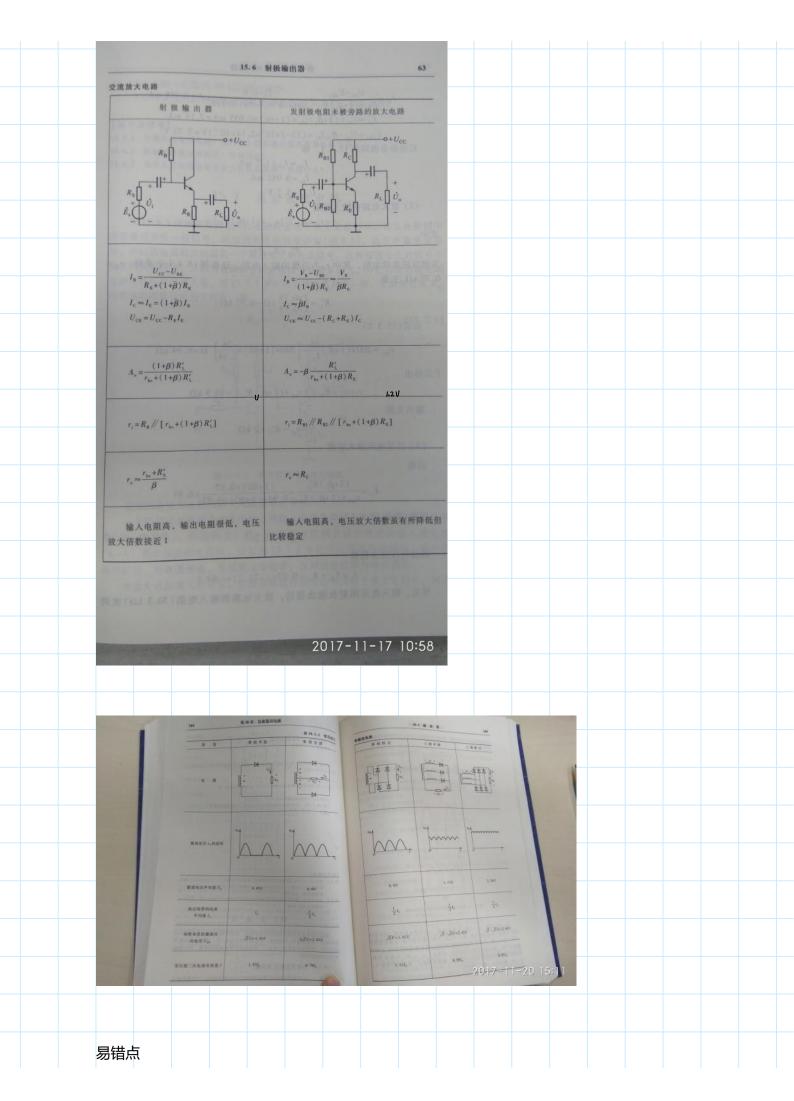
笔记	
2017年10月31日 14:17	
短路电流 I _s	
开路电压 U ₀	
内阻RO	
额定 U _N I _N P _N	
N 结点 b 支路	
基尔霍夫电流定律 n-1	
电压定律 b- (n-1)	
共 b 个	
$R_{Y} = \frac{1}{3}R_{\Delta} R_{\Delta} = 3R_{Y}$	
c=q/u	
$u_{c} = U_{0}e^{-\frac{t}{\tau}} + U\left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right)$	
全响应=零输入+零状态	
$ au = RC \qquad au = rac{L}{R}$	
相up	
线 ul	
谐振 $f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$, $f_0 = \frac{1}{2\pi RC}$ $w = \frac{1}{\sqrt{LC}}$	
$\frac{1}{1} 2\pi\sqrt{LC} = 2\pi RC$	
$w = \sqrt{LC}$	
$(770 \text{ A}) \rightarrow 0.000 (\beta+1)26mV$	
经验公式 $r_{be} \approx 200\Omega + \frac{(\beta+1)26mV}{I_E(mA)}$	
差分放大电路	
$I_{-} pprox I_{C} pprox rac{U_{EE}}{T_{C}}$	
$I_{C} \sim I_{C} \cup \bigcup_{EE} \square$	
$R_{B} \sim \overline{\beta} \sim \overline{2\beta R_{E}}$	
$I_{c} pprox I_{E} pprox \frac{U_{EE}}{2RE}$ $I_{\beta} pprox \frac{I_{C}}{\beta} pprox \frac{\bigcup_{EE} \square}{2\beta R_{E}}$ $U_{CE} pprox U_{CC} - R_{C}I_{C} pprox U_{CC} - \frac{\bigcup_{EE} R_{C}}{2R_{E}}$	
$A_d = -\frac{\beta R_L'}{R_B + r_{be}}$ $r_i = 2(R_{B1} + r_{be})$	
$r_i = 2(R_{B1} + r_{be})$	
$r_0 \approx 2Rc$	

电磁吸力基本不安 AB + AB = AB + AB ①反馈 Ri 串駅増高 并取減低 Ro 电压减低 电流增高			
(1) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本	电磁吸力基本不变		
(4) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本			
(4) (日本)	$A\overline{D} + \overline{A}D = AD + \overline{A}\overline{D}$		
Ri 串联増高 并联減低 Ro 电压减低 电流增高 # 15.6.1 周報電報 * 15.6.1 周報報報 * 15.6.1 周報報報 * 15.6.1 周報報報 * 15.6.			
(4) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本) (日本			
電話を			
単語系称	KO 电压燃风 电流增高		
単語を称			
単語系称			
电路名称 国亚甸贾敦大电路 分压火配置 R_{0}	62 第15章 基本放大电路		
	表 15.6.1 四种常见台		
电路图 R_0	电路名称 固定偏置放大电路 分压式偏置放大电路		
电解图 R_{i}			
おき値 $r_s = \frac{U_{cc} - U_{sc}}{R_s}$ $r_s = \frac{U_{cc} - U_{cc}}{R_s}$ $r_s = \frac{U_{cc}}{R_s}$ $r_s = \frac{U_{cc}}{R_s}$ $r_s = \frac{U_{cc}}{R_s}$ $r_s = \frac{R_s^2}{R_{cc}}$ 电压放大 $r_s = R_s // r_{sc} = r_{sc}$ 输出电阻 $r_s = R_s$ $r_s = R_c$ $r_s = R_c$			
は、 E_s $U_{cc} - U_{sit}$ $U_{cs} = U_{cc} - U_{sit}$ $U_{cs} = U_{cc} - R_{c}$	电路图 + + + + + + + + + + + + + + + + + + +		
静态值 $I_s = \frac{U_{cc} - U_{ut}}{R_s} \qquad I_s = \frac{V_s - U_{ut}}{(1 + \beta)R_s} \approx \frac{V_s}{\beta R_s}$ $I_c = \beta I_s \qquad I_c = \beta I$	$\begin{bmatrix} R_{1} & \dot{U}_{i} & & & & & & \\ \dot{E} & \dot{U}_{i} & & & & & \\ \dot{E} & \dot{C}_{i} & & & & & \\ & \dot{E} & \dot{C}_{i} & & & & \\ \end{bmatrix} \begin{bmatrix} R_{1} & \dot{U}_{i} & R_{12} \\ \dot{E} & \dot{C}_{i} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & A_{13} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & A_{23} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & A_{23} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_{1} & \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} \\ \dot{C}_{1} & \dot{C}_{2} & \dot{C}_{2} $		
静态值 $I_{s} = \frac{U_{cc} - U_{sc}}{R_{p}} \qquad I_{s} = \frac{V_{s} - U_{sc}}{(1+\beta)R_{s}} \approx \frac{V_{s}}{\beta R_{s}}$ $I_{c} \approx \beta I_{s} \qquad I_{c} \approx \beta I_{s}$ $U_{cx} \approx U_{cc} - (R_{c} + R_{x}) I_{c}$ $U_{cx} \approx U_{cc} - (R_{c} + R_{x}) I_{c}$ $A_{s} = -\beta \frac{R'_{s}}{r_{ss}}$ $A_{s} = -\beta \frac{R'_{s}}{r_{ss}}$ $\frac{R_{s}}{r_{ss}} = \frac{R_{s}}{r_{ss}}$	Maria America de la maria de la compania del la compania de la compania del la compania de la compania del la c		
静态值 $I_{s} = \frac{U_{cc} - U_{sk}}{R_{R}}$ $I_{c} \approx BI_{s}$ $U_{cx} = U_{cc} - R_{c}I_{c}$ $U_{cx} \approx U_{cc} - (R_{c} + R_{k})I_{c}$ 电压放大 $A_{s} = -\beta \frac{R'_{s}}{r_{to}}$ $A_{s} = -\beta \frac{R'_{s}}{r_{to}}$ $输入电阻 \qquad r_{s} = R_{s} / / r_{to} \approx r_{to}$ $r_{s} = R_{st} / / R_{sx} / / r_{to} \approx r_{to}$ $r_{s} \approx R_{c}$ $T_{s} \approx R_{c}$ $T_{s} \approx R_{c}$ $T_{s} \approx R_{c}$ $T_{s} \approx R_{c}$	201 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1		
静态值 $I_{c} \sim \beta I_{s}$ $U_{cx} = U_{cc} - R_{c}I_{c}$ $U_{cx} = U_{cc} - (R_{c} + R_{k})I_{c}$ $U_{cx} = U_{cc} - R_{c}I_{c}$ $I_{c} \sim BI_{s}$ $U_{cx} = U_{cc} - (R_{c} + R_{k})I_{c}$ $I_{c} \sim I_{c}$ I_{c	$I_{n} = \frac{U_{\text{CC}} - U_{\text{NK}}}{R_{\text{N}}} \qquad \qquad I_{n} = \frac{V_{n} - U_{\text{NK}}}{(1 + \overline{\rho}) R_{\text{K}}} \approx \frac{V_{n}}{\overline{\rho} R_{\text{K}}}$		
电压放大 $A_{a} = -\beta \frac{R'_{t}}{r_{to}}$ $A_{a} = -\beta \frac{R'_{t}}{r_{to}}$ 输出电阻 $r_{c} = R_{B} / / r_{to} = r_{to}$ $r_{c} = R_{B} / / R_{B} / R_{B} / R_{B} = r_{to}$	静态值 $I_c \sim \bar{\rho} I_u$ $I_c \sim \bar{\rho} I_u$		
信数 $A_a = -\beta \frac{r_{to}}{r_{to}}$	$U_{cr} = U_{cc} - n_c I_c$ $U_{cr} \approx U_{cc} - (R_c + R_r) I_c$		
信数 $A_a = -\beta \frac{r_{to}}{r_{to}}$	由压物士 房' 房'		
输出电阻 $r_{\circ} = R_{11} / / r_{to} = r_{to}$ $r_{\circ} = R_{11} / / R_{22} / / r_{to} = r_{to}$ 输出电阻 $r_{\circ} = R_{C}$ $r_{\circ} = R_{C}$ 特点 工作点不稳定,电压放大倍数高 工作点稳定			
输出电阻 $r_* \sim R_c$ $r_* \sim R_c$ 特点 工作点称定 $ T_* \sim R_c $ $T_* \sim R_c$			
特点 工作点不稳定,电压放大倍数高 工作点稳定	输入电阻 $r_i = R_{\rm fit} / / r_{\rm bo} \approx r_{\rm bo}$ $r_i = R_{\rm fit} / / R_{\rm fit} / / R_{\rm fit} / r_{\rm bo} \approx r_{\rm bo}$		
特点 工作点不稳定,电压放大倍数高 工作点稳定			
特点 工作点不稳定,电压放大倍数高 工作点稳定	输出电阻 r. ~ R _c r. ~ R _c		
	特点 工作点不稳定,电压放大倍数离 工作点稳定		
	U _{cr}		
2017-11-17 10:58	$\bigcirc V_g = \frac{1}{R_{gg} + R_{gg}} R_{gg} =$		
2017-11-17 10:58			
	2017-11-17 10:58		



分区 学习 的第3页

力	法电路	E向输 <i>)</i>	、需分	士							
	极跟随										
	级放大		吉往前	计							
积	分电路的	D 号									