# 7 模拟集成电路







# 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
- 7.5 集成运算放大器
- 7.6 实际集成运算放大器的主要参数和对应用电路的影响。









# 7.1 模拟集成电路中的 直流偏置技术

7.1.2 BJT电流源电路







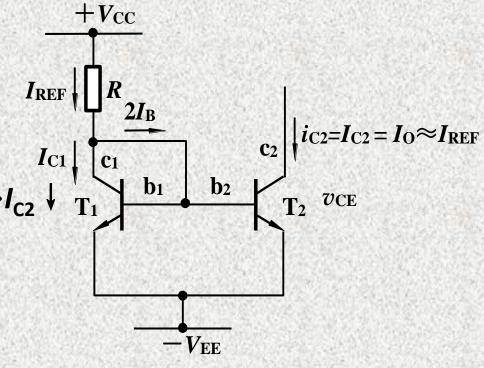
### 1. 镜像电流源

 $T_1$ 与 $T_2$ 参数完全相同  $T_1$ 对 $T_2$ 具有温度补偿作用

$$I_{\text{C2}} \uparrow \rightarrow I_{\text{C1}} \uparrow \rightarrow R$$
 压降  $\uparrow \rightarrow V_{\text{BE}} \downarrow \rightarrow I_{\text{C2}} \downarrow$ 
 $I_{\text{C1}} = \beta I_{\text{B}} = I_{\text{C2}}$ 
 $I_{\text{REF}} = I_{\text{C1}} + 2I_{\text{B}}$ 

$$\frac{I_{\rm C2}}{I_{\rm REF}} = \frac{\beta}{\beta + 2}$$

$$I_{\mathrm{O}} = I_{\mathrm{C2}} \approx I_{\mathrm{REF}} = \frac{V_{\mathrm{CC}} - V_{\mathrm{BE}} + V_{\mathrm{EE}}}{R} \approx \frac{V_{\mathrm{CC}} + V_{\mathrm{EE}}}{R}$$

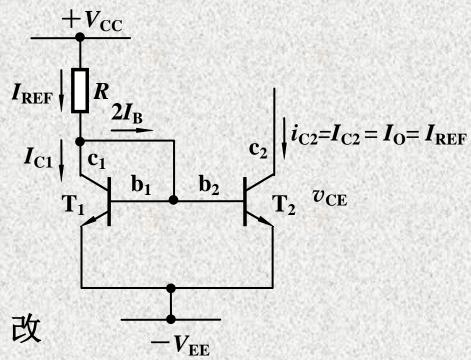


### 1. 镜像电流源

输出电阻

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

一般r。在几百千欧以上



 $I_0$ 与 $I_{REF}$ 相等,构成镜像关系,改变R值,可以获得不同的 $I_0$ ,不受 $T_2$ 负载变动的影响

 $\beta$ 较小时, $I_B$ 对 $I_{REF}$ 的分流作用影响镜像对称度

。若需减小输出电流,必要求R的值很大

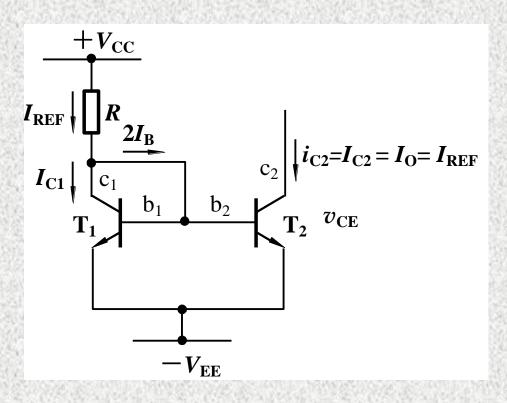


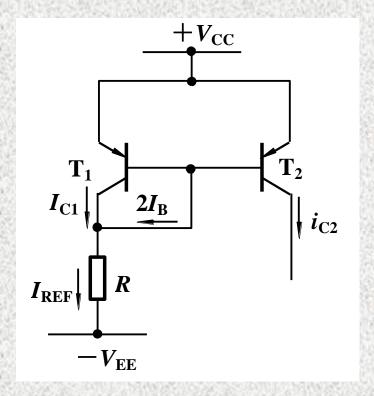




### 1. 镜像电流源

### 其他形式





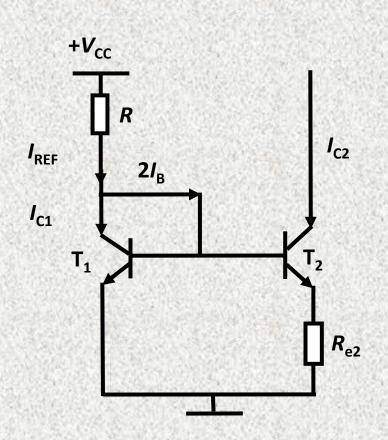
### 1. 镜像电流源

例: V<sub>cc</sub>=30V,现要求/<sub>c2</sub> = 10μA。

若采用镜像电流源:

$$I_{C2} \approx I_{REF} = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R}$$

$$R = 2.93M\Omega$$







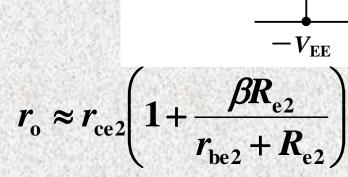


### 2. 微电流源

利用发射结电压对集电极电流的影响作用。 T<sub>2</sub>的射极电阻使其发射结电压减小,从而减小其集电极电流/<sub>C2</sub>

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

$$=\frac{\Delta V_{\rm BE}}{R_{\rm e2}}$$



 $+V_{\rm CC}$ 

$$I_{\text{REF}} pprox rac{V_{\text{CC}} + V_{\text{EE}}}{R}$$







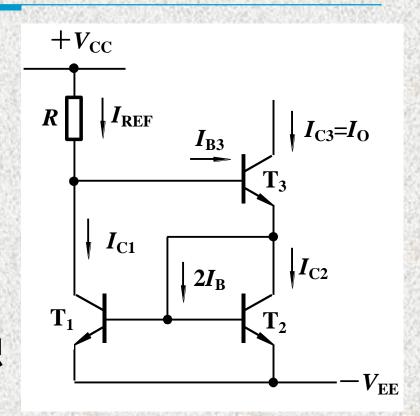


### 3. 高输出阻抗电流源

$$\boldsymbol{I}_{\text{REF}} = \frac{\boldsymbol{V}_{\text{CC}} - \boldsymbol{V}_{\text{BE3}} - \boldsymbol{V}_{\text{BE2}} + \boldsymbol{V}_{\text{EE}}}{\boldsymbol{R}}$$

$$I_{\rm O} \approx I_{\rm C2} = \frac{A_3}{A_1} \cdot I_{\rm REF}$$

 $A_1$ 和 $A_3$ 分别是 $T_1$ 和 $T_3$ 的相对结面积



动态输出电阻上。远比微电流源的动态输出电阻高



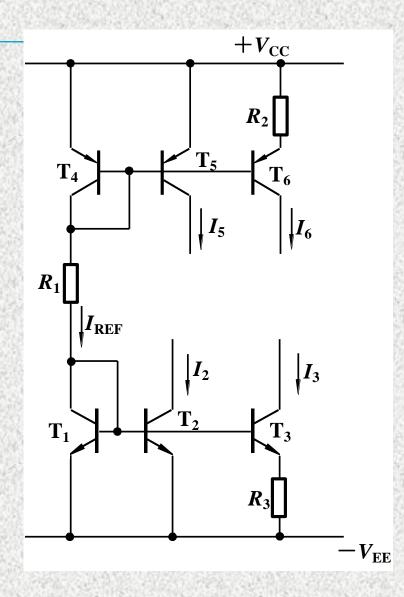
### 4. 组合电流源

 $T_1$ 、 $R_1$ 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

$$I_{\text{REF}} = \frac{V_{\text{CC}} + V_{\text{EE}} - V_{\text{BE1}} - V_{\text{EB4}}}{R_{1}}$$









# 7.2 差分式放大电路

- 7.2.1 差分式放大电路的一般结构
- 7.2.2 FET差分式放大电路
- 7.2.3 BJT差分式放大电路



### 1. 差模信号和共模信号的概念

$$v_{id} = v_{i1} - v_{i2}$$
 差模信号

$$v_{ic} = \frac{1}{2}(v_{i1} + v_{i2})$$
 共模信号

$$A_{v\mathbf{d}} = \frac{v_{\mathbf{o}}'}{v_{\mathbf{id}}}$$
 差模**电压**增益

$$A_{vc} = \frac{v_o''}{v_{ic}}$$
 共模**电压**增益

其中  $v_0'$  —— 差模信号**产**生的**输**出  $v_0''$  —— 共模信号**产**生的**输**出



差分式放大电路输入输出结构示意图

### 总输出电压

$$egin{aligned} v_{
m o} &= v_{
m o}' + v_{
m o}'' \ &= A_{v
m d} v_{
m id} + A_{v
m c} v_{
m ic} \ &K_{
m CMR} &= \left| rac{A_{v
m d}}{A_{v
m c}} 
ight|$$
 共模抑制比

反映抑制零漂能力的指标









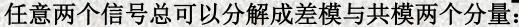
## 1. 差模信号和共模信号的概念

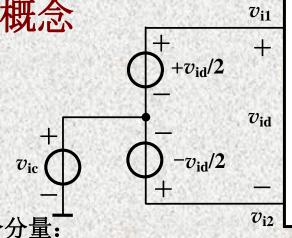
差模(difference -mode)信号: 大小相等相位

相反的两个信号: vid

共模(common-mode)信号:大小相等相位相  $v_{ic}$ 

同的两个信号: vic

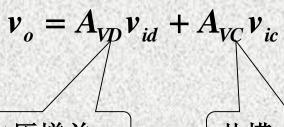




差放

$$v_{ic} = \frac{1}{2}(v_{i1} + v_{i2})$$
  $v_{id} = (v_{i1} - v_{i2})$   $\exists v_{id}, v_{ic}$ 

$$\therefore v_{i1} = v_{ic} + \frac{1}{2}v_{id} \qquad v_{i2} = v_{ic} - \frac{1}{2}v_{id}$$



差模电压增益

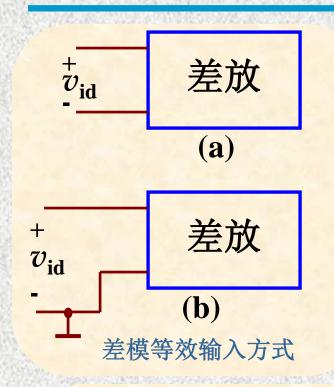
共模电压增益

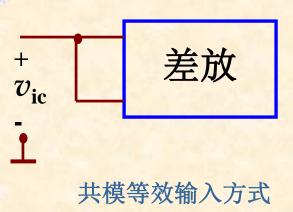


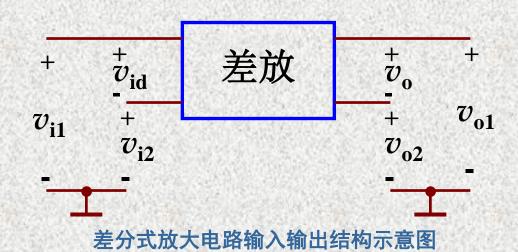












两**输**入端中的共模信号 大小相等,相位相同;差模信 号大小相等,相位相反。

### 2. 零点漂移

输入信号为零时,输出电压不为零且缓慢变化的现象。

产生零漂的主要原因:(1)温度变化引起,也称温漂

(2) 电源电压波动

温漂指标:温度每升高1℃,输出漂移电压按电压增益折

算到输入端的等效输入漂移电压值。









### 3. 三端器件组成的差分式放大电路

a. 差分放大电路一般有两个输入端:

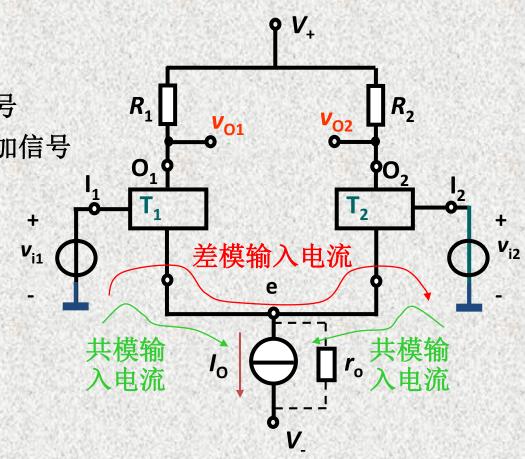
双端输入—从两输入端同时加信号

单端输入—仅从一个输入端对地加信号

b.差分放大电路可以有两个输出端:

双端输出一从vo1和vo2输出

单端输出一从vo1或vo2对地输出

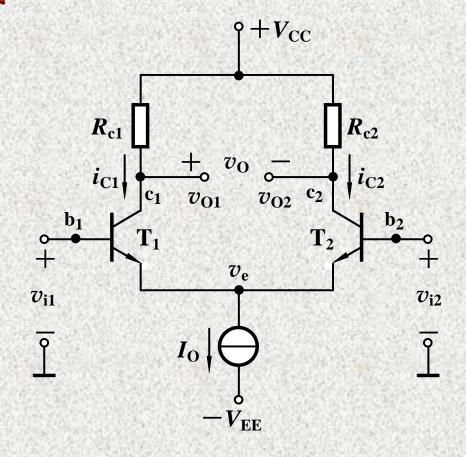








# 1. 电路组成











### 2. 工作原理

## 静态

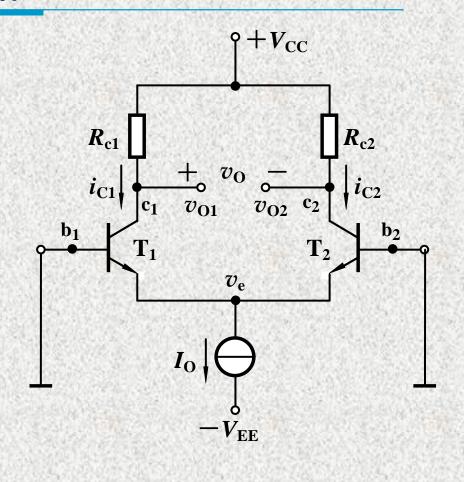
$$I_{C1} = I_{C2} = I_{C} = \frac{1}{2}I_{O}$$

$$V_{CE1} = V_{CE2}$$

$$= V_{CC} - I_{C}R_{c2} + V_{BE}$$

$$= V_{CC} - I_{C}R_{c2} + 0.7V$$

$$I_{B1} = I_{B2} = \frac{I_{C}}{\beta}$$









# 7.2.3 BJT差分式放大电路 $+V_{cc}$ 2. 工作原理 差模情况 流过恒流源的电流不变, Vi2 BJT的射极电位不变;负载中 以上各点对差



模信号视为短路。







### 2. 工作原理

差模情况

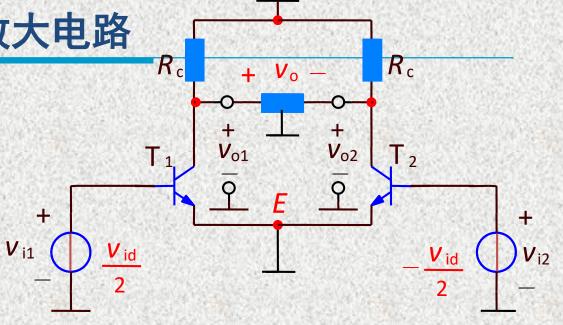
无负载时:

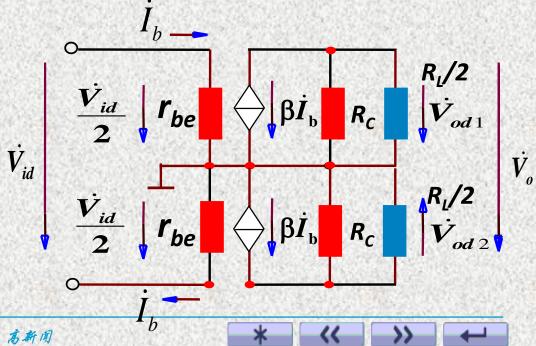
$$A_{VD} = \frac{V_O}{V_{id}} = -\frac{\beta R_C}{r_{be}}$$
有负载时:

$$A'_{VD} = -\frac{\beta R'_L}{r_{be}}$$

$$R'_L = R_C \left\| \frac{R_L}{2} \right\|$$

$$R_i = 2r_{be}$$





### 2. 工作原理

### 差模情况

〈A〉双入、双出

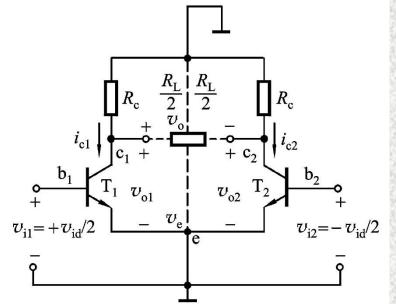
$$A_{vd} = -\frac{\beta(R_c \parallel \frac{1}{2}R_L)}{r_{be}}$$

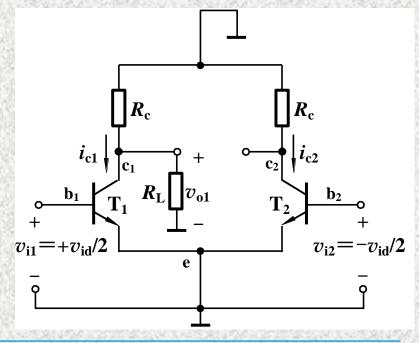
〈B〉双入、**单**出

$$A_{vd1} = -\frac{\beta(R_c \parallel R_L)}{2r_{be}}$$

- 〈C〉 单端输入等效于双端输入
- 〈D〉 输入电阻

$$R_{\rm di} = 2r_{\rm be}$$

















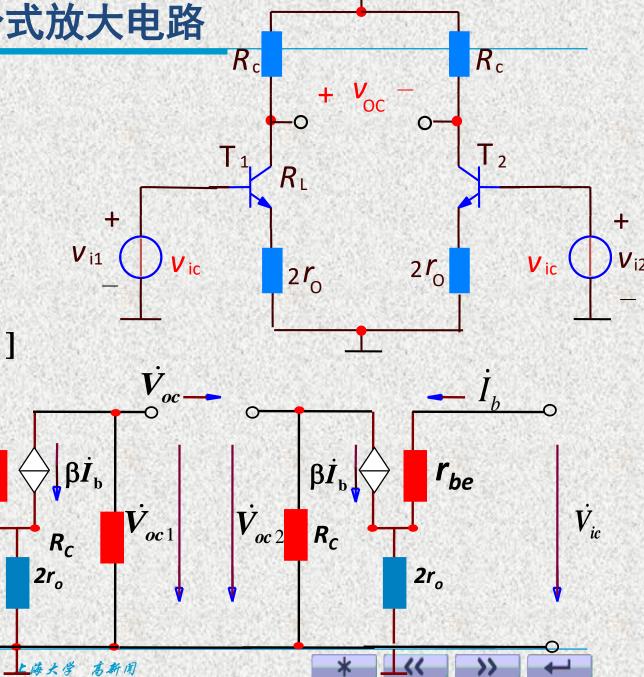
### 2. 工作原理

共模情况

$$A_{VC} = \frac{v_{oc}}{v_{ic}}$$

$$= \frac{v_{oc1} - v_{oc2}}{0} = 0$$

$$R_{i} = \frac{1}{2} [r_{be} + 2(1+\beta)r_{o}]$$



### 2. 工作原理

### 共模情况

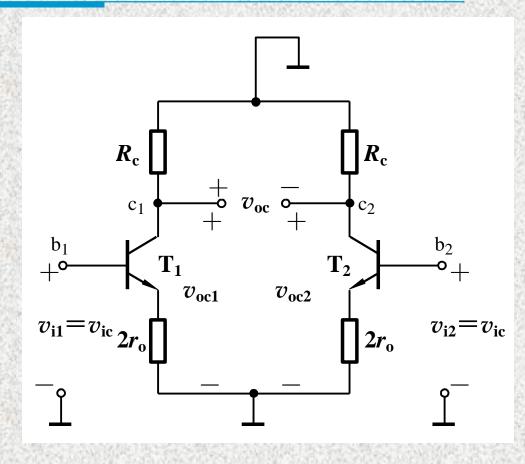
大利英語のに
$$\langle A \rangle$$
 双出  $A_{vc} = \frac{v_{oc}}{v_{ic}} \approx 0$ 

〈B〉 单出 
$$A_{vd1} \approx -\frac{R_L}{2r_o}$$

$$R'_{\mathrm{L}} = R_{\mathrm{c}} \parallel R_{\mathrm{L}}$$

### <C> 输入电阻

$$R_{\rm ic} = \frac{1}{2} [r_{\rm be} + (1+\beta)(2r_{\rm o})]$$











### 3. 共模抑制比

共模情况

衡量差分式放大电路抑制共模信号的能力。

$$K_{CMR} = \left| \frac{A_{VD}}{A_{VC}} \right|$$
  $K_{CMR} = 20 \lg \left| \frac{A_{VD}}{A_{VC}} \right|$  dB

差分式放大电路双端输出时: K<sub>CMR</sub>为无穷大; 单端输出时:

$$K_{CMR} = \left| \frac{A_{VD}}{A_{VC}} \right| \approx \frac{\beta r_o}{r_{be}} \qquad v_{o1} = A_{VD1} v_{id} + A_{VC1} v_{ic}$$

$$= A_{VD1} v_{id} \left( 1 + \frac{A_{VC1}}{A_{VD1}} \frac{v_{ic}}{v_{id}} \right)$$

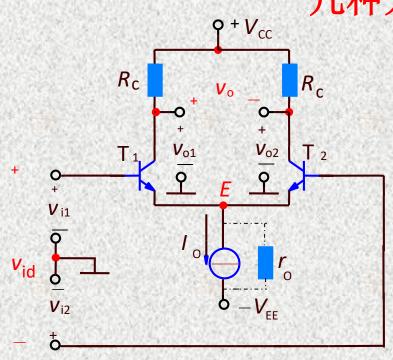
$$= A_{VD1} v_{id} \left( 1 + \frac{1}{K_{CMR}} \frac{v_{ic}}{v_{id}} \right)$$







# 几种方式指标比较



双出

单出

$$A_{\text{VD}} = \frac{\beta(R_{\text{c}} // \frac{1}{2} R_{\text{L}})}{r_{\text{be}}} = \frac{\beta(R_{\text{c}} // R_{\text{L}})}{2r_{\text{be}}}$$

$$A_{
m vc}$$

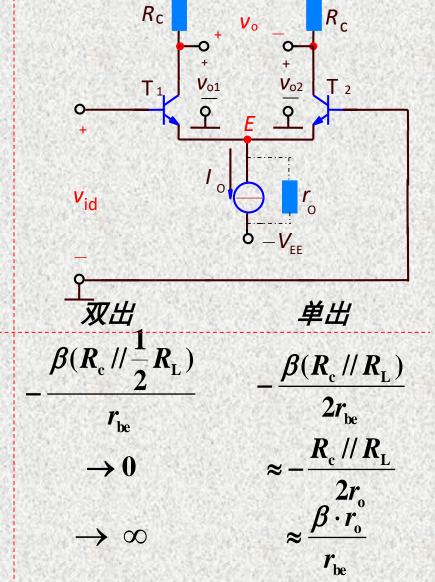
 $K_{\rm CMR}$ 

$$\rightarrow 0$$

$$\rightarrow \infty$$

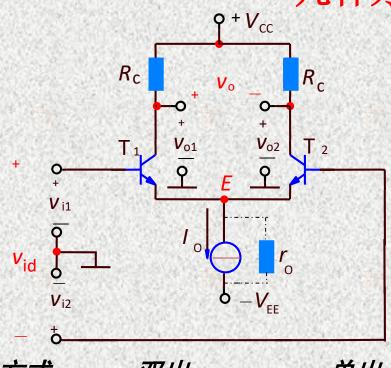
$$\approx -\frac{R_{\rm c}//R_{\rm L}}{2r_{\rm o}}$$

$$\approx \frac{p \cdot r_{\rm o}}{r_{\rm be}}$$



Q + V<sub>cc</sub>

### 几种方式指标比较



输出方式 双出 单出

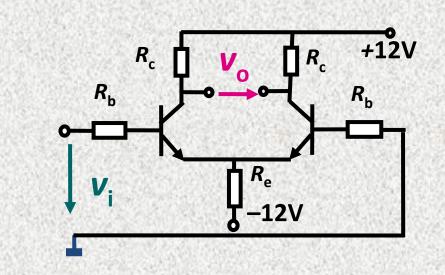
Q + V<sub>cc</sub>

$$R_{\mathrm{id}}$$
  $2r_{\mathrm{be}}$   $R_{\mathrm{ic}}$   $\frac{1}{2}[r_{\mathrm{be}} + (1+\beta)2r_{\mathrm{o}}]$   $R_{\mathrm{o}}$   $2R_{\mathrm{c}}$   $R_{\mathrm{c}}$ 

$$2r_{\mathrm{be}}$$
 
$$\frac{1}{2}[r_{\mathrm{be}} + (1+\beta)2r_{\mathrm{o}}]$$
 
$$2R_{\mathrm{c}}$$
  $R_{\mathrm{c}}$ 

例1: 
$$\beta$$
=50,  $R_{\rm b}$ =20k $\Omega$ ,  $R_{\rm c}$ = $R_{\rm L}$ = $R_{\rm e}$ =20k $\Omega$ ,  $r_{\rm bb'}$ =300 $\Omega$ ,  $V_{\rm BEQ}$ =0.6V

求:静态时 $I_{\text{B1}}$ 、 $I_{\text{C1}}$ 、 $V_{\text{CE1}}$ ;双端输出时 $A'_{vd}$ 、 $A_{vc}$ 、 $K_{\text{CMR}}$ 、差模输入输出电阻



解:静态时,两只BJT的集电极电位相等, $R_L$ 对静态无影响; $R_e$ 中电流为 $2I_E$ ,差模信号下, $R_e$ 相当于短路;差模交流负载为 $R_L$ 的一半

$$I_{\rm B1} = \frac{12 - 0.6}{R_{\rm b} + 2(1 + \beta)R_{\rm e}} = 0.0055 \text{mA}$$
  $I_{\rm C1} = \beta I_{\rm B1} = 0.28 \text{mA}$ 

$$V_{\text{CE1}} = 24 - I_{\text{C1}}(R_{\text{c}} + 2R_{\text{e}}) = 7.2 \text{V}$$
  $r_{\text{be}} = 300 + (1 + \beta) \frac{26}{0.28} = 4.74 \text{k}\Omega$ 

$$\beta$$
=50,  $R_{\rm b}$ =20k $\Omega$ ,  $R_{\rm c}$ = $R_{\rm L}$ = $R_{\rm e}$ =20k $\Omega$ ,  $r_{\rm bb}$ =300 $\Omega$ ,  $V_{\rm BEQ}$ =0.6V

$$R_c$$
 $R_c$ 
 $R_c$ 
 $R_c$ 
 $R_c$ 
 $R_b$ 
 $R_c$ 
 $R_b$ 
 $R_c$ 
 $R_b$ 

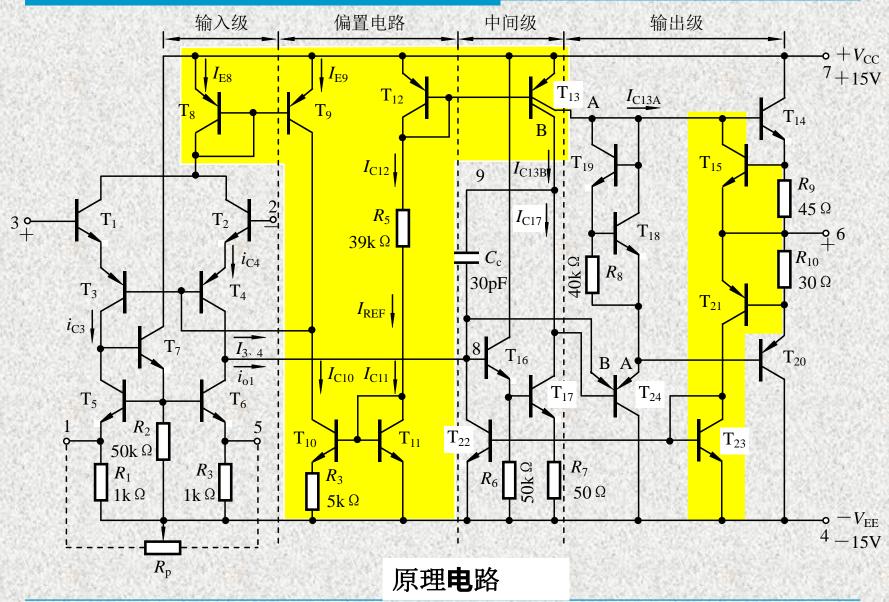
$$A_{
m vd}' = -rac{m{eta}(R_{
m c} \| R_{
m L}/2)}{r_{
m be} + R_{
m b}} = -1.35$$
 由于对称, $A_{
m vc} = 0$ , $K_{
m CMR} = \infty$ 

$$R_{\rm i} = 2(r_{\rm be} + R_{\rm b}) = 49.48 \text{k}\Omega$$
  $R_{\rm o} = 2R_{\rm c} = 40 \text{k}\Omega$ 

# 7.5 集成运算放大器

- 7.5.2 BJT型LM741集成运算放大器
- 7.5.3 BiJFET型集成运算放大器LF356

### 7.5.2 BJT型LM741集成运算放大器

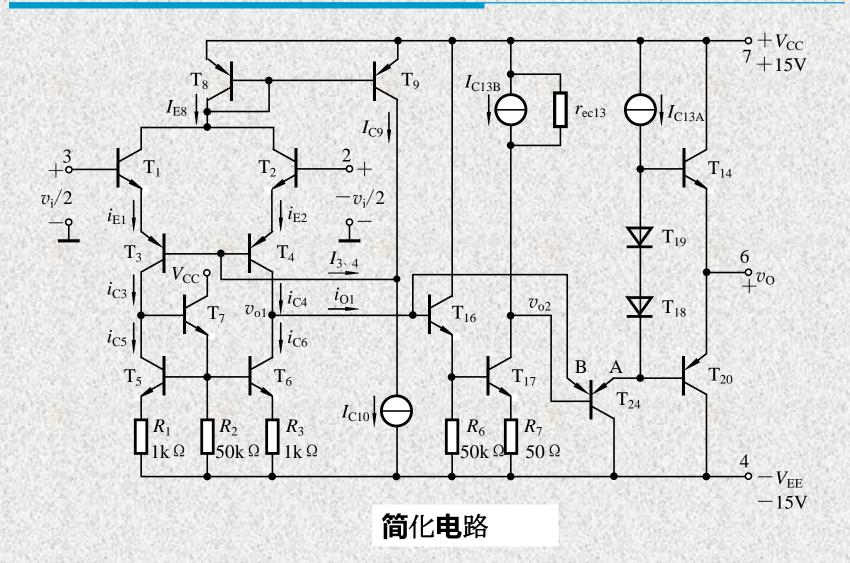








## 7.5.2 BJT型LM741集成运算放大器

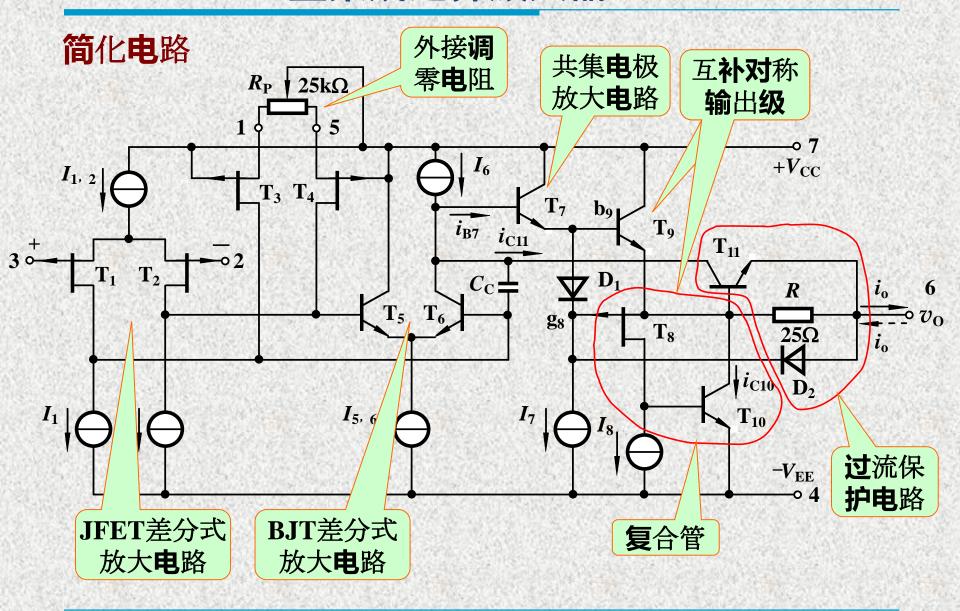








### 7.5.3 BiJFET型集成运算放大器LF356

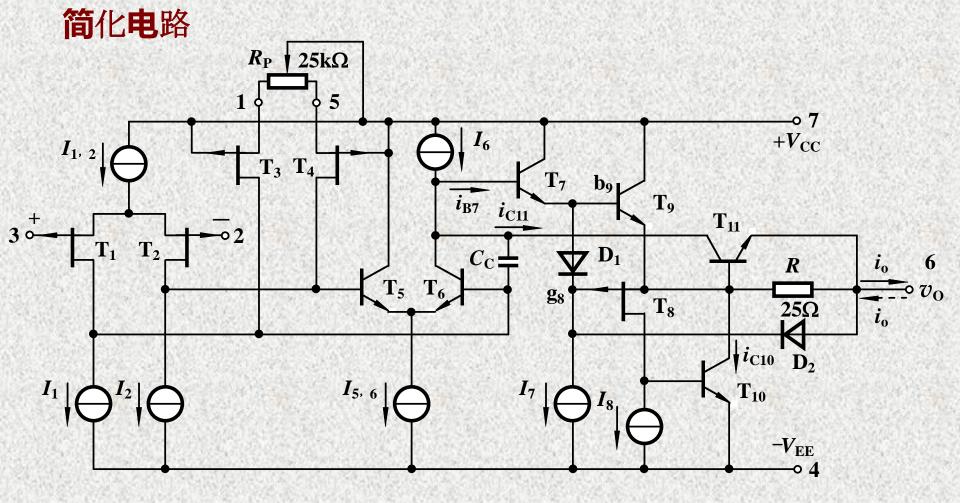








### 7.5.3 BiJFET型集成运算放大器LF356



很高的**输入电**阻,很低的**输**入偏置**电**流,高速、**宽带**和低噪声







# 7.6 实际集成运算放大器的主要 参数和对应用电路的影响

- 7.6.1 实际集成运放的主要参数
- 7.6.2 集成运放应用中的实际问题







### 7.6.1 实际集成运放的主要参数

### 输入直流误差特性(输入失调特性)

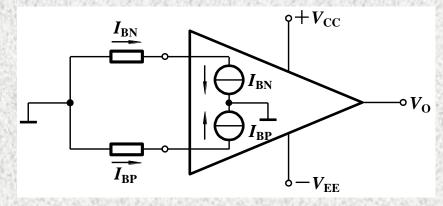
# 1.输入失调电压 $V_{IO}$

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 $\pm$ (1 $\sim$ 10)mV。超低失调运放为(1 $\sim$ 20) $\mu$ V。高精度运放OP-117  $V_{IO}$ =4 $\mu$ V。MOSFET达20mV。

# 2. **输**入偏置电流I<sub>IB</sub>

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IIB在pA数量级。









### 7.6.1 实际集成运放的主要参数

### 输入直流误差特性(输入失调特性)

3.输入失调电流 $I_{IO}$ 

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 $I_{IO}=|I_{BP}-I_{BN}|$ 。 一般约为1  $nA\sim0.1\mu A$ 。

- 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 $\Delta I_{10}/\Delta T$







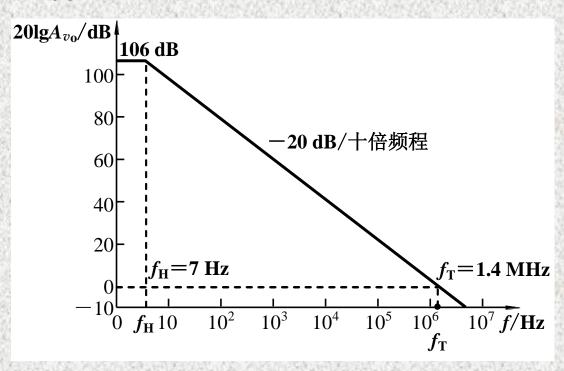
# 差模特性

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 $BW_G(f_T)$ 



741型运放 $A_{vo}$ 的频率响应









# 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
  - ightarrowMOSFET**为输**入级的运放 $r_{id} > 10^{12}\Omega$
  - $ightharpoonup 超高输入电阻运放<math>r_{\rm id}>10^{13}\Omega$ 、 $I_{\rm IB}\leq 0.040 {\rm pA}$
  - ightharpoonup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<sub>idmax</sub>









# 共模特性

- 1. 共模抑制比 $K_{\text{CMR}}$ 和共模 $\mathbf{n}$ 入电阻 $r_{\text{ic}}$ 
  - 一般通用型运放 $K_{\rm CMR}$ 为(80~120)dB,高精度运放可达140dB, $r_{\rm ic} \geq 100 {
    m M}\Omega_{
    m o}$
- 2. 最大共模 $\mathbf{m}$ 入电压 $V_{icmax}$

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**。高**质**量的运放可达±13V。







# 大信号动态特性

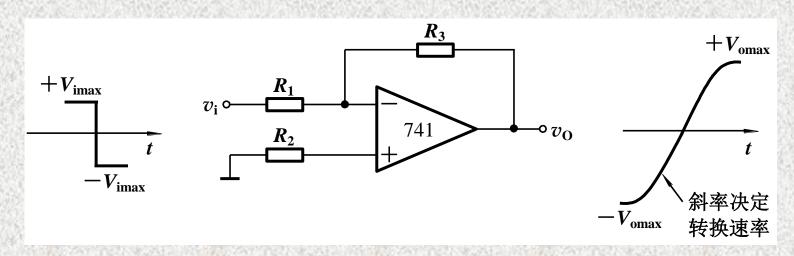
1. 转换速率 $S_R$ 

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,即

$$S_{\mathbf{R}} = \frac{\mathbf{d}v_{\mathbf{o}}(t)}{\mathbf{d}t}\bigg|_{\mathbf{max}}$$

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











# 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

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

 $S_{\rm R}$ 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 $S_R > 30 \text{V}/\mu\text{s}以上。$ 

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









### 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
- 2. 静态功耗 $P_{\rm V}$

### 极限参数

- 1. 电源电压范围
- 2. 最大耗散功耗 $P_{\rm CO}$
- 3. 最大输出电流I<sub>Omax</sub>







#### 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,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 $V_{\rm IO}$ 、失调电流 $I_{\rm IO}$

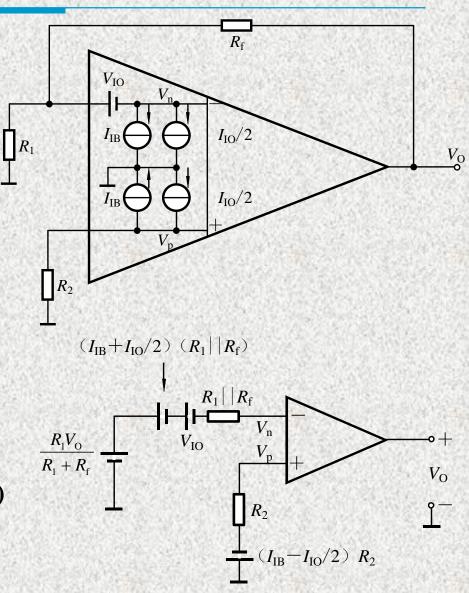
#### 和偏置电流III带来的误差

输入为零时的等效电路

$$\begin{cases} V_{\rm P} = -(I_{\rm IB} - \frac{I_{\rm IO}}{2})R_{2} \\ V_{\rm N} = V_{\rm O} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{\rm f}} \\ -(I_{\rm IB} + \frac{I_{\rm IO}}{2})(R_{1} \parallel R_{\rm f}) - V_{\rm IO} \\ V_{\rm P} \approx V_{\rm N} \end{cases}$$

#### 解得误差电压

$$\begin{split} V_{\rm O} &= (1 + R_{\rm f} / R_1) [V_{\rm IO} + I_{\rm IB} (R_1 \parallel R_{\rm f} - R_2) \\ &+ \frac{1}{2} I_{\rm IO} (R_1 \parallel R_{\rm f} + R_2)] \end{split}$$



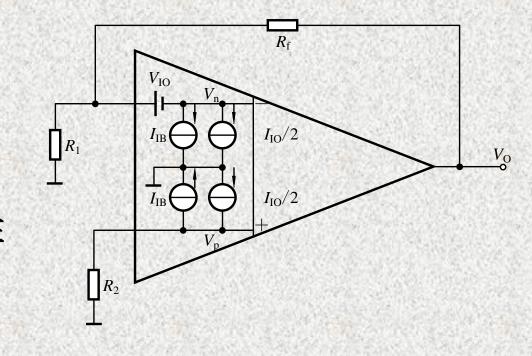
$$V_{\rm O} = (1 + R_{\rm f} / R_1)[V_{\rm IO} + I_{\rm IB}(R_1 || R_{\rm f} - R_2) + \frac{1}{2}I_{\rm IO}(R_1 || R_{\rm f} + R_2)]$$

当  $R_2 = R_1 || R_1$ 时,可以消除偏置电流  $I_B$ 引起的误差,此时

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

V<sub>IO</sub> 和 I<sub>IO</sub> 引起的**误**差仍存在 当**电**路**为积**分运算**时**,

即  $R_f$  换成电容C,则



$$v_{O}(t) = [V_{IO}(t) + I_{IO}(t)R_{2}] + \frac{1}{R_{1}C} [\int V_{IO}(t)dt + \int I_{IO}(t)R_{2}dt]$$

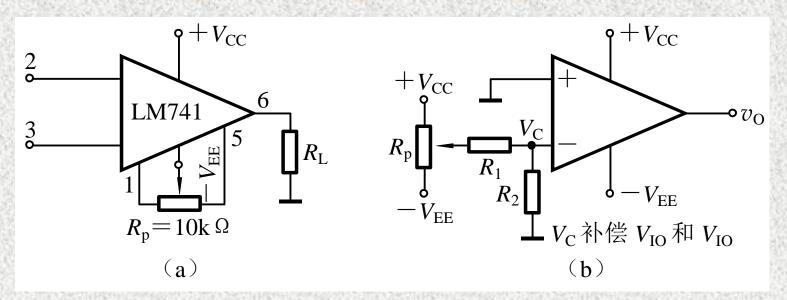
时间越长,误差越大,且易使输出进入饱和状态。







# 3. 调零补偿



(a) 调零电路

(b) 反相端加入**补偿电**路







