# 集成运算放大电路

雷飞

010-67392914 leifei@bjut.edu.cn

# 5.1 集成运算放大电路概述

集成电路简称 IC (Integrated Circuit)

功 能 模拟集成电路

类 型

集成运算放大器;集成功率放大器;

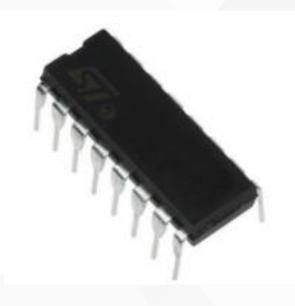
集成高频放大器; 集成中频放大器;

集成比较器;集成乘法器;集成稳压

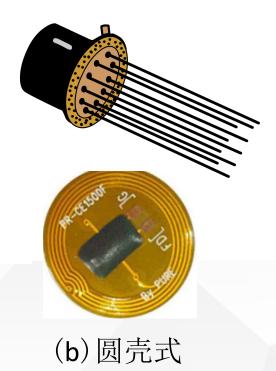
器;集成数/模或模/数转换器等。



#### 集成电路的外形



(a) 双列直插式





(c)扁平式

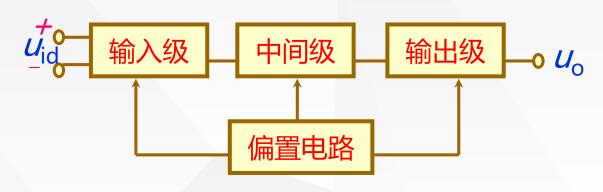
集成电路的外形

### 1 集成运放的电路结构特点

- 一. 对称性好, 适用于构成差分放大电路。
- 二. 集成电路中电阻, 其阻值范围一般在几十欧到几十千欧之间, 如需高阻值电阻时, 要在电路上另想办法。
- 三. 在芯片上制作三极管比较方便,常常用三极管代替电阻(特别是大电阻)。
- 四. 在芯片上制作比较大的电容和电感非常困难,电路通常采用直接耦合电路方式。
- 五. 集成电路中的 NPN 、 PNP管的  $\beta$  值差别较大,通常 PNP 的  $\beta \le 10$  。常采用复合管的形式。

### 2 集成运放电路的组成及其各部分的作用

实质上是一个具有高放大倍数的多级直接耦合放大电路。



集成运算的基本组成

一、输入级 差分电路,大大减少温漂。

二、中间级 采用有源负载的共发射极电路,增益大。

三、输出级 互补对称 电路,带负载能力强

四、偏置电路电流源电路,为各级提供合适的静态工作点。

# 5.2 集成运放中的电流源电路

集成运放电路中的晶体管和场效应管除了作为放大管外,还构成电流源电路,为各级提供合适的静态电流;

作为<mark>有源负载取代高阻值电阻</mark>,从而增大放大电路的 电压放大倍数。

# 基本电流源电路

# 一、镜像电流源 (电流镜 Current Mirror)

基准电流 
$$I_{REF} = \frac{V_{CC} - U_{BE1}}{R}$$

由于  $U_{BF1} = U_{BF2}$ , $T_1$ 与 $T_2$ 参数 基本相同,则

$$I_{B1} = I_{B2} = I_{B}; I_{C1} = I_{C2} = I_{C}$$

$$I_{C2} = I_{C1} = I_{REF} - 2I_{B} = I_{REF} - 2\frac{I_{C2}}{\beta}$$
所以  $I_{C2} = I_{REF} \frac{1}{1 + \frac{2}{1 + \frac{2}{1$ 

具有温度补偿作用。 
$$I_{\text{C2}} = I_{\text{REF}} = \frac{V_{\text{CC}} - U_{\text{BEI}}}{R}$$

#### 改进型镜像电流源电路

问题:镜像电流源电路在月很小时, 16和 162相差很大

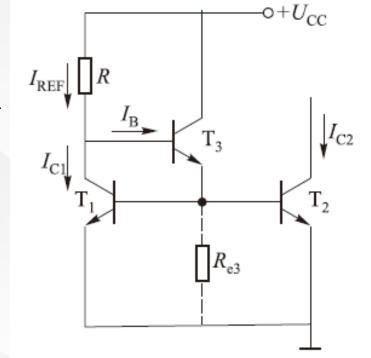
$$I_{C2} = I_{C1} = I_{REF} - I_{B3}$$

$$= I_{REF} - I_{E3} / (\beta + 1)$$

$$= I_{REF} - \frac{2I_{B2}}{\beta + 1} = I_{REF} - \frac{2I_{C2}}{\beta(\beta + 1)}$$

$$\therefore I_{C2} = \frac{I_{REF}}{1 + \frac{1}{\beta(\beta + 1)}} \approx I_{REF}$$
如 $\beta = 10$   $I_{C2} = 0.982 I_{REF}$ 

增加电阻Rea 目的是使IFa增大。



# 比例电流源

由图可得

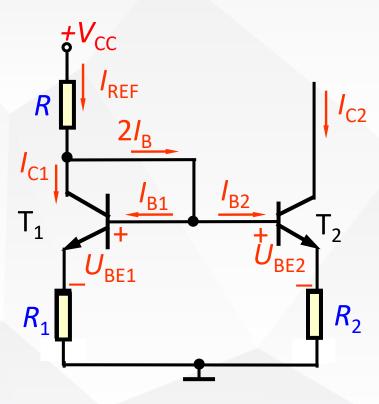
$$U_{\text{BE1}} + I_{\text{E1}}R_1 = U_{\text{BE2}} + I_{\text{E2}}R_2$$

由于 U<sub>BF1</sub>≈ U<sub>BF2</sub>,则

$$I_{\text{E1}}R_1 \approx I_{\text{E2}}R_2$$

忽略基极电流,可得

$$\boldsymbol{I}_{\mathrm{C2}} pprox rac{R_1}{R_2} \boldsymbol{I}_{\mathrm{C1}} pprox rac{R_1}{R_2} \boldsymbol{I}_{\mathrm{REF}}$$



比例电流源

两个三极管的集电极电流之比近似与发射极电阻的 阻值成反比,故称为比例电流源。

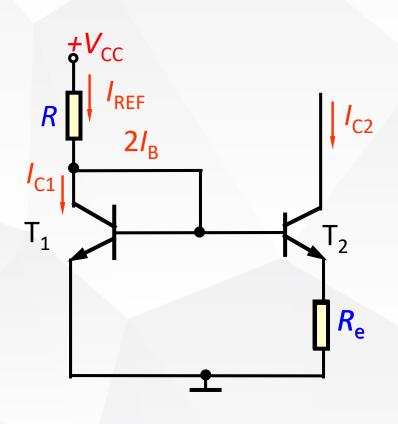


# 三、微电流源

引入 $R_{\rm e}$ 使  $U_{\rm RF2} < U_{\rm BF1}$ ,且  $I_{\rm C2} <<$  $I_{C1}$ ,即在  $R_{e}$  值不大的情况下 ,得到一个比较小的输出电 流 /cz。

$$\boldsymbol{U}_{\mathrm{BE1}} - \boldsymbol{U}_{\mathrm{BE2}} = \boldsymbol{I}_{\mathrm{E2}} \boldsymbol{R}_{\mathrm{e}} \approx \boldsymbol{I}_{\mathrm{C2}} \boldsymbol{R}_{\mathrm{e}}$$

$$I_{\text{C2}} \approx \frac{U_{\text{BE1}} - U_{\text{BE2}}}{R_{\text{e}}}$$



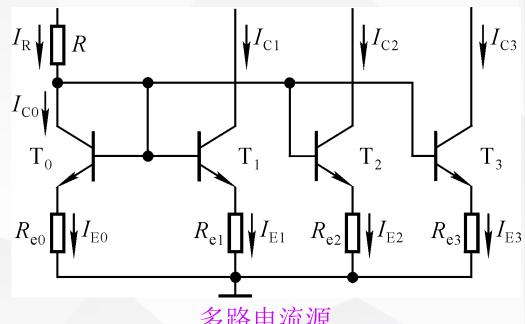
微电流源

# 四、多路电流源

$$I_{CO} = I_{EO} = I_{REF} - \sum I_{B}/(\beta+1)$$

当β较大时  $I_{CO} = I_{REF}$ 

由于各管的β, U<sub>BF</sub>相同,



多路电流源

$$I_{E0}R_{E0} \approx I_{REF}R_{E0} = I_{E1}R_{E1}$$
  
= $I_{E2}R_{E2} = I_{E3}R_{E3}$  所以

$$\begin{cases} I_{C1} \approx I_{E1} = I_{REF} R_{E0} / R_{E1} \\ I_{C2} \approx I_{E2} = I_{REF} R_{E0} / R_{E2} \\ I_{C3} \approx I_{E3} = I_{REF} R_{E0} / R_{E3} \end{cases}$$

例图示电路是F007的电流源部分。其中T10与T11为纵向NPN 管;T<sub>12</sub>与T<sub>13</sub>是横向PNP管,它们的β为5,b-e间电压值约为 0.7V, 试求各管的电电流。

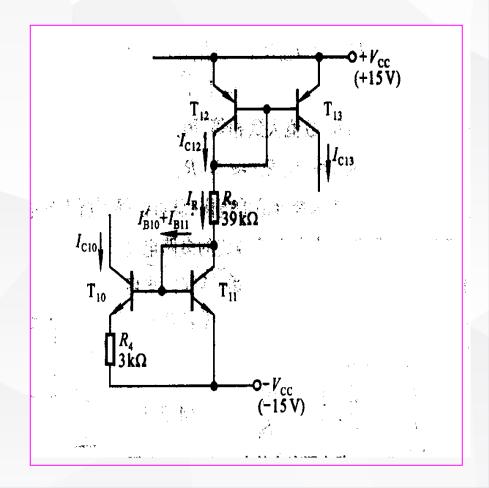
$$I_{\text{REF}} = \frac{V_{\text{CC}} + V_{\text{CC}} - U_{\text{BE12}} - U_{\text{BE11}}}{R_{5}}$$

≈0.73mA

$$U_{\mathrm{T}} \ln \frac{I_{R}}{I_{C10}} \approx I_{C10} R_{4}$$

I<sub>C10</sub>≈28uA

$$I_{\text{C13}} = I_{\text{C12}} = I_{\text{R}} \frac{\beta}{\beta + 2} \approx 0.52 \text{mA}$$

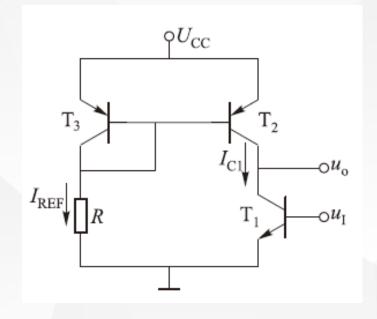


# 五、电流源用作有源负载

在集成运放中,常用电流源电路取代R<sub>C</sub>或R<sub>d</sub> ,这样在电源电压不变的情况下,既可获得合适的静态电流,对于交流信号,又可获得很大的等效R<sub>C</sub>或R<sub>d</sub>的。

$$I_{\text{C1Q}} \approx I_{\text{REF}} = \frac{U_{\text{CC}} - U_{\text{BE}}}{R} \approx \frac{U_{\text{CC}}}{R}$$

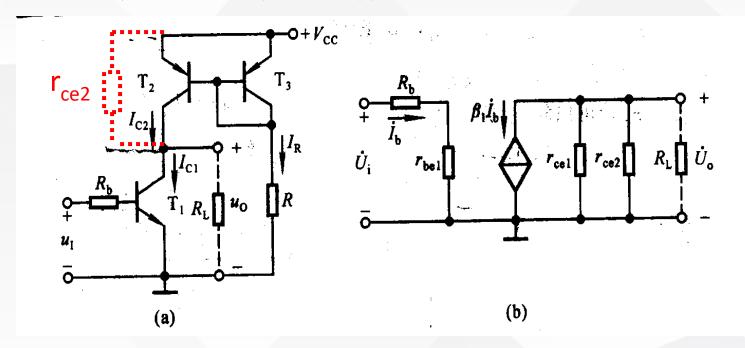
T<sub>1</sub>放大管交流等效电阻大,故 放大倍数可做得很大,每级电压 放大倍数可达1000或更高,是 用纯电阻作负载所无法达到的



电流源负载



#### 例 有源负载共射放大电路



- 1.电路图
- 3.动态分析

2.静态分析(求参考电流,略)

$$\dot{A}_{\rm U} = -\frac{\beta_1 (r_{\rm ce1} // r_{\rm ce2} // R_{\rm L})}{R_{\rm b} + r_{\rm be1}}$$

$$\dot{A}_{\mathrm{U}} = -\frac{\beta_{\mathrm{l}} R_{\mathrm{L}}}{R_{\mathrm{b}} + r_{\mathrm{be}}}$$



# 5.3 差分放大电路

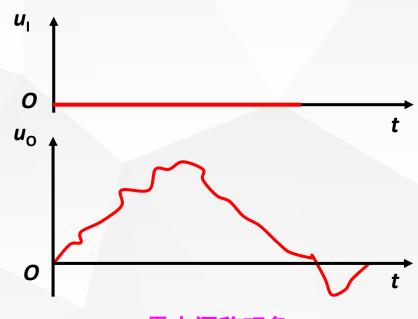
# 1. 直接耦合放大电路的零点漂移现象

### 一、零点漂移现象及其产生的原因

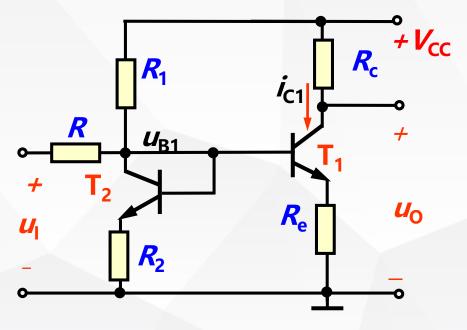
直接耦合时,输入电压为零,但输出电压离开零点,并缓慢 地发生不规则变化的现象。

原因: 放大器件的参数受温 度影响而使 Q 点不稳定。也 称温度漂移。

放大电路级数愈多,放大倍数 愈高,零点漂移问题愈严重。



- 二、抑制温度漂移的方法:
  - (1) 引入直流负反馈以稳定 Q点;
  - (2) 利用热敏元件补偿放大器的零漂;



利用热敏元件补偿零漂

(3) 采用差分放大电路。

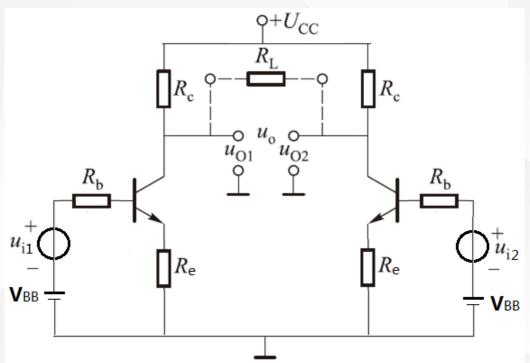


#### 2. 差分放大电路

差分放大电路是构成多级直接耦合放大电路的基本单元电路

一、电路的组成

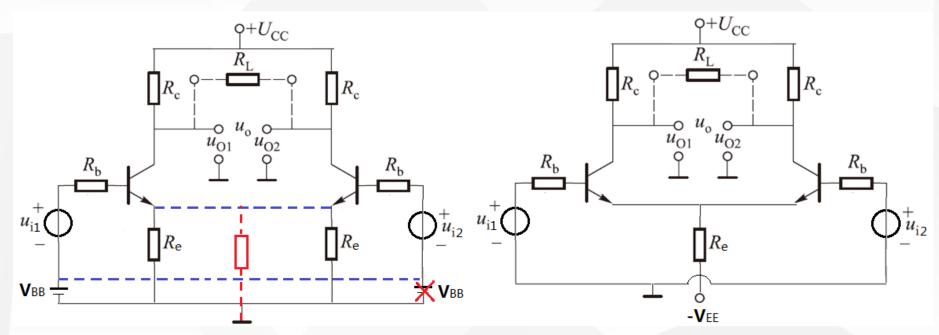
管子特性也相同 参数完全相同,



差分放大电路也称为差 动放大电路

电路以两只管子集电极 电位差为输出,可克服 温度漂移

差分放大电路



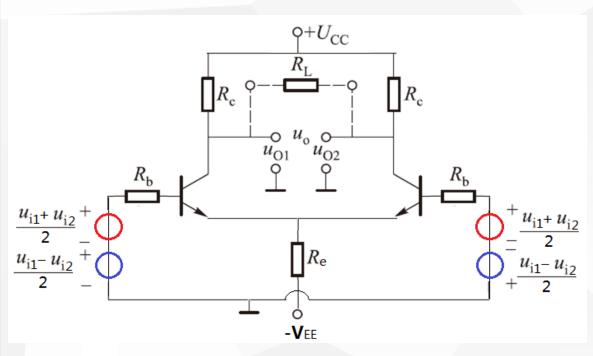
差分放大电路的改进图

将发射极电阻合二为一、 对差模信号R。相当于短路

典型差分放大电路

长尾式差分放大电路 便于调节静态工作点, 电源和信 号源能共地





#### 共模信号

输入信号 411和 412大小 相等,极性相同

#### 差模信号

输入信号 411 和 412 大小 相等,极性相反

差分放大电路

# 二、长尾式差分放大电路分析

基于不同的应用场合,有双、单端输入和双、单端输出的情况

所谓"单端"指一端接地。

<A> 双入、双出

<B> 双入、单出

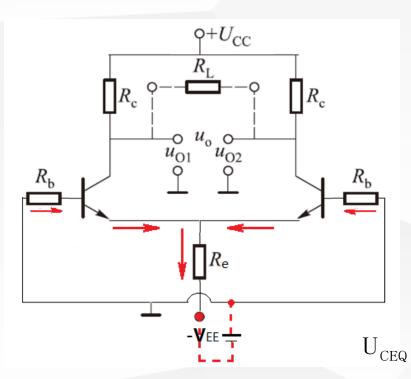
<C> 单入、双出

<D> 单入、单出

"单端"的情况,还具有共模抑制能力吗?

如何进一步改进呢?

# <A>双入双出



#### 长尾式差分放大电路

 $U_0 = 0$ 

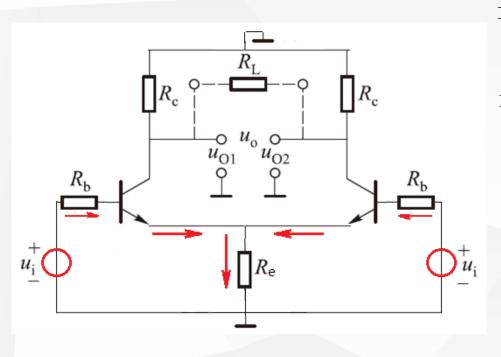
$$I_{B1} = I_{B2} = \frac{V_{EE} - U_{BE}}{R_b + 2(1 + \beta)R_e}$$

$$\approx \frac{V_{EE} - U_{BE}}{2(1 + \beta)R_e}$$

$$I_{E1} = I_{E2} = (1 + \beta)I_B$$

$$U_{CEQ} = V_{CC} + V_{EE} - I_{CQ}R_C - 2(1 + \beta)I_B R_e$$

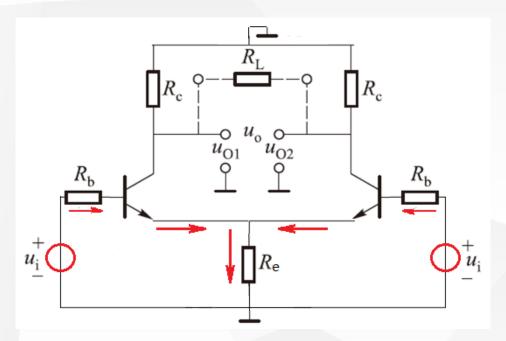
#### 2) 动态分析-共模信号



$$i_{b} = -\frac{u_{i}}{R_{b} + r_{be} + 2(1 + \beta) Re}$$
 $i_{c} = \beta i_{b}$ 
 $i_{c} = u_{0c2} = -i_{c} * R_{c}$ 
 $I_{a} = I_{c2} = \frac{u_{0c1}}{u_{i}}$ 
 $I_{a} = -\frac{\beta R_{c}}{R_{b} + r_{be} + 2(1 + \beta) Re}$ 

共模增益 
$$A_{c} = \frac{u_{0c1} - u_{0c2}}{u_{i}} = 0$$

#### 动态分析-共模信号



共模信号的输入使两管集电极电压有 相同的变化。

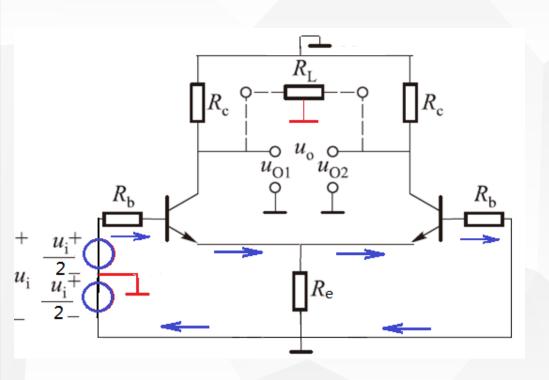
所以 
$$u_{oc} = u_{oc1} - u_{oc2} \approx 0$$

电路参数的理想对称性,温度变化时 管子的电流变化完全相同, 故可以将 温度漂移等效成共模信号,差分放大 电路对共模信号有很强的抑制作用。

射极电阻R。对共模信号的负反馈作用,抑制了每只晶体管集电极电流的变 化,从而抑制集电极的电位的变化。



#### 3) 动态分析-差模信号



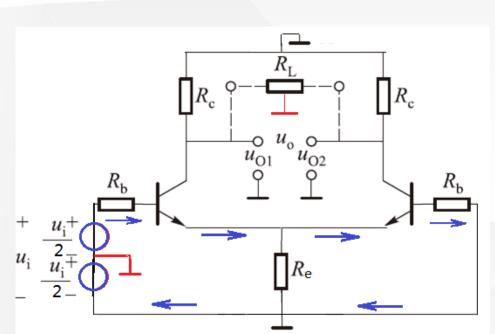
差分放大电路加差模信号

#### 分析时注意二个"虚地"

E点电位在差模信号作用下不变 ,相当于接"地"。

负载电阻的中点电位在差模信号作 用下不变,相当于接"地"。

#### 3) 动态分析-差模信号



$$i_{b} = \frac{u_{i}}{2R_{b} + 2r_{be}}$$

$$i_{c} = \beta i_{b}$$

$$u_{0d1} = -\beta i_{b} * R_{c} / \frac{1}{2} R_{L}$$

$$u_{0d2} = \beta i_{b} * R_{c} / \frac{1}{2} R_{L}$$

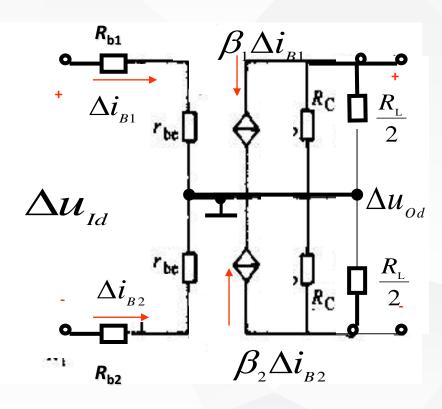
$$A_{d1} = \frac{u_{0d1}}{u_{i}} = -\frac{\beta(R_{c} / \frac{1}{2} R_{L})}{2(R_{b} + r_{be})}$$

#### 差模增益

$$A_{\rm d} = \frac{u_{\rm od1} - u_{\rm od2}}{u_{\rm i}} = \frac{-2\beta * R_{\rm c} / / \frac{1}{2} R_{\rm L}}{2(R_{\rm b} + r_{\rm be})} = \frac{-\beta * R_{\rm c} / / \frac{1}{2} R_{\rm L}}{R_{\rm b} + r_{\rm be}}$$



#### 3) 动态分析-差模信号



$$R_{\text{od}} = 2R_{\text{C}}$$
 共模抑制比  $K_{\text{CMR}} = \left| \frac{A_{\text{D}}}{A_{\text{C}}} \right|$  dB

 $R_{id} = 2 (R_b + r_{be})$ 

差模信号作用下的等效电路

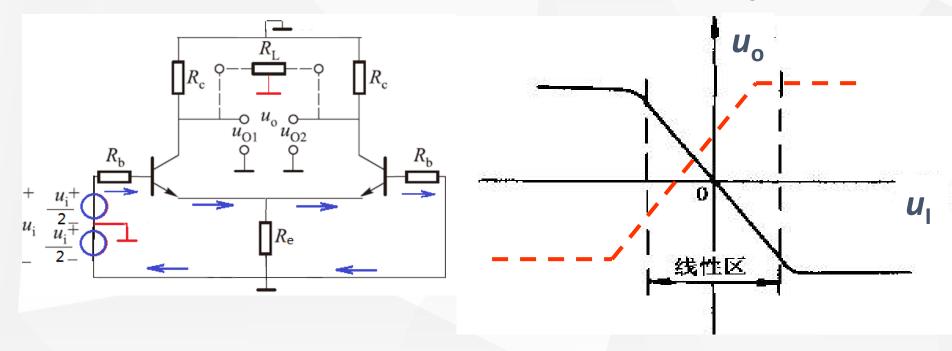
双端输出,理想情况  $K_{CMR} = \infty$ 

#### 3) 动态分析-差模信号

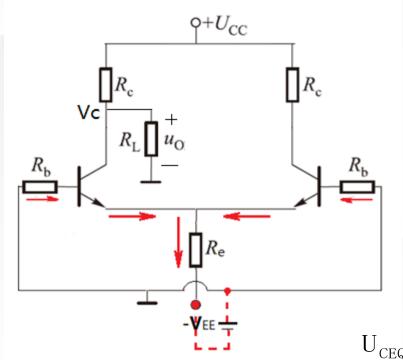
# 电压传输特性

放大电路的输出电压和输入电压之间的关系曲线。

$$u_{\rm o} = f(u_{\rm I})$$



# <B>双入单出



#### 长尾式差分放大电路

#### 1) 静态分析

$$I_{B1} = I_{B2} = \frac{V_{EE} - U_{BE}}{R_b + 2(1 + \beta)R_e}$$

$$\approx \frac{V_{EE} - U_{BE}}{2(1 + \beta)R_e}$$

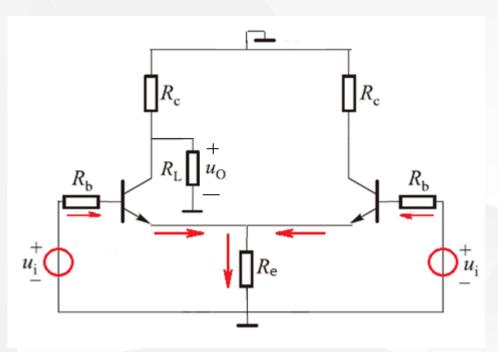
$$I_{E1} = I_{E2} = (1 + \beta)I_B$$

$$U_{CEQ1} = V_C + V_{EE} - 2(1 + \beta)I_B R_e$$

$$U_{CEQ2} = V_{CC} + V_{EE} - \beta I_{BRC} - 2(1 + \beta) I_{B} R_{e}$$

$$U_0 = 0$$

#### 2) 动态分析-共模信号



$$i_{b} = -\frac{u_{i}}{R_{b} + r_{be} + 2(1 + \beta) R_{e}}$$

$$i_{c} = \beta i_{b}$$

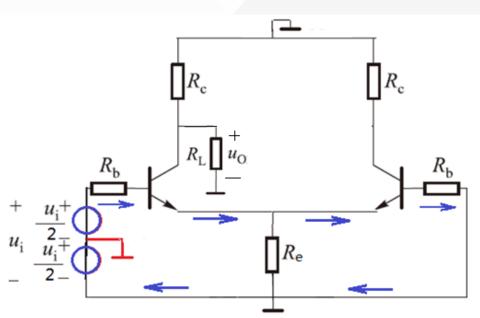
$$u_{0c} = -i_c * R_c // R_L$$

$$A_{\rm c} = \frac{{\rm u}_{\rm 0}}{{\rm u}_{\rm i}}$$

$$= -\frac{\beta R_{\rm c} //R_{\rm L}}{R_{\rm b} + r_{\rm be} + 2(1 + \beta) R_{\rm e}}$$



#### 3) 动态分析-差模信号



$$i_{b} = \frac{u_{i}}{2R_{b} + 2r_{be}}$$

$$i_{c} = \beta i_{b}$$

$$u_{0} = -\beta i_{b} * R_{c} // R_{L}$$

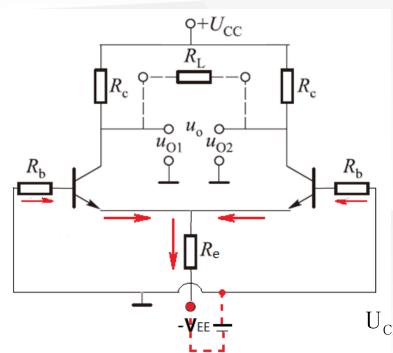
$$A_{d} = \frac{u_{0}}{u_{i}} = -\frac{\beta (R_{c} // R_{L})}{2(R_{b} + r_{be})}$$

#### 放大倍数比双出降了一半

$$R_{id} = 2 (R_b + r_{be})$$

$$R_{od} = R_{C}$$

# <C>单入双出



#### 1) 静态分析同双入双出

$$I_{B1} = I_{B2} = \frac{V_{EE} - U_{BE}}{R_b + 2(1 + \beta)R_e}$$

$$\approx \frac{V_{EE} - U_{BE}}{2(1 + \beta)R_e}$$

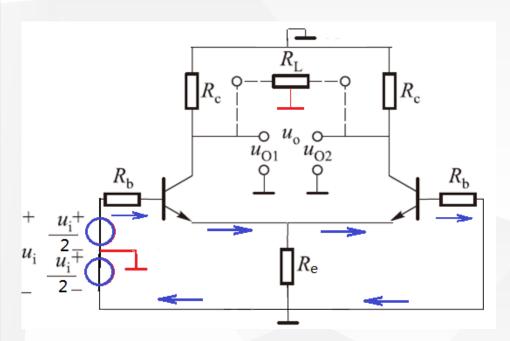
$$I_{E1} = I_{E2} = (1 + \beta)I_{B}$$

$$U_{CEQ1} = V_C + V_{EE} - 2(1 + \beta)I_B R_e$$
 $U_{CEQ2} = V_{CC} + V_{EE} - \beta I_B R_C - 2(1 + \beta)I_B R_e$ 

$$U_0 = 0$$



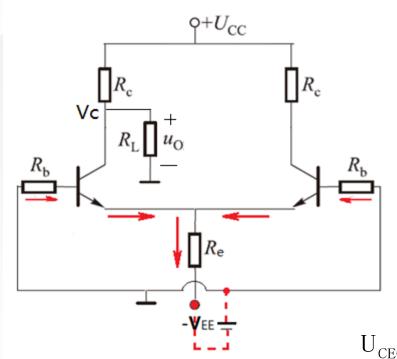
#### 动态分析-共模信号



输入引入了共模干扰, 但被双输出抑制

差模分析计算与双入双 出相同

# <D>单入单出



#### 长尾式差分放大电路

#### 1) 静态分析同双入单出

$$I_{B1} = I_{B2} = \frac{V_{EE} - U_{BE}}{R_b + 2(1 + \beta)R_e}$$

$$\approx \frac{V_{EE} - U_{BE}}{2(1 + \beta)R_e}$$

$$I_{E1} = I_{E2} = (1 + \beta)I_B$$

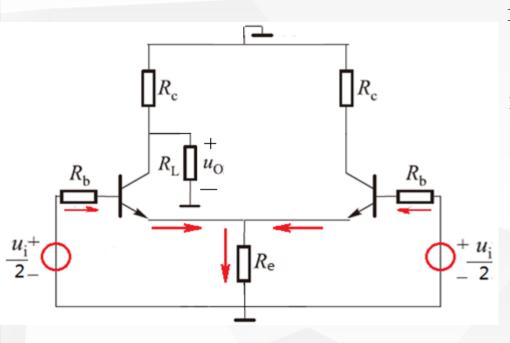
$$U_{CEQ1} = V_C + V_{EE} - 2(1 + \beta)I_B R_e$$

$$U_{CEQ2} = V_{CC} + V_{EE} - \beta I_{BRC} - 2(1 + \beta) I_{B} R_{e}$$

$$U_0 = 0$$



#### 动态分析-共模信号



$$i_{b} = -\frac{u_{i} / 2}{R_{b} + r_{be} + 2(1 + \beta) \text{ Re}}$$

$$i_{c} = \beta i_{b}$$

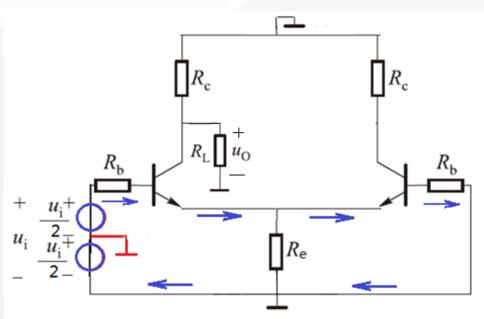
$$u_{0c} = -i_{c} * R_{c} / / R_{L}$$

$$A_{c} = \frac{u_{0}}{u_{i} / 2}$$

$$= -\frac{\beta R_{c} / / R_{L}}{R_{b} + r_{be} + 2(1 + \beta) \text{ Re}}$$

# 输入方式引入了共模干扰

#### 3) 动态分析-差模信号



#### 差模信号分析同双入单出

$$i_{b} = \frac{u_{i}}{2R_{b} + 2r_{be}}$$

$$i_{c} = \beta i_{b}$$

$$u_{0d} = -\beta i_{b} * R_{c} // R_{L}$$

$$A_{d} = \frac{u_{0}}{u_{i}} = -\frac{\beta(R_{c} // R_{L})}{2(R_{b} + r_{be})}$$

#### 放大倍数比双出降了一半

$$R_{id}=2(R_b + r_{be})$$
  
 $R_{od}=R_C$ 

# 差动放大器动态参数计算总结

#### (1)差模电压放大倍数

#### 与单端输入还是双端输入无关,只与输出方式有关:

双端输出时:

$$A_{vd} = -\frac{\beta (R_c // \frac{R_L}{2})}{R_b + r_{be}}$$

单端输出时:

$$A_{vd} = \pm \frac{\beta (R_c // R_L)}{2(R_b + r_{be})}$$

#### (2)共模电压放大倍数

与单端输入还是双端输入无关,只与输出方式有关:

双端输出时:  $A_{vc} = 0$  单端输出时:  $A_{vc} \approx -\frac{R'_L}{2R}$ 

# (3)差模输入电阻

不论是单端输入还是双端输入,差模输入电阻R<sub>id</sub>是基本放大电路的两倍。

$$R_{\rm id} = 2(R_b + r_{\rm be})$$

# (4)输出电阻

单端输出时 
$$R_o = R_c$$
 双端输出时  $R_o = 2R_c$ 

# (5)共模抑制比

# 共模抑制比K<sub>CMR</sub>是差分放大器的一个重要指标

$$K_{\rm CMR} = \left| \frac{A_{\rm vd}}{A_{\rm vc}} \right|$$

或 
$$K_{\text{CMR}} = 20 \lg \left| \frac{A_{\text{vd}}}{A_{\text{vc}}} \right| \text{(dB)}$$

# 双端输出时K<sub>CMR</sub>可认为等于无穷大,

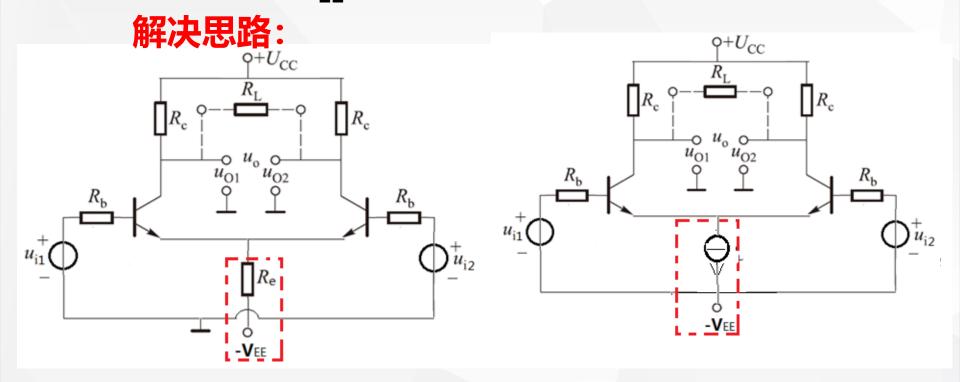
# 单端输出时共模抑制比:

$$K_{\rm CMR} = \frac{-\beta R'_{\rm L}/2(R_{\rm b} + r_{\rm be})}{-R'_{\rm L}/2R_{\rm e}} \approx \frac{\beta R_{\rm e}}{R_{\rm b} + r_{\rm be}}$$



## 三、恒流源差分放大电路

为减小共模放大倍数,增加Re,Re增加的同时为 保证偏置电流,VEE也要增大。



Re无穷大,用电流源保证偏置电流,构成恒流源式 差分放大电路

## 恒流源式差分放大电路

# 静态分析

$$U_{R_{b1}} = \frac{R_{b1}}{R_{b1} + R_{b2}} (V_{CC} + V_{EE})$$

$$U_{R_{b1}} - U_{BEQ3}$$

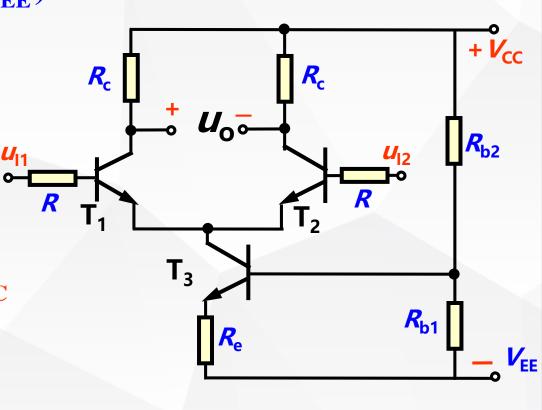
$$I_{\text{CQ3}} \approx I_{\text{EQ3}} = \frac{U_{R_{\text{b1}}} - U_{\text{BEQ3}}}{R_{\text{e}}}$$

$$I_{\text{CQ1}} = I_{\text{CQ2}} \approx \frac{1}{2} I_{\text{CQ3}}$$

$$U_{\mathrm{CQ1}} = U_{\mathrm{CQ2}} = V_{\mathrm{CC}} - I_{\mathrm{CQ1}} R_{\mathrm{C}}$$

$$I_{\text{BQ1}} = I_{\text{BQ2}} \approx I_{\text{CQ1}}/\beta_{1}$$

$$U_{\text{BO1}} = U_{\text{BO2}} = -I_{\text{BO1}}R$$



恒流源的差分放大电路

## 2) 动态分析

由于恒流三极管相当于一个阻值很大的长尾电阻, 它的作用也是引入一个共模负反馈,对差模电压放大倍 数没有影响,所以与长尾式交流通路相同。

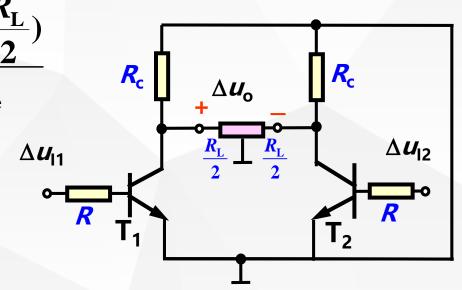
## 差模电压放大倍数为

$$A_{\rm d} = \frac{\Delta u_{\rm O}}{\Delta u_{\rm I1} - \Delta u_{\rm I2}} = -\frac{\beta (R_{\rm C} // \frac{N_{\rm L}}{2})}{R + r_{\rm be}}$$

## 差模输入电阻为

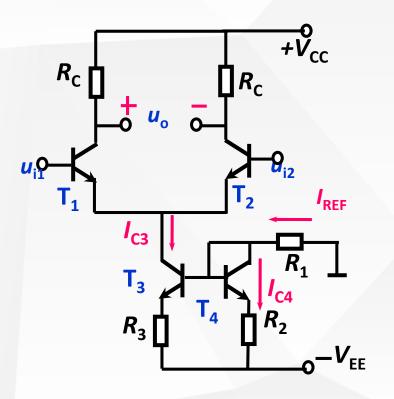
$$R_{\rm id} = 2(R + r_{\rm be})$$

差模输出电阻为  $R_0 = 2R_0$ 

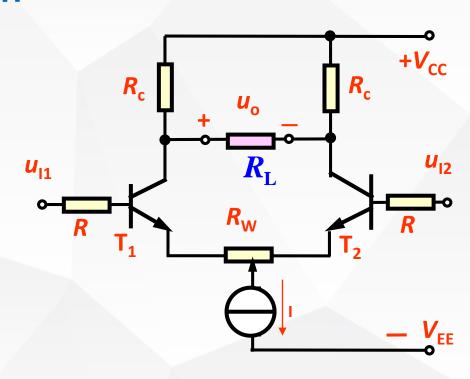




# 四、其他类型差分放大电路



具有电流源的差分放大电路



带调零措施的恒流源差分放大电路

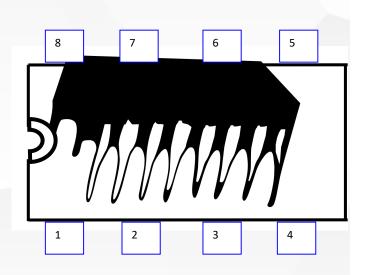
调节电位器Rw的滑动端位置可使 电路在u<sub>I1</sub>=u<sub>I2</sub>=0时, u<sub>0</sub>=0

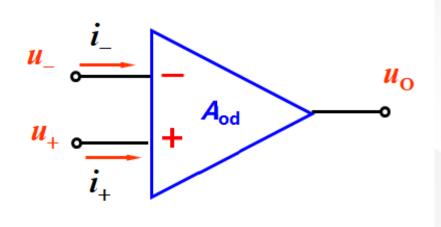


# 5.4 集成运放电路简介

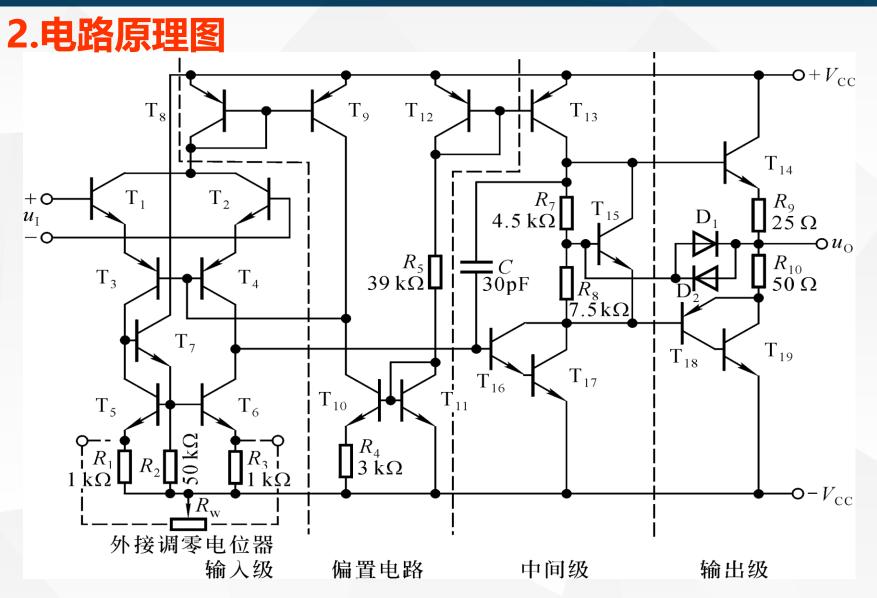
典型的集成运放 **EXAMPLE EXAMPLE EXAMPL** 

# 1. 双极型集成运放 F007





F007 的引脚及连接示意图



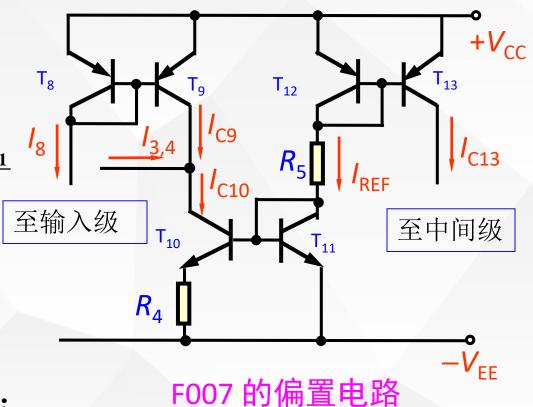
F007 电路原理图

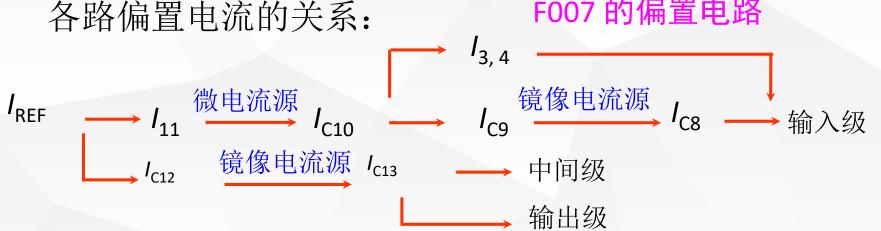
#### 1) 偏置电路

基准电流:

$$\boldsymbol{I}_{\text{REF}} = \frac{\boldsymbol{V}_{\text{CC}} + \boldsymbol{V}_{\text{EE}} - \boldsymbol{U}_{\text{BE12}} - \boldsymbol{U}_{\text{BE11}}}{\boldsymbol{R}_{5}}$$

基准电流产生各放 大级所需的偏置电流。





#### 2)输入级

T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub>、T<sub>3</sub>、T<sub>4</sub>组成共集-共基差分放大电路;

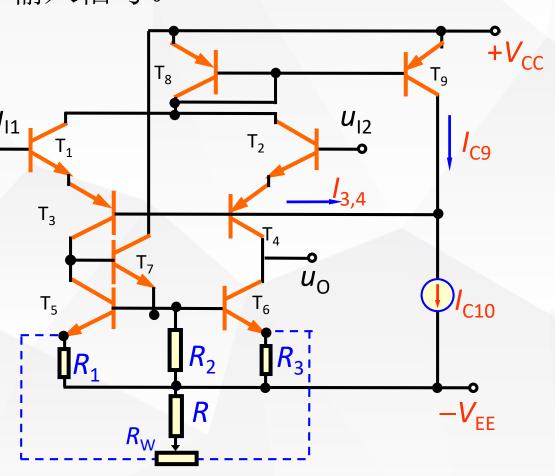
T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub>基极接收差分输入信号。

T<sub>5</sub>、T<sub>6</sub>有源负载;

Ta集电极送出单端 输出信号至中间级。

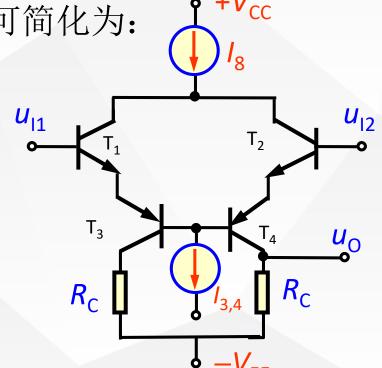
 $R_{W}$  调零电阻,R外接电阻。

 $T_7$  与 $R_2$  组成射极 输出器。



若暂不考虑 T<sub>7</sub> 和调零电路则电路可简化为:

- (1). T<sub>1</sub>、T<sub>2</sub> 共集组态,具有较高的差模输入电阻和共模输入电压。
- (2). 共基组态的  $T_3$ 、 $T_4$ ,与有源负载  $T_5$ 、 $T_6$  组合,可以得到很高的电压放大倍数。
  - (3). T<sub>3</sub>、T<sub>4</sub> 共基接法能改善频率响应。
- (4). 该电路具有共模负反馈,能减小温漂,提高共模抑制比。



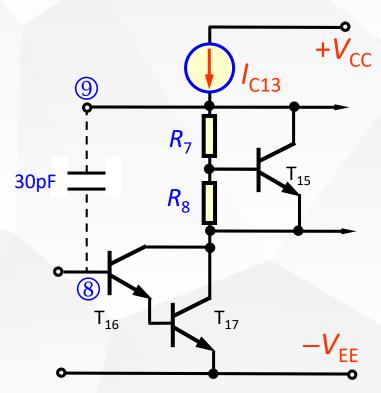
#### 3) 中间级

输入来自 T4 和 T6集电 极;

输出接在输出级的两个 互补对称放大管的基极。

中间级 T<sub>16</sub>、 T<sub>17</sub> 组成 复合管,T<sub>13</sub>作为其有源负 载。

8、9两端外接30pF 校正电容防止产生自激振荡。



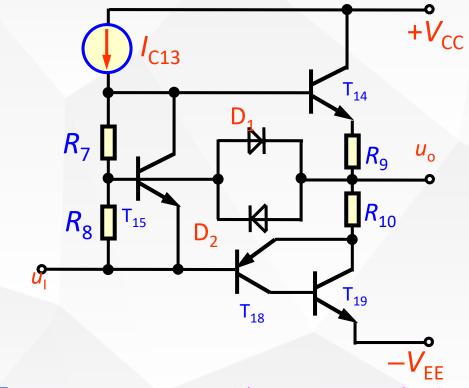
中间级示意图

### 4. 输出级

T<sub>14</sub>、 T<sub>18</sub> 、 T<sub>19</sub> 准互 补对称电路;

$$D_1$$
、 $D_2$ 、 $R_9$ 、 $R_{10}$   
过载保护电路;

T<sub>15</sub>、R<sub>7</sub>、R<sub>8</sub> 为功率 管提供静态基流。

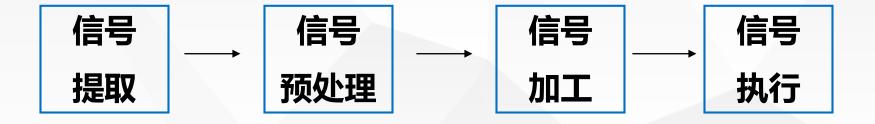


 $U_{\text{CE15}} \approx \frac{R_7 + R_8}{R_0} U_{\text{BE15}} \approx (1 + \frac{R_7}{R_0}) \times 0.7 \text{ V}$  F007 输出级原理电路

调节R<sub>7</sub>、R<sub>8</sub>阻值可调节两个功率管之间的电压差。这 种电路称为URF倍增电路。

# 5.6 集成运放在信号放大及运算方面的应用

一、电子信息系统组成



## 二、理想运放

# 1. 性能指标

开环差模电压增益  $A_{od} = \infty$ ;

差模输入电阻 r<sub>id</sub> = ∞;

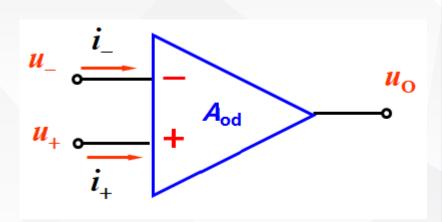
输出电阻  $r_0 = 0$ ;

共模抑制比 K<sub>CMR</sub> = ∞;

$$U_{10} = 0$$
,  $I_{10} = 0$ ,  $\alpha_{U10} = \alpha_{10} = 0$ ;

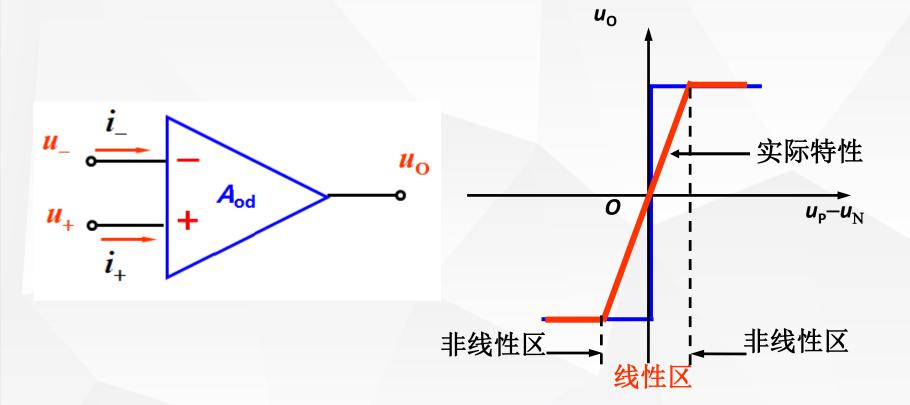
输入偏置电流 /<sub>IB</sub> = 0;

- 3 dB 带宽 f<sub>H</sub> = ∞



# 二、理想运放

2. 工作区:线性区和非线性区

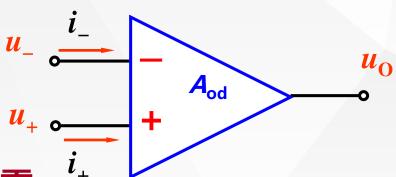


3. 线性区: 虚短虚断

输出电压与其两个输入端的电压之间存在线性放大关系:

$$u_{o} = A_{od}(u_{+} - u_{-})$$

理想运放工作在线性区特点:



1) 理想运放的差模输入电压等于零

$$(u_+ - u_-) = \frac{u_O}{A_{od}} = 0$$
 即  $u_+ = u_-$  "虚短"

2) 理想运放的输入电流等于零

由于  $r_{id} = \infty$ , 两个输入端均没有电流,即

#### 4. 非线性区

1) uo 的值只有两种可能

当 
$$u_P > u_N$$
时, $u_O = + U_{OM}$   
当  $u_P < u_N$ 时, $u_O = - U_{OM}$ 

在非线性区内, $(u_P - u_N)$ 可能很大,即  $u_P \neq u_N$ 。 "虚地" 不存在

2) 理想运放的输入电流等于零

$$i_{P}=i_{N}=0$$

# 三、基本运算电路

集成运放的应用首先表现在它能够构成各种运算 电路上。

在运算电路中,集成运放必须工作在线性区,在深度负反馈条件下,利用反馈网络能够实现各种数学运算。

基本运算电路包括:

比例、加减、积分、微分、对数、指数

## 1. 比例运算电路

# 1) 反相比例运算电路

由于"虚断", 
$$i_{+}=0$$
,  $u_{+}=0$ ;

由于"虚短", 
$$u_{-} = u_{+} = 0$$

——"虚地"

$$\frac{u_{\mathrm{I}} - u_{-}}{R_{-}} = \frac{u_{-} - u_{\mathrm{o}}}{R_{-}}$$

$$u_{o} = -\frac{R_{F}}{R_{I}}u_{I}$$
  $A_{uf} = \frac{u_{o}}{u_{I}} = -\frac{R_{F}}{R_{I}}$ 

\*  $R_2 = R_1 // R_F$ 

反相输入端"虚地",电路的输入电阻为  $R_{if} = R_1$ 

输出电阻为  $R_{\text{of}} = 0$ 

由;=;得

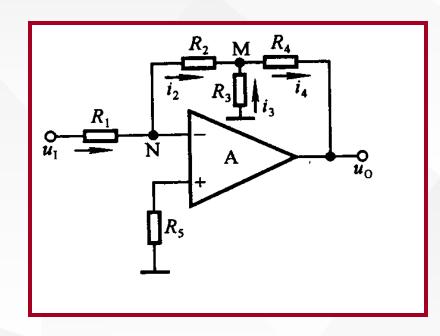
### 2) T型网络反相比例运算电路

电阻 $R_2$ 、 $R_3$ 和 $R_4$ 构成T形网络电路

#### 节点N的电流方程为

$$\frac{u_{\scriptscriptstyle \rm I}}{R_{\scriptscriptstyle \rm I}} = \frac{-u_{\scriptscriptstyle \rm M}}{R_{\scriptscriptstyle 2}} = i_{\scriptscriptstyle 2}$$

**FILL** 
$$i_3 = -\frac{u_M}{R_3} = -\frac{R_2}{R_1 R_3} u_1$$



#### T型网络反相比例运算电路

$$i_4 = i_5 + i_5$$
 输出电压  $u_0 = -i_2 R_2 - i_4 R_4$ 

将各电流代入上式 
$$u_{o} = -\frac{R_{2} + R_{4}}{R_{I}} (1 + \frac{R_{2} // R_{4}}{R_{3}}) u_{I}$$

# 3) 同相比例运算电路

根据"虚短"和"虚断"的特点,可知

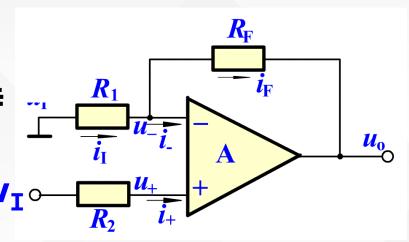
$$i_{+} = i_{-} = 0;$$

所以 
$$u_{-} = \frac{R_1}{R_1 + R_E} u_0$$

又 
$$u_{\scriptscriptstyle \perp} = u_{\scriptscriptstyle \perp} = u_{\scriptscriptstyle \perp}$$
 所以

**得:** 
$$u_{\rm o} = (1 + \frac{R_{\rm F}}{R_{\rm I}})u_{\rm I}$$

$$A_{uf} = \frac{u_{O}}{u_{I}} = 1 + \frac{R_{F}}{R_{I}}$$



$$*R_2 = R_1 // R_F$$

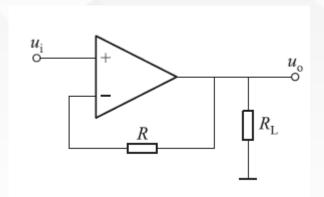
$$\frac{R_1}{R_1 + R_F} u_O = u_I$$

# 4) 电压跟随器

当 
$$R_F = 0$$
 或  $R_1 = \infty$  时

$$u_0 = u_1$$

$$A_{uf} = 1$$



### 计算方法小结

- 1.列出关键结点的电流方程,如N点和P点。
- 2.根据虚短(地)、虚断的原则,进行整理。

# 5) 差分比例运算电路

在理想条件下,由于"虚断",  $i_{+} = i_{-} = 0$ 

$$u_+ = \frac{R_{\mathrm{F}}'}{R_1' + R_{\mathrm{F}}'} u_{\mathrm{I}}'$$

$$u_{-} = \frac{R_{\rm F}}{R_1 + R_{\rm F}} u_{\rm I} + \frac{R_1}{R_1 + R_{\rm F}} u_{\rm O}$$

由于"虚短",  $U_+ = U_-$ , 所以:

$$\frac{R_{\rm F}}{R_1 + R_{\rm F}} u_{\rm I} + \frac{R_1}{R_1 + R_{\rm F}} u_{\rm O} = \frac{R_{\rm F}'}{R_1' + R_{\rm F}'} u_{\rm I}'$$
电压放大倍数 
$$A_{\rm uf} = \frac{u_{\rm O}}{u_{\rm I} - u_{\rm I}'} = -\frac{R_{\rm F}}{R_1}$$

ル<sub>I</sub>の ル<sub>I</sub>の 上 ル<sub>I</sub>の 差分比例运算电路

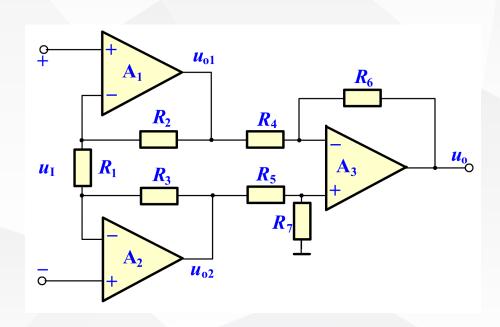
差模输入电阻

 $R_{\rm if} = 2R_1$ 

# 例 比例电路应用实例

两个放大级。结构对称的 A<sub>1</sub>、A<sub>2</sub>组成第一级,互相 抵消漂移和失调。

A<sub>3</sub> 组成差分放大级,将差分输入转换为单端输出。

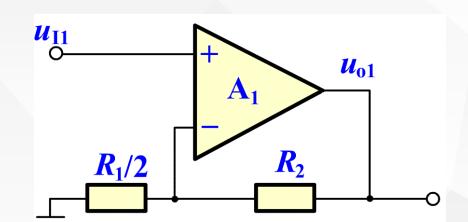


三运放数据放大器原理图

当加入差模信号  $u_1$  时,若  $R_2 = R_3$  ,则  $R_1$  的中点为交流 地电位, $A_1$ 、 $A_2$  的工作情况将如下页图中所示。

# 由同相比例运放的电压 放大倍数公式,得

$$\frac{u_{01}}{u_{11}} = 1 + \frac{R_2}{R_1/2} = 1 + \frac{2R_2}{R_1}$$



$$u_{O1} = (1 + \frac{2R_2}{R_1})u_{I1}$$

改变  $R_1$ , 即可调节 放大倍数。

FILL 
$$u_{O1} - u_{O2} = (1 + \frac{2R_2}{R_1})(u_{I1} - u_{I2}) = (1 + \frac{2R_2}{R_1})u_{I}$$

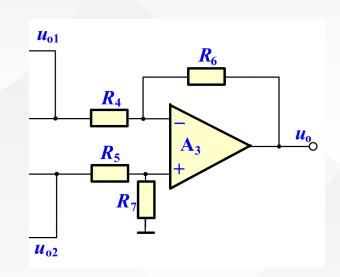
则第一级电压放大

$$\frac{u_{o1} - u_{o2}}{u_{I}} = 1 + \frac{2R_2}{R_1}$$

A<sub>3</sub> 为差分比例放大电路。

当  $R_4 = R_5$  ,  $R_6 = R_7$  时,得第二级的电压放大倍数为

$$\frac{u_{\rm O}}{u_{\rm O1} - u_{\rm O2}} = -\frac{R_6}{R_4}$$



#### 所以总的电压放大倍数为

$$A_{u} = \frac{u_{o}}{u_{I}} = \frac{u_{o}}{u_{o1} - u_{o2}} \cdot \frac{u_{o1} - u_{o2}}{u_{I}} = -\frac{R_{6}}{R_{4}} (1 + \frac{2R_{2}}{R_{1}})$$

在电路参数对称的条件下,差模输入电阻等于两个同相比例电路的输入电阻之和

$$R_{\rm i} = 2(1 + \frac{R_1}{R_1 + 2R_2} A_{\rm od}) R_{\rm id}$$

#### 2.加减运算电路

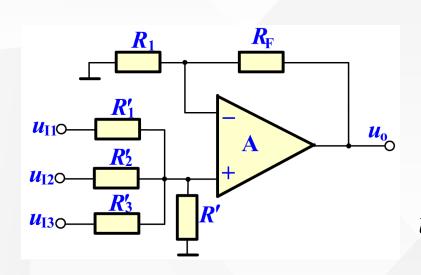
### 1) 反相求和运算电路

所以: 
$$i_1 + i_2 + i_3 = i_F$$

FILL: 
$$\frac{u_{11}}{R_1} + \frac{u_{12}}{R_2} + \frac{u_{13}}{R_3} = -\frac{u_0}{R_F}$$

当 
$$R_1 = R_2 = R_3 = R$$
 时,  $u_0 = -\frac{R_F}{R_1}(u_{I1} + u_{I2} + u_{I3})$ 

#### 2) 同相求和运算电路



由于"虚断", i+ = 0, 所以:

$$\underbrace{\frac{u_{11}-u_{+}}{R'_{1}}+\frac{u_{12}-u_{+}}{R'_{2}}+\frac{u_{13}-u_{+}}{R'_{3}}=\frac{u_{+}}{R'}}_{}$$

$$u_{+} = \frac{R_{+}}{R_{1}'} u_{I1} + \frac{R_{+}}{R_{2}'} u_{I2} + \frac{R_{+}}{R_{3}'} u_{I3}$$

其中: 
$$R_+ = R_1' // R_2' // R_3' // R'$$
 由于"虚短",  $u_+ = u_-$ 

解得: 
$$u_{\text{O}} = (1 + \frac{R_{\text{F}}}{R_{\text{1}}})u_{\text{-}} = (1 + \frac{R_{\text{F}}}{R_{\text{1}}})u_{\text{+}}$$

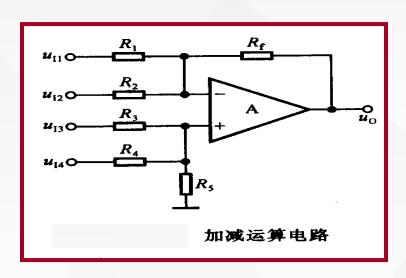
$$= (1 + \frac{R_{\rm F}}{R_1})(\frac{R_+}{R_1'}u_{\rm I1} + \frac{R_+}{R_2'}u_{\rm I2} + \frac{R_+}{R_3'}u_{\rm I3})$$

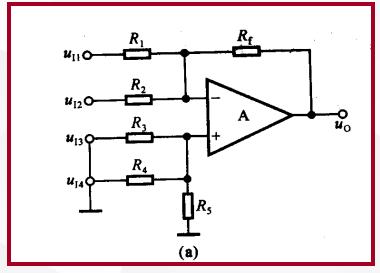
## 3) 加减混合运算电路

#### 利用叠加原理求解

### 图(a)为反相求和运算电路

$$u_{\text{O1}} = -(\frac{R_{\text{F}}}{R_{\text{I}}}u_{\text{I1}} + \frac{R_{\text{F}}}{R_{\text{2}}}u_{\text{I2}})$$





#### 图(b)为同相求和运算电路

# 若 $R_1//R_2//R_f = R_3//R_4//R_5$

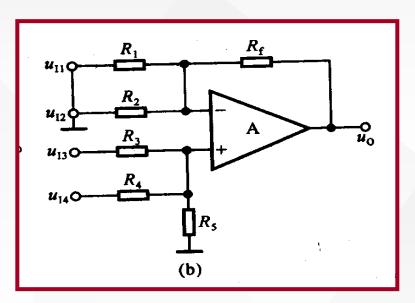
$$u_{O2} = \left(\frac{R_{F}}{R_{3}}u_{I3} + \frac{R_{F}}{R_{4}}u_{I4}\right)$$

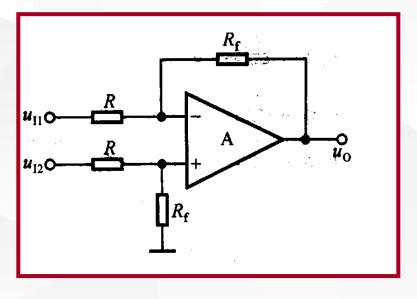
$$u_{O} = R_{F}\left(\frac{u_{I3}}{R_{3}} + \frac{u_{I4}}{R_{4}} - \frac{u_{I1}}{R_{1}} - \frac{u_{I2}}{R_{2}}\right)$$

## 若电路只有二个输入,且参数 对称,电路如图

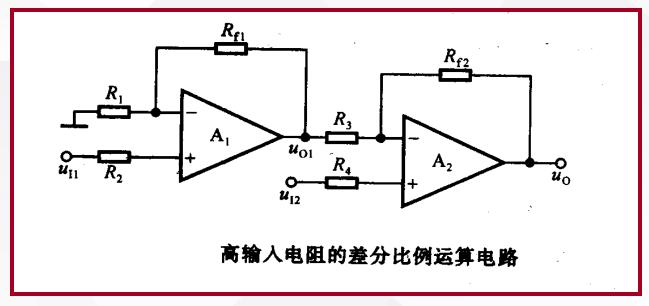
上式则为 
$$u_{\rm o} = \frac{R_{\rm F}}{R} (u_{\rm I2} - u_{\rm I1})$$

电路实现了对输入差模信号的比 例运算





# 改进电路图: 高输入电阻差分比例运算电路

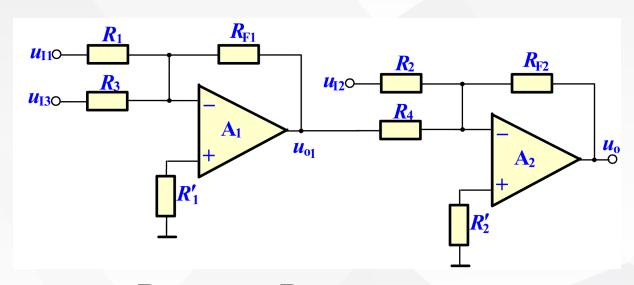


$$u_{o1} = (1 + \frac{R_{F1}}{R_{I}})u_{I1}$$
  $u_{o} = -\frac{R_{F2}}{R_{3}}u_{o1} + (1 + \frac{R_{F2}}{R_{3}})u_{I2}$ 

若
$$R_1 = R_{F2}$$
,  $R_3 = R_{F1}$   $u_0 = (1 + \frac{R_{F2}}{R_3})(u_{I2} - u_{I1})$ 

## 例:用集成运放实现以下运算关系

$$u_{\rm O} = 0.2u_{\rm I1} - 10u_{\rm I2} + 1.3u_{\rm I3}$$



$$\frac{R}{R}: u_{O1} = -\left(\frac{R_{F1}}{R_1}u_{I1} + \frac{R_{F1}}{R_3}u_{I3}\right) = -\left(0.2u_{I1} + 1.3u_{I3}\right)$$

$$u_{\rm O} = -(\frac{R_{\rm F2}}{R_2}u_{\rm O1} + \frac{R_{\rm F2}}{R_4}u_{\rm I2}) = -(u_{\rm O1} + 10u_{\rm I2})$$

$$u_{\text{O1}} = -(\frac{R_{\text{F1}}}{R_1}u_{\text{I1}} + \frac{R_{\text{F1}}}{R_3}u_{\text{I3}}) = -(0.2u_{\text{I1}} + 1.3u_{\text{I3}})$$

$$u_{o} = -(\frac{R_{F2}}{R_{A}}u_{o1} + \frac{R_{F2}}{R_{2}}u_{I2}) = -(u_{o1} + 10u_{I2})$$

# 比较得:

$$\frac{R_{\text{F1}}}{R_1} = 0.2$$
,  $\frac{R_{\text{F1}}}{R_3} = 1.3$ ,  $\frac{R_{\text{F2}}}{R_4} = 1$ ,  $\frac{R_{\text{F2}}}{R_2} = 10$ 

选 
$$R_{F1} = 20 \text{ k}\Omega$$
,得:  $R_1 = 100 \text{ k}\Omega$ ,  $R_3 = 15.4 \text{ k}\Omega$ 

选 
$$R_{F2} = 100 \text{ k}\Omega$$
, 得:  $R_4 = 100 \text{ k}\Omega$ ,  $R_2 = 10 \text{ k}\Omega$ 

$$R'_1 = R_1 // R_3 // R_{F1} = 8 \text{ k}\Omega$$
  
 $R'_2 = R_2 // R_4 // R_{F2} = 8.3 \text{ k}\Omega$ 

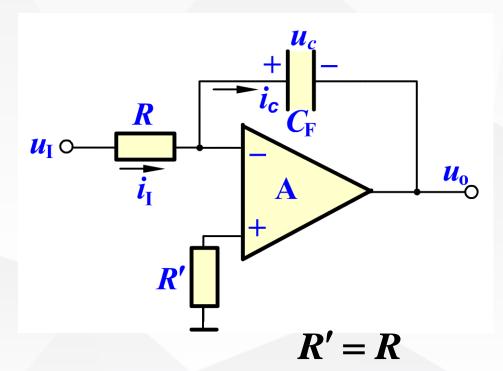
# 3. 积分运算电路和微分运算电路

## 1) 积分运算电路

由于"虚地", 
$$u_{-} = 0$$
, 故
$$u_{0} = -u_{C}$$

由于"虚断", $i_1 = i_C$ ,故

$$u_1 = i_1 R = i_C R$$



得: 
$$u_{O} = -u_{C} = -\frac{1}{C} \int i_{C} dt = -\frac{1}{RC} \int u_{I} dt$$

$$\tau = RC$$

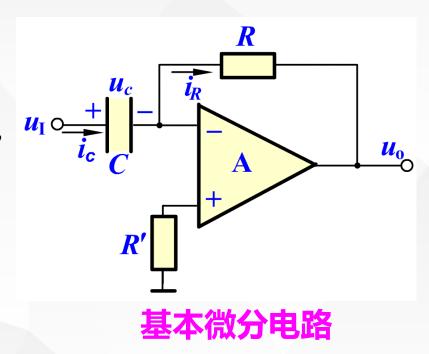
—积分时间常数

#### 2) 微分运算电路

由于"虚断",
$$i_c = 0$$
,故 $i_c = i_R$   $u_1 \circ \frac{1}{i_c}$ 

又由于"虚地", 
$$u_{+} = u_{-} = 0$$

$$u_{\mathcal{O}} = -i_{R}R = -i_{C}R = -RC\frac{\mathrm{d}u_{\mathcal{C}}}{\mathrm{d}t}$$



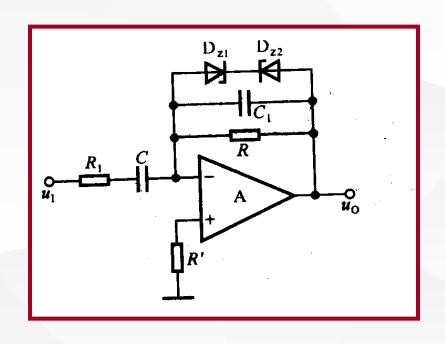
可见,输出电压正比于输入电压对时间的微分。

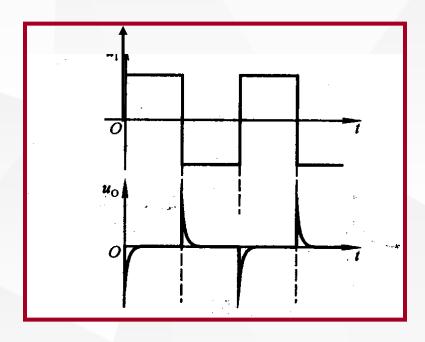
#### 微分电路的作用:

微分电路的作用有移相功能。 实现波形变换,如将方波变成双向尖顶波。

#### 实用微分运算电路

基本微分运算电路在输入信号时,集成运放内部的放大管会进入饱和或截止状态,以至于即使信号消失,管子还不能脱离原状态回到放大区,出现阻塞现象。





### 比例积分运算电路-PI调节器

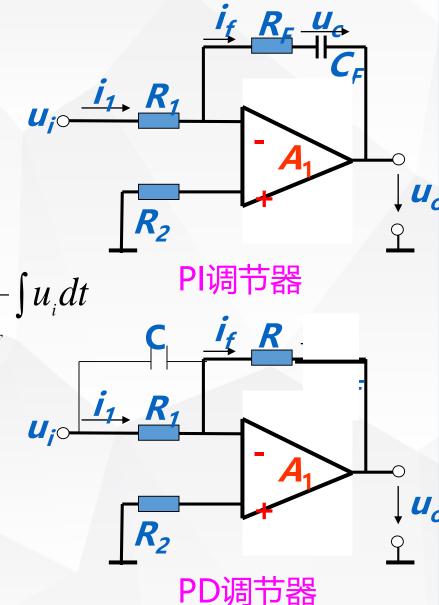
$$i_f = i_1 = \frac{u_i}{R_1}$$

$$u_{c} = \frac{1}{C_{F}} \int i_{f} dt = \frac{1}{R_{I} C_{F}} \int u_{i} dt$$

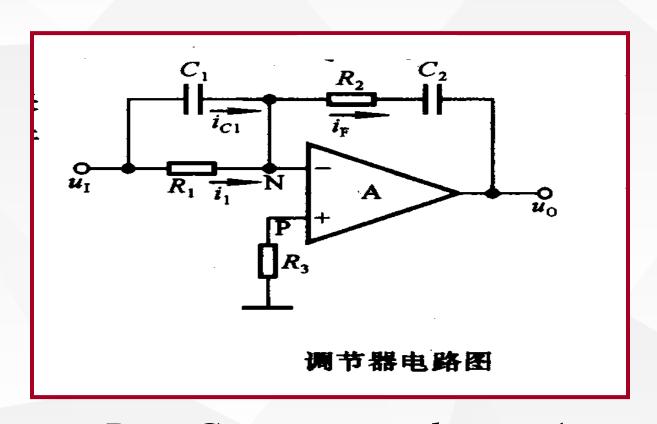
$$u_{o} = -i_{f}R_{F} - u_{C} = -\frac{R_{F}}{R_{1}}u_{i} - \frac{1}{R_{1}C_{F}}\int u_{i}dt$$

## 比例微分运算电路-PD调节器

$$u_{o} = -\left(\frac{R}{R_{i}}u_{i} - RC\frac{\mathrm{d}u_{i}}{\mathrm{d}t}\right)$$



# 比例、积分、微分运算电路---PID电路



$$u_{o} = -\left(\frac{R_{2}}{R_{1}} + \frac{C_{1}}{C_{2}}\right)u_{I} - R_{2}C_{1}\frac{du_{I}}{dt} - \frac{1}{R_{1}C_{2}}\int u_{I}dt$$

# 4.对数运算电路和指数运算电路

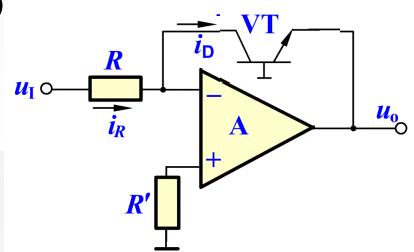
# 1) 对数运算电路

由二极管方程知 
$$i_{\mathrm{D}} = I_{\mathrm{S}}(\mathrm{e}^{\frac{u_{\mathrm{D}}}{U_{T}}}-1)$$

当 
$$u_D >> U_T$$
时, $i_D \approx I_S e^{\frac{u_D}{U_T}}$ 

或:  $u_{\rm D} \approx U_T \ln \frac{i_{\rm D}}{I_{\rm S}}$ 

利用"虚地"原理,可得:

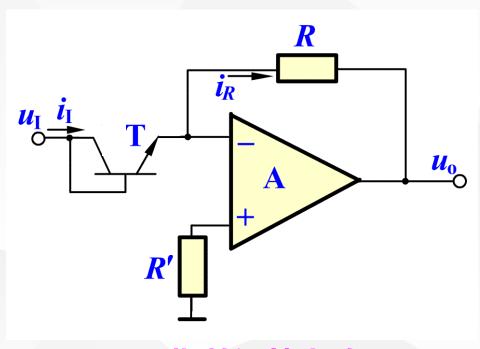


$$u_{\rm O} = -u_{\rm D} \approx -U_{T} \ln \frac{i_{\rm D}}{I_{\rm S}} = -U_{T} \ln \frac{i_{R}}{I_{\rm S}} = -U_{T} \ln \frac{u_{\rm I}}{I_{\rm S}R}$$
用三极管代替二极管可获得较大的工作范围。

### 2) 指数运算电路

当  $u_l > 0$  时,根据集成运放反相输入端"虚地"及"虚断"的特点,可得:

$$i_{\mathrm{I}} \approx I_{\mathrm{S}} \mathrm{e}^{\frac{u_{\mathrm{BE}}}{U_{T}}} = I_{\mathrm{S}} \mathrm{e}^{\frac{u_{\mathrm{I}}}{U_{T}}}$$



指数运算电路

所以: 
$$u_{\mathrm{O}} = -i_{R}R = -i_{\mathrm{I}}R = -I_{\mathrm{S}}Re^{\overline{U_{T}}}$$

可见,输出电压正比于输入电压的指数。