



6.5 混频电路

混频是将载波为高频的已调信号,不失真地变换 为载波为中频的已调信号,必须保持:

- ① 调制类型,调制参数不变,即原调制规律不变。
- ② 频谱结构不变,各频率分量的相对大小,相互间隔不变。









一、混频增益

混频增益(或混频损耗)是评价混频器性能的重要指标。混频增益是指混频器输出中频信号电压振幅 V_{Im} (或功率 P_{i}) 对输入高频信号电压振幅 V_{sm} (或功率 P_{s}) 的比值,用分贝表示,即

$$A_{vc} = 201g \frac{V_{Im}}{V_{sm}} \text{(dB)} \quad \vec{x} \quad G_{Pc} = 101g \frac{P_I}{P_s} \text{(dB)} \quad (6.5.1)$$

在相同输入信号情况下,分贝数越大,表明混频增益越高,混频器将输入信号变换为输出中频信号的能力越强。接收机的灵敏度越高。



户科学与工







混频损耗是对不具备混频增益的混频器而言的,它定义为在最大功率传输条件下,输入信号功率 P_s 对输出中频功率 P_t 的比值,用dB(分贝)表示,即

$$L_C = 10\lg \frac{P_S}{P_I} \quad \text{(dB)}$$

显然,在相同输入信号情况下,分贝数越大,即 混频损耗越大,混频器将输入信号变换为输出中频 信号的能力越差。







二、噪声系数

混频器的输入信号噪声功率之比 $(P_S/P_n)_i$ 对输出

中频信号噪声功率之比 (P_{r}/P_{r}) 。的比值,用分贝表示,

定义为噪声系数

$$N_F = 10 \lg \frac{(P_S/P_n)_i}{(P_I/P_n)_o}$$
 (dB) (6.5.2)



与

程

第六章 频谱搬移电路

三、1dB压缩电平

当输入信号功率较小时, 混频增益为定值,输出中频 功率随输入信号功率线性增 大。由于器件的非线性, 随 着输入信号功率的增大,输 出中频功率的增大将趋于缓

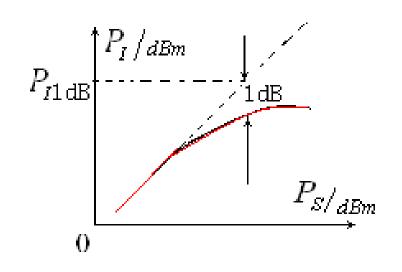


图 6.5.1 1dB压缩电平

慢,直到比线性增长低于1dB时所对应的中频输出功率电 平称为1dB压缩电平(1dB Compression Level),用 P_{I1dB} 表示。图中, P_I 和 P_I 的单位用dBm表示,即高于1mW的 分页数 $P(dBm) = 10 \cdot lg P(mW)$ (如0dBm=1mW,3dBm=2mW, 10dBm=10mW, 20dBm=100mW) 等。







 P_{I1dB} 所对应的输入信号功率是混频器动态范围的上限电平。

四、选择性

混频器的有用成分为中频,输出应该只有中频信号, 实际上由于各种因素会混杂很多干扰信号。因此为了 抑制中频以外的不需要的干扰,就要求混频器的高频 输入、中频输出回路有良好的选择性,即回路应有较 理想的谐振曲线。

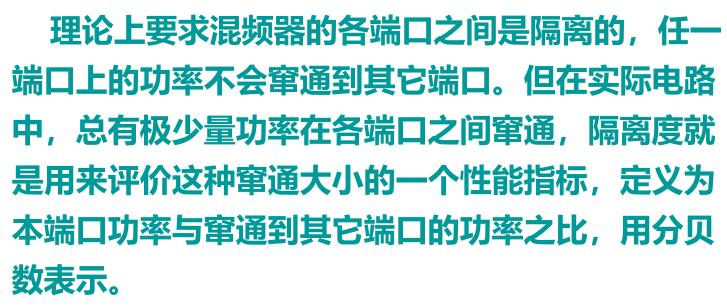
五、混频失真

混频失真包括频率失真、非线性失真以及各种非 线性干扰,如组合频率干扰、交叉调制、互相调制 等等。混频失真的存在,将影响通信质量。





六、隔离度









程

6.5.2 二极管混频器

一、二极管环形混频器

1、工作原理分析

由图6.5.2(a) 知,流过负载

 R_i 的总电流 i_L 为

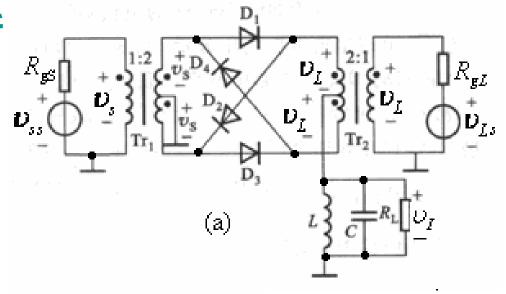


图4.5.2 二极管双平衡环形相乘器

$$i_L = i_1 + i_3 - i_2 - i_4$$
 (6.5.3)

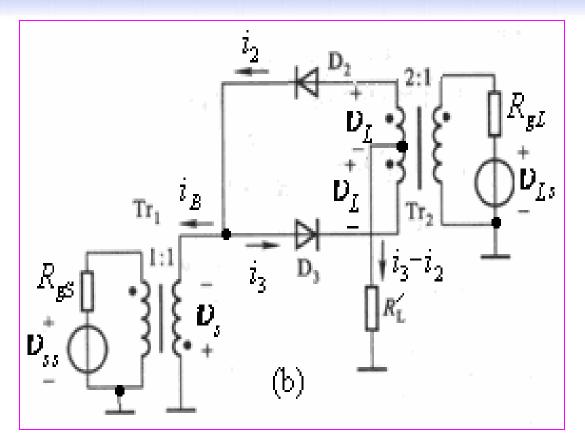






信息科学与工程

当 $<math>v_L \geq 0$ 时,二极管 D₃、D₂导通, D₁、D₄截止, 相应的等效 电路为图 6.5.2(b)所 示。流过负 载的电流为



$$i_L = i_1 + i_3 - i_2 - i_4 = i_3 - i_2 = \frac{-2v_s}{R_D + 2R_L'}$$
 (6.5.4)





信

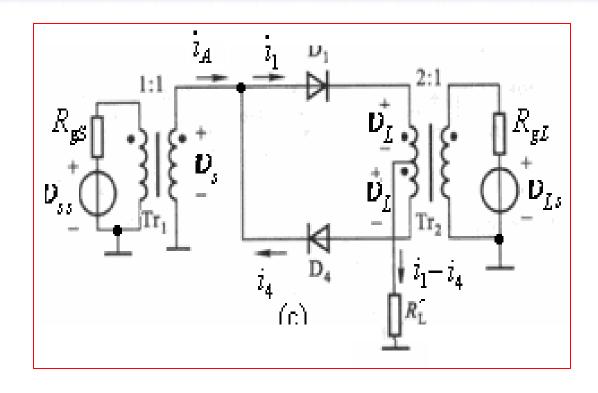
科

与

程

相应的等效 电路为图 6.5.2(c)所

当 $v_L < 0$ 时,二极管 D₁、D₄导通, D₃、D₂截止, 示。流过负 载的电流为



$$i_L = i_1 + i_3 - i_2 - i_4 = i_1 - i_4 = \frac{2\nu_s}{R_D + 2R_L'}$$







程

因此,在 υ_L 的整个周期内,流过负载的总电流 i_L 可以表示为

$$i_{L} = \frac{-2\nu_{s}}{R_{D} + 2R'_{L}} k_{2}(\omega_{L}t)$$
 (6.5.6)

由此可见,电流 i_r 中包含的频率分量为

$$(2n-1)\omega_L \pm \omega_c$$

经LC带通滤波器滤除无用频率分量,在负载上得到 的有用中频电流分量为

$$i_I = -\frac{4}{\pi} \cdot \frac{V_{sm}}{2R_L' + R_D} \cos(\omega_L - \omega_c)t$$
 (6.5.7)

电路实现了混频功能。









根据定义,由图6.5.2(a)知,流过输入信号源端的电流为

$$i_i = i_A - i_B = (i_1 - i_4) - (i_3 - i_2)$$
 (6.5.8)

将式 (6.5.4) 和 (6.5.5) 代入上式得

$$i_{i} = \frac{2\upsilon_{s}}{R_{D} + 2R'_{L}} [k_{1}(\omega_{L}t - \pi) + k_{1}(\omega_{L}t)] = \frac{2\upsilon_{s}}{R_{D} + 2R'_{L}}$$
 (6.5.9)

所以接在信号源端的等效负载电阻为:

$$R_i = \frac{v_s}{i_i} = R_L' + \frac{1}{2}R_D \approx R_L'$$
 (6.5.10)







科

程

若令 $R_s = R_i = R_L$,实现功率匹配,信号源所提供的最大信号功率为

$$P_{s} = \frac{V_{sm}^{2}}{2R_{i}} = \frac{V_{sm}^{2}}{2R_{L}^{\prime}}$$
 (6.5.11)

负载 R_L 上所得到的中频电压幅值为

$$V_{\text{Im}} = \frac{4}{\pi} \cdot \frac{V_{sm}}{2R_L + R_D} R_L' \approx \frac{2}{\pi} V_{sm}$$
 (—APR $R_L \square R_D$) (6.5.12)

相应的输出中频功率为

$$P_{I} = \frac{V_{sm}^{2}}{2R_{L}^{\prime}} (\frac{2}{\pi})^{2}$$
 (6.5.13)

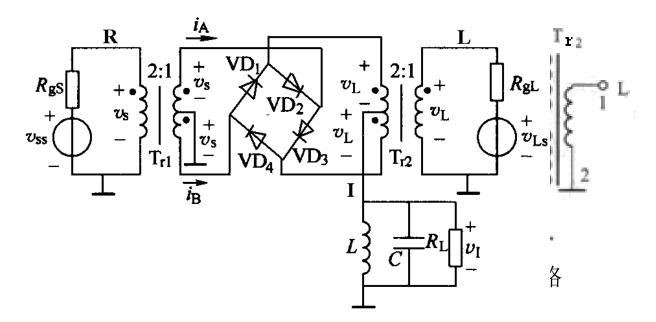


因此, 电路的插入损耗为

$$L_C = 10 \lg \frac{P_s}{P_I} = 10 \lg \frac{\pi^2}{4} \approx 4 dB$$
 (6.5.14)

实际上,考虑变压器和二极管中的损耗,环形混频器的插入损耗 L_c 约为 (6 - 8) dB。

二极管环形混频器可以做成集成电路,如图6.5.4所示。







二、电路实例分析

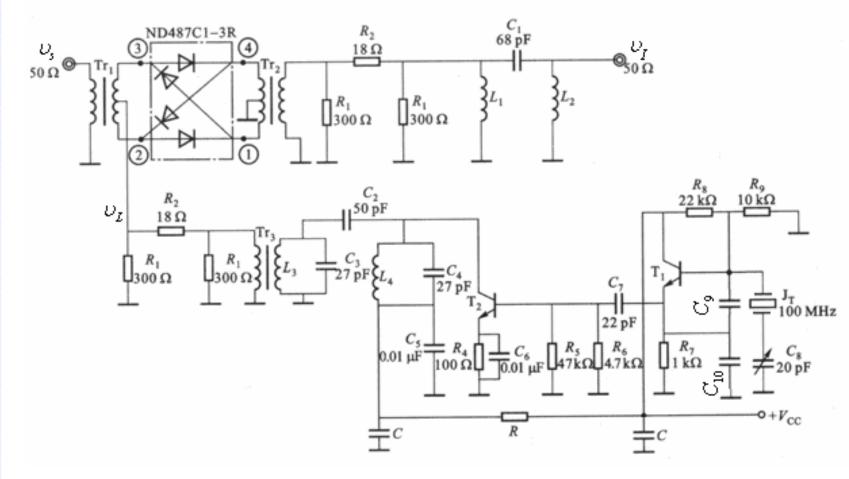




图6.5.5 二极管环形混频器实用电路之一



信息科学与

工程

碗

6.5.3 集成混频器

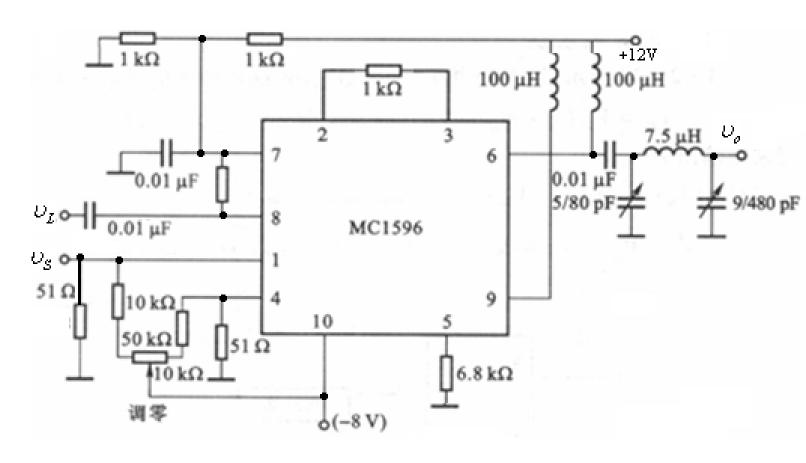


图6.5.6 采用MC1596双差分对模拟相乘器构成的混频器







集成混频器由集成模拟乘法器和带通滤波器组成。 在通信系统中,常采用MC1596双差分对模拟相乘器 实现混频,此时电路可以工作在很高的工作频率上。实 际电路如图6.5.6所示。









77

6.5.4 三极管混频器

三极管混频器是利用器件特性曲线的非线性,其基本原理与二极管混频器基本相似,可分为晶体三

极管混频器和场效应管混频器。

一、晶体三极管混频器

利用图6.2.7所示电路,

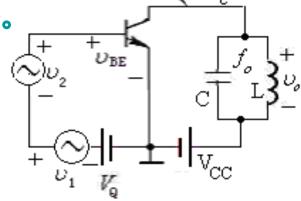


图6.2.7 晶体三极管电路

$$\mathbf{\hat{\varphi}}v_2 = v_s(t) = V_{sm} \cos \omega_c t$$
, $v_1 = v_L = V_{Lm} \cos \omega_L t$

即可实现混频功能。







电路工作在线性时变状态时,流过晶体三极管的集电 极电流为

$$i_C(t) \approx I_C(\omega_L t) + g(\omega_L t)v_s(t)$$
 (6.5.15)

式中 $I_c(\omega_L t)$ 和 $g(\omega_L t)$ 均为本振频率 ω_L 的周期性函数,

显然,集电极电流 $i_C(t)$ 中包含频率为 $n\omega_L$ 和 $n\omega_L \pm \omega_C$

的分量;







$i_C(t)$ 中的中频电流为

$$i_I(t) = \frac{1}{2} g_{1m} V_{sm} \cos(\omega_L - \omega_c) t = g_{cm} V_{sm} \cos \omega_I t = I_{Im} \cos \omega_I t$$
(6.5.16)

若图6.2.7所示电路的集电极回路谐振在 $\omega_I = \omega_L - \omega_c$

上, R', 为谐振回路的谐振总电阻,则在回路两端所得

到的中频输出电压为

$$u_{\rm O} = \nu_I(t) = -i_I(t)R_L' = -I_{Im}R_L'\cos(\omega_L - \omega_c)t = -V_{\rm Im}\cos\omega_I t$$
 (6.5.17)

由式 (6.5.16) 、 (6.5.17) 知, 输出中频电流振幅

I_{lm} 或电压 V_{lm} 与输入高频电压的振幅 V_{sm} 成正比,即

$$I_{Im} = \frac{1}{2}g_{1m}V_{sm} = g_{cm}V_{sm}$$

 $V_{Im} = I_{Im}R'_{I} = g_{cm}V_{sm}R'_{I}$









当输入信号为已调波时,如

$$v_s(t) = V_{sm}(1 + M_a \cos \Omega t) \cos \omega_c t$$

 $i_{I}(t) = g_{cm}V_{cm}(1 + M_{a}\cos\Omega t)\cos\omega_{I}t$ (6.5.18)

上式说明,电路在将高频信号变换为中频信号的过程 中,并没有改变高频信号的原调制规律,实现了频谱的 线性搬移即混频功能。

2、混频跨导和混频增益

混频跨导的定义为混频器输出中频电流振幅 🛚 🕍 与输入高频信号电压振幅 🗸 之比,即

$$g_{cm} = \frac{\text{输出中频电流振幅}}{\text{输入高频电压振幅}} = \frac{I_{Im}}{V_{sm}} = \frac{1}{2}g_{1m}$$
 (6.5.19)







 g_{cm} 值等于时变跨导 g(t) 中基波分量振幅 g_{1m} 的一半。

此时混频增益为

$$A_{vc} = \frac{V_{Im}}{V_{cm}} = g_{cm}R'_{L} = \frac{1}{2}g_{1m}R'_{L}$$
 (6.5.20)

综上所述: 晶体三极管混频器在满足线性时变的条件 下, 混频增益与混频跨导成正比。实际上, \$1m 又与本

振电压的振幅 $V_{I,m}$ 的大小和静态偏置有关,如图6.5.8

所示。







18

科

程

其中,

$$\upsilon_{BE} = V_{BB}(t) = V_Q + \upsilon_L$$

时变跨导g(t)波形如

图6.5.8所示,即

$$g(t) = \frac{\partial i_C}{\partial v_{BE}} \bigg|_{v_{BE} = V_{BB}(t) = V_Q + v_L}$$

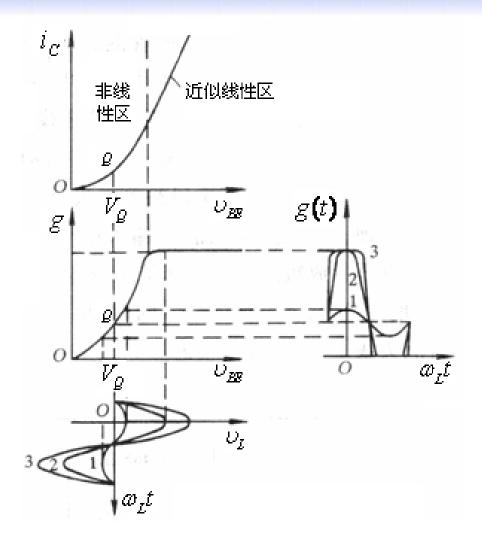


图6.5.8 时变跨导 g(t) 的图解分析



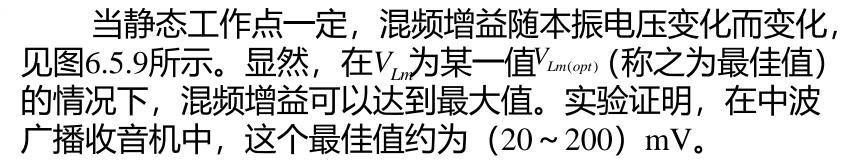
15

科

与

程

第六章 频谱搬移电路



同样,若固定 V_{Lm} 值,改变 V_{Q} (或发射极静态电流 I_{EQ})值, g_{cm} 也会相应的变化,如图6.5.10所示,实验表明当 I_{EQ} 在 (0.2 ~ 1) mA时, g_{cm} 近似不变,并接近最大。

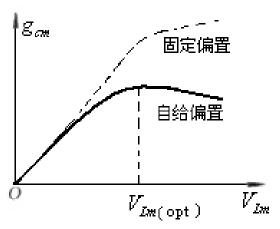


图6.5.9 g_{cm} 随 V_{Lm} 变化的特性

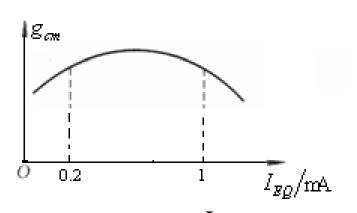


图6.5.10 g_{cm} 随 I_{EQ} 变化的**独**性



科

程



二、场效应管混频电路

原理电路

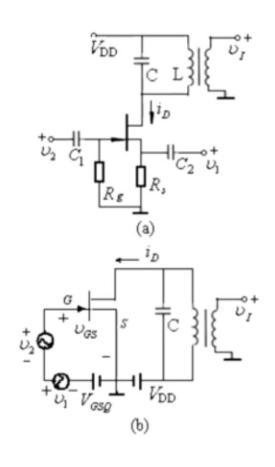
利用图6.2.9所示电路

$$v_1 = -v_L = -V_{Lm} \cos \omega_L t$$

$$v_2 = v_s = V_{sm} \cos \omega_c t$$

可以构成场效应管混频电路。

图6.2.9 结型场效应管电路 (a) 实际电路 (b) 原理电路





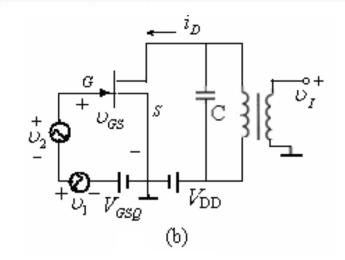
2、工作原理

由国知
$$\upsilon_{GS} = V_{GSO} - \upsilon_L + \upsilon_S$$

V_{GSQ} 为静态工作点电压。

将
$$v_1 = -v_L \cdot v_2 = v_s$$

代入关系式 (4.2.30) 中得



26

$$i_D = I_{DSS} (1 - \frac{V_{GSQ} - \upsilon_L}{V_{GS(off)}})^2 + (g_{mQ} + g_{mo} \frac{\upsilon_L}{V_{GS(off)}})\upsilon_s - \frac{I_{DSS}}{V_{GS(off)}^2}\upsilon_s^2$$
(6.5.21)

显然, i_D 中包含的频率分量只有 ω_c , $2\omega_c$, $\omega_L \pm \omega_c$

 ω_L 、 $2\omega_I$, 当输出端LC回路谐振在 $\omega_I = \omega_L - \omega_c$ 时,回路

两端将得到中频输出电压 υ_{l} ,而其余的频率分量将被滤除掉,即可实现混频功能。









信息科学与

程

三、实际电路分析

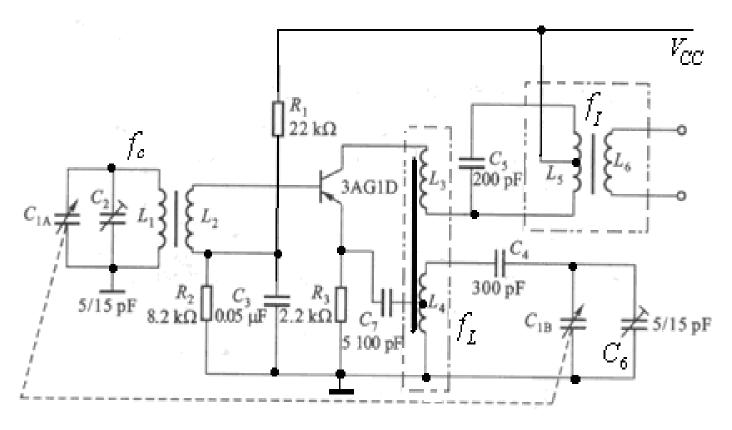


图6.5.11 晶体管中波调幅收音机中的混频器







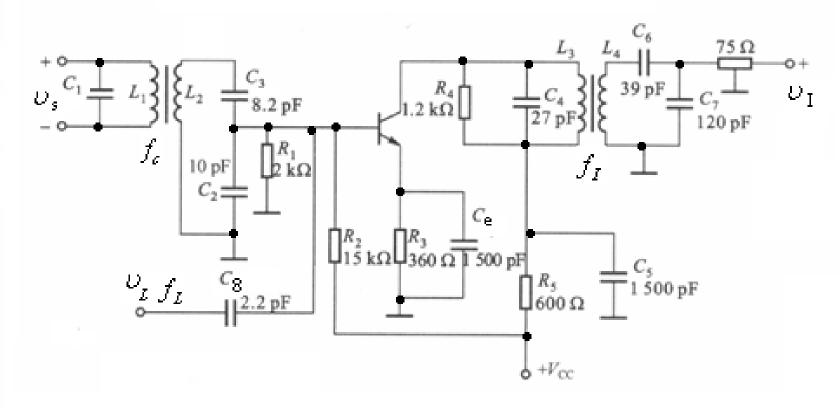


图6.5.12 电视接收机混频器







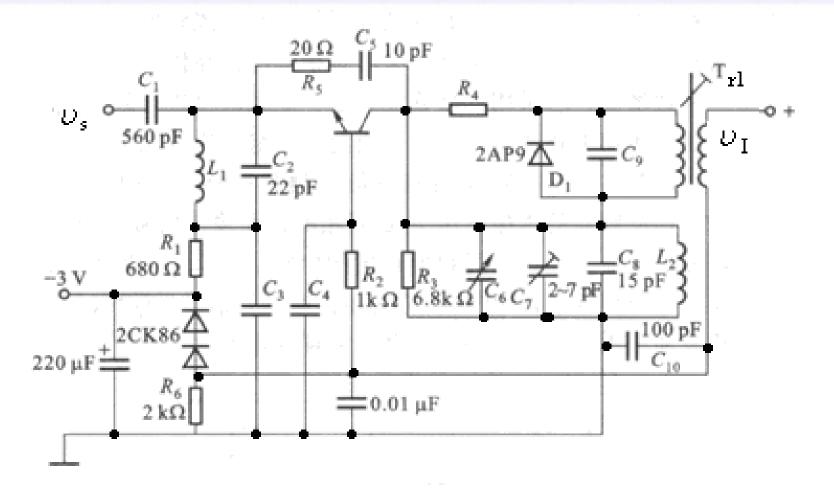


图6.5.13 FM收音机的混频电路







6.5.5 混频器的干扰和非线性失真 (自学)



混频干扰有

干扰哨声 组合频率干扰。 寄生通道干扰

交叉调制 非线性失真〈互相调制

包络失真和强信号阻塞









程

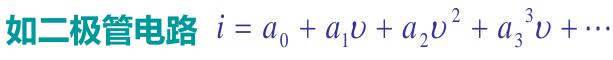
第六章 频谱搬移电路

一、干扰哨声 (Combined Frequency Interference)

——有用信号和本振产生的组合频率干扰 1、产生的原因:

输入到混频器的有用信号与本振信号,由于非线 性作用,除了产生有用的中频外,还产生许多无用 的组合频率分量,如果它们中的有些频率分量正好 接近中频(或落在中频通带内),则这些成分将和 有用中频同时经过中放加到检波器上。通过检波器 的非线性特性,这些接近中频的组合频率与有用中 频差拍检波,产生差拍信号(可听音频),形成干 扰哨声。





当 $v = w_t + v_t$ 人即可得到电流中包含的频率分量为: $|\pm pf_t \pm qf_c|$

当 $|\pm pf_L \pm qf_c| = f_I \pm \Delta F$ (可听音频) 时

他们将和有用信号 f_I 同时经过中放到达检波器,检

波器的非线性作用产生差拍信号(\(\Delta F \)) 形成干扰哨声。

2.形成的条件:

$$f_c = \frac{p \pm 1}{q - p} f_I \pm \frac{\Delta F}{g - p}$$

一般 $f_I \ge \Delta F$,所以上式可为: $f_c \approx \frac{p \pm 1}{q - p} f_I$













此式说明:

a、当 f_i 选定后,只要 f_c 接近此时所计算的值, 即能产生干扰哨声。

b、若p、q取不同的正整数,或产生干扰的输入 信号频率有限多个,但当有 $p+q \ge 5$ 时,幅度已很小 可以忽略。

如当
$$f_c$$
=918时 f_L =918+465=1 $2f_c - f_L$ =183**6**83 ΔF =46**5**383=453

在中频通带以外,不会形成干扰。





料

与

程

又如,当 $f_c = 9$ **加**·Hz本振频率 f_L 这 **如** +465 = 1396 kHz 所对应的组合频率分量为

 $f_{pq} = 2f_c - f_L = 2 \times 931 - 1396 = 466 \text{kHz}$

它与有用中频频率只差1kHz,显然可以通过中频放大器进入检波器,与有用中频 $f_i = 46$ 编号作用后产生 $\Delta F = 466 - 46$ 的差脑信号,在输出端产生 的干拢聪叫声。

所以为了避免干扰,应合理选择电台的发射载波频率,使组合频率在中放通带以外。







 \mathbf{c} 、由 $f_c = \frac{p \pm 1}{q - p} f_I$ 知。当 $\mathbf{p} = \mathbf{0}$,q $= \mathbf{1}$ 时 $f_c = f_I$ 这种干扰最强。所以为了避免这种干扰,应使 f_I 在接收频段之外,如465在535-1605外。

3、 克服方法:

- a、选定合理的Q点,减少滤波分量。
- b、限制 $v_c(t)$ 的幅度。
- \mathbf{c} 、选合理的 f_I







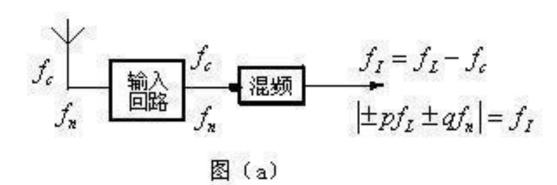
二.寄生通道干扰

——外来干扰与本振的组合频率干扰

(1).产生的原因:

混频器输入回路选择性差,使 fn信号输入,与 本振 f, 经变频后产生许多频谱分量,且满足

 $|\pm pf_L \pm qf_n| = f_I$ 时,该干扰将通过混频后由 $f_n \to f_I$ 并经中放,在检波器中检波后在输出端听到干扰的声 音。如图 (a) 所示。







(2).形成条件:

由式
$$|\pm pf_L \pm qf_n| = f_I$$
知:

当干扰频率 ƒ,与本振频率 ƒ,满足下列条件

$$\begin{cases} -pf_L + qf_n = f_I \\ +pf_L - qf_n = f_I \end{cases}$$

或
$$f_n = \frac{p}{q} f_L \pm \frac{f_I}{q} = \frac{p}{q} f_c + \frac{p\pm 1}{q} f_I$$
 时,即可形成通道干扰。

该式表明:

a.寄生通道干扰总是对称地分布在 $\frac{p}{q}$ 的两边,

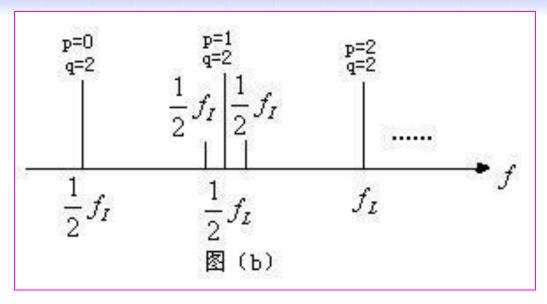
且与它的间隔均为
$$f_I/q$$

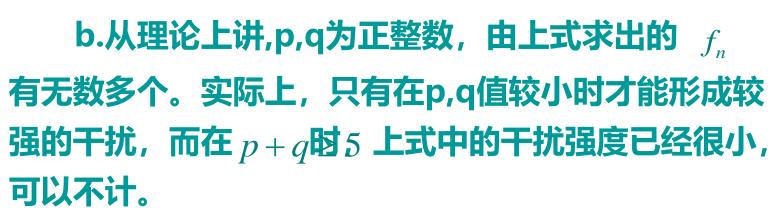


程















在上式干扰中, 最强的两个干扰是:

① 中频干扰 (p=0, q=1) Intermediate Frequency Interference)

f_n (中颇直通)

中频干扰一旦进入混频器输入端,混频器无法将其削弱或抑制,它具有比有用信号更强的传输能力。因为对于中频干扰来讲,混频器实际上起到了中频放大器的作用。所以要求中频抑制比≥30dB 克服办法:提高输入回路的选择性,加中波陷波电路。













② 镜像干扰 (p=1, q=1) (Image Frequency Interference)

$$f_n = f_L + f_I = f_c + 2f_I$$

镜像干扰只要能进入输入回路到达混频器输入端,就具有与有用中频通道相同的变换力,混频器无法将 其削弱或抑制。

将上式变换,可得:

$$f_c = \frac{q}{p} f_n - \frac{p \pm 1}{p} f_I$$

该式说明,当干扰电台的频率一定时,只要接收机调谐在满足上式计算出的频率上,则该干扰电台就会形成寄生通道干扰。







15

科

學

与

程

例如,中波收音机中,在混频器输入端有干扰电台 $f_n = 1000kHz$ 作用,根据上式求出收音机调谐在下列几个频率上时,会使该干扰形成寄生通道干扰。

当
$$p=1$$
 如时 $f_c=2f_n-2f_I=2000-930=1070(kHz)$

$$rightarrow p = 2$$
 q $rightarrow 2$ $f_c = f_n - \frac{1}{2}f_I = 1000 - \frac{465}{2} = 767.5 \text{(kHz)}$

对应于其它不同的p、值,得到的均在接收机频率范围(中波广播为535~160 f_{cHz})之外,不会形成干扰。

(3) 克服办法:

- ①Q和 V_{Lm} 的大小,使 $g(t) \propto v_L(t)$
- ②提高输入回路选择性,加陷波器。
- ③提高 f_I ,使 f_n 与 f_c 间距加大。







科

与

程

三.非线性失真:

包络失真和强信号阻塞(u态),交叉调制(三次方以上各项),互相调制(平方项以上),混频器、放大器中均有存在。

42

克服方法:

- ①选平方律特性的器件
- ②Q合理选,使其工作在平方律区域
- ③加负反馈扩大动态范围
- 4采用组合电路





作业: P.226

6.48 6.49

混频器干扰部分作业

6.51 6.52

