# 7 模拟集成电路



- 7.1 模拟集成电路中的直流偏置技术
- 7.2 差分式放大电路
- \*7.3 带有源负载的差分式放大电路
- 7.4 集成运算放大器电路简介
- 7.5 运放主要参数和相关应用问题

# 7.1 直流电流源



- 7.1.1 FET电流源
- 7.1.2 BJT电流源











#### 1. MOSFET镜像电流源

 $T_1$ 、T,的参数全同

只要满足  $V_{GS} > V_{TN}$ 

必有  $V_{DS1} > V_{GS} - V_{TN}$ 

T<sub>1</sub>一定工作在饱和区

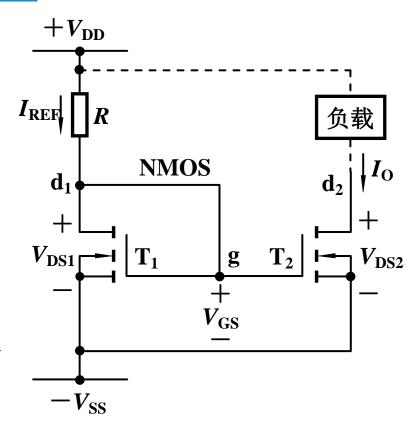
又因为 
$$V_{GS2} = V_{GS1} = V_{GS}$$

T。漏极接负载构成回路后,只要

满足 $V_{DS2} > V_{GS} - V_{TN}$ ,就一定工

作在饱和区,且有

$$\boldsymbol{I}_{\mathrm{O}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{D2}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{REF}} = \frac{\boldsymbol{V}_{\mathrm{DD}} + \boldsymbol{V}_{\mathrm{SS}} - \boldsymbol{V}_{\mathrm{GS}}}{\boldsymbol{R}}$$









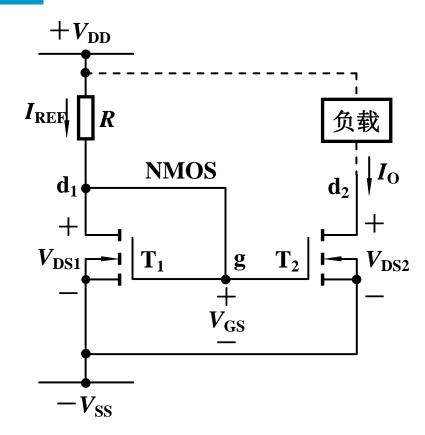
#### 1. MOSFET镜像电流源

$$\boldsymbol{I}_{\mathrm{O}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{D2}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{REF}} = \frac{\boldsymbol{V}_{\mathrm{DD}} + \boldsymbol{V}_{\mathrm{SS}} - \boldsymbol{V}_{\mathrm{GS}}}{\boldsymbol{R}}$$

再根据  $I_{REF} = I_{D1} = K_n (V_{GS} - V_{TN})^2$ 便可求出Io的电流值。

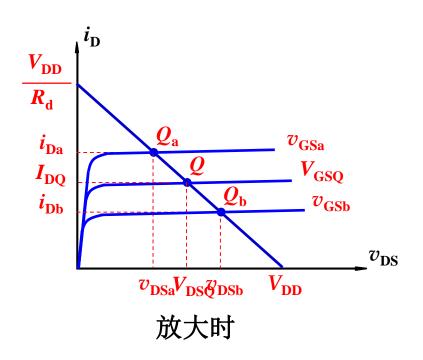
 $I_0$ 的电流值与负载无关。

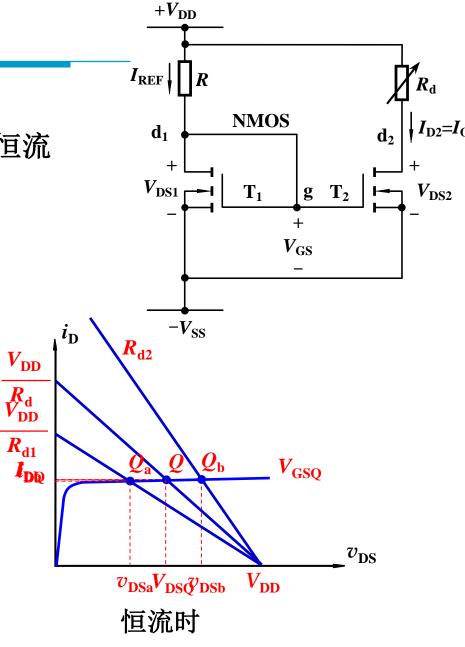
负载在一定范围内变化时 (保证 $V_{DS2} > V_{GS} - V_{TN}$ ), $I_O$ 的电 流值将保持不变,反映出 $I_0$ 的恒 流特性。



## 1. MOSFET镜像电流源

MOS管分别处于放大和恒流 状态时的图解

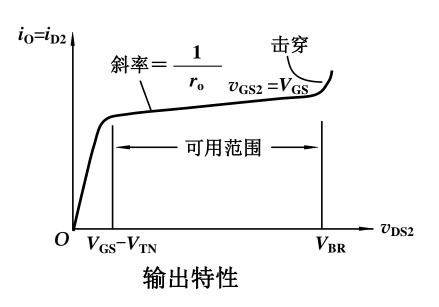


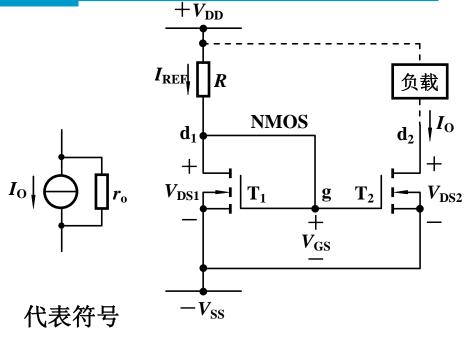


5



#### 1. MOSFET镜像电流源





动态电阻(交流电阻)

$$r_{\rm o} = r_{\rm ds2} = \frac{\partial v_{\rm DS2}}{\partial i_{\rm D2}} \bigg|_{V_{\rm GS2} = V_{\rm GS}} \approx \frac{1}{\lambda I_{\rm D2}}$$

当器件具有不同的宽长比时

$$\frac{I_{\rm O}}{I_{\rm REF}} = \frac{I_{\rm D2}}{I_{\rm D1}} = \frac{(W/L)_2}{(W/L)_1} \quad (\lambda = 0)$$

#### 电流源是双口网络还是单口网络?

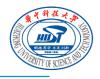












#### 1. MOSFET镜像电流源

若用 $T_3$ 代替R,且 $T_1$ ~ $T_3$ 特性相同

由于 
$$I_{D1} = I_{D3} = I_{REF} = K_n (V_{GS} - V_{TN})^2$$

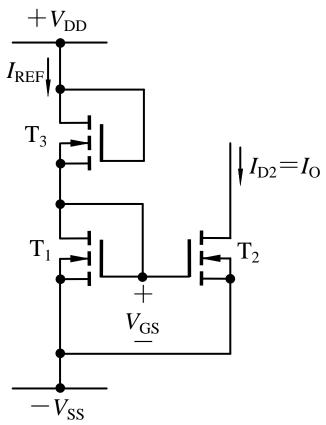
所以 
$$V_{GS3} = V_{GS} = \frac{1}{2}(V_{DD} + V_{SS})$$

只要满足  $V_{\rm DD} + V_{\rm SS} > 2V_{\rm TN}$ 

 $T_1 \sim T_3$ 便可工作在饱和区

输出电流为

$$I_{\rm O} = I_{\rm D2} = K_{\rm n} (V_{\rm GS} - V_{\rm TN})^2$$



若
$$T_2$$
仅在宽长比上与 $T_1$ 和 $T_3$ 不同,则  $I_0 = I_{D2} = \frac{K'_n}{2} \left(\frac{W}{L}\right)_2 (V_{GS} - V_{TN})^2$ 





#### 2. 多路电流源电路

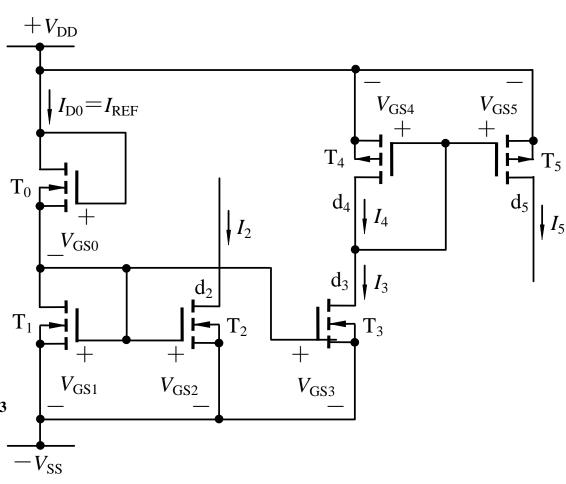
除宽长比外, $T_0 \sim T_3$ 特性相同, $T_4 \sim T_5$ 特性相同

$$I_2 = \frac{(W / L)_2}{(W / L)_1} I_{\text{REF}}$$

$$I_3 = \frac{(W/L)_3}{(W/L)_1} I_{REF}$$

$$I_{5} = \frac{(W / L)_{5}}{(W / L)_{4}} I_{4} = \frac{(W / L)_{5}}{(W / L)_{4}} I_{3}$$

$$= \frac{(W / L)_{5}}{(W / L)_{4}} \frac{(W / L)_{3}}{(W / L)_{1}} I_{REF}$$



需保证所有管子工作在饱和区



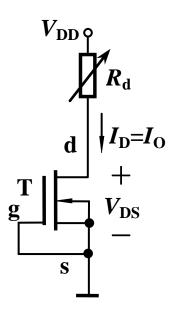


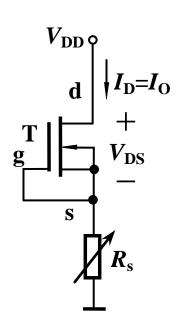






## 是电流源吗?





电流源内阻

$$r_{\rm o} = r_{\rm ds} = \frac{1}{\lambda I_{\rm D}}$$

需保证 
$$V_{DS} > V_{GS} - V_{PN} = -V_{PN}$$

注意: N沟道耗尽型管的夹断电压 $V_{PN} < 0$ 











# 7.1 直流电流源



- 7.1.1 FET电流源
- 7.1.2 BJT电流源











#### 1. 镜像电流源

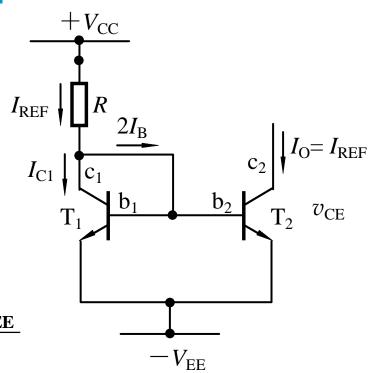
 $T_1$ 、 $T_2$ 的参数全同

$$V_{\mathrm{BE2}} = V_{\mathrm{BE1}} \qquad I_{\mathrm{E2}} = I_{\mathrm{E1}}$$

$$\boldsymbol{I}_{\mathrm{O}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{C2}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{C1}} \approx \boldsymbol{I}_{\mathrm{REF}}$$

$$= \frac{V_{\text{CC}} - V_{\text{BE}} - (-V_{\text{EE}})}{R} \approx \frac{V_{\text{CC}} + V_{\text{EE}}}{R}$$

 $I_0$ 在一定范围内与负载无关。





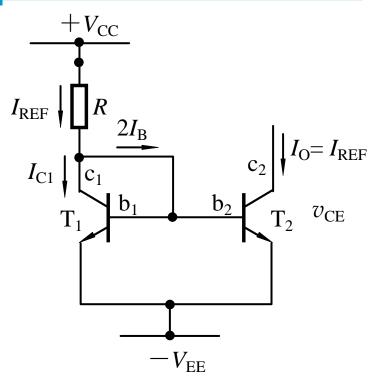


## 1. 镜像电流源

动态电阻

$$r_{\rm o} = \left(\frac{\partial i_{\rm C2}}{\partial v_{\rm CE2}}\right)^{-1}\Big|_{I_{\rm B2}} = r_{\rm ce}$$

一般r。在几百千欧以上













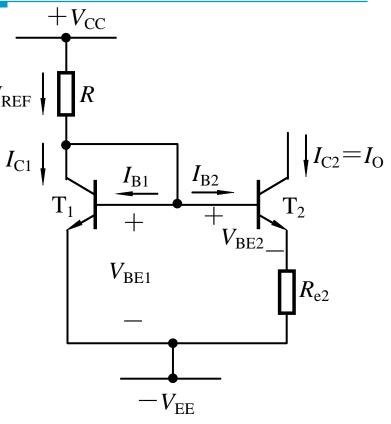


#### 2. 微电流源

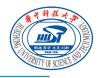
$$I_{\text{O}} = I_{\text{C2}} \approx I_{\text{E2}} = \frac{V_{\text{BE1}} - V_{\text{BE2}}}{R_{\text{e2}}}$$
$$= \frac{\Delta V_{\text{BE}}}{R_{\text{e2}}}$$

由于  $\Delta V_{\rm BE}$  很小,所以 $I_{\rm C2}$ 也很小

$$r_0 \approx r_{\text{ce2}} (1 + \frac{\beta R_{\text{e2}}}{r_{\text{be2}} + R_{\text{e2}}})$$



(参考射极偏置共射放大电路的输出电阻 $R'_0$ )



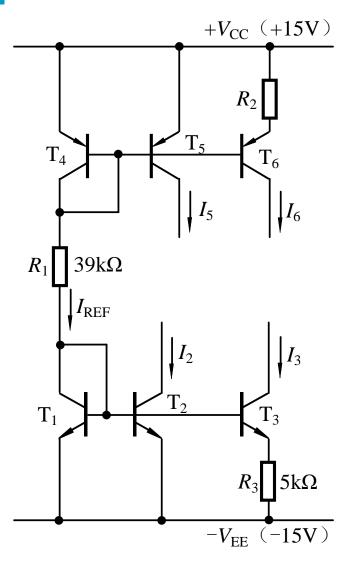
#### 3. 多路电流源

 $T_1$ 、 $R_1$ 和 $T_4$ 支路产生基准电流 $I_{REF}$ 

 $T_1$ 和 $T_2$ 、 $T_4$ 和 $T_5$ 构成镜像电流源

 $T_1$ 和 $T_3$ , $T_4$ 和 $T_6$ 构成了微电流源

$$\boldsymbol{I}_{\text{REF}} = \frac{\boldsymbol{V}_{\text{CC}} + \boldsymbol{V}_{\text{EE}} - \boldsymbol{V}_{\text{BE1}} - \boldsymbol{V}_{\text{EB4}}}{\boldsymbol{R}_{1}}$$







# 7 模拟集成电路



- 7.1 模拟集成电路中的直流偏置技术
- 7.2 差分式放大电路
- \*7.3 带有源负载的差分式放大电路
- 7.4 集成运算放大器电路简介
- 7.5 运放主要参数和相关应用问题

# 7.2 差分式放大电路



- 7.2.1 MOSFET差分式放大电路
- 7.2.2 BJT差分式放大电路
- 7.2.3 差分式放大电路的传输特性





#### 回顾

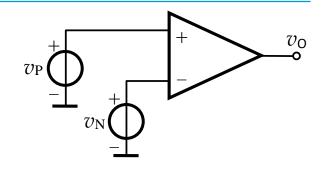
#### 要能够放大直流!

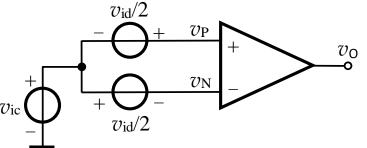
差模输入信号  $v_{id} = v_P - v_N$ 

$$v_{\rm id} = v_{\rm P} - v_{\rm N}$$

共模输入信号 
$$v_{ic} = \frac{v_P + v_N}{2}$$

则有 
$$v_{\mathbf{P}} = v_{\mathbf{ic}} + \frac{v_{\mathbf{id}}}{2}$$
  $v_{\mathbf{N}} = v_{\mathbf{ic}} - \frac{v_{\mathbf{id}}}{2}$ 



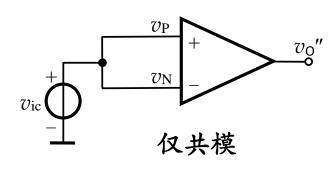


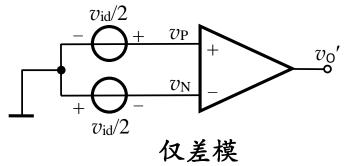
理想运放

$$A_{vd} = \infty$$

$$A_{vc} = 0$$

$$K_{\rm CMR} = \infty$$







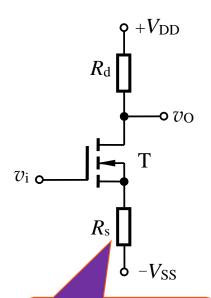




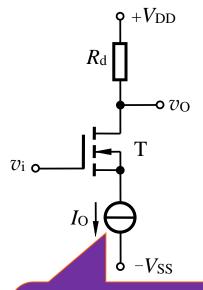


#### 电路组成 ——直接耦合

#### 共源放大电路

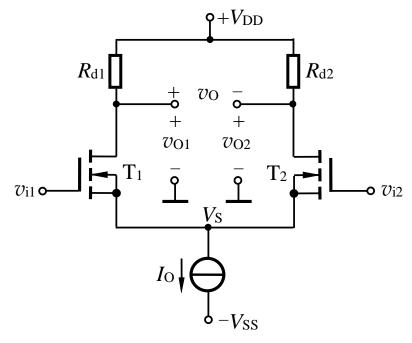


方便调整Q点 有稳定Q点作用



温度稳定性很好的 电流源 其动态电阻为 $r_{o}$ 

#### 差分式放大电路



但增益太小

$$A_v = -\frac{g_{\rm m}R_{\rm d}}{1 + g_{\rm m}r_{\rm o}}$$















 $R_{d2}$ 



#### 电路组成

两个输入端: vii和vii

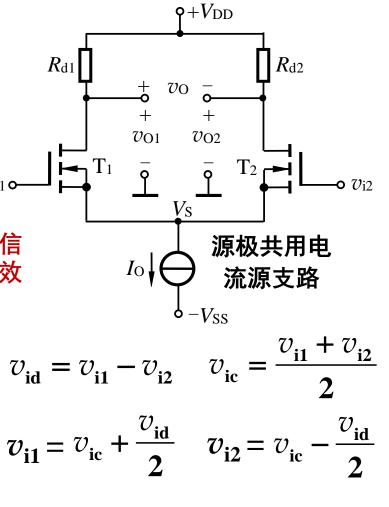
两个输出端:  $v_{01}$ 和 $v_{02}$ 

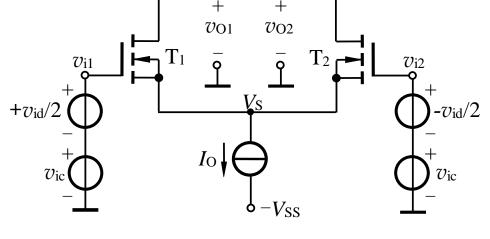
工作方式:双入双出、双入单出、

 $\varphi + V_{\rm DD}$ 

单入双出、单入单出

#### 源极耦合差分式放大电路





华中科技大学





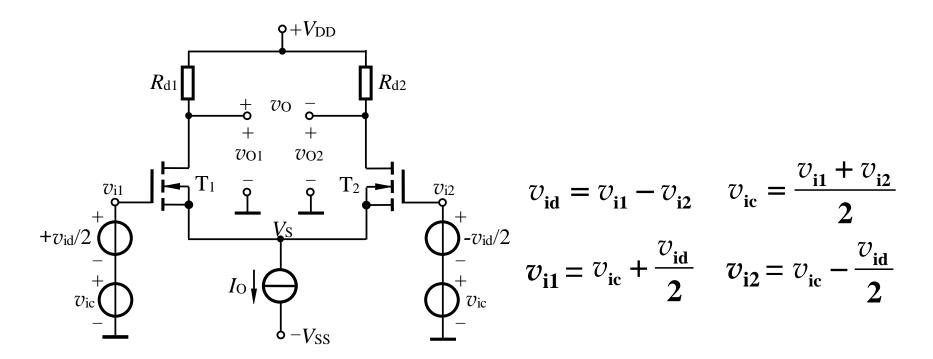


19



#### 电路组成

- 口 两输入端中的共模信号大小相等,相位相同;
- 口 两输入端中的差模信号大小相等,相位相反。







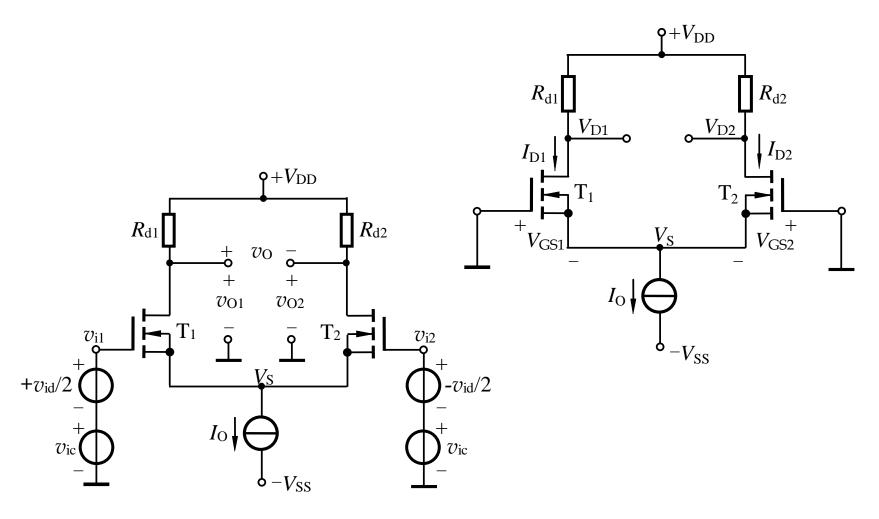






## 静态分析

#### 直流通路













#### 静态分析

$$I_{\rm D1Q} = I_{\rm D2Q} = I_{\rm DQ} = \frac{1}{2}I_{\rm O}$$

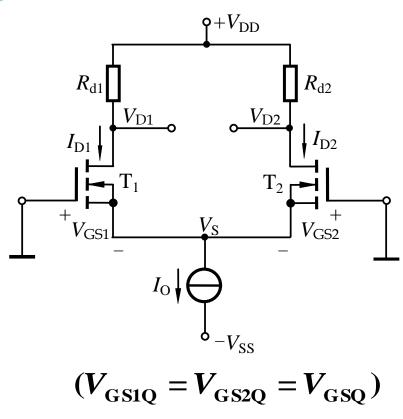
再由 
$$I_{DQ} = K_n (V_{GSQ} - V_{TN})^2$$

可求得  $V_{GSO}$ 

$$\begin{aligned} V_{\mathrm{DS1Q}} &= V_{\mathrm{DS2Q}} = V_{\mathrm{D1Q}} - V_{\mathrm{SQ}} \\ &= V_{\mathrm{DD}} - I_{\mathrm{DQ}} R_{\mathrm{d}} - (-V_{\mathrm{GSQ}}) \end{aligned}$$

最后需要校验是否工作在饱和区

静态时有 
$$v_{\text{O}} = V_{\text{D1Q}} - V_{\text{D2Q}} = 0$$

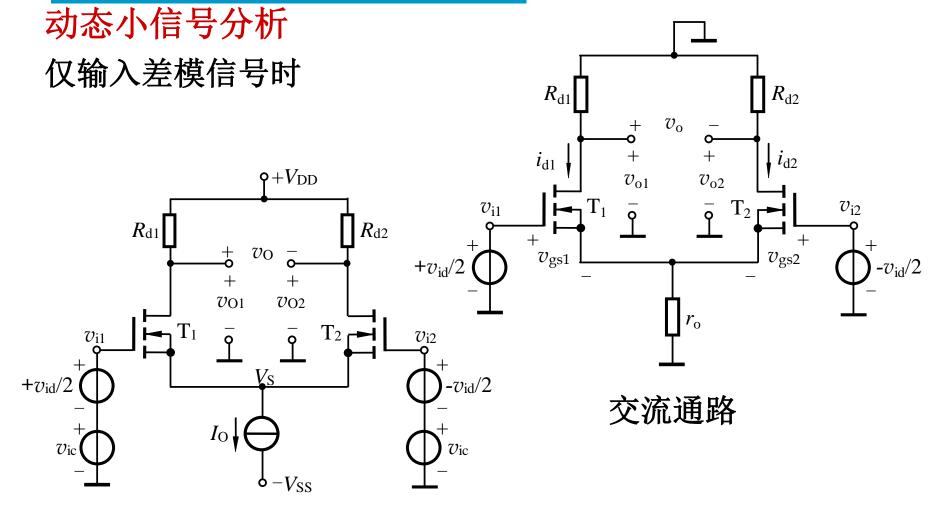


$$(V_{\rm GS1Q} = V_{\rm GS2Q} = V_{\rm GSQ})$$
  
 $(R_{\rm d1} = R_{\rm d2} = R_{\rm d})$ 









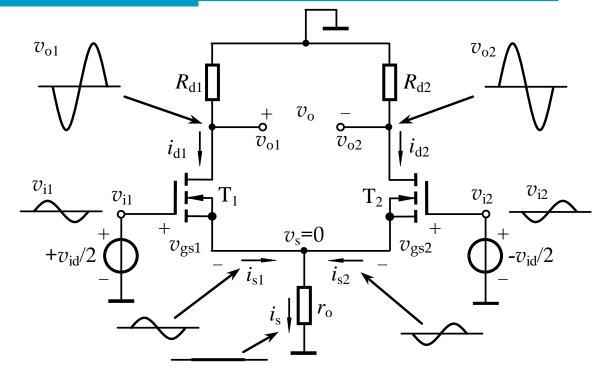




#### 动态小信号分析

仅输入差模信号时

 $v_{i1}$ 和 $v_{i2}$ 大小相等,相位相反。相等,相位相反。 $i_{s1}$ 的增加量等于 $i_{s2}$ 的减小量, $r_{o}$ 中无交流电流流过, $v_{s}$  = 0,意味着源极相当于对地短路。



#### 交流通路及差模信号作用情况

$$v_{01} = -v_{02}$$

表明在差模信号作用下,源极公共支路相当于短路。

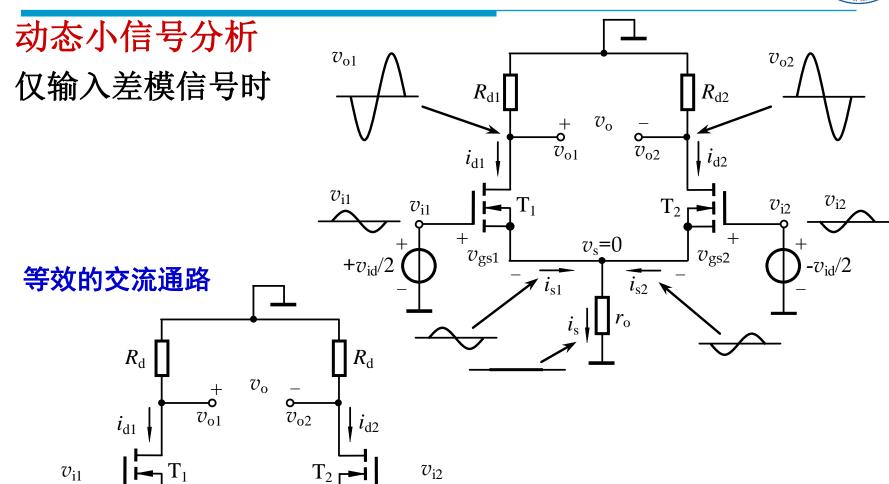












 $-v_{id}/2$ 











 $+v_{id}/2$ 

 $v_{\mathrm{gs1}}$ 



#### 动态小信号分析

仅输入差模信号时

① 单端输出时的差 模电压增益

单边就是标准的共源电路, 但输 入信号是 $v_{id}$ 。

单端输出差模电压增益(T<sub>1</sub>漏极输出)

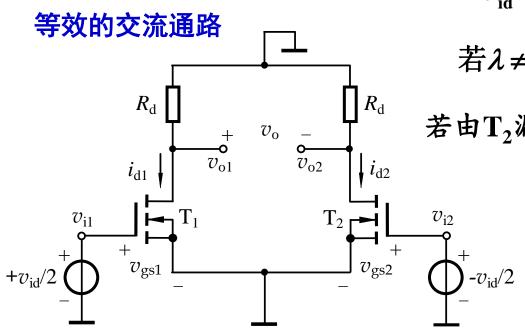
$$A_{vd1} = \frac{v_{o1}}{v_{id}} = \frac{v_{o1}}{2v_{i1}} = \frac{1}{2}A_{v1} = -\frac{1}{2}g_{m}R_{d1}$$

若
$$\lambda \neq 0$$
,  $A_{vd1} = -\frac{1}{2}g_{m}(r_{ds}//R_{d})$ 

若由T。漏极输出,则

$$A_{vd2} = \frac{v_{o2}}{v_{id}} = \frac{1}{2} g_{m} R_{d2}$$

只是相位相反(电路对称)















#### 动态小信号分析

仅输入差模信号时

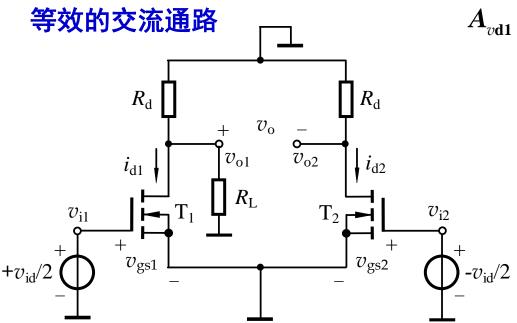
① 单端输出时的差 模电压增益

带 $R_L$ 时

$$A_{v ext{d}1} = \frac{v_{o1}}{v_{i ext{d}}} = -\frac{1}{2} g_{m} (R_{d} //R_{L})$$

若ル≠0

$$A_{vd1} = -\frac{1}{2} g_{\rm m} (r_{\rm ds} //R_{\rm d} //R_{\rm L})$$











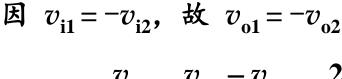
#### 动态小信号分析

仅输入差模信号时

② 双端输出时的差 模电压增益

等效的交流通路

ch07

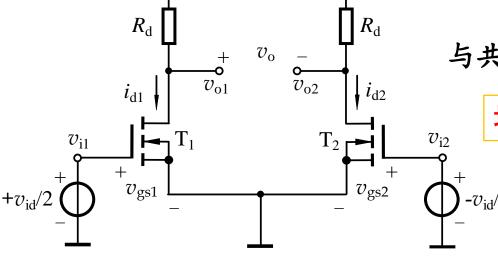


$$A_{vd} = \frac{v_{o}}{v_{id}} = \frac{v_{o1} - v_{o2}}{v_{i1} - v_{i2}} = \frac{2v_{o1}}{2v_{i1}}$$
$$= \frac{v_{o1}}{v_{i1}} = -g_{m}R_{d}$$

若
$$\lambda \neq 0$$
,  $A_{vd} = -g_{m}(r_{ds}//R_{d})$ 

与共源放大电路的电压增益相同

增加的元器件贡献在哪里?











#### 动态小信号分析

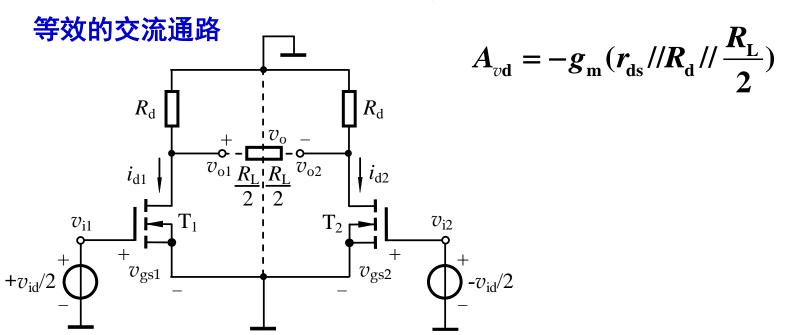
仅输入差模信号时

② 双端输出时的差 模电压增益

带 $R_L$ 时

$$A_{vd} = -g_{m}(R_{d} // \frac{R_{L}}{2})$$

若ん≠0



29



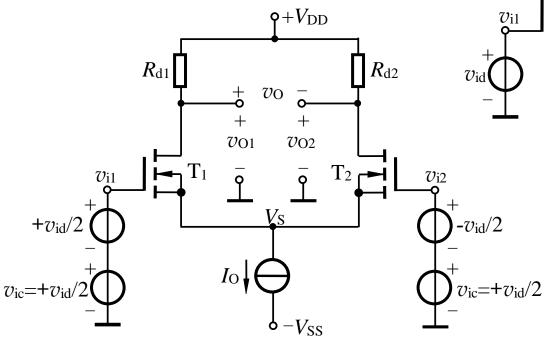


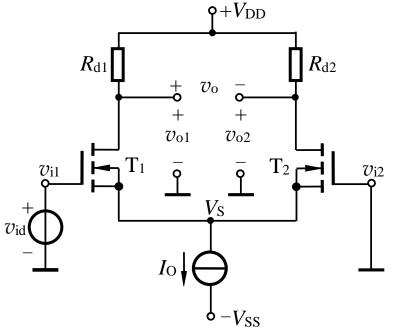


## 动态小信号分析

单端输入(不对称输入)时

#### 等效的输入形式











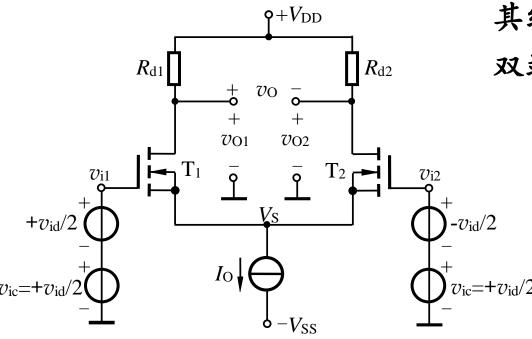




#### 动态小信号分析

单端输入(不对称输入)时

#### 等效的输入形式



单端输入时,必定伴随着共模信号的输入。

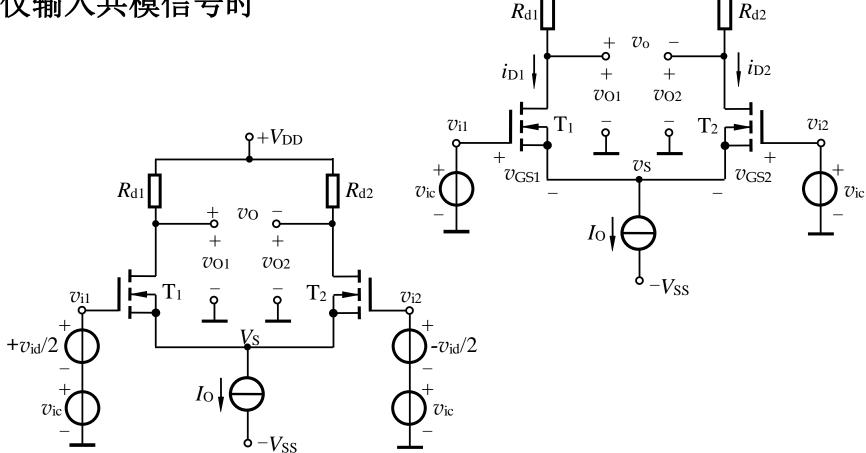
当仅考虑差模信号 输入时,将两个共模信 号源置零,即 $v_{ic}=0$ , 其结果与上述差模信号 双端输入时完全相同。

> 结论:单端输入时的差模情况等 效于双端输入,差 模增益指标的计算 与双端输入时相同。



## 动态小信号分析

仅输入共模信号时





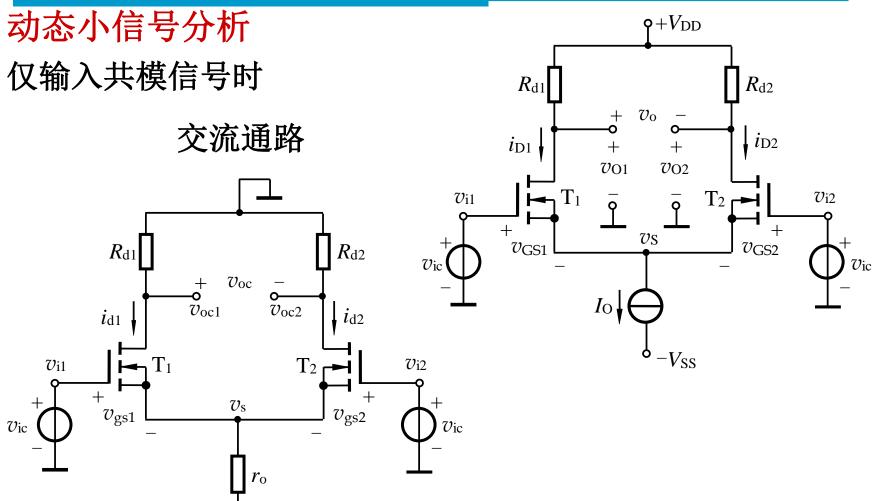


 $\mathbf{q}\!+\!V_{\mathrm{DD}}$ 











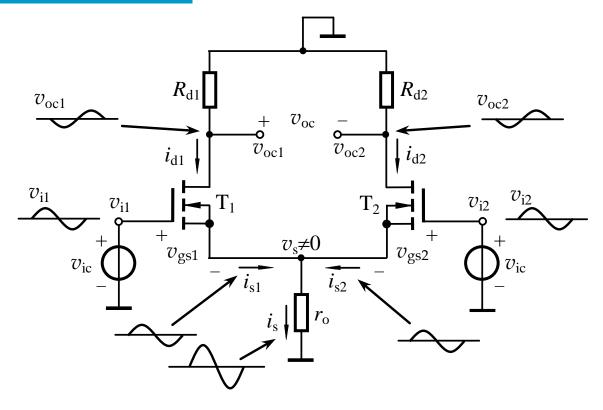




#### 动态小信号分析

仅输入共模信号时

 $v_{i1}$ 和 $v_{i2}$ 大小相等,相位相同。 $i_{s1}$ 和 $i_{s2}$ 同时等量增加或等量减小, $r_{o}$ 中流过双倍的单边交流电流, $v_{s} \neq 0$ 。



共模信号作用情况

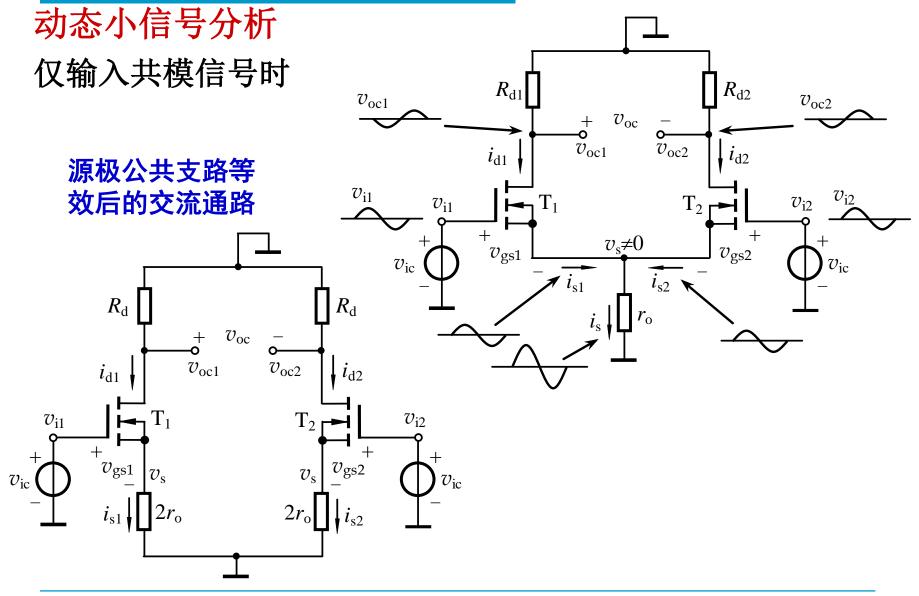
将 $r_0$ 折算到 $T_1$ 和 $T_2$ 各自源极支路上,其阻值相当于原来的两倍。











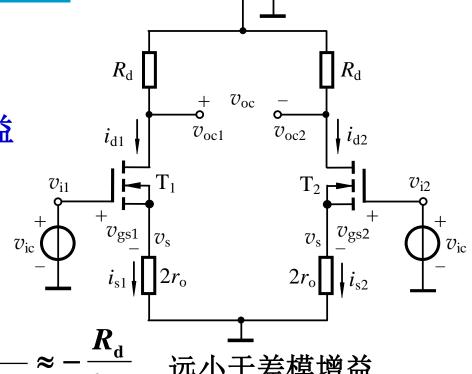


#### 动态小信号分析

仅输入共模信号时

③单端输出时的共模电压增益

电路左右两边完全对称, 可看作两个独立的共源放大电 路,两边单端输出完全相同。



$$A_{vc1} = \frac{v_{oc1}}{v_{ic}} = \frac{v_{oc2}}{v_{ic}} = \frac{-g_{m}R_{d}}{1+g_{m}(2r_{o})} \approx -\frac{R_{d}}{2r_{o}}$$
 远小于差模增益

 $r_{o} \uparrow \rightarrow A_{vc1} \downarrow r_{o}$  是电流源的输出电阻(内阻) 无论由哪个漏极输出,共模输出电压总是与共模输入电压反相。

共模时有单端输入和双端输入之分吗?



### 动态小信号分析

仅输入共模信号时

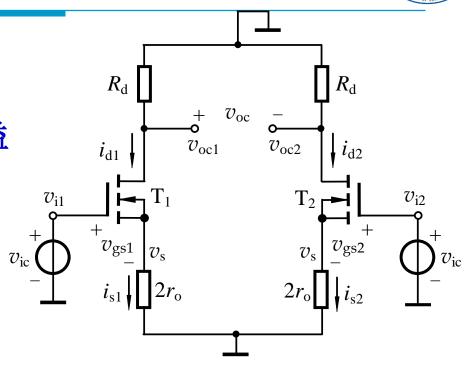
④ 双端输出时的共模电压增益

共模信号的输入使两 管漏极电压有相同的变化

理想情况下有

$$v_{\rm oc} = v_{\rm oc1} - v_{\rm oc2} \approx 0$$

共模增益  $A_{vc} = \frac{v_{oc}}{v_{ic}} \approx 0$ 



37





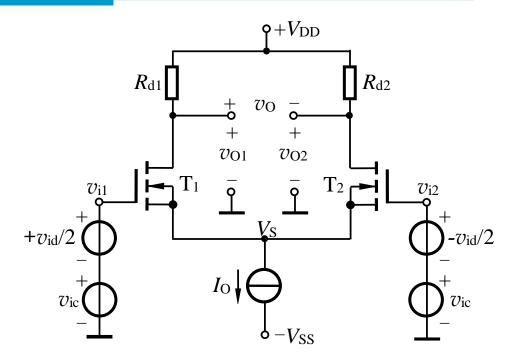




### 动态小信号分析

温度变化和电源电压 波动,都将使两个漏极 电流产生变化,且变化 大小和趋势相同。

其效果相当于在两个 输入端加入了共模信号



当电路的共模增益为0或很小时,便可抑制由此产生的 影响。



### 动态小信号分析

⑤共模抑制比

双端输出,理想情况

$$K_{\rm CMR} = \left| \frac{A_{v d}}{A_{v c}} \right| = \infty$$

单端输出

- ▶ 为有效提高差分式放大电路的共模抑制比,应如何设计电路参数?
  - 增大静态偏置电流源的内阻
  - 提高电路的对称性







 $\mathbf{q} + V_{\mathrm{DD}}$ 

 $R_{d2}$ 



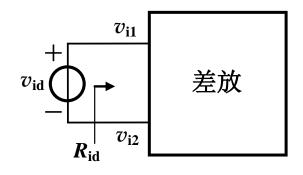




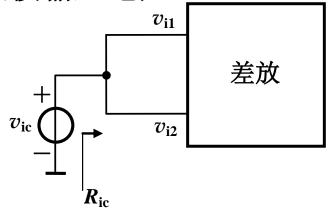
### 动态小信号分析

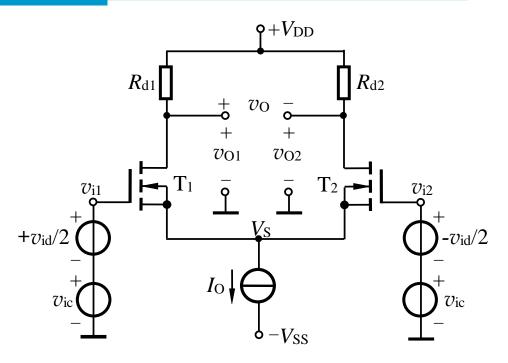
#### ⑥输入电阻

差模输入电阻



共模输入电阻





由于MOS管的栅极是绝缘的, 所以无论是差模信号的放大还是共 模信号的放大,它们的输入电阻都 约等于无穷大。BJT则不同。









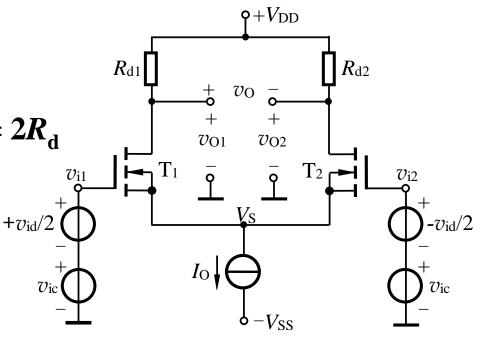


### 动态小信号分析

#### ⑦输出电阻

双端输出  $R_0 = R_{d1} + R_{d2} = 2R_d$ 

单端输出  $R_o = R_d$ 



输出电阻无差模和共模之分









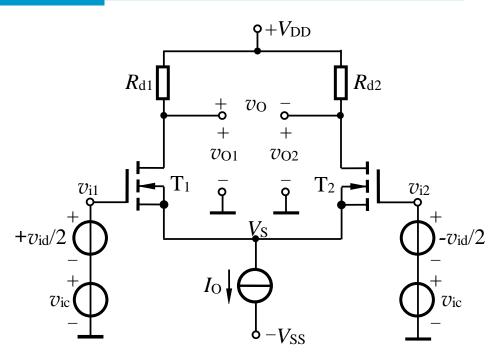




### 动态小信号分析

### ⑧频率响应

- □ 由于是直接耦合放大电路, 所以低频区增益不会衰减
- □ 差模电压增益的高频响应 与共源电路类似
- □ 共模电压增益的高频响应 与源极电流源的输出阻抗 (内阻) 特性有直接关系
- □ 共模抑制比的高频响应由 差模增益和共模增益的高 频响应共同决定



ch07

42



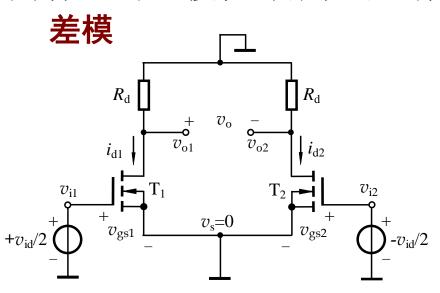


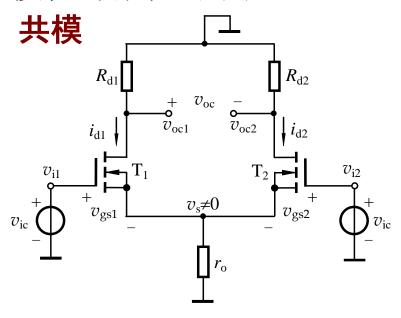






> 为什么对差模信号放大和对共模信号放大不同?





双端输出

$$A_{vd} = -g_{m}R_{d}$$

$$A_{vc} = \frac{v_{oc}}{v_{ic}} \approx 0$$

43

$$A_{vd1} = -\frac{1}{2}g_{m}R_{d}$$

$$A_{vc1} = A_{vc2} = \frac{-g_{m}R_{d}}{1+g_{m}(2r_{o})} \approx -\frac{R_{d}}{2r_{o}}$$

> 对两类信号放大产生差异的关键点在哪儿?













## 差分式放大电路的分析方法

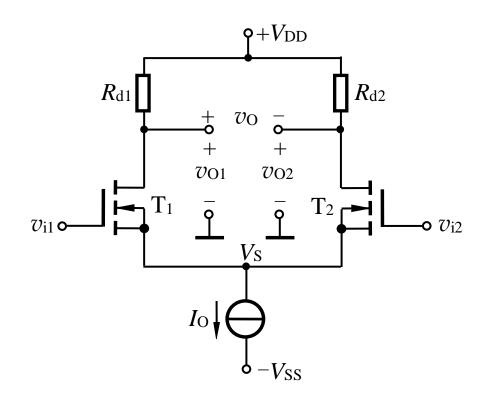
- 静态、动态等与之前放大电路分析方法相同
- 动态分析时,利用叠加原理,将差模和共模分开 分析是关键





#### 差分式放大电路如图所示。分析下列输入和输出的相位关系:

 $v_{01}$ 与 $v_{i1}$  反相  $v_{02}$ 与 $v_{i1}$ 同相  $v_{01}$ 与 $v_{i2}$ 同相  $v_{02}$ 与 $v_{i2}$  反相  $v_0$ 与 $v_{ii}$  反相  $v_0$ 与 $v_{i2}$  同相











# 7.2 差分式放大电路



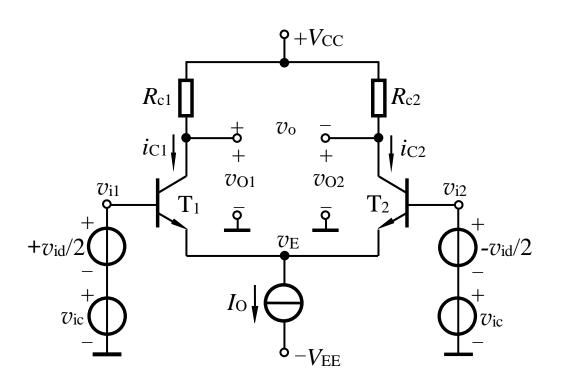
- 7.2.1 MOSFET差分式放大电路
- 7.2.2 BJT差分式放大电路
- 7.2.3 差分式放大电路的传输特性





## 7.2.2 BJT差分式放大电路





电路分析与MOSFET类似











# 7.2 差分式放大电路



- 7.2.1 MOSFET差分式放大电路
- 7.2.2 BJT差分式放大电路
- 7.2.3 差分式放大电路的传输特性



# 7.2.3 MOSFET差分式放大电路的传输特性。

#### 根据

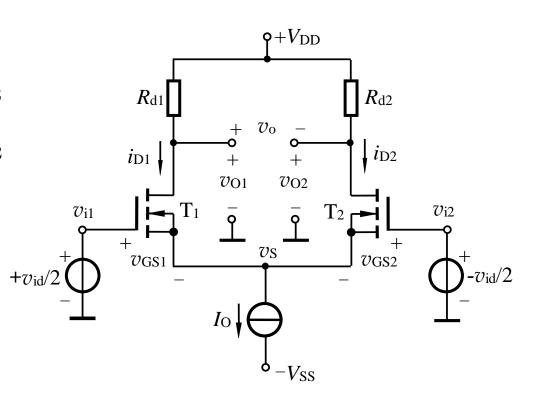
$$i_{\rm D1} = K_{\rm n} (v_{\rm GS1} - V_{\rm TN1})^2$$

$$i_{\rm D2} = K_{\rm n} (v_{\rm GS2} - V_{\rm TN2})^2$$

$$v_{\rm id} = v_{\rm GS1} - v_{\rm GS2}$$

可得传输特性曲线

$$i_{D1}$$
,  $i_{D2} = f(v_{id})$ 



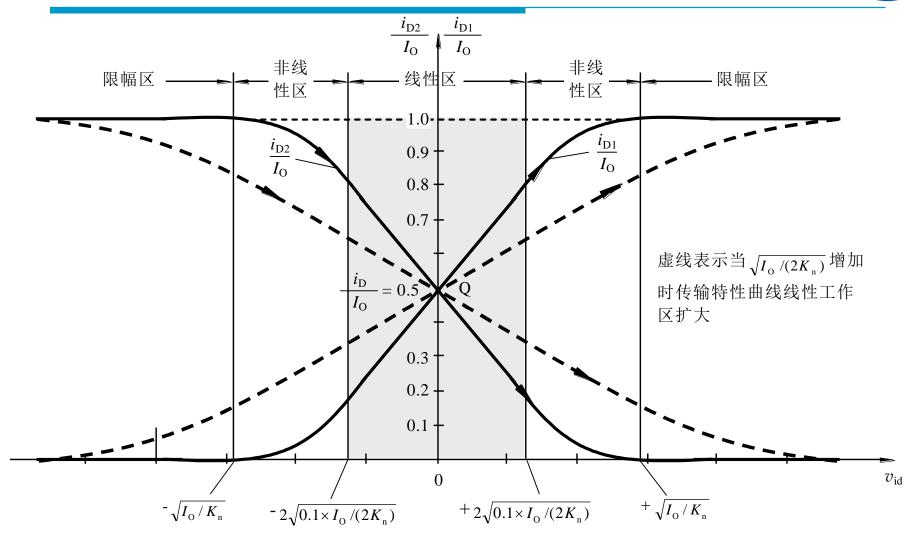








# 7.2.3 MOSFET差分式放大电路的传输特性。



纵轴归一化传输特性











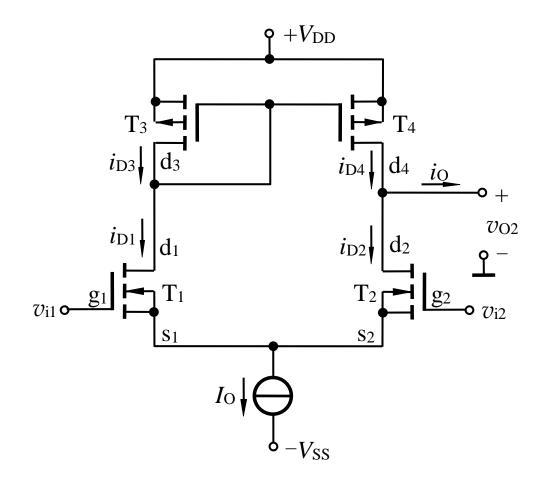
# 7 模拟集成电路



- 7.1 模拟集成电路中的直流偏置技术
- 7.2 差分式放大电路
- \*7.3 带有源负载的差分式放大电路
- 7.4 集成运算放大器电路简介
- 7.5 运放主要参数和相关应用问题



- 1. 基本电路
- 2. 静态分析



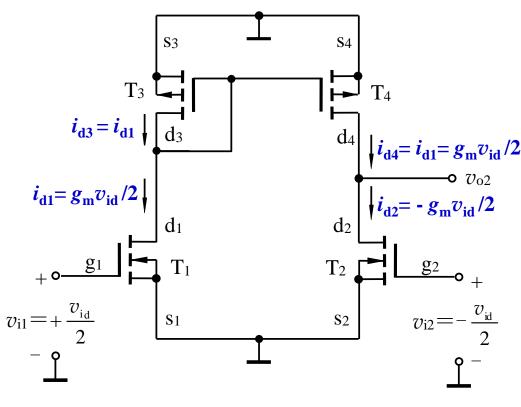


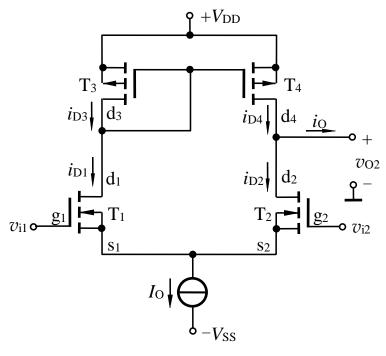




### 3. 动态指标

输入差模电压时的交流通路



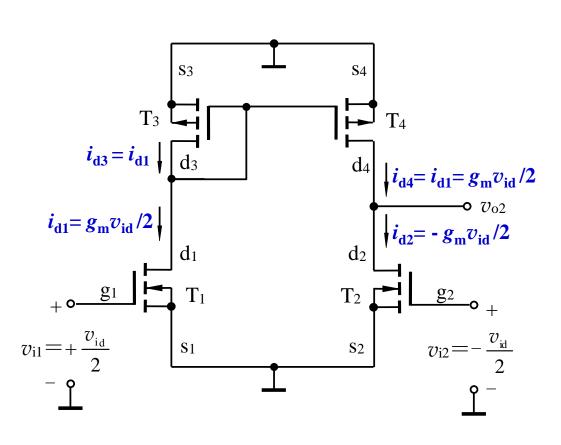




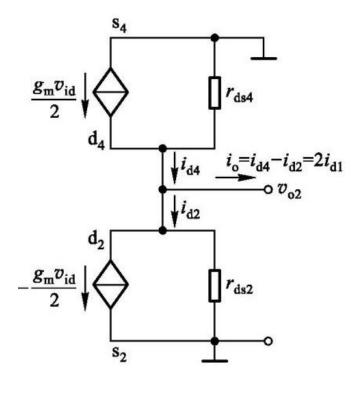




#### 3. 动态指标



 $\lambda \neq 0$ 时,可得 $T_2$ 、  $T_4$ 支 路的小信号等效电路















#### 3. 动态指标

节点d2(d4)的KCL方程为

$$g_{\rm m}(\frac{v_{\rm id}}{2}) - g_{\rm m}(-\frac{v_{\rm id}}{2}) - \frac{v_{\rm o2}}{r_{\rm ds2}} - \frac{v_{\rm o2}}{r_{\rm ds4}} = 0$$

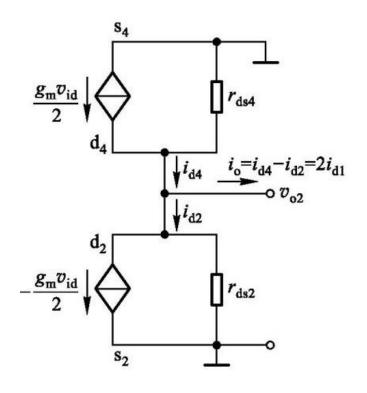
得差模电压增益  $A_{vd2} = \frac{v_{o2}}{v_{id}} = g_{m} (r_{ds2} // r_{ds4})$ 

其中 
$$r_{ds2} = \frac{1}{\lambda_2 I_{D2}}$$
  $r_{ds4} = \frac{1}{\lambda_4 I_{D4}}$ 

若接负载 $R_{L}$ ,则电压增益为

$$A_{vd2} = \frac{v_{o2}}{v_{id}} = g_{m} (r_{ds2} / / r_{ds4} / / R_{L})$$

 $\lambda \neq 0$ 时,可得 $T_2$ 、  $T_4$ 支路的小信号等效电路



带有源负载的差分放大电路单端输出的差模电压增益不再是双端输出增益的一半,而是与双端输出电压增益相同,即单端输出等效于双端输出。















#### 3. 动态指标

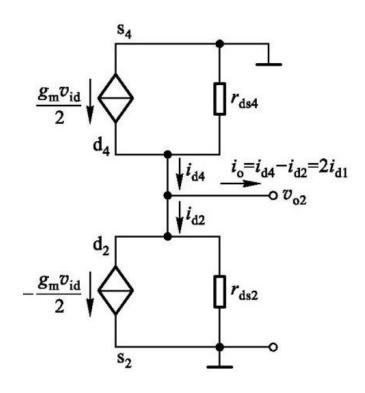
以上分析结果的前提条件是假设 $T_1 \sim T_4$ 的互导相同,即

$$K_{\text{n1}} = K_{\text{n2}} = K_{\text{p3}} = K_{\text{p4}} = K$$
  
 $g_{\text{m1}} = g_{\text{m2}} = g_{\text{m3}} = g_{\text{m4}} = g_{\text{m}}$ 

参数不同时,结果将有所变化

电路的共模电压增益仍然很小,共模抑制很高

 $\lambda \neq 0$ 时,可得 $T_2$ 、  $T_4$ 支路的小信号等效电路



56







# 7 模拟集成电路



- 7.1 模拟集成电路中的直流偏置技术
- 7.2 差分式放大电路
- \*7.3 带有源负载的差分式放大电路
- 7.4 集成运算放大器电路简介
- 7.5 运放主要参数和相关应用问题

# 7.4 集成运算放大器电路简介

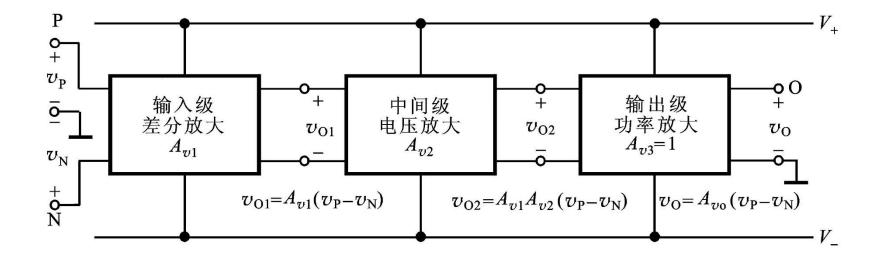


- 7.4.1 两级CMOS运算放大器
- 7.4.2 BJT型集成运算放大器741
- 7.4.3 BiJFET型集成运算放大器LF356

# 7.4 集成运算放大器电路简介



### 集成运放的基本构成









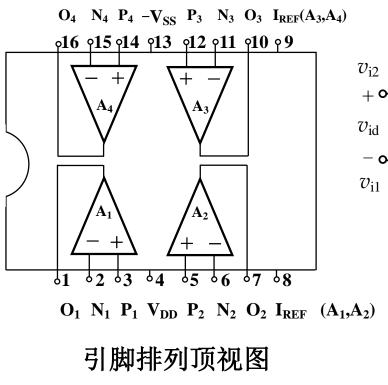


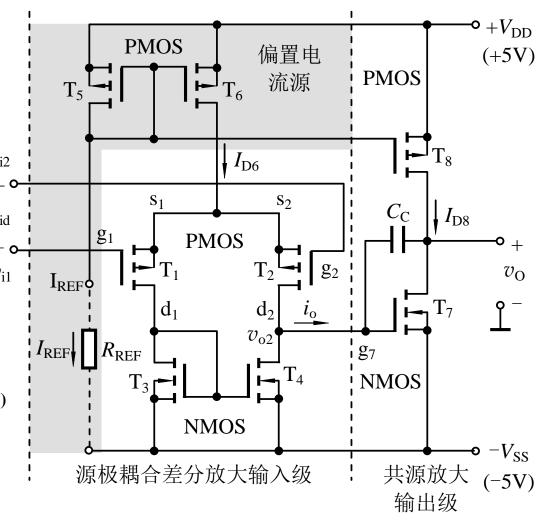


## 7.4.1 两级CMOS运算放大器



### 1. 电路结构和工作原理





## 7.4.1 两级CMOS运算放大器



### 2. 小信号差模电压增益

$$v_{gs1} = -\frac{v_{id}}{2}$$
  $v_{gs2} = +\frac{v_{id}}{2}$ 

设
$$g_{\mathrm{m}1} = g_{\mathrm{m}2} = g_{\mathrm{m}}$$

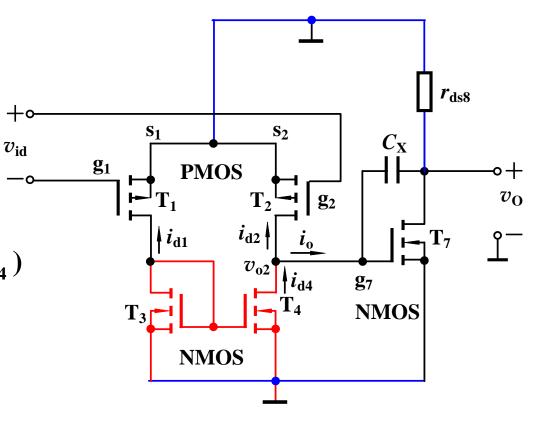
则输入级电压增益

$$A_{v1} = \frac{v_{o2}}{v_{id}} = -g_{m}(r_{ds2} // r_{ds4})$$

第二级电压增益

$$A_{v2} = v_{o}/v_{gs7}$$
  
=  $-g_{m7}(r_{ds7}//r_{ds8})$ 

总电压增益  $A_v = A_{v1} \cdot A_{v2}$ 



将参数代入计算得

$$A_v = 40804 (92.2 \text{ dB})$$

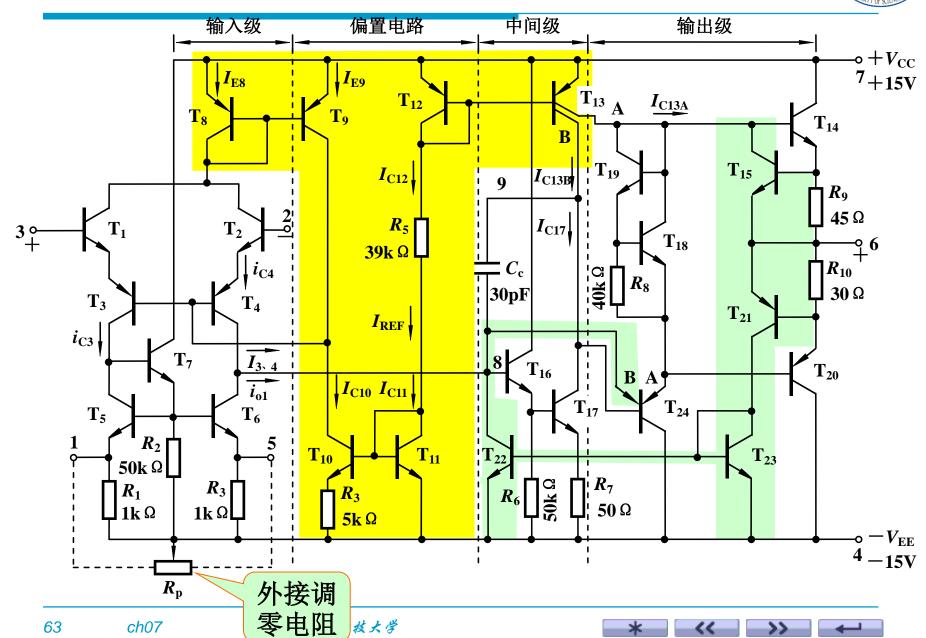
# 7.4 集成运算放大器电路简介



- 7.4.1 两级CMOS运算放大器
- 7.4.2 BJT型集成运算放大器741
- 7.4.3 BiJFET型集成运算放大器LF356

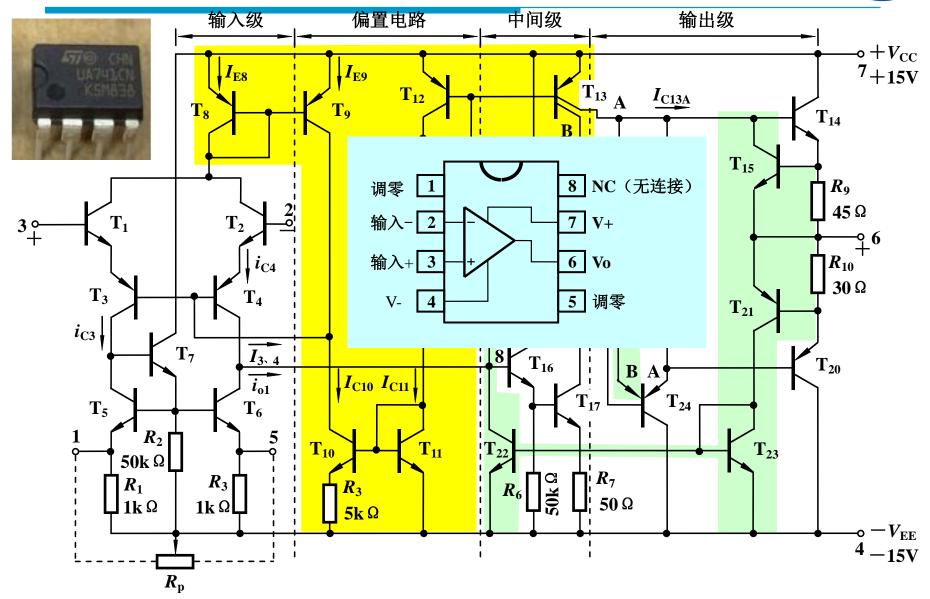
## 7.4.2 BJT型集成运算放大器741





## 7.4.2 BJT型集成运算放大器741

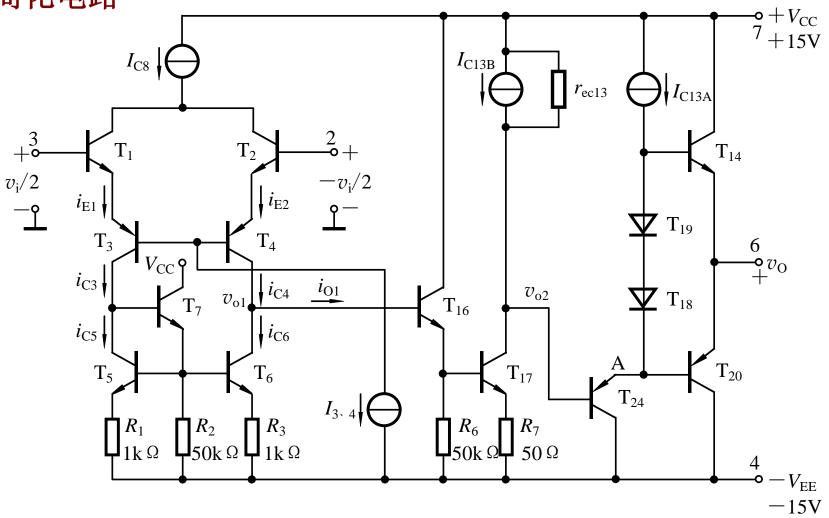




# 7.4.2 BJT型集成运算放大器741



### 简化电路











# 7.4 集成运算放大器电路简介



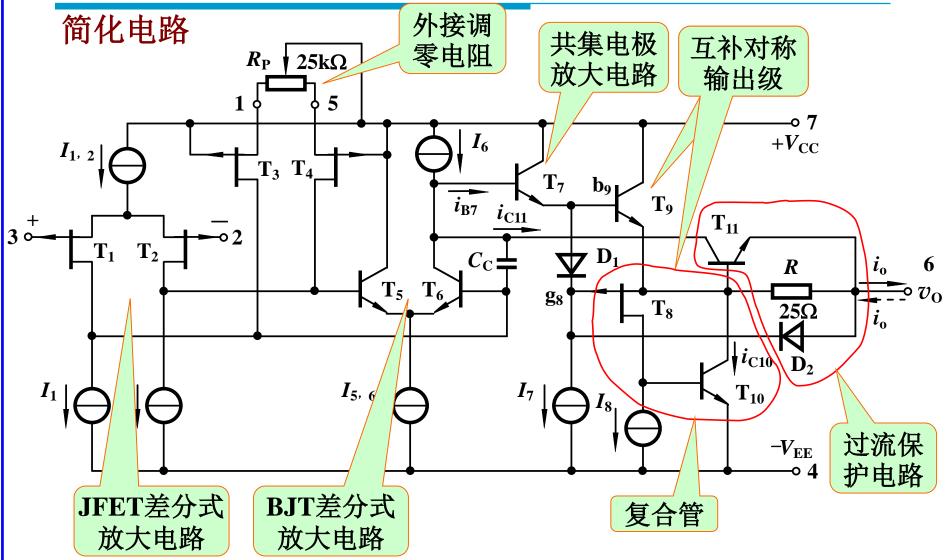
- 7.4.1 两级CMOS运算放大器
- 7.4.2 BJT型集成运算放大器741
- 7.4.3 BiJFET型集成运算放大器LF356





## 7.4.3 BiJFET型集成运算放大器LF356





很高的输入电阻,很低的输入偏置电流,高速、宽带和低噪声

# 7.4 集成运算放大器电路简介



## 集成运放的一般结构及特点:

- 差分式输入级有很高的共模抑制比和很大的输入电阻
- 中间级提供很高的增益
- 输出级有很小的输出电阻和很强的带载能力
- 采用直接耦合方式
- 电流源提供静态偏置
- 有过载保护电路

# 7 模拟集成电路



- 7.1 模拟集成电路中的直流偏置技术
- 7.2 差分式放大电路
- \*7.3 带有源负载的差分式放大电路
- 7.4 集成运算放大器电路简介
- 7.5 运放主要参数和相关应用问题

## 7.5 运放主要参数和相关应用问题



#### 7.5.1 主要参数

- □ 输入直流误差特性(输入失调特性)
- □ 差模特性
- □ 共模特性
- □ 大信号动态特性
- □ 电源特性

#### 7.5.2 相关应用问题

- □ 集成运放的选用
- $\Box$  失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IR}$ 带来的误差
- □ 有限带宽对高增益带宽积放大电路设计的影响
- □ 轨到轨 (rail-to-rail) 输入/输出运放的优势
- □ 运放使用中输入端的直流通路
- □ 运放在单电源下工作

## 输入直流误差特性(输入失调特性)



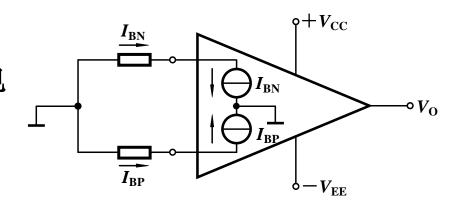
### 1.输入失调电压 $V_{IO}$

输入电压为零时,为了使输出电压为零,在输入端加的补偿电压。一般约为1  $\mu$ V ~1mV。BJT工艺的运放该值通常小于MOS工艺的运放。

### 2. 输入偏置电流 $I_{IB}$

集成运放两个输入端静态电 流的平均值

$$I_{\rm IB} = (I_{\rm BN} + I_{\rm BP}) / 2$$



BJT为10nA~1μA;MOSFET运放I<sub>IR</sub>在fA至pA数量级。

## 输入直流误差特性(输入失调特性)

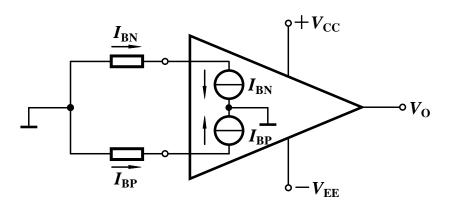


### 3.输入失调电流 $I_{10}$

输入电压为零时流入放大器两输入端的静态基极电流

之差,即 $I_{IO}=|I_{BP}-I_{BN}|$ 。

一般与 $I_{\rm IR}$ 接近。



#### 4. 温度漂移

- (1) 输入失调电压温漂 $\Delta V_{10}/\Delta T$
- (2) 输入失调电流温漂 $\Delta I_{10}/\Delta T$

72









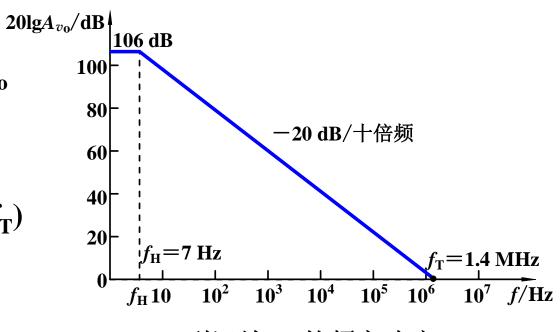


#### 1. 开环差模电压增益 $A_{vo}$ 和带宽BW

开环差模电压增益 $A_{vo}$ 

开环带宽 $BW(f_{H})$ 

单位增益带宽 $BW_{C}(f_{T})$ 



741型运放 $A_{70}$ 的频率响应

目前高速运放要求 $f_{\rm T} > 50 {\rm MHz}$ ,如AD801的 $f_{\rm T} = 800 {\rm MHz}$ 。 宽带运放如OPA657C(FET输入级) $A_{70}f_{H}$ =1600 MHz。







# 差模特性



## 2. 差模输入电阻 $r_{id}$ 和输出电阻 $r_{o}$

- ightarrowBJT输入级的运放 $r_{id}$ 一般在几百千欧到数兆欧
- ightharpoonup MOSFET为输入级的运放 $r_{id} > 10^{11}\Omega$
- ightharpoonup超高输入电阻运放 $r_{
  m id}>10^{13}\Omega$ 、 $I_{
  m IB}\leq 0.040 {
  m pA}$
- $\rightarrow$ 一般运放的 $r_{o}$ <200 $\Omega$ ,而超高速AD9610的 $r_{o}$ =0.05 $\Omega$ 。

### 3. 最大差模输入电压 $V_{idmax}$

指集成运放的反相和同相输入端之间所能承受的最大 差模电压值。



# 差模特性



### 4. 最大输出电压 $V_{\text{omax}}$ (输出摆幅)

目前很多运放的最大输出电压可接近电源电压,即RRO(Rail-to-Rail Output)输出特性,可大幅提高电源效率,有利于低压电源或电池供电的应用。

具有RRO特性的运放一般只适合于较大负载电阻的 微功率电路。





# 共模特性



## 1. 共模抑制比 $K_{\text{CMR}}$ 和共模输入电阻 $r_{\text{ic}}$

一般通用型运放 $K_{\rm CMR}$ 为 $80\sim120~{
m dB}$ ,高精度运放可达 $140{
m dB}$ , $r_{\rm ic}\geq100{
m M}\Omega$ 。

#### 2. 最大共模输入电压 $V_{\text{icmax}}$

运放作为电压跟随器时,使输出电压产生1%跟随误差的共模输入电压幅值。有些运放可达到正、负电源电压值,称为RRI(Rail-to-Rail Input)输入特性,即  $V_{icmax}=V_+$ , $-V_{icmax}=V_-$ 。



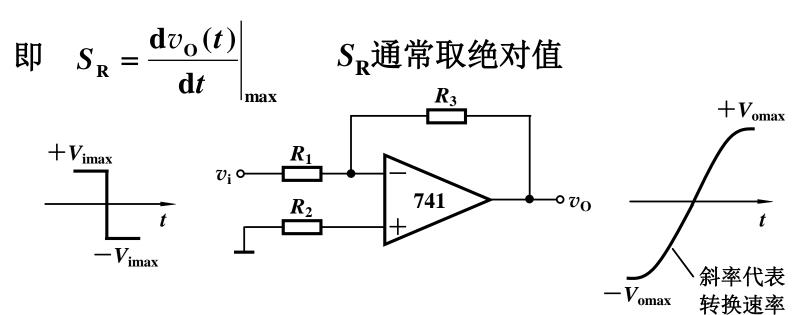


## 大信号动态特性



# 1. 转换速率 $S_R$ (Slew Rate)

也称为"压摆率",放大电路在闭环状态下,输入为大信号(例如阶跃信号)时,输出电压对时间的最大变化速率。



若信号为 $v_i = V_{im} \sin 2\pi ft$ ,则运放的 $S_R$ 必须满足 $S_R \ge 2\pi f_{max} V_{om}$ 





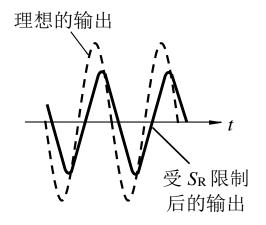
## 大信号动态特性



#### 2. 全功率带宽 $BW_{p}$

运放输出最大峰值电压时允许的最高频率,即

$$BW_{\mathrm{P}} = f_{\mathrm{max}} = \frac{S_{\mathrm{R}}}{2\pi V_{\mathrm{om}}}$$



 $S_{\rm R}$ 和 $BW_{\rm P}$ 是大信号和高频信号工作时的重要指标一般通用型运放 $S_{\rm R}$ 在 $1V/\mu s$ 以下,741的 $S_{\rm R}=0.5V/\mu s$ 高速运放要求 $S_{\rm R}>30V/\mu s$ 以上。

目前超高速的运放如AD9610的 $S_R > 3500 V/\mu s$ 。

## 电源特性



## 1. 电源电压抑制比 $K_{SVR}$

衡量电源电压波动对输出电压的影响

$$K_{\text{SVR}} = \frac{\Delta V_{\text{IO}}}{\Delta (V_{\text{CC}} + V_{\text{EE}})}$$

#### 2. 静态功耗 $P_V$

当输入信号为零时,运放消耗的总功率

$$P_{V} = V_{CC}I_{CO} + V_{EE}I_{EO}$$

### 极限参数

1. 电源电压范围

另外还有噪声特性等

- 2. 最大耗散功耗 $P_{CO}$
- 3. 最大输出电流 $I_{\mathrm{Omax}}$



# 7.5 运放主要参数和相关应用问题



#### 7.5.1 主要参数

- □ 输入直流误差特性(输入失调特性)
- □ 差模特性
- □ 共模特性
- □ 大信号动态特性
- □ 电源特性

#### 7.5.2 相关应用问题

- □ 集成运放的选用
- $\Box$  失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IB}$ 带来的误差
- □ 有限带宽对高增益带宽积放大电路设计的影响
- □ 轨到轨 (rail-to-rail) 输入/输出运放的优势
- □ 运放使用中输入端的直流通路
- □ 运放在单电源下工作



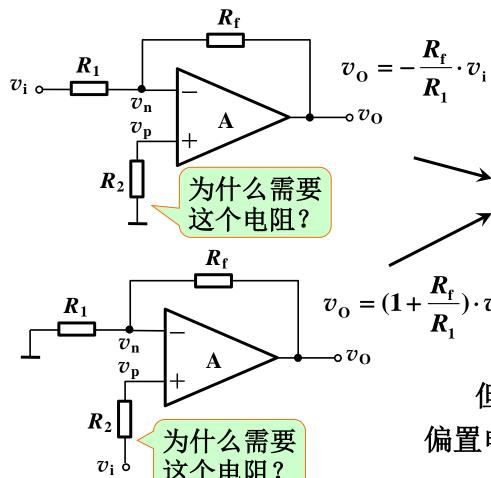
#### 1. 集成运放的选用

根据技术要求应首选通用型运放,当通用型运放难以满足要求时,才考虑专用型运放,这是因为通用型器件的各项参数比较均衡,能做到技术性与经济性的统一。

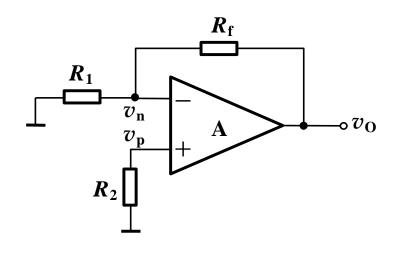
虽然专用型运放某项技术参数很突出,但其他参数则 难以兼顾,例如低噪声运放的带宽往往设计得较窄,而高 速型与高精度常常有矛盾,如此等等。



### 2. 失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IR}$ 带来的误差



输入信号为零时



 $v_{\Omega} = 0$ 

但由于失调电压、失调电流、 偏置电流的存在使输出不为0。





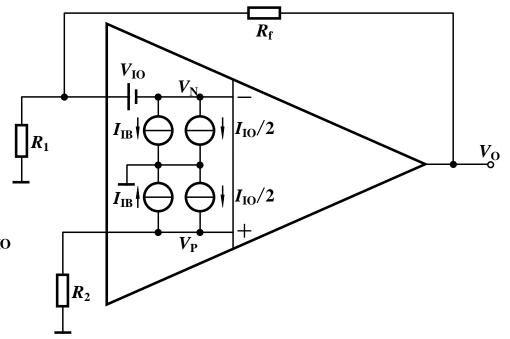




#### 2. 失调电压 $V_{10}$ 、失调电流 $I_{10}$ 和偏置电流 $I_{10}$ 带来的误差

输入为零时的等效电路

$$\begin{cases} V_{\rm P} = -(I_{\rm IB} - \frac{I_{\rm IO}}{2})R_2 \\ V_{\rm N} = V_{\rm O} \frac{R_1}{R_1 + R_{\rm f}} - \\ (I_{\rm IB} + \frac{I_{\rm IO}}{2})(R_1 /\!/ R_{\rm f}) - V_{\rm IO} \\ V_{\rm P} \approx V_{\rm N} \end{cases}$$



解得误差电压

$$V_{\rm O} = (1 + R_{\rm f} / R_{\rm 1})[V_{\rm IO} + I_{\rm IB}(R_{\rm 1} / / R_{\rm f} - R_{\rm 2}) + \frac{1}{2}I_{\rm IO}(R_{\rm 1} / / R_{\rm f} + R_{\rm 2})]$$













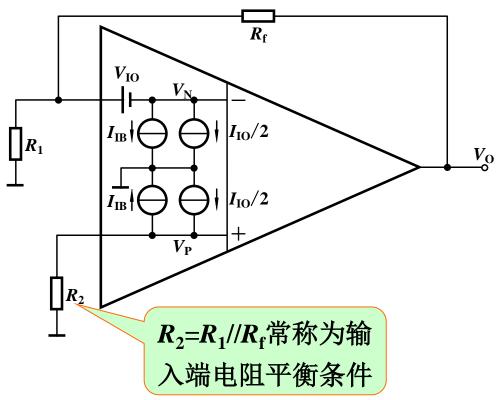
#### 2. 失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IB}$ 带来的误差

$$\begin{split} V_{\rm O} &= (1 + R_{\rm f} / R_{\rm 1}) [V_{\rm IO} + I_{\rm IB} (R_{\rm 1} / / R_{\rm f} - R_{\rm 2}) \\ &+ \frac{1}{2} I_{\rm IO} (R_{\rm 1} / / R_{\rm f} + R_{\rm 2})] \end{split}$$

当  $R_2 = R_1 / |R_f|$  时,可以消除偏置电流 $I_{IB}$ 引起的误差,此时

$$V_{\rm O} = (1 + R_{\rm f} / R_{\rm 1})(V_{\rm IO} + I_{\rm IO} R_{\rm 2})$$
  
=  $(1 + R_{\rm f} / R_{\rm 1})V_{\rm IO} + R_{\rm f} I_{\rm IO}$ 

 $V_{10}$  和  $I_{10}$  引起的误差仍存在。



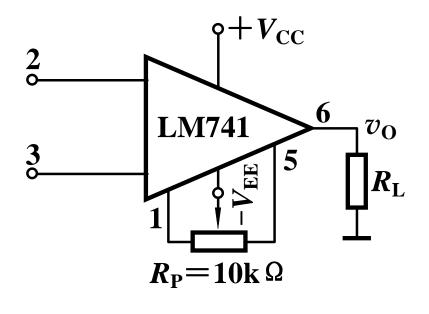
 $(1+R_f/R_1)$  和 $R_f$ 越大, $V_{10}$ 和 $I_{10}$ 引起的输出误差电压也越大。





#### 2. 失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IB}$ 带来的误差

调零补偿

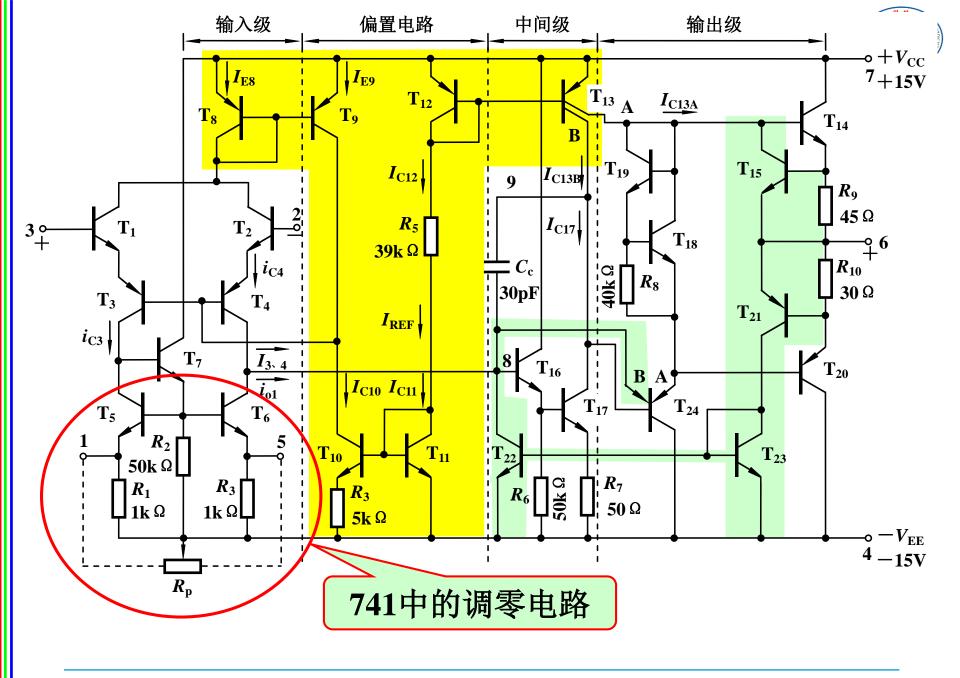


调零电路



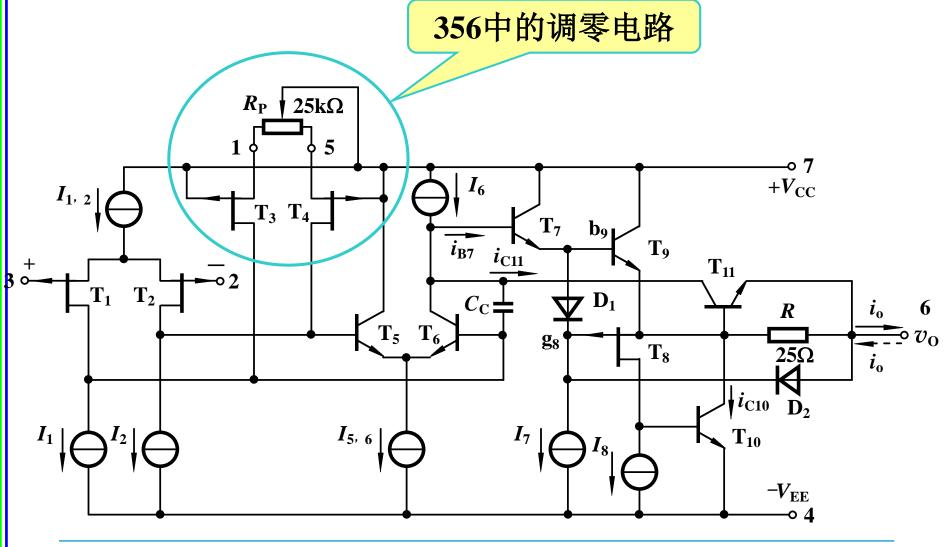








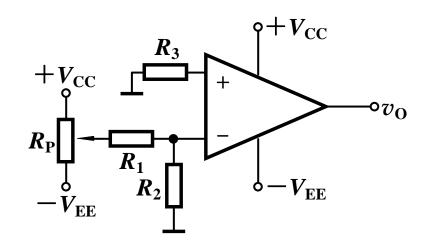
2. 失调电压 $V_{10}$ 、失调电流 $I_{10}$ 和偏置电流 $I_{10}$ 带来的误差





#### 2. 失调电压 $V_{10}$ 、失调电流 $I_{10}$ 和偏置电流 $I_{1B}$ 带来的误差

调零补偿



反相端加入补偿电路

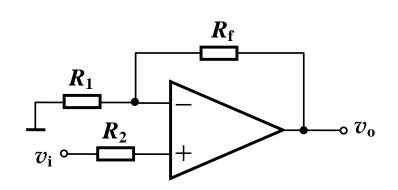
高精度运放有较小的失调电压、失调电流和偏置电流 因为有大量的高精度运放供选用,所以实际上现在的运放 几乎不再提供调零端了。

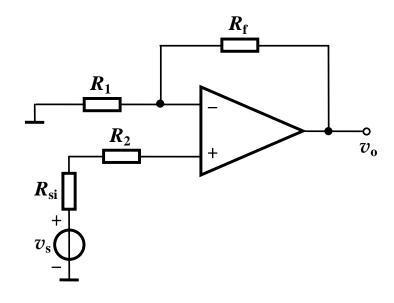




#### 2. 失调电压 $V_{IO}$ 、失调电流 $I_{IO}$ 和偏置电流 $I_{IB}$ 带来的误差

# 接入电阻R2有何作用?





 $R_2$ 如何取值?

如果 $I_{IB}(R_1//R_f)$ 在输出误差中所占比例无足轻重,就无需添加 $R_2$ ,否则反而会引入更多的噪声。



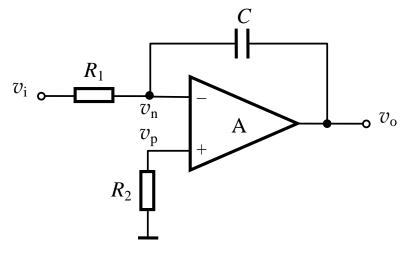




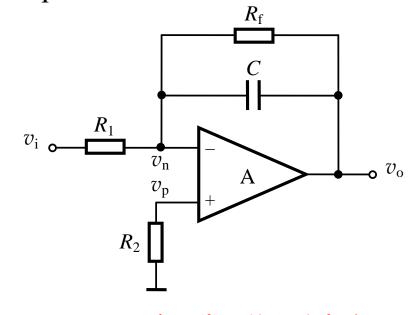
#### 2. 失调电压 $V_{10}$ 、失调电流 $I_{10}$ 和偏置电流 $I_{18}$ 带来的误差

 $R_f$  换成电容C,则

$$v_{_{\rm O}}(t) = [V_{_{\rm IO}}(t) + I_{_{\rm IO}}(t)R_{_2}] + \frac{1}{R_{_1}C} \bigg[ \int V_{_{\rm IO}}(t) \mathrm{d}t + \int I_{_{\rm IO}}(t)R_{_2} \mathrm{d}t \bigg]$$



时间越长,误差越大,且易使输出进入饱 和状态。



实际常用的积分电路





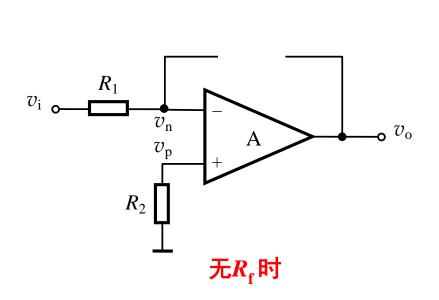


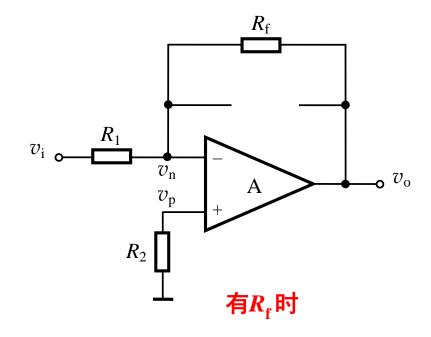






#### 2. 失调电压 $V_{10}$ 、失调电流 $I_{10}$ 和偏置电流 $I_{18}$ 带来的误差





 $V_{10}$  和  $I_{10}$  对电容充电完 成后等效于开环状态,运放 无法工作在线性区。

 $V_{10}$  和  $I_{10}$  对电容充电完 成后等效于反相放大电路, 可以使运放工作在线性区。









#### 3. 有限带宽对高增益-带宽积放大电路设计的影响

如果用741单级将信号放大10000倍(80dB),放大电路的

带宽是多少?

741的单位增益带宽

$$BW_{G}(f_{T})=1.4MHz$$

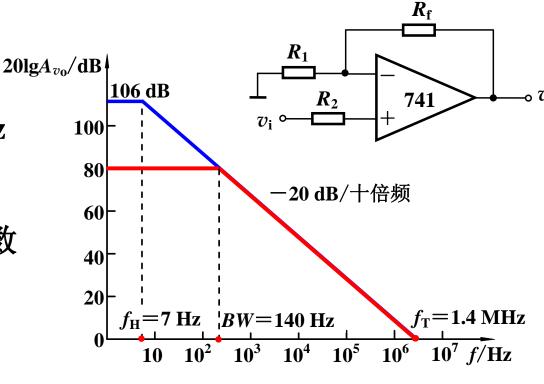
80dB时

由于增益带宽积为常数 (-20dB/十倍频斜率)

可求得此时带宽

$$BW = BW_{\rm G}/10000$$

=1.4MHz/10000 =140Hz



741型运放 $A_{vo}$ 的频率响应









#### 3. 有限带宽对高增益-带宽积放大电路设计的影响

如果用741<mark>两级</mark>将信号放大10000倍(80dB),放大电路的

带宽是多少?

可求得此时带宽

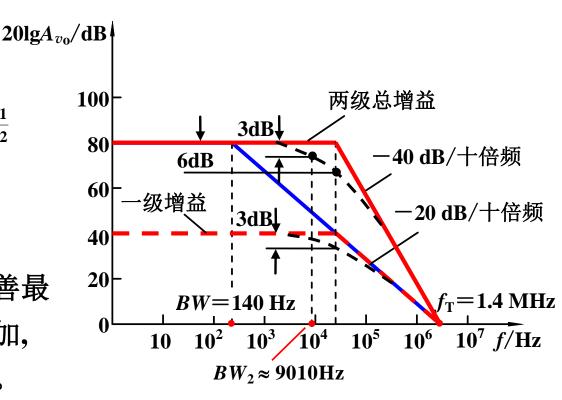
$$BW_2 = (2^{\frac{1}{2}} - 1)^{\frac{1}{2}} f_T / A^{\frac{1}{2}}$$

$$\approx 9010 \text{ Hz}$$

约是单级时的64倍。

实际上两级对带宽的改善最明显,随着随级数的增加,带宽的增加会逐渐减少。

如果总增益A并不高时,这种方 法提高带宽的效果并不明显。



提高带宽的根本办法是增益带宽积更大的运算放大器。

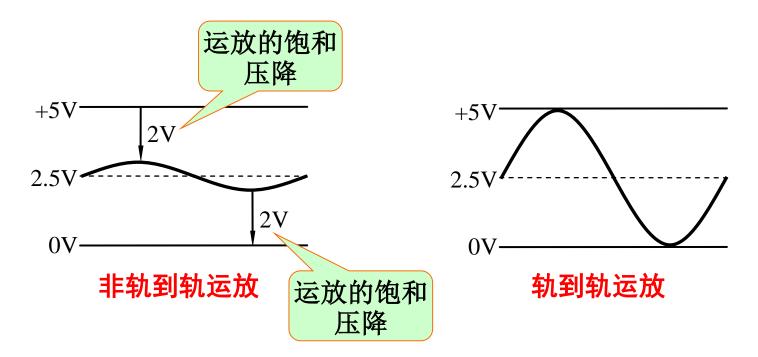






#### 4. 轨到轨(rail-to-rail)输入/输出运放的优势

低电源电压下两种运放的电压摆幅













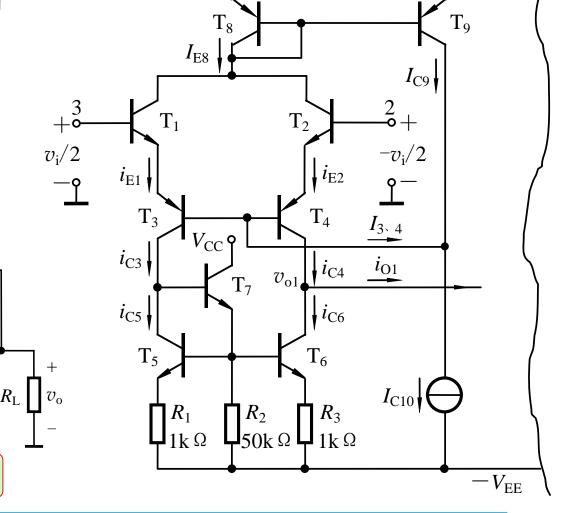


 $+V_{\rm CC}$ 

#### 5. 运放使用中输入端的直流通路

若运放741的输入端 2号或3号引脚没有直流 通路,运放内部电路将 无合适的静态工作点, 有交流信号输入时也不 能正常放大。

 $I_{\mathbf{P}}$ 



741输入级

 $-V_{
m EE}$ 

 $+V_{\rm CC}$ 

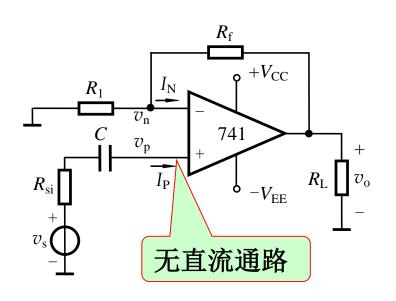
14573

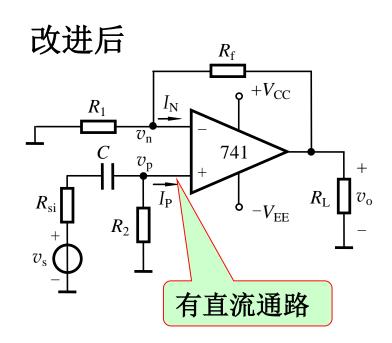
无直流通路

 $R_1$ 



#### 5. 运放使用中输入端的直流通路





如何考虑输入端电阻平衡条件?





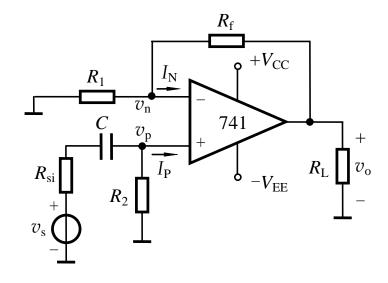






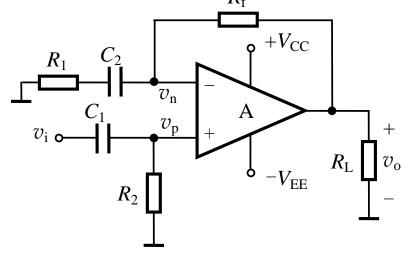
#### 5. 运放使用中输入端的直流通路

交流同相放大电路



交流、直流电压(对 $v_{\rm n}$ ) 增益均为

$$A = 1 + \frac{R_{\rm f}}{R_{\rm 1}}$$



交流电压增益为

$$A = 1 + \frac{R_{\rm f}}{R_{\rm 1}}$$

直流电压(对 $v_p$ )增益为 A = 1











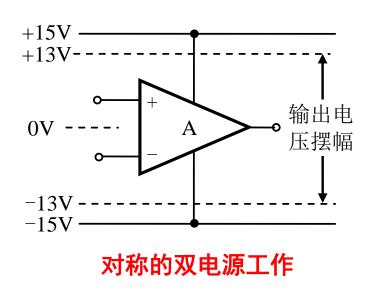


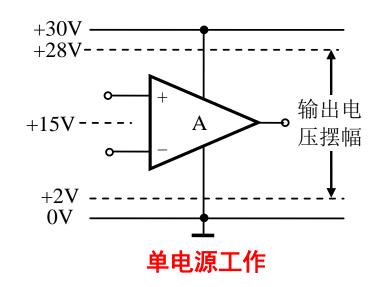




#### 6. 运放在单电源下工作

关键是将输出端的静态电压设置为电源电压的一半。







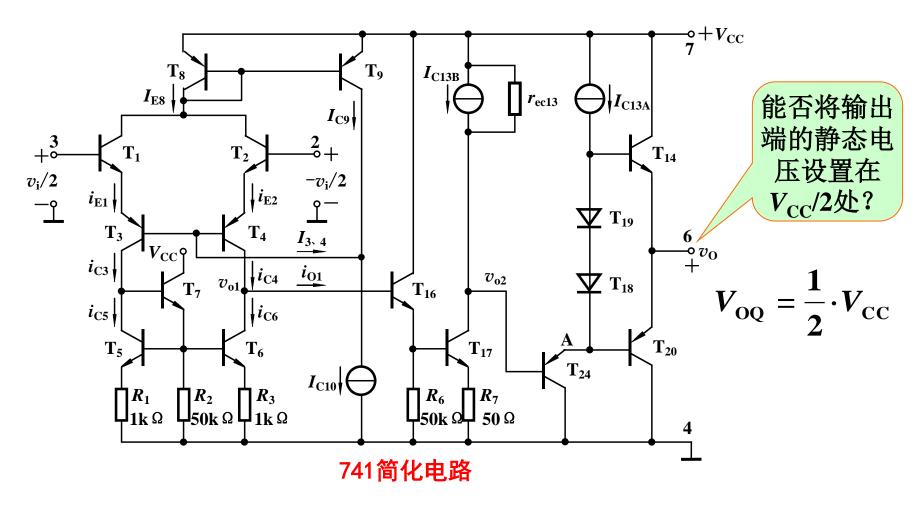








#### 6. 运放在单电源下工作









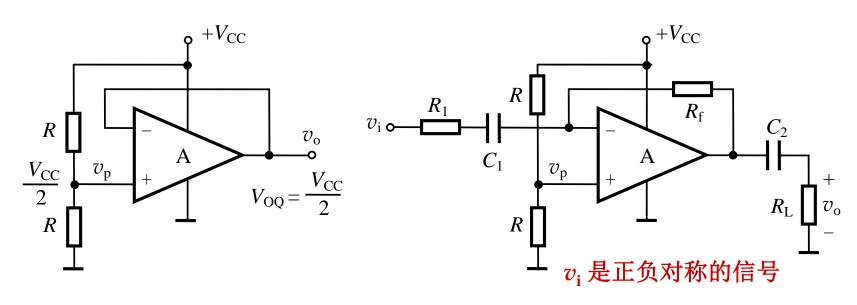




#### 6. 运放在单电源下工作

设置输出静态电压

阻容耦合反相放大电路



接入C1和C2避免信号源和负载影响静态工作点





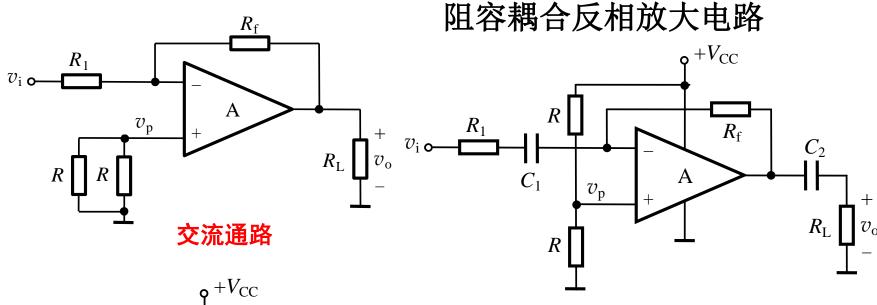


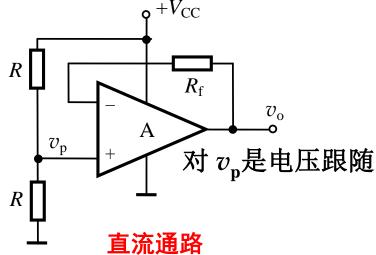






#### 6. 运放在单电源下工作











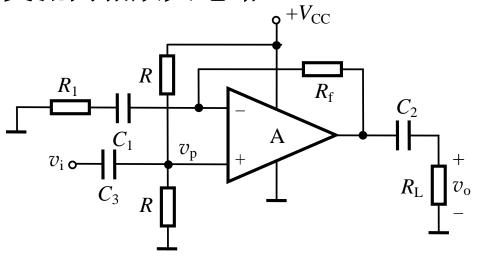


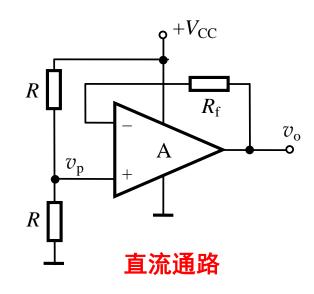




#### 6. 运放在单电源下工作

交流同相放大电路



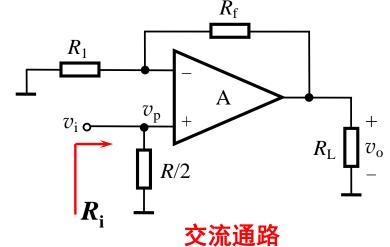


#### $v_i$ 是正负对称的信号

交流电压增益为

$$A = 1 + \frac{R_{\rm f}}{R_{\rm 1}}$$

输入电阻有限













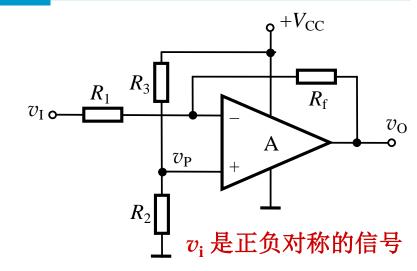


#### 6. 运放在单电源下工作

直接耦合反相放大电路

电阻应满足关系:

$$\frac{R_2}{R_2 + R_3} = \frac{1}{2} \cdot \frac{R_1}{R_1 + R_f}$$



此时输出电压

$$v_{O} = (1 + \frac{R_{f}}{R_{1}})(\frac{1}{2} \frac{R_{f}}{R_{1} + R_{f}} V_{CC}) - \frac{R_{f}}{R_{1}} v_{I} = \frac{1}{2} V_{CC} - \frac{R_{f}}{R_{1}} v_{I}$$

$$v_{O} = (1 + \frac{R_{f}}{R_{1}})(\frac{1}{2} \frac{R_{f}}{R_{1} + R_{f}} V_{CC}) - \frac{R_{f}}{R_{1}} v_{I} = \frac{1}{2} V_{CC} - \frac{R_{f}}{R_{1}} v_{I}$$
直流偏移

$$A_v = \frac{v_0}{v_1} = -\frac{R_f}{R_1}$$
 反相放大















#### 6. 运放在单电源下工作

直接耦合同相放大电路

#### 输出电压

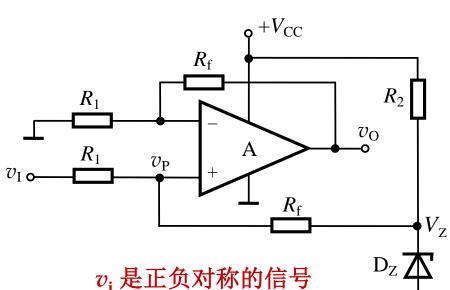
$$v_{O} = (1 + \frac{R_{f}}{R_{1}})(\frac{R_{f}}{R_{1} + R_{f}}v_{I} + \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{f}}V_{Z})$$

$$= \frac{R_{f}}{R_{1}}v_{I} + V_{Z} = \frac{R_{f}}{R_{1}}v_{I} + \frac{V_{CC}}{2}$$
直流偏移

## $v_0$ 与 $v_1$ 的变化关系

$$A_v = \frac{v_{\text{CC}}}{2}$$

$$A_v = \frac{v_{\text{O}}}{v_{\text{I}}} = \frac{R_{\text{f}}}{R_{\text{I}}}$$
同相放大















#### 6. 运放在单电源下工作

#### 要点:

- 须将输出静态电压值设置为电源电压的一半
- 信号源和负载的接入不能影响已设置好的静态值
- 同样要保证两输入端有直流通路
- 对于交流放大电路, 只要能保证运放工作在线性区, 就不需要严格遵守输入端电阻平衡条件。

实际应用时还需考虑信号特点,如,信号是否含有 直流,信号的电压(电流)范围等。针对信号的不同特 点选用不同的电路方案。



# Questions and Answers











