

CEC

高频小信号放大器 High Frequency Class A Amplifiers

2024年4月12日

Chapter 3 高频小信号放大器

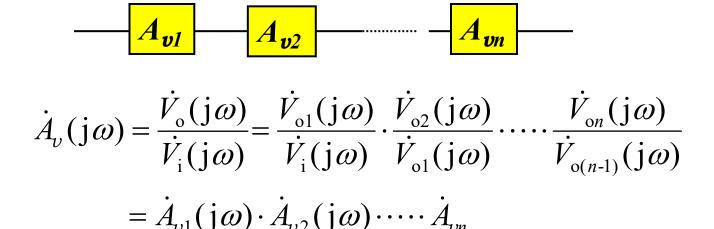


- ☞ 3.1 概述
- ☞ 3.2 晶体管高频小信号等效电路与参数
- ☞ 3.3 单调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.4 多级单调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.5 双调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.6 谐振放大器的稳定性与稳定措施
- ☞ 3.7 谐振放大器常用电路和集成电路谐振放大器
- ☞ 3.9 放大器中的噪声
- ☞ 3.10 噪声的表示和计算方法



▶1. 电压增益

若单级放大器的增益不能满足要求,就要采用多级放大器。



如果各级放大器是由完全相同的单级放大器所组成,则

$$\dot{A}_{\upsilon} = \dot{A}_{\upsilon 1} \cdot \dot{A}_{\upsilon 2} \cdot \cdots \cdot \dot{A}_{\upsilon n} = (\dot{A}_{\upsilon 1})^n$$



▶1. 电压增益

如果各级放大器是由完全相同的单级放大器所组成,则

$$\dot{A}_{\upsilon} = \dot{A}_{\upsilon 1} \cdot \dot{A}_{\upsilon 2} \cdot \cdots \cdot \dot{A}_{\upsilon n} = (\dot{A}_{\upsilon 1})^n$$

$$\dot{A}_{v} = \begin{vmatrix} -\frac{p_{1}p_{2}y_{fe}}{g_{\Sigma}} \cdot \frac{1}{1 + jQ_{L}\left(\frac{\omega}{\omega_{0}} - \frac{\omega_{0}}{\omega}\right)} \end{vmatrix}^{n}$$

$$\dot{A}_{v} = \left(-\frac{p_{1}p_{2}y_{fe}}{g_{\Sigma}}\right)^{n} \cdot \left[\frac{1}{1 + \mathbf{j}Q_{L}\left(\frac{\omega}{\omega_{0}} - \frac{\omega_{0}}{\omega}\right)}\right]^{n} \quad \dot{A}_{v0} = \left(-\frac{p_{1}p_{2}y_{fe}}{g_{\Sigma}}\right)^{n}$$

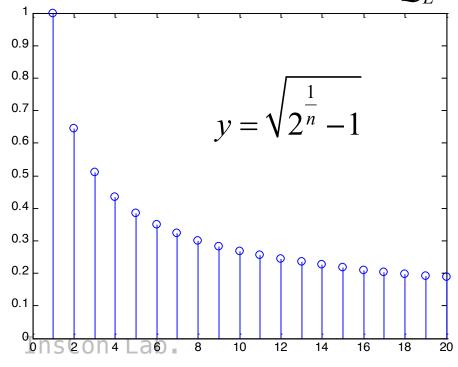


▶2. 通频带

$$\frac{A_{v}}{A_{v0}} = \frac{1}{\left[1 + Q_{L}^{2} \left(\frac{\omega}{\omega_{0}} - \frac{\omega_{0}}{\omega}\right)^{2}\right]^{\frac{n}{2}}} \approx \frac{1}{\left[1 + \left(Q_{L} \frac{2\Delta\omega}{\omega_{0}}\right)^{2}\right]^{\frac{n}{2}}} = \frac{1}{\sqrt{2}}$$
Extinction

n级放大器的通频带

$$(2\Delta\omega_{0.7})_n = \sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1} \frac{\omega_0}{Q_L} = \sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1} (2\Delta\omega_{0.7})_{\text{mag}}$$



例:若f0=30MHz,所需通频带为4MHz,则:

单级实现所要求的品质因数为

$$Q_L = \frac{f_0}{2\Delta f_{0.7}} = \frac{30}{4} = 7.5$$

2级实现所要求的品质因数为

$$Q_L = \sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1} \frac{f_0}{2\Delta f_{0.7}} = 4.83$$

5/18



▶3. 选择性 (矩形系数)

$$K_{\mathbf{r}^{0\cdot 1}} = \frac{2\Delta f_{0.1}}{2\Delta f_{0.7}} = \frac{2\Delta\omega_{0.1}}{2\Delta\omega_{0.7}} = \frac{\sqrt{100^{\frac{1}{n}} - 1}}{\sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1}}$$

$$\frac{A_{v}}{A_{v0}} = \frac{1}{\left[1 + Q_{L}^{2} \left(\frac{\omega}{\omega_{0}} - \frac{\omega_{0}}{\omega}\right)^{2}\right]^{\frac{n}{2}}} \approx \frac{1}{\left[1 + \left(Q_{L} \frac{2\Delta\omega}{\omega_{0}}\right)^{2}\right]^{\frac{n}{2}}} = \frac{1}{10}$$

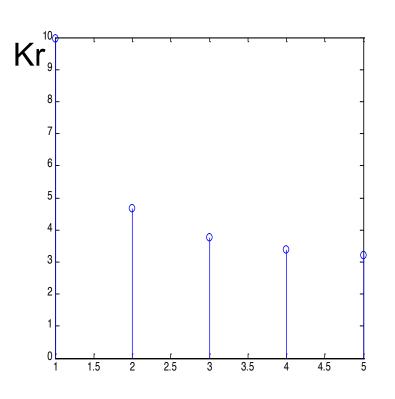
$$2\Delta\omega_{0.1} = \sqrt{10^{\frac{2}{n}} - 1} \frac{\omega_0}{Q_{L}}$$

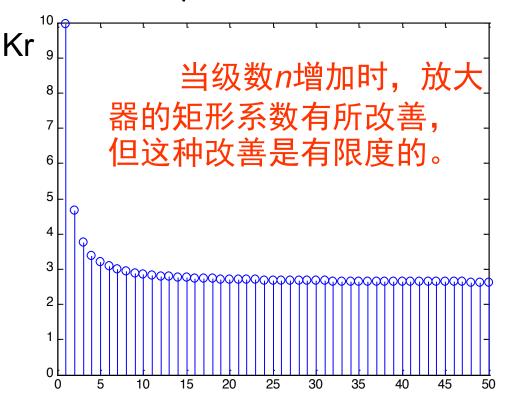
$$2\Delta\omega_{0.1} = \sqrt{10^{\frac{2}{n}} - 1} \frac{\omega_0}{Q_L}$$
 通频带 $2\Delta\omega_{0.7} = \sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1} \frac{\omega_0}{Q_L}$



▶3. 选择性 (矩形系数)

$$K_{\mathbf{r}^{0\cdot 1}} = \frac{2\Delta f_{0.1}}{2\Delta f_{0.7}} = \frac{2\Delta \omega_{0.1}}{2\Delta \omega_{0.7}} = \frac{\sqrt{100^{\frac{1}{n}} - 1}}{\sqrt{2^{\frac{1}{n}} - 1}}$$





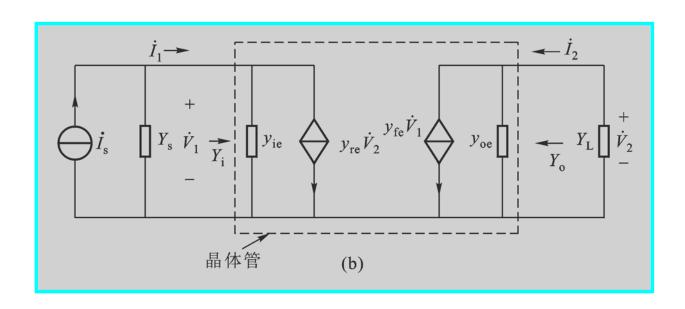
Chapter 3 高频小信号放大器



- ☞ 3.1 概述
- ☞ 3.2 晶体管高频小信号等效电路与参数
- ☞ 3.3 单调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.4 多级单调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.5 双调谐回路谐振放大器
- ☞ 3.6 谐振放大器的稳定性与稳定措施
- ☞ 3.7 谐振放大器常用电路和集成电路谐振放大器
- ☞ 3.9 放大器中的噪声
- ☞ 3.10 噪声的表示和计算方法



▶1. 放大器的输入导纳和输出导纳



$$Y_{\rm i} = y_{\rm ie} - \frac{y_{\rm re}y_{\rm fe}}{y_{\rm oe} + Y_L}$$

$$Y_{\rm i}\big|_{y_{\rm re}=0}=y_{\rm ie}$$

$$Y_{\rm o} = y_{\rm oe} - \frac{y_{\rm re}y_{\rm fe}}{y_{\rm ie} + Y_{\rm s}}$$

$$Y_{\rm o}|_{y_{\rm re}=0}=y_{\rm oe}$$



▶1. 放大器的输入导纳和输出导纳

由于晶体管存在 $y_{re}\neq 0$,输出电压 V_o 可以反作用到输入端引起电流的变化,这就是反馈作用。

放大器的输入导纳:

$$Y_{i} = y_{ie} - \frac{y_{fe}y_{re}}{y_{oe} + Y_{L}} = y_{ie} + Y_{F}$$

实际电路中,

$$y_{ie} = g_{ie1} + j\omega C_{ie1}$$

 $Y_{E} = g_{E} + jb_{E}$

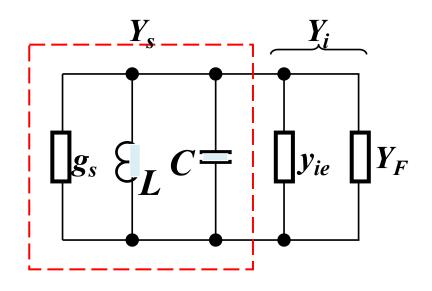


图3.6-1 等效输入端回路



▶1. 放大器的输入导纳和输出导纳

当有 Y_F 时:

 $Y_F = g_F + jb_F$, 实际上 g_F 是与 y_{fe} 、 y_{re} 、 y_{oe} 和 Y_L 有关, 还与频率有关。

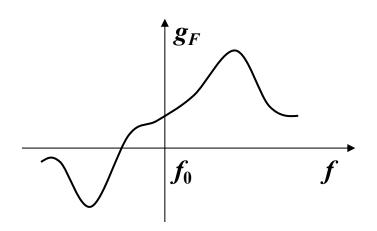


图3.6-2 反馈电导与频率的变化曲线

 Y_F 的 g_F 使输入电导发生变化,改变 Q_L 值;

 Y_F 的 b_F 使输入谐振回路失谐,影响增益 A_v ,通频带 $2\Delta f_{0.7}$,选择性 $k_{r0.1}$ 。

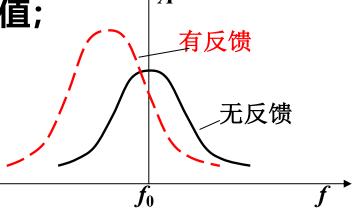


图3.6-3 反馈电导对放大器谐振曲线 对影响

InsCon Lab. 11/18



特别值得注意:

g_F在某些频率出现负值,即负电导

$$g_F < 0 \implies g_{\Sigma} \downarrow \implies Q_L \uparrow \implies 2\Delta f_{0.7} \downarrow \implies A_{\nu} \uparrow$$

 $g_F < 0$ 可以理解为回路提供能量, g_F 越大,影响越严重。

当 g_F 负值抵消 $g_s + g_{ie}$ 的正值时,即

$$g_{\Sigma} = 0 \Rightarrow Q_{L} \rightarrow \infty \Rightarrow \hat{B}$$

即使 gF 负值没有全部抵消

$$g_F + g_s + g_{ie} < g_s + g_{ie}$$

不产生自激,也潜在不稳定因素。

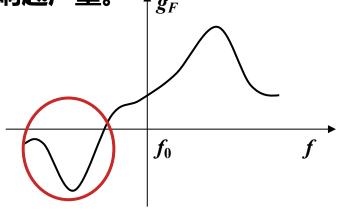


图3.6-2 反馈电导与频率的变化 曲线

因此,消除不稳定因素,克服或降低火火的影响,远离自激点。



>2. 放大器不产生自激振荡和远离自激的条件

当 $Y_s + Y_i = 0$ 时,表示反馈的能量抵消了回路的损耗的能量,且电纳部分也恰好抵消。

$$Y_s + Y_i = g_s + jB_s + g_i + jB_i = 0$$

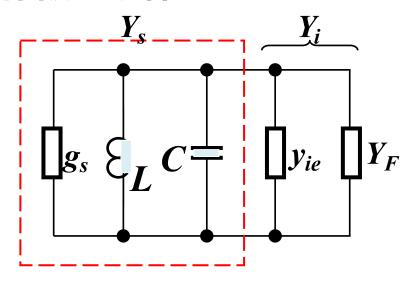


图3.6-1 等效输入端回路

产生自激的条件

$$Y_s + y_{ie} - \frac{y_{fe}y_{re}}{v_{ce} + Y_I} = 0 \qquad \Longrightarrow \qquad$$

$$\frac{(Y_s + y_{ie})(y_{oe} + Y_L')}{y_{fe}y_{re}} = 1$$

$$Y_s + y_{ie} = g_s + g_{ie} + j\omega C + \frac{1}{j\omega L} + j\omega C_{ie} = (g_s + g_{ie})(1 + j\xi_1)$$

InsCon Lab.



>2. 放大器不产生自激振荡和远离自激的条件

$$Y_s + y_{ie} = g_s + g_{ie} + j\omega C + \frac{1}{j\omega L} + j\omega C_{ie} = (g_s + g_{ie})(1 + j\xi_1)$$

式中
$$\xi_1 = Q_1 \left(\frac{f}{f_o} - \frac{f_o}{f} \right)$$
 $f_o = \frac{1}{2\pi \sqrt{L(C + C_{ie})}}$ $Q_1 = \frac{\omega (C + C_{ie})}{g_s + g_{ie}}$

若用幅值和角度形式表示

同理
$$y_{oe} + Y_L = (g_{oe} + G_L)\sqrt{1 + \xi_2^2 \cdot e^{j\varphi_2}}$$
 式中 $\varphi_2 = \arctan \xi_2$

假设放大器输入输出回路相同,即 $\xi_1=\xi_2=\xi$ $\varphi_1=\varphi_2=\varphi$

可得:
$$\frac{(g_s + g_{ie})(g_{oe} + G_L)(1 + \xi^2)e^{j2\varphi}}{\text{InsCon Lab} |y_{fe}||y_{re}||e^{j(\varphi_{fe} + \varphi_{re})}} = 1 \Leftarrow \frac{(Y_s + y_{ie})(y_{oe} + Y_L)}{y_{fe}y_{re}} = 1$$



▶2. 放大器不产生自激振荡和远离自激的条件

$$\frac{(g_s + g_{ie})(g_{oe} + G_L)(1 + \xi^2)e^{j2\varphi}}{|y_{fe}||y_{re}||e^{j(\varphi_{fe} + \varphi_{re})}} = 1$$

要满足上式条件必须满足幅值和相位两个条件,即

幅值条件

$$\frac{(g_s + g_{ie})(g_{oe} + G_L)(1 + \xi^2)}{|y_{fe}||y_{re}|} = 1$$

相位条件

$$2\varphi = \varphi_{fe} + \varphi_{re}$$

从幅值条件可看出

 $|y_{re}|$ 足够大时,左式数值减到1,满足幅值条件,产生自激;

 $|y_{re}|$ 足够小时,左式数值较大,不满足幅值条件,远离自激;



▶2. 放大器不产生自激振荡和远离自激的条件

定义
$$S = \frac{(g_s + g_{ie})(g_{oe} + G_L)(1 + \xi^2)}{|y_{fe}||y_{re}|}$$
 称为谐振放大器的稳定系数

若S=1,放大器自激,若S>>1,放大器稳定,一般取 $S=5\sim10$ 。

说明: 某 $f < f_o$ 时, $(\xi = -1)$ 满足相位条件,可能产生自激。

假设
$$g_s + g_{ie} = g_1$$
 $g_{oe} + G_L = g_2$ 则得

$$S = \frac{2g_1g_2}{\omega_o C_{re} | y_{fe} |}$$

若使S >> 1,除选 C_r 。较小的晶体管外, g_1 和 g_2 越大越好。

放大器的电压增益写成

$$A_{vo} = \frac{|y_{fe}|}{g_2} \implies g_2 = \frac{|y_{fe}|}{A_{vo}}$$

由上式可见: 放大器的稳定性与增益相互矛盾。



关于放大器稳定性的正确结论有 () 。

- A 谐振放大器的稳定系数越大工作越稳定
- D 放大器的稳定性与增益相互矛盾
- c 谐振放大器的稳定系数等于时工作稳定
- 消除不稳定因素,克服或降低*y_{re}的影响*, 远离自激点。

ABD

InsCon Lab. 17/18

本章小结



- 1. 高频小信号放大器是通常分为谐振放大器和非谐振放大器,谐振放大器的负载为串、并联谐振回路或耦合回路。
- 2. 高频小信号放大器由于信号小,可以认为它工作在管子的线性范围内,常采用<mark>有源线性四端网络</mark>进行分析。
 - Y参数等效电路和混合π等效电路是描述晶体管工作的重要模型。
 - Y参数与混合π参数有对应关系,Y参数不仅与静态工作点有关,而且 是工作频率的函数。
- 3. 小信号谐振放大器的选频性能可由<mark>通频带和选择性</mark>两个质量指标来 衡量。用<mark>矩形系数</mark>可以衡量实际幅频特性接近理想幅频特性的程度, 矩形系数越接近于1,则谐振放大器的选择性愈好。
- 4. 单级单调谐放大器是小信号放大器的基本电路,其电压增益主要决定于管子的参数、信号源和负载,为了提高电压增益,谐振回路与信号源和负载的连接常采用部分接入方式。
- 5. 由于晶体管内部存在**反向传输导纳 /re**,使晶体管成为双向器件,在一定频率下使回路的总电导为零,这时放大器会产生自激。 为了克服自激常采用"中和法"和"失配法"使晶体管单向化。

InsCon Lab. 18/18



Thank You!

