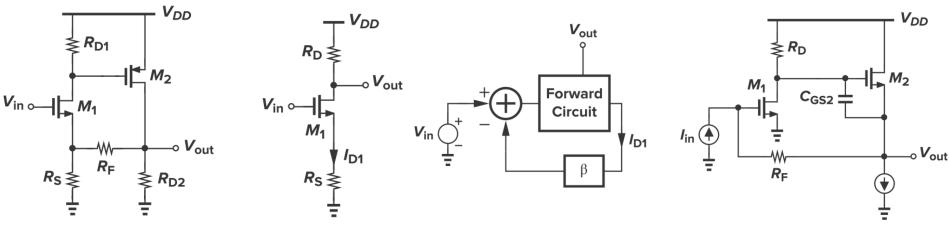
- 前述分析方法
 - 断开环路求得开环条件下的增益、输入和输出阻抗
 - 确定环路增益,确定各个闭环参数
 - 用环路增益研究一些特性, 如稳定性
- 困难1: 难以断开环路,反馈网络对前馈放大器有"加载"效应



反馈网络的输入输出阻抗非理想



反馈分析的困难



• 困难1: 难以断开环路,反馈网络对前馈放大器有"加载"效应

• 困难2: 电路无法明确地分解成前馈放大器和反馈网络

• 困难3: 不容易被映射到四种规范结构

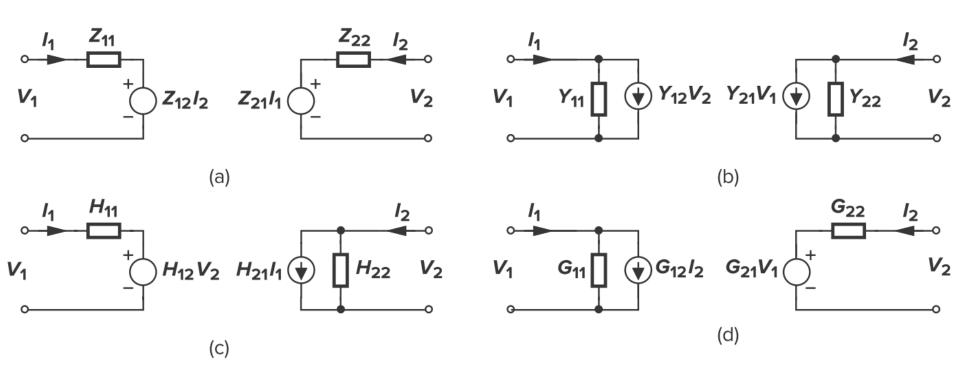
• 困难4: 环路包含双向通路

• 困难5: 包含多重反馈机制



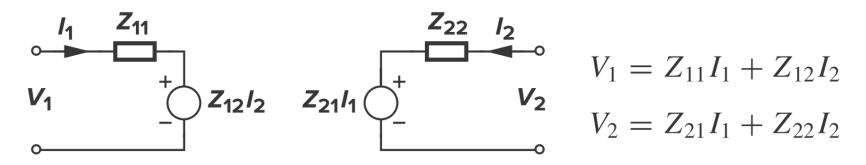
8.5 加载效应

- 二端口网络模型
 - 反馈网络采用二端口模型作更精确的分析
 - 有四种模型可以采用





• Z模型:由输入输出阻抗及其串联的电流控制的电压源构成

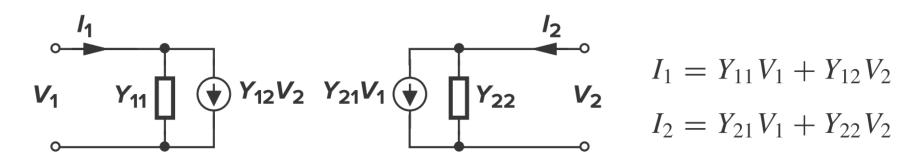


- 第一个下标1表示输入端,第一个下标2表示输出端
- 每个Z参数具有电阻的量纲,可以通过令一个端口开路 求得
- Z₂₁为反馈项,其他为非理想参数
- 适合检测电流,反馈电压

电流-电压反馈 采用Z模型



• Y模型:由输入输出导纳及其并联的电压控制的电流源构成

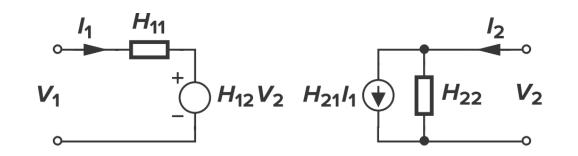


- 每个Y参数具有电导的量纲,可以通过令一个端口短路 求得
- Y参数并不是Z参数的倒数,因为二者在不同条件下求得
- Y₂₁为反馈项,其他为非理想参数
- 适合检测电压,反馈电流

电压-电流反馈 采用Y模型



• 混合模型(H参数):由输入阻抗,输出导纳及电压源、 电流源构成



$$V_1 = H_{11}I_1 + H_{12}V_2$$

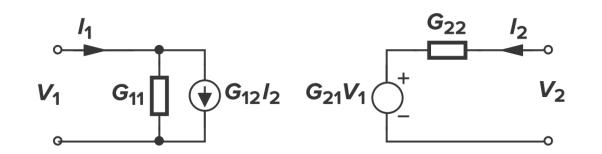
$$I_2 = H_{21}I_1 + H_{22}V_2$$

- H21为反馈项,其他为非理想参数
- 适合检测电流, 反馈电流

电流-电流反馈 采用H模型



• 混合模型(G参数):由输入导纳,输出阻抗及电压源、 电流源构成

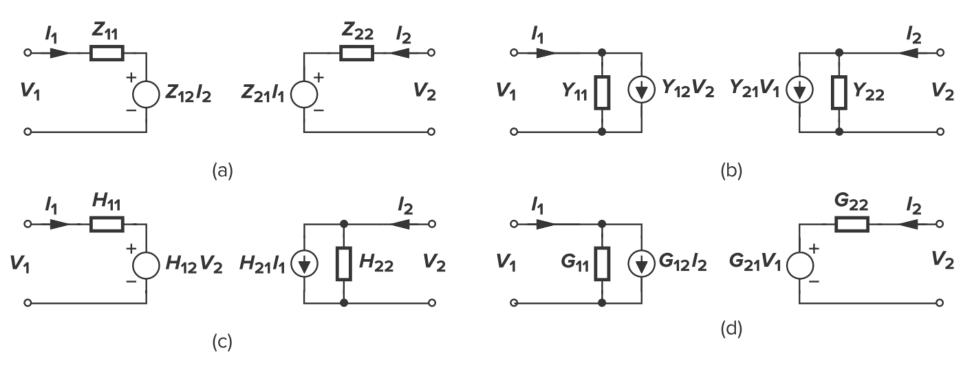


$$I_1 = G_{11}V_1 + G_{12}I_2$$
$$V_2 = G_{21}V_1 + G_{22}I_2$$

- G21为反馈项,其他为非理想参数
- 适合检测电压,反馈电压

电压-电压反馈 采用G模型

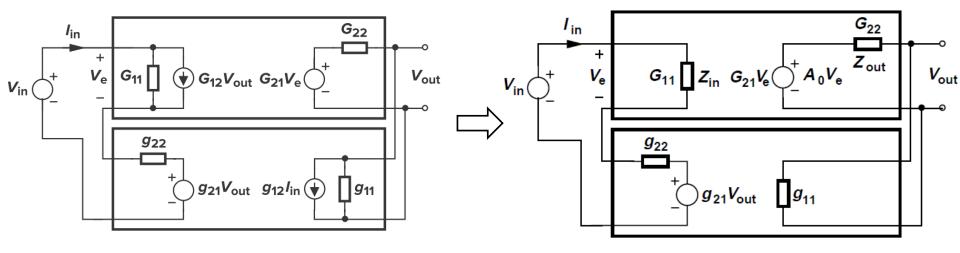




- 31项下标表示反馈项,理想反馈网络中没有其他3项
- 12项表示反馈网络的前通作用,一般无放大且输入信号小,与前馈放大器的输出信号相比可忽略
- 11项和22项表示反馈网络非理想的输入输出阻抗/导纳



电压-电压反馈中的加载



- 前馈放大器和反馈网络均采用G模型表示 $I_1 = G_{11}V_1 + G_{12}I_2$ $V_2 = G_{21}V_1 + G_{22}I_2$
- 简化电路(单向化): 忽略放大器内部反馈 $G_{12}V_{out}$ 和输入信号通过反馈网络的"前馈"传输 $g_{12}I_{in}$
- 计算闭环电压增益

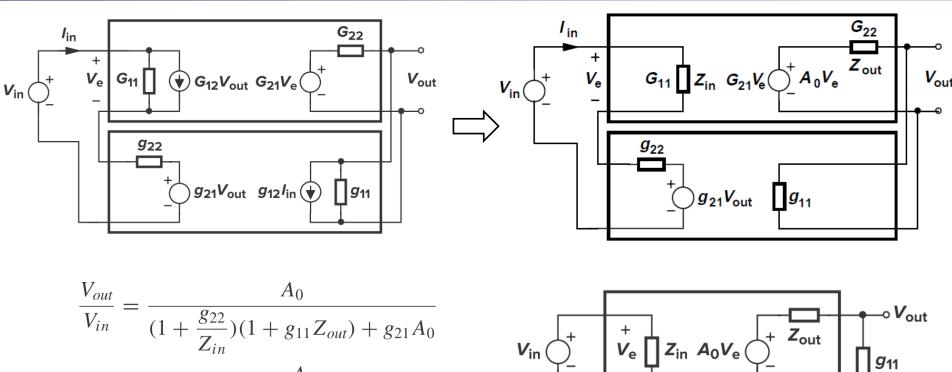
$$V_{in} = V_e + g_{22} \frac{V_e}{Z_{in}} + g_{21} V_{out}$$

$$g_{11} V_{out} + \frac{V_{out} - A_0 V_e}{Z_{out}} = 0$$

$$V_{out} = \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{A_0}{(1 + \frac{g_{22}}{Z_{in}})(1 + g_{11} Z_{out}) + g_{21} A_0}$$



电压-电压反馈中的加载



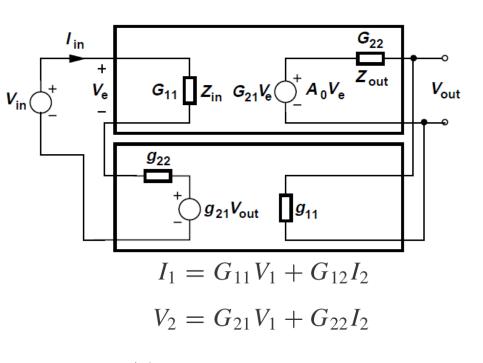
$$\frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{\frac{A_0}{(1 + \frac{g_{22}}{Z_{in}})(1 + g_{11}Z_{out})}}{1 + g_{21}\frac{A_0}{(1 + \frac{g_{22}}{Z_{in}})(1 + g_{11}Z_{out})}}$$

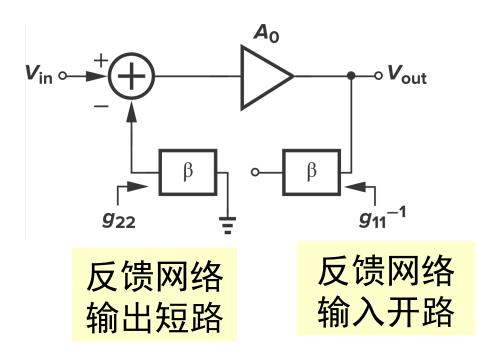
$$A_{v,open} = \frac{A_0}{(1 + \frac{g_{22}}{Z_{in}})(1 + g_{11}Z_{out})}$$
$$\beta = g_{21}$$

反馈网络的有限输入和输出 阻抗分别会减小输出电压和 输入所看到的电压



电压-电压反馈中的加载





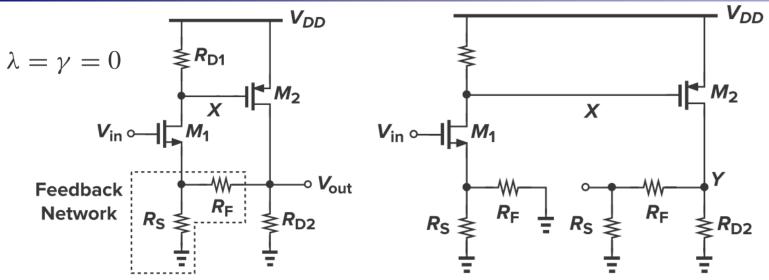
计算g₁₁和g₂₂

$$g_{11} = \frac{I_1}{V_1} \bigg|_{I2=0}$$
 $g_{22} = \frac{V_2}{I_2} \bigg|_{V1=0}$

• 环路增益等于加载的开环增益乘以g21



例8.12 计算开环增益和闭环增益



• 确认是负反馈电路,考虑反馈网络的加载效应

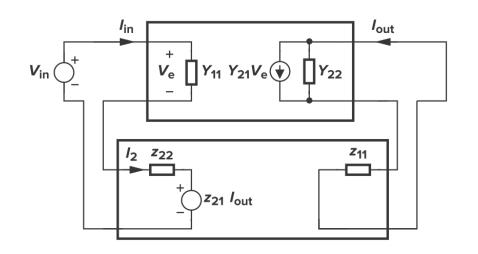
$$A_{v,open} = \frac{V_Y}{V_{in}} = \frac{-R_{D1}}{R_F \|R_S + 1/g_{m1}} \{-g_{m2}[R_{D2}\|(R_F + R_S)]\}$$

$$g_{21} = R_S/(R_F + R_S)$$

$$A_{v,closed} = A_{v,open}/(1 + g_{21}A_{v,open})$$



电流-电压反馈中的加载



$$I_1 = Y_{11}V_1 + Y_{12}V_2$$

$$I_2 = Y_{21}V_1 + Y_{22}V_2$$

$$V_1 = Z_{11}I_1 + Z_{12}I_2$$

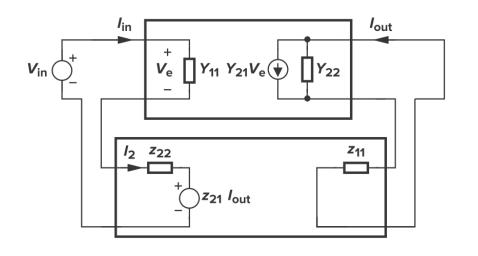
$$V_2 = Z_{21}I_1 + Z_{22}I_2$$

- 用Y模型和Z模型来表示前馈放大器和反馈网络
- 忽略 $Y_{12}V_{out}$ 和 $Z_{12}I_{in}$
- 计算闭环增益

$$V_{in} = V_e + Y_{11}V_e z_{22} + z_{21}I_{out}$$
$$-I_{out}z_{11} = \frac{I_{out} - Y_{21}V_e}{Y_{22}}$$



电流-电压反馈中的加载

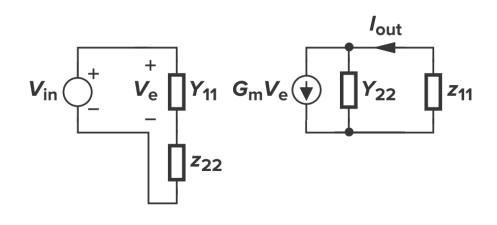


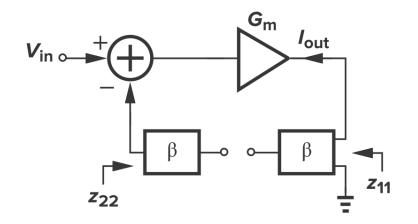
$$I_1 = Y_{11}V_1 + Y_{12}V_2$$

$$I_2 = Y_{21}V_1 + Y_{22}V_2$$

$$V_1 = Z_{11}I_1 + Z_{12}I_2$$

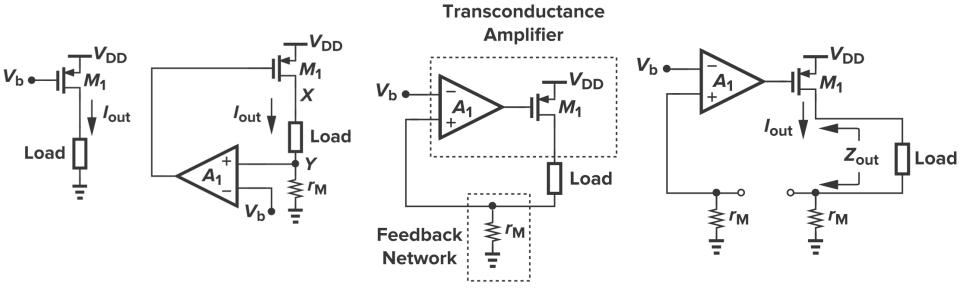
$$V_2 = Z_{21}I_1 + Z_{22}I_2$$







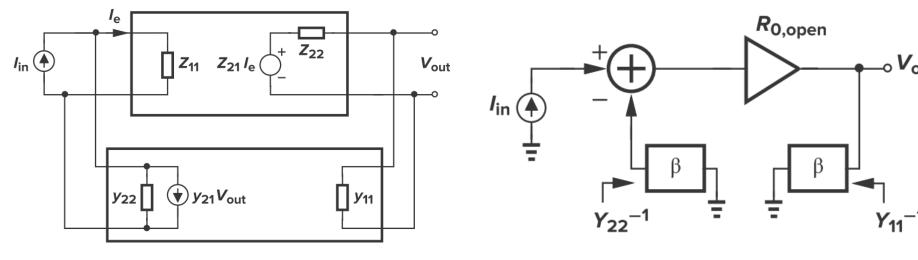
例8.14 确定I_{out}和负载所看到的阻抗



- V_b 可以看成输入电压,环路增益很高情况下, $V_b=V_Y$,则 $I_{out} \approx V_b/r_m$
- 开环情况下,负载看到的阻抗是r_o+r_m
- 闭环情况下,看到的阻抗提高(1+环路增益)倍



电压-电流反馈中的加载



- 采用Z模型和Y模型来表示前馈放大器和反馈网络
- 计算闭环增益

$$I_{in} = I_e + I_e Z_{11} y_{22} + y_{21} V_{out}$$

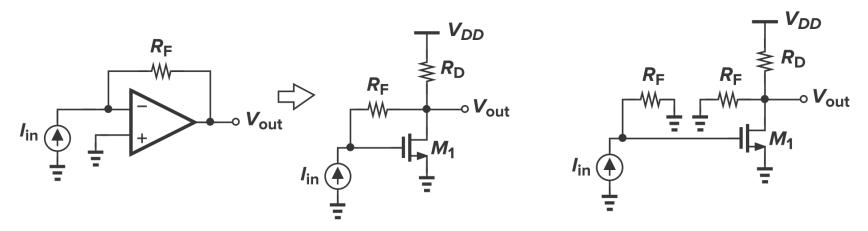
$$y_{11} V_{out} + \frac{V_{out} - Z_{21} I_e}{Z_{22}} = 0$$

$$\stackrel{Z_{21}}{\longrightarrow} \frac{V_{out}}{I_{in}} = \frac{\frac{Z_{21}}{(1 + y_{22} Z_{11})(1 + y_{11} Z_{22})}}{1 + y_{21} \frac{Z_{21}}{(1 + y_{22} Z_{11})(1 + y_{11} Z_{22})}}$$

$$V_1 = Z_{11}I_1 + Z_{12}I_2$$
 $I_1 = Y_{11}V_1 + Y_{12}V_2$
 $V_2 = Z_{21}I_1 + Z_{22}I_2$ $I_2 = Y_{21}V_1 + Y_{22}V_2$



例8.15 计算电路的增益和输入输出阻抗

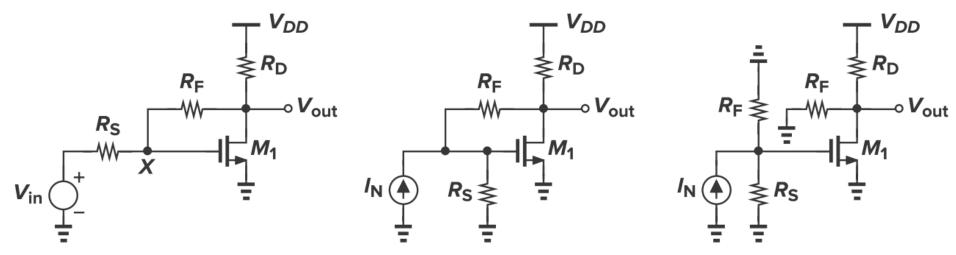


- 反馈网络R_{F.} 检测输出电压,返回电流
- 开环增益 $R_{0,open} = -R_F g_m(R_F||R_D)$
- 反馈系数 $y_{21} = -1/R_F$
- 闭环增益 $\frac{V_{out}}{I_{in}} = \frac{-R_F g_m(R_F||R_D)}{1 + g_m(R_F||R_D)}$
- 闭环输入输出阻抗

$$R_{in} = \frac{R_F}{1 + g_m(R_F||R_D)}$$
 $R_{out} = \frac{R_F||R_D}{1 + g_m(R_F||R_D)}$



例8.16 计算电压增益



- 反馈类型: 电压-电流型
- 输入信号为电压,采用诺顿等效

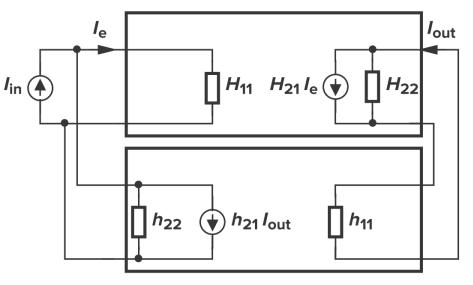
• 开环增益
$$R_{0,open} = \frac{V_{out}}{I_N} \bigg|_{open} = -(R_S || R_F) g_m(R_F || R_D)$$

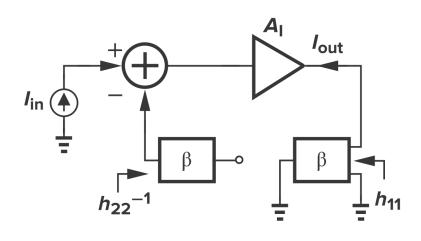
• 闭环增益

$$\frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{1}{R_S} \cdot \frac{-(R_S || R_F) g_m(R_F || R_D)}{1 + g_m(R_F || R_D) R_S / (R_S + R_F)}$$



电流-电流反馈中的加载





- 前馈放大器和反馈网络均采用H模型来表示
- 计算闭环增益

$$I_{in} = I_e H_{11} h_{22} + h_{21} I_{out} + I_e$$

 $I_{out} = -I_{out} h_{11} H_{22} + H_{21} I_e$

$$I_2 = H_{21}I_1 + H_{22}V_2$$

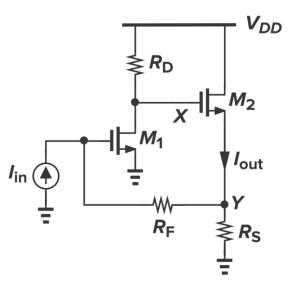
 $V_1 = H_{11}I_1 + H_{12}V_2$

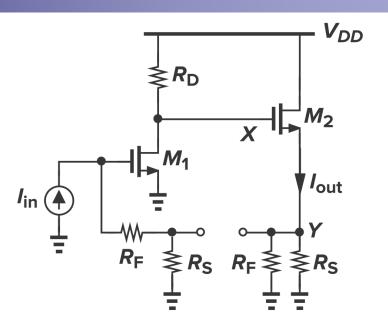
$$A_{I,open} = \frac{H_{21}}{(1 + h_{22}H_{11})(1 + h_{11}H_{22})}$$

$$\beta = h_{21}$$



例8.17 计算开环和闭环增益





- 电流-电流反馈
- 开环增益

$$A_{I,open} = -(R_F + R_S)g_{m1}R_D \frac{1}{R_S ||R_F + 1/g_{m2}|}$$

• 反馈系数

$$h_{21} = -R_S/(R_S + R_F)$$

• 闭环增益

$$A_{I,open}/(1+h_{21}A_{I,open})$$

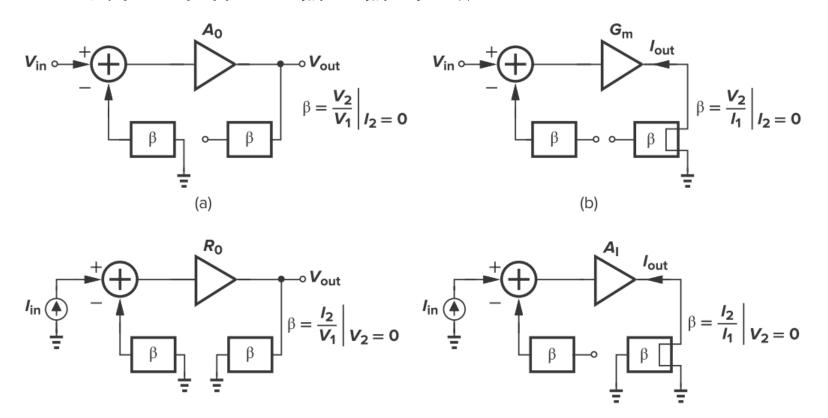


加载效应小结

• 包含加载效应的分析:

(c)

- 断开含有完全加载的环路, 计算开环增益及输入输出阻抗
- 确定反馈系数,得出环路增益
- 计算闭环增益及输入输出阻抗



(d)



本章小结

- 反馈基本概念
 - 反馈系统的四个组成部分
 - 反馈电路的特性
 - 检测和返回机制
- 四种规范的反馈结构
 - 电压-电压反馈
 - 电压-电流反馈
 - 电流-电压反馈
 - 电流-电流反馈
- 反馈中的加载效应

Thank you

程林

Email: eecheng@ustc.edu.cn