第6章 振幅调制、解调及 *八比 ツ*贝

- ▶6.1 振幅调制
- ▶6.2 调幅信号的解调
- ▶6.3 混频
- ▶6.4 混频器的干扰

二、振幅调制电路

由上节分析可知, AM, DSB, SSB信号都是将调制信号的频谱 搬移到载频上去,搬移过程中频谱结构不发生变化,属于频谱的线性搬移,故他们都是线性调制。

又因为三种调制信号都有 Ω u_c 和 的乘积项,因此这些调制的实现以乘法器为基础。 高电平调制 低电平调制

高电平调制:将功放和调制合二为一,调制后不需放大,即可发射

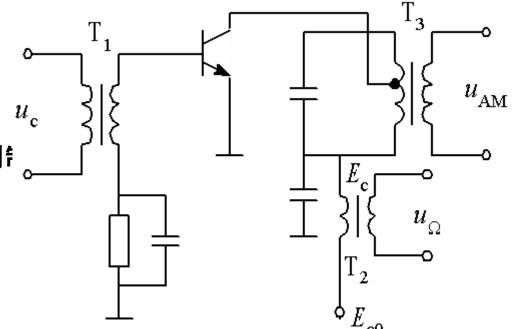
低电平调制:将功放和调制分开,调制后需要放大方可发射。

调制方法:用非线性器件 → 组合频率分量 → 滤波取出有用分

- 二、振幅调制电路
 - ① AM 调制电路
 - (1)高电平调制

利用功放的调制特性来完成调制

基极调制 —— 欠压集电极调制 —— 过压基极集电极组合调制



集电极调幅电路

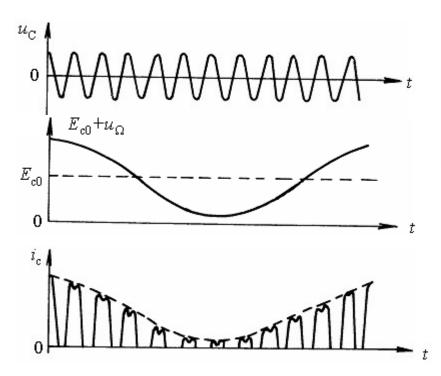
8

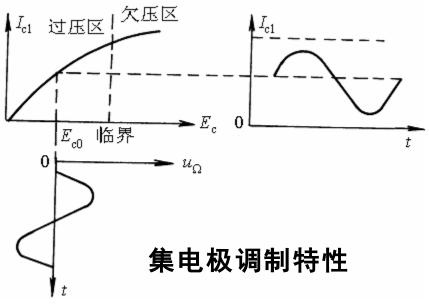
6.1 振幅调制

二、振幅调制电路

① AM 调制电路

(1) 高电平调制

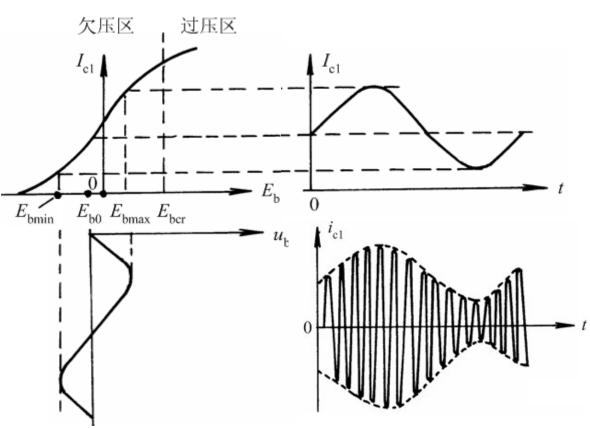






- 二、振幅调制电路
 - ① AM 调制电路
 - (1) 高电平调制

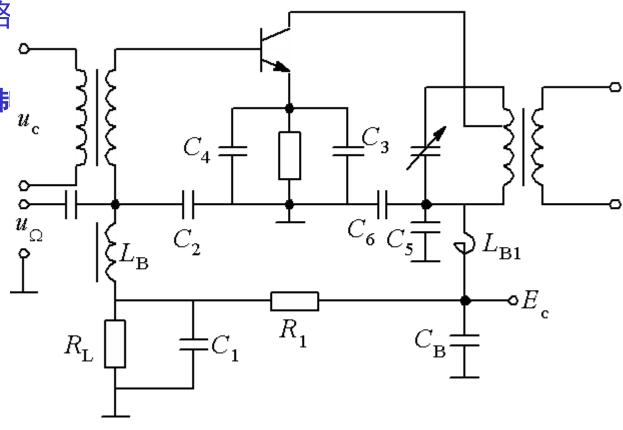
基极调制特性



二、振幅调制电路

- ① AM 调制电路
 - (1)高电平调制

C1, C3, C5 ——低频旁路电容 C2, C4, C6 ——高频旁路电容 L_B——低频扼流圈 L_{B1}——高频扼流



基极调制电路



振幅调制电路

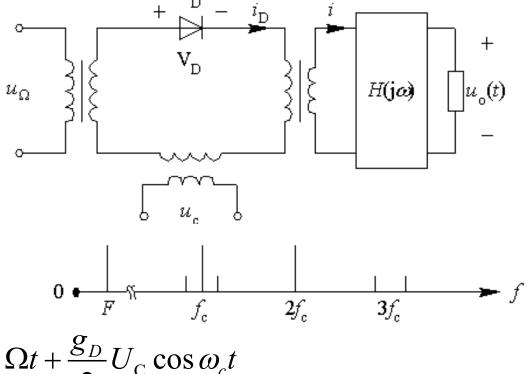
① AM 调制电路

(2)低电平调制

要完成 AM 信号的低 电平调制,可采用第 五章中的频谱线性搬 移电路极管电路

当 *U_c>>>U_o* 时,有

$$i_D = g_D k(\omega_c t) (u_c + u_\Omega)$$



$$= \frac{g_D}{\pi} U_C + \frac{g_D}{2} U_\Omega \cos \Omega t + \frac{g_D}{2} U_C \cos \omega_c t$$

$$+\frac{g_D}{\pi}U_{\Omega}\cos(\omega_c-\Omega)t+\frac{g_D}{\pi}U_{\Omega}\cos(\omega_c+\Omega)t+$$



二、振幅调制电路

① AM 调制电路
$$i_D = \frac{g_D}{\pi} U_C + \frac{g_D}{2} U_\Omega \cos \Omega t + \frac{g_D}{2} U_C \cos \omega_c t$$

(2) 低电平调制

a) 二极管电路
$$+\frac{\mathcal{g}_D}{\pi}U_{\Omega}\cos(\omega_c-\Omega)t+\frac{\mathcal{g}_D}{\pi}U_{\Omega}\cos(\omega_c+\Omega)t+$$
�

通过滤波器滤出 $\omega_{ ext{c}},\omega_{ ext{c}} \square \Omega$

频率分量,则输出 ॥

$$u_{o} = R_{L} \left[\frac{g_{D}}{2} U_{C} \cos \omega_{c} t + \frac{g_{D}}{\pi} U_{\Omega} \cos(\omega_{c} - \Omega) t + \frac{g_{D}}{\pi} U_{\Omega} \cos(\omega_{c} + \Omega) t \right]$$

$$= \frac{1}{2} R_{L} g_{D} U_{c} (\cos \omega_{c} t + \frac{4}{\pi} \frac{U_{\Omega}}{U_{C}} \cos \omega_{c} t)$$

$$= \frac{1}{2} R_{L} g_{D} U_{c} (\cos \omega_{c} t + \frac{4}{\pi} \frac{U_{\Omega}}{U_{C}} \cos \omega_{c} t)$$

$$=U_o(1+m\cos\Omega t)\cos\omega_c t$$

$$U_o = \frac{1}{2} R_L g_D U_c \qquad m = \frac{4}{\pi} \frac{U_{\Omega}}{U_C}$$



二、振幅调制电路

- ① AM 调制电路
 - (2) 低电平调制
 - b) 差分对电路

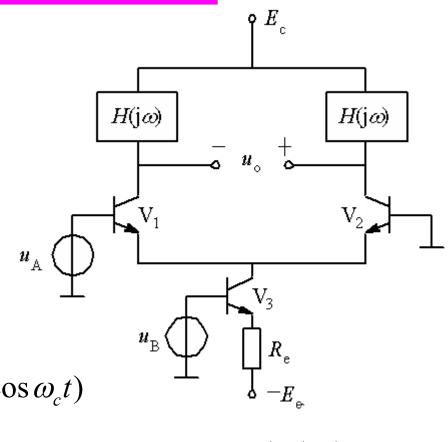
$$i_o = I_0 (1 + \frac{u_{\rm B}}{E_e}) \tanh(\frac{u_A}{2V_T})$$

$$\Leftrightarrow u_c = u_A, u_\Omega = u_B$$
 M :

$$i_0 = I_0 (1 + \frac{U_\Omega \cos \Omega t}{E_e}) \tanh(\frac{U_c}{2V_T} \cos \omega_c t)$$

$$= I_0(1 + m\cos\Omega t)[\beta_1(x)\cos\omega_c t + \beta_3(x)\cos3\omega_c t + \Phi]\Phi\Phi$$

$$m = \frac{U_{\Omega}}{E_e} \qquad x = \frac{U_C}{V_T}$$



- 二、振幅调制电路
 - ① AM 调制电路
 - (2)低电平调制
 - b)差分对电路

$$i_o = I_0(1 + m\cos\Omega t)[\beta_1(x)\cos\omega_c t + \beta_3(x)\cos3\omega_c t + \mathbf{\hat{v}}]\mathbf{\hat{v}}\mathbf{\hat{v}}$$

用中心频率为 fc, 带宽为 2F 滤波器滤波后, 有:

$$u_o = I_0 R_L \beta_1(x) (1 + m \cos \Omega t) \cos \omega_c t$$

-AM 信号(双端输出)

用单端输出,以及双差分对电路也能实现 AM 信号

二、振幅调制电路

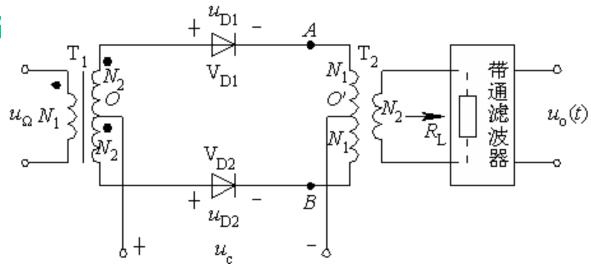
② DSB 调制电路

DSB 信号的产生大都采用低电平调制,关键是乘积项

(1) 二极管调制电路

单二极管电路只能产生 AM 信号,不能产生 DSB 信号。二极管平衡电路和二极管环形电路可以产生 DSB 信号。

■二极管平衡电路



西安电子科技大学 ISN 国家重点实验室



振幅调制电路

- ② DSB 调制电路
 - (1)二极管调制电路
 - ■二极管平衡电路

当 U_c>>U_o 时

$$\begin{split} i_L &= 2g_D K(\omega_c t) u_{\Omega} \\ &= g_D U_{\Omega} \cos \Omega t + \frac{2}{\pi} g_D U_{\Omega} \cos(\omega_c + \Omega) t + \frac{2}{\pi} g_D U_{\Omega} \cos(\omega_c - \Omega) t \\ &- \frac{2}{3\pi} g_D U_{\Omega} \cos(3\omega_c + \Omega) t + \frac{2}{3\pi} g_D U_{\Omega} \cos(3\omega_c - \Omega) t + \cdots \end{split}$$

滤波器的中心频率为fc,带宽为2F,谐振阻抗为 R_r ,则输出电压为

振幅调制电路

- ② DSB 调制电路
- (1)二极管调制电路
 - ■二极管平衡电路 u_c N₁

如果 u_c 、 u_Ω 的位置 交换,则该电路不 能得到 DSB 信号。

 $i_I = 2g_D K(\Omega t)u_C$

$$U_{\Omega} >> U_{C}$$

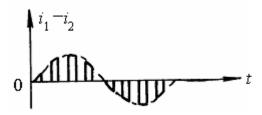
學,则该电路不
學到 DSB 信号。

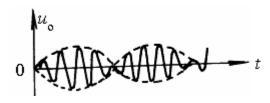
$$U_{\Omega} >> U_{C}$$

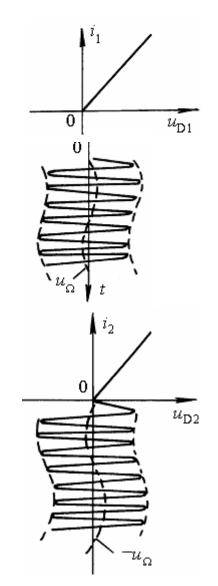
 $U_{\Omega} >> U_{C}$
 U_{Ω}

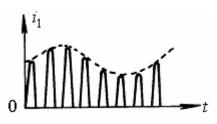
故无能怎么设计滤波器,都不可能得到 DSB 信号,因为载波没有抑制技

- 振幅调制电路
- DSB 调制电路
 - (1) 二极管调制电路
 - ■二极管平衡电路





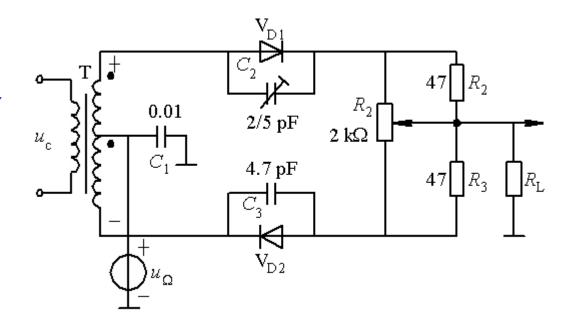






二、振幅调制电路

- ② DSB 调制电路
 - (1)二极管调制电路
 - ■二极管平衡电路



平衡调制器的一种实际线路

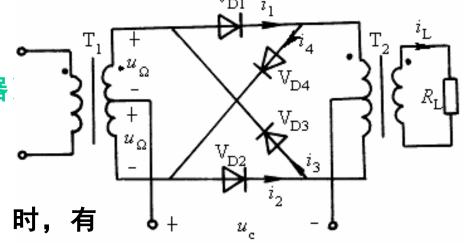
- C1 对高频短路, 低频开路;
- C2 、 C3 用于平衡反向工作时两管的结电容。



- 振幅调制电路
 - DSB 调制电路
 - (1)二极管调制电路
 - ■二极管环形电路(双平衡调制器

双平衡调制器可以进一步 减少频率分量.

当
$$U_C >> U_\Omega$$



$$i_{L} = 2g_{D}K\Box(\omega_{c}t)u_{\Omega} = 2g_{D}\left[\frac{4}{\pi}\cos\omega_{c}t - \frac{4}{3\pi}\cos3\omega_{c}t + \mathbf{\hat{V}}\right]\mathbf{\hat{V}}_{\Omega}\mathbf{\hat{V}}\cos\Omega t$$

$$u_o = \frac{8}{\pi} R_L g_D U_\Omega \cos \Omega t \cos \omega_c t$$



- 振幅调制电路
 - DSB 调制电路
 - (1) 二极管调制电路
 - ■二极管环形电路(双平衡调制器)

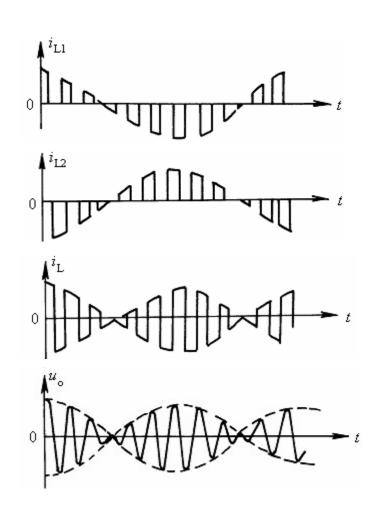
当 u_c>0 时电流为 i_{c1}:

$$i_{L1} = 2g_D K(\omega_c t) u_{\Omega}$$

当 u_c<0 时电流为 i_{L2}:

$$i_{L2} = -2g_D K(\omega_c t - \pi) u_{\Omega}$$

$$i_L = i_{L1} + i_{L2}$$

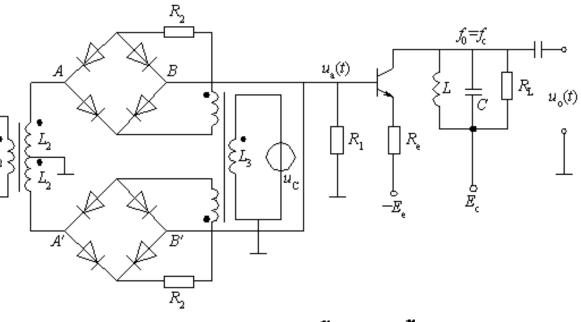


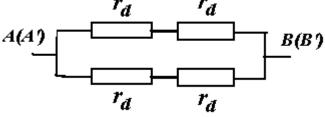
二、振幅调制电路

- ② DSB 调制电路
- (1)二极管调制电路
- ■双桥构成的环 形调制器

分析:载波电压对 两个桥路反向;调 制电压反向地接在 两桥的另一对角线

 $\frac{L}{u_c} > 0$ 时,上桥路导通,下桥路截至 $u_c < 0$ 时,下桥路导通,上桥路截至





假设二极管导通时的电阻为 r_d,则上桥路或下桥路导通时:

 $A \times B$ 或 $A' \times B'$ 两端的电阻为 r_a

$$A(A)$$
 r_d $B(B)$

- 二、振幅调制电路
 - ② DSB 调制电路
 - (1) 二极管调制电路
 - ■双桥构成的环形调制器

忽略晶体管输入电阻的影响

$$u_{a1}(t) = \frac{R_1}{R_1 + r_d} u_{\Omega} K(\omega_c t)$$

$$u_{a2}(t) = -\frac{R_1}{R_1 + r_d} u_{\Omega} K(\omega_c t - \pi)$$

总的电压:

$$u_a(t) = \frac{R_1}{R_1 + r_d} u_{\Omega} K \mathbb{Q} \omega_c t$$

晶体管交流电流

$$i_c \square i_e = \frac{u_a(t) + E_e}{R_e}$$

振幅调制电路

DSB 调制电路

(1)二极管调制电路

l双桥构成的环形调制器

$$u_{a}(t) = \frac{R_{1}}{R_{1} + r_{d}} u_{\Omega} K \square \omega_{c} t$$

$$i_{c} \square i_{e} = \frac{u_{a}(t) + E_{e}}{R_{e}}$$

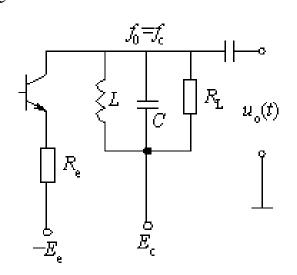
$$E_{e}$$

$$i_{c} = \frac{R_{1}U_{\Omega}}{(R_{1} + r_{d})R_{e}} \cos(\Omega t)K'(\omega_{C}t) + \frac{E_{e}}{R_{e}}$$

$$= \frac{R_{1}U_{\Omega}}{(R_{1} + r_{d})R_{e}} \cos(\Omega t)\left[\frac{4}{\pi}\cos(\omega_{C}t) - \frac{4}{R_{e}}\cos(3\omega_{C}t) + \frac{E_{e}}{R_{e}}\right]$$

$$= \frac{4}{3\pi}\cos(3\omega_{C}t) + \frac{E_{e}}{R_{e}}$$

$$\frac{E_{e}}{R_{e}}$$



滤波后:
$$u_o(t) = -\frac{4}{\pi} \frac{R_L}{R_e} \frac{R_1}{R_1 + r_d} U_\Omega \cos \Omega t \cos \omega_c t$$
 _____DSB 信号



二、振幅调制电路

② DSB 调制电路

(2)差分对调制器

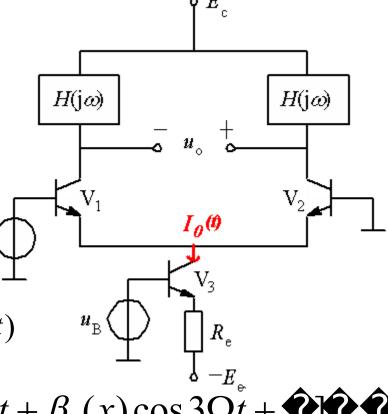
设 $u_{\rm B}=u_{\rm C}$, $u_{\rm A}=u_{\Omega}$, 则双端输出电流 $i_{\rm o}(t)$ 为

$$i_0(t) = I_0(1 + \frac{u_B}{E_e}) \tanh(\frac{u_A}{2V_T})$$

$$i_o(t) = I_o(1 + \frac{U_C}{E_o}\cos\omega_c t) \tanh(\frac{U_\Omega}{2V_T}\cos\Omega t)$$

 $= I_o(1 + m\cos\omega_c t)[\beta_1(x)\cos\Omega t + \beta_3(x)\cos3\Omega t + \Phi]$

$$I_0 = E_e/R_e$$
, $m = U_C/E_e$, $x = U_\Omega/V_T$



- 二、振幅调制电路
 - ② DSB 调制电路
 - (2)差分对调制器

$$i_o(t) = I_o(1 + m\cos\omega_c t)[\beta_1(x)\cos\Omega t + \beta_3(x)\cos3\Omega t + \mathbf{\hat{v}}]\mathbf{\hat{v}}\mathbf{\hat{v}}$$

经滤波后的输出电压 u_o(t) 为

$$u_o(t) \approx I_0 R_L m \beta_1(x) \cos \Omega t \cos \omega_c t = U_o \cos \Omega t \cos \omega_c t$$

——DSB 信号

注意:这里有频率分量 $\omega_{\mathbb{C}} \square n\Omega$, $(n=3,5,\cdots)$

,他们不易滤除, $\beta_3(x) \ll \beta_1(x)$

即会产生失真,只有当 较小时,使 才能得到理想的 DSB 信号。

- 二、振幅调制电路
 - ② DSB 调制电路
 - (2)差分对调制器

信号分量可知, DSB 信号的产生可概 u_C 、 相乘即可。单差分调制器虽然可以得到 DSB 信号,具有相乘的功能,但它并不是一个理想的乘法器。

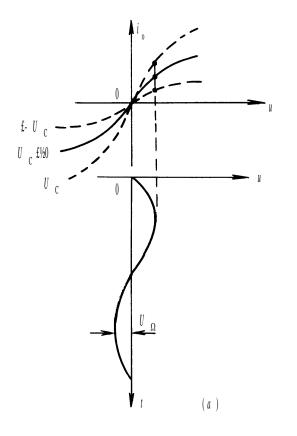
首先:信号的注入方式必须是 $u_B=u_C$, $u_A=u_\Omega$, 且对 u_Ω 的幅度提出了要求,限制了输入信号的动态范围。

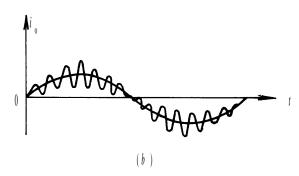
其次:要得到 DSB 信号,必须加接滤波器,以滤除不必要的分量。 必须是双端差动输出,单端输出只能得 AM 信号

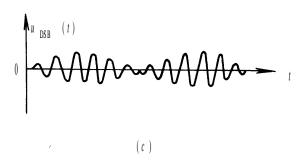
最后: 当输入信号为0时,输出并不为0。

二、振幅调制电路

② **DSB** 调制电路
$$i_o(t) = I_o(1 + \frac{U_C}{E_e} \cos \omega_c t) \tanh(\frac{U_\Omega}{2V_T} \cos \Omega t)$$
(2)差分对调制器







二、振幅调制电路

② DSB 调制电路

(1) 双差分对调制器

$$i_o(t) = I_0 \tanh(\frac{u_B}{2V_T}) \tanh(\frac{u_A}{2V_T})$$

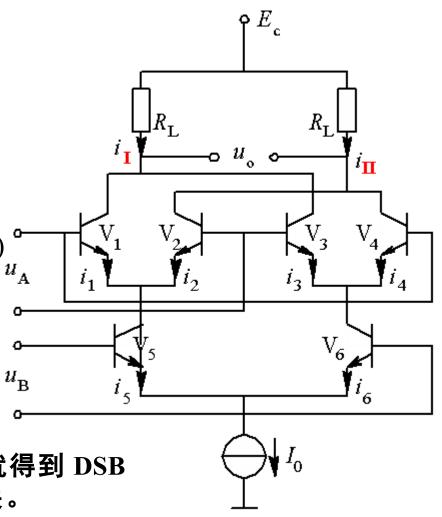
$$= I_0 \tanh(\frac{U_{\Omega}}{2V_T}\cos\Omega t) \tanh(\frac{U_c}{2V_T}\cos\omega_c t)$$

当
$$U_{\rm C}$$
、 U_{Ω} < 26mv

$$i_0 = I_0 \frac{1}{4V_T^2} u_\Omega u_C$$

此时为模拟乘法器,不加滤波器就得到 DSB U_{c} 、 U_{α} 所加位置无关。

单端输出也是 DSB 信号。



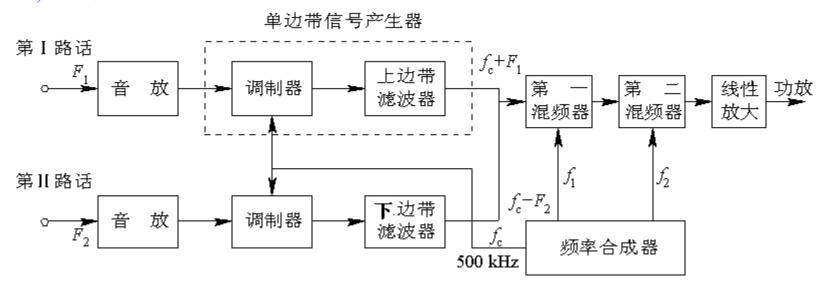
二、振幅调制电路

③ SSB 调制电路

SSB 信号是将双边带信号滤除一个边带形成的。

根据滤除方法的不同, SSB 信号产生方法有:滤波法和移相法

1) 滤波法

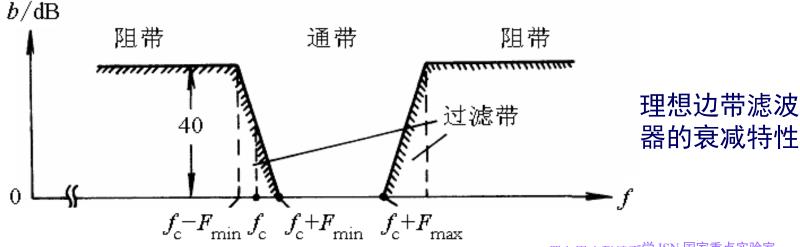


用滤波法产生 SSB 的发射机框图 电子科技大学 ISN 国家重点实验室

- 振幅调制电路
- ③ SSB 调制电路
 - 1) 滤波法

滤波法的关键是边带滤波器的制作。

要产生满足要求的 SSB 信号,对边带滤波器的要求很高。 主要要求边带滤波器的通带阻带间有陡峭的过渡衰减特性, 同时要求通带内衰减要小,衰减变化小。

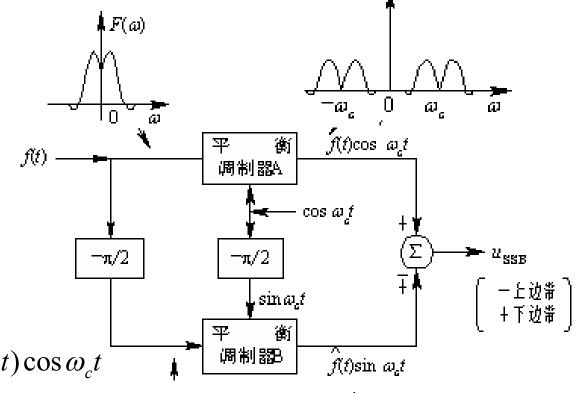


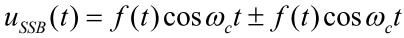
二、振幅调制电路

③ SSB 调制电路

2) 移相法

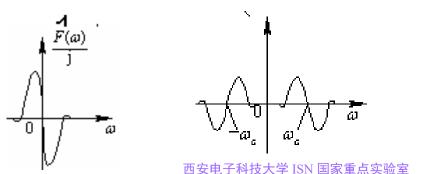
移相法是利用移相网络,对载波和调制信号进行适当的相移,以便在相加过程中将其中的一个边带抵消而获得SSB信号。





$$\hat{F}(\omega) = -j\operatorname{sgn}(\omega)F(\omega)$$

$$\mathbf{\hat{\phi}} \frac{\hat{F}(\omega)}{j} = \operatorname{sgn}(\omega) F(\omega)$$





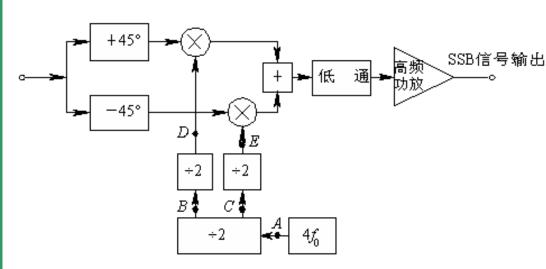
- 二、振幅调制电路
- ③ SSB 调制电路
 - 2) 移相法

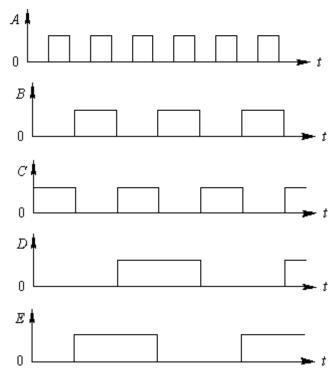
移相法的优点是<mark>省去了边带滤波器</mark>,但要把无用边带完全抑制掉,必须满足下列两个条件:

- (1) 两个调制器输出的振幅应完全相同
- (2) 移相网络必须对载频及调制信号均保证精确的 π / 2 相移。

振幅调制电路

- SSB 调制电路
 - 2) 移相法





移相法 SSB 调制器的原理框图

两路输入信号经 45° 相移后相位相差 90° 而载波的90°相移由分频器来保证。