模拟与数字电路

Analog and Digital Circuits



课程主页 扫一扫

第 十八讲: 单晶体管放大器

Lecture 18: Single transistor amplifier

主 讲: 陈迟晓

Instructor: Chixiao Chen

提纲

- 复习
 - MOS晶体管的小信号模型时什么?

- 放大基础知识
- 单晶体管放大电路(MOS)
- 多晶体管放大电路

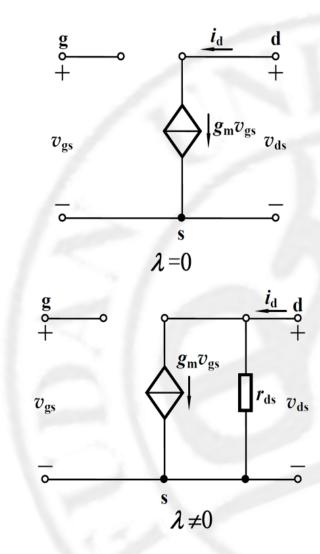
小信号的使用条件

$$v_{\rm gs} << 2 (V_{\rm GSQ} - V_{\rm TN})$$

• 小信号

$$g_{\rm m} = 2K_{\rm n}(V_{\rm GSQ} - V_{\rm TN})$$
$$r_{\rm ds} = \frac{1}{\lambda K_{\rm n}(V_{\rm GSO} - V_{\rm TN})^2}$$

- 参数都是小信号参数,即微变参数或交流参数。
- 与静态工作点有关。
- 只适合对交流信号(变化量)的分析。
- 未包含结电容的影响,不能用于分析高频情况。



信号的线性放大

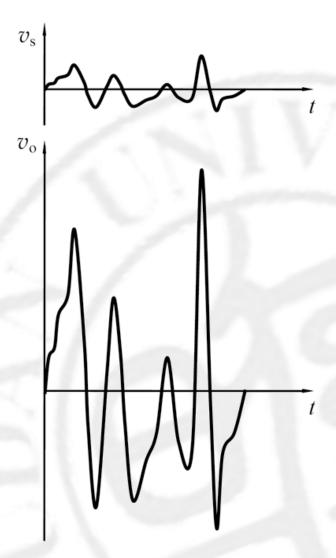
- 抽象层面的理解
- 线性放大的条件

放大电路需要能量供给 |A| > 1,且保持常数



当
$$x_1 = v_s$$
, $x_0 = v_o$, $A > 1$ 时

线性放大的特点表现为任何一点的电压幅值被放大的程度完全相同,也反映了输入对输出的控制。

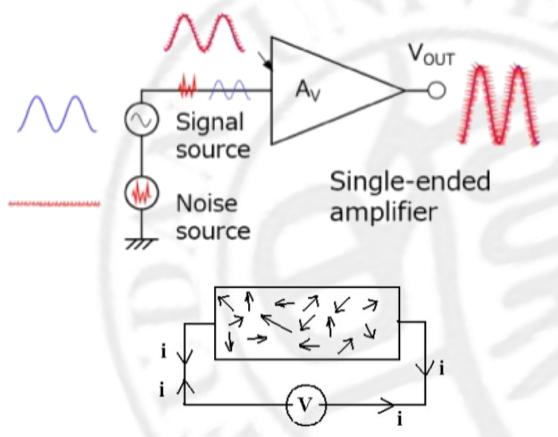


话筒电压信号的线性放大

实际放大信号的非理想因素

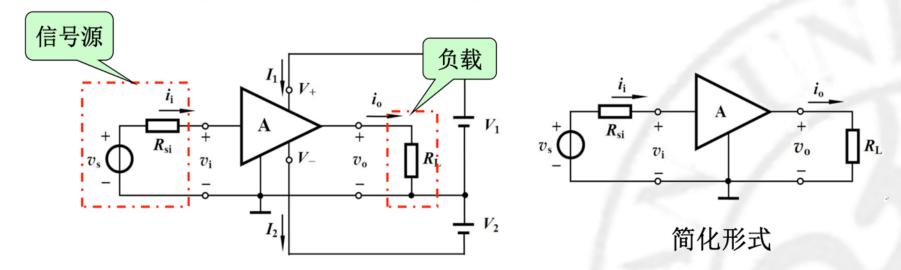
• 放大器的非线性失真

 $x_{\rm I}$ • 放大电路输出摆幅限 制导致的非线性失真 • 放大器过程中的噪声耦合



放大电路模型

1. 信号放大时电路的一般构成



需要供电电源;是双口网络。

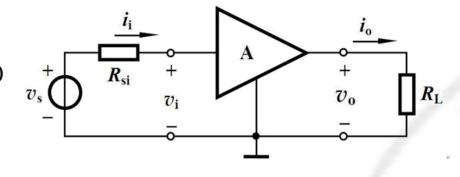
▶接地符号"⊥"的含义电路中的电位参考基准点,定义为零电位。也是输入、输出和电源的"共同端"。

放大电路的直流传递函数

2. 放大电路增益形式

电压增益(电压放大倍数)

$$A_v = \frac{v_o}{v_i}$$



电流增益
$$A_i = \frac{i_o}{i_i}$$

互阻增益 $A_r = \frac{v_o}{i}$ (Ω)

互导增益
$$A_g = \frac{i_o}{v_i}$$
 (S)

功率增益 $A_p = \frac{P_0}{P_1}$

增益分贝数表示

电压增益= $20\lg|A_v|$ dB

电流增益= $20\lg|A_i|$ dB

功率增益= $10\lg A_p dB$

"甲放大电路的增益为-20倍"和"乙放大电路的增益为-20dB",问哪个电路的增益大?

放大电路输入、输出特性

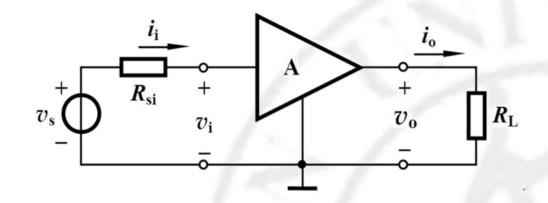
3. 放大电路模型

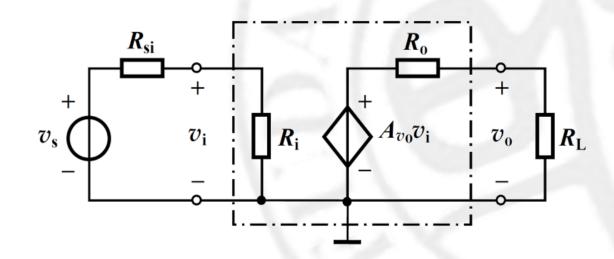
电压放大模型

 A_{vo} ——负载开路时的 电压增益

R_i — 放大电路的 输入电阻

R₀ — 放大电路的 输出电阻





放大电路输入、输出特性

3. 放大电路模型

电压放大模型

由输出回路得

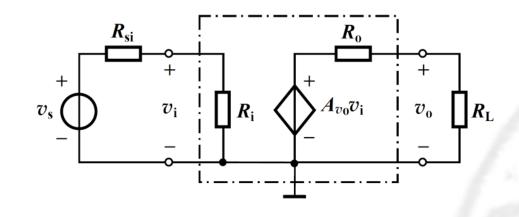
$$v_{o} = A_{vo}v_{i}\frac{R_{L}}{R_{o} + R_{L}}$$

则电压增益为

$$A_v = \frac{v_o}{v_i} = A_{vo} \frac{R_L}{R_o + R_L}$$

由此可见

$$R_{\rm L} \downarrow \longrightarrow A_v \downarrow$$



即负载的大小会影响增益的大小

要想减小负载的影响,则希望

$$R_{\rm o} << R_{\rm L}$$

理想情况 $R_0 = 0$

在输入回路

$$f v_i = \frac{R_i}{R_{si} + R_i} v_s$$

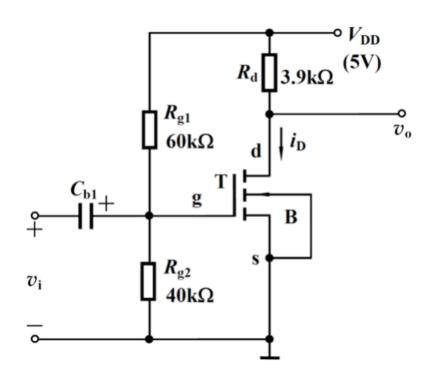
即信号源内阻会导致输入信号衰减 要想减小衰减,则希望

$$R_{\rm i} >> R_{\rm s}$$

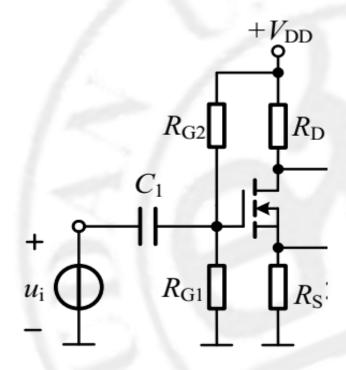
理想情况 $R_i = \infty$

共源(射)放大器

• 简单共源放大电路

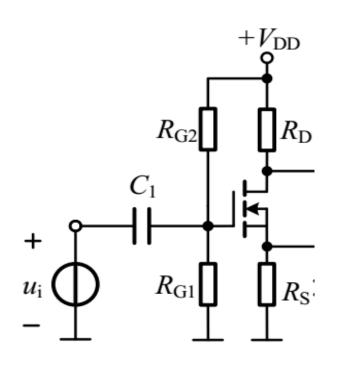


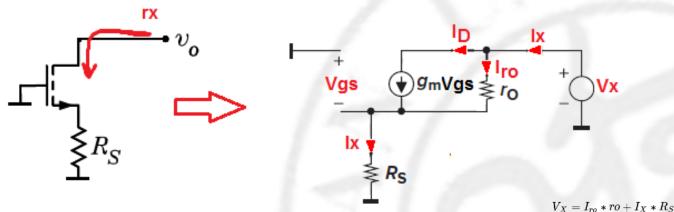
• 具有源级电阻的共源放大电路



具有源级电阻的共源放大电路

• 小信号模型分析 Common Source Amplifier with source degeneration





增益:

$$V_{1} = V_{im} - I_{D}R_{S} = V_{im} - g_{m}V_{1}R_{S}$$

$$\Rightarrow V_{1} = \frac{V_{im}}{1 + g_{m}R_{S}} \Rightarrow A_{r} \approx \frac{-g_{m}R_{D}}{1 + g_{m}R_{S}}$$

$$\Rightarrow V_{out} = -g_{m}V_{1}R_{D}$$

输出电阻:

$$I_{ro} = I_X - gm * V_{GS}$$
 $V_X = \left(I_X - \left(gm \left(-I_X
ight)R_S
ight)
ight)ro + I_XR_S$

And solve for I_X

$$I_X = \frac{V_X}{R_S + ro + gm * R_S * ro}$$

And finally we have

$$r_x = R_S + ro + gm*R_S*ro = ro(1 + gmR_S + rac{R_S}{ro})$$
 $r_x = ro*(1 + gmR_S) + R_S$

$$V_{in} = \frac{V_{in}}{r}$$

$$\begin{cases} \lambda_D = -\frac{V_{out}}{Rd} \\ \lambda_p = g_{m} \cdot (V_{in} - V_{i}) + \frac{V_{out} - V_{i}}{r_o} \\ \hat{\lambda}_D = \frac{V_{i}}{Rs} \\ \end{cases}$$

$$\frac{1}{\sqrt{R_2}} = \frac{\sqrt{1}}{R_d} = \frac{\sqrt{1}}{R_s} \qquad \sqrt{1} = \frac{R_d}{R_s} = \frac{R_d}{R_s} = \frac{1}{R_s} = \frac{R_d}{R_s} = \frac{1}{R_s} = \frac{1}{R$$

$$\frac{1}{R_s^2} = \frac{\sqrt{r_s}}{R_s} = \frac{\sqrt{r_s}}{R_s} = \frac{\sqrt{r_s}}{\sqrt{r_s}} = \frac{r_s}{\sqrt{r_s}} = \frac{\sqrt{r_s}}{\sqrt{r_s}} = \frac{\sqrt{r_s}}{\sqrt{r_s}} = \frac{\sqrt{r_s}}{\sqrt{r_s}} =$$

Av
$$\eta$$

$$\frac{V_{\text{out}}}{V_{\text{in}}} = \frac{-Rd/R_{\text{S}} V_{\text{I}}}{\frac{1}{R_{\text{S}}} + g_{\text{m}} + \frac{Rd/R_{\text{S}} + 1}{r_{\text{o}}}} \cdot g_{\text{m}}$$

$$= -\frac{g_{\text{m}} Rd}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}} + \frac{1}{r_{\text{o}}} (Rd + R_{\text{S}})}$$

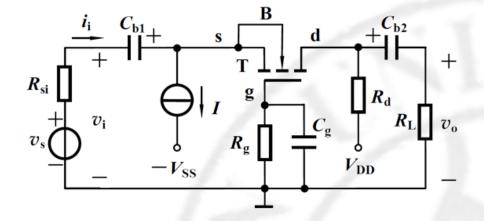
$$if f_{\text{ro}} \Rightarrow o \quad Av = -\frac{g_{\text{m}} Rd}{1 + g_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}}}$$

$$if f_{\text{m}} \cdot R_{\text{S}} \gg 1 \quad A_{\text{v}} = -\frac{Rd}{Rd}$$

共栅 (基) 放大电路

1. 静态分析

根据直流通路有

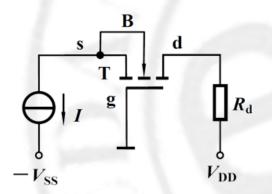


可得 V_{GSQ}

$$\nabla V_{S} = -V_{GSQ} \qquad V_{D} = V_{DD} - I_{DQ} R_{d}$$

所以
$$V_{DSQ} = V_D - V_S$$

= $V_{DD} - I_{DQ} R_d + V_{GSQ}$



需验证是否工作在饱和区

共栅放大电路

2. 动态分析

设λ=0

电压增益

$$v_{i} = -v_{gs}$$

$$v_{o} = -g_{m}v_{gs}(R_{d} || R_{L})$$

$$A_v = \frac{v_o}{v_i} = g_m(R_d \parallel R_L)$$

源电压增益

$$v_{\rm s} = v_{\rm i} + i_{\rm i}R_{\rm si} = -v_{\rm gs} - g_{\rm m}v_{\rm gs}R_{\rm si}$$

$$A_{vs} = \frac{v_o}{v_s} = \frac{g_m(R_d || R_L)}{1 + g_m R_{si}}$$

输入电阻

$$R_{\rm i} = \frac{v_{\rm i}}{i_{\rm i}} = \frac{-v_{\rm gs}}{-g_{\rm m}v_{\rm gs}} = \frac{1}{g_{\rm m}}$$

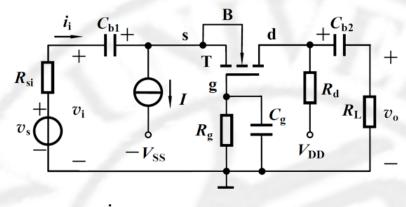
输入电阻远小于其它两种组态

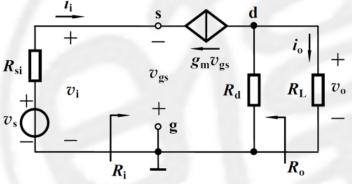
输出电阻

当
$$r_{\rm ds}$$
>>> $R_{\rm d}$ 和 $r_{\rm ds}$ >>> $R_{\rm si}$ 时

$$R_{\rm o} \approx R_{\rm d}$$

与共源电路同相





输出与输入同相

共漏 (集) 放大电路

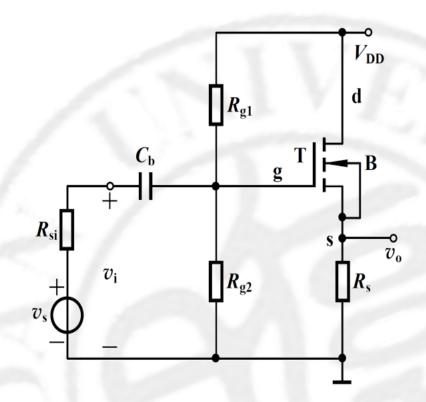
1. 静态分析

设MOS管工作于饱和区

• 又称为源极跟随器

$$(I_{DQ} = K_{n}(V_{GSQ} - V_{TN})^{2}$$
 $V_{GSQ} = \frac{R_{g2}}{R_{g1} + R_{g2}} \cdot V_{DD} - I_{DQ}R_{s}$
 $V_{DSQ} = V_{DD} - I_{DQ}R_{s}$

需验证是否工作在饱和区



共漏放大电路

2. 动态分析

小信号等效电路

根据静态工作点可求得 $g_{\rm m}$

$$g_{\rm m} = 2K_{\rm n}(V_{\rm GSQ} - V_{\rm TN})$$

电压增益

$$v_{i} = v_{gs} + v_{o} = v_{gs} + g_{m}v_{gs}(R_{s} || r_{ds})$$

= $v_{gs}[1 + g_{m}(R_{s} || r_{ds})]$

$$v_{\rm o} = g_{\rm m} v_{\rm gs}(R_{\rm s} \parallel r_{\rm ds})$$

$$A_{v} = \frac{v_{o}}{v_{i}} = \frac{g_{m}v_{gs}(R_{s} || r_{ds})}{v_{gs}[1 + g_{m}(R_{s} || r_{ds})]}$$

$$=\frac{g_{\rm m}(R_{\rm s}\parallel r_{\rm ds})}{1+g_{\rm m}(R_{\rm s}\parallel r_{\rm ds})}\approx 1$$

输出与输入同相,且增益小于等于1

源电压增益

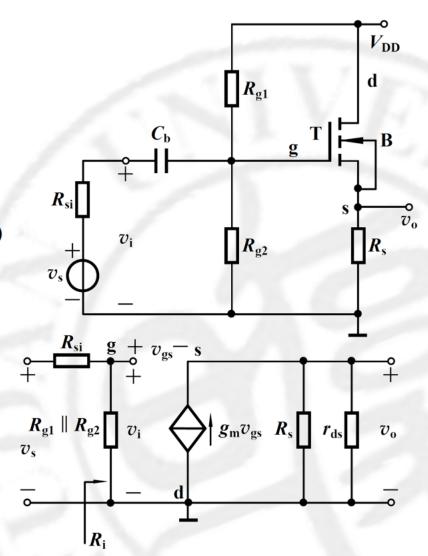
$$A_{vs} = \frac{v_o}{v_s} = \frac{v_o}{v_i} \cdot \frac{v_i}{v_s}$$

$$= \frac{g_m(R_d \parallel r_{ds})}{1 + g_m(R_d \parallel r_{ds})} \cdot \left(\frac{R_i}{R_i + R_{si}}\right)$$

输入电阻

$$\mathbfit{R}_{\mathrm{i}} = \mathbfit{R}_{\mathrm{g1}} \parallel \mathbfit{R}_{\mathrm{g2}}$$

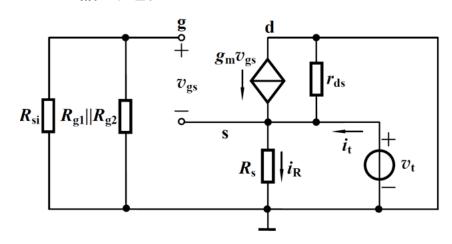
受静态偏置电路的影响, 栅极绝缘的特性并未充分表现 出来

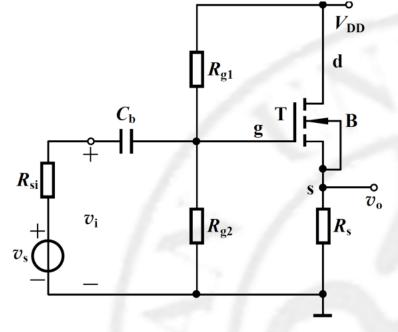


共漏放大电路

2. 动态分析

输出电阻



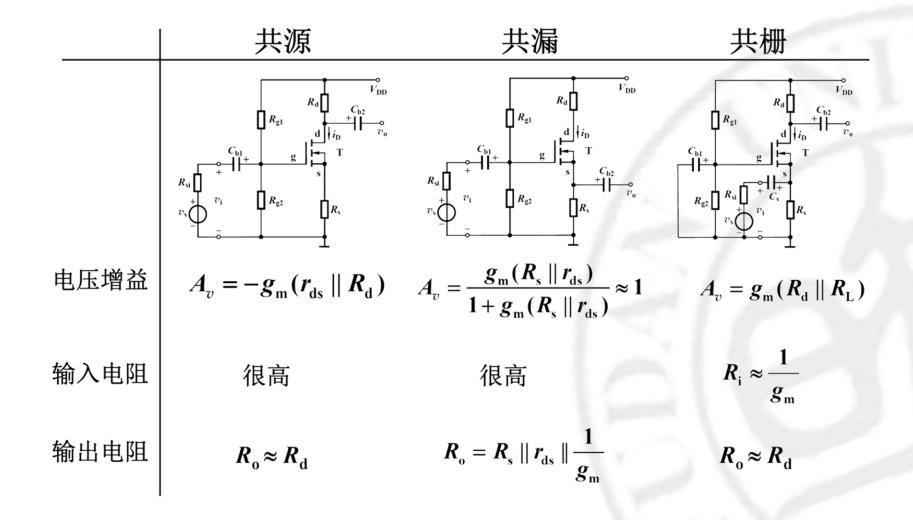


$$\begin{cases} i_{\mathrm{T}} = \frac{v_{\mathrm{T}}}{R_{\mathrm{s}}} + \frac{v_{\mathrm{T}}}{r_{\mathrm{ds}}} - g_{\mathrm{m}} v_{\mathrm{gs}} \\ v_{\mathrm{gs}} = -v_{\mathrm{T}} \end{cases}$$

$$R_{o} = \frac{v_{T}}{i_{T}} = \frac{1}{\frac{1}{R_{s}} + \frac{1}{r_{ds}} + g_{m}} = R_{s} || r_{ds} || \frac{1}{g_{m}}$$

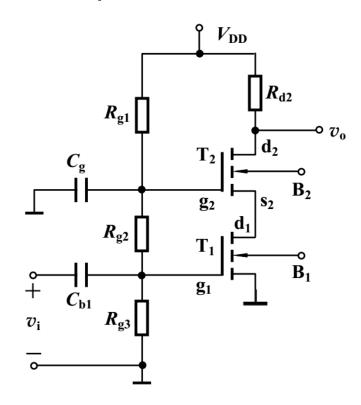
输出电阻较小

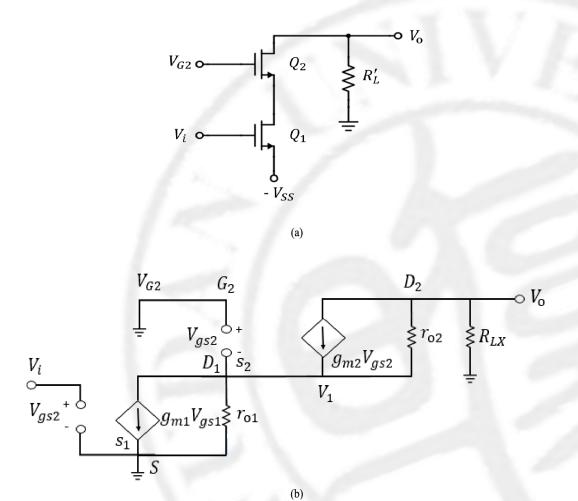
三种组态总结比较



思考题: 共源共栅放大电路

Cascode Amplifier





$$id = g_{M_{\lambda}}(-V_{1}) - \frac{V_{1} - V_{ent}}{r_{2}}$$

$$\lambda d = g_{m} \cdot v_{in} + \frac{v_{i}}{r_{o2}}$$
 3 = $\frac{1}{g_{m}} I r_{o2}$

$$R_{\text{net}} = \frac{V_1 + (g_{m} + f_{o} + f_{o}$$