第三章 模拟调制系统

思考题

- 3-1 什么是线性调制?常见的线性调制有哪些?
- 3-2 残留边带滤波器的传输特性应如何?为什么?
- 3-3 什么是调制制度增益? 其物理意义如何?
- 3-4 双边带调制系统解调器的输入信号功率为什么和载波功率无关?
- 3-5 如何比较两个系统的抗噪声性能?
- 3-6 DSB 调制系统和 SSB 调制系统的抗噪声性能是否相同? 为什么?
- 3-7 什么是门限效应? AM 信号采用包络检波法解调时为什么会产生门限效应?
- 3-8 在小噪声情况下, 试比较 AM 系统和 FM 系统抗噪声性能的优劣。
- 3-9 FM 系统产生门限效应的主要原因是什么?
- 3-10 FM 系统调制制度增益和信号带宽的关系如何?这一关系说明什么问题?
- 3-11 什么是频分复用?
- 3-12 什么是复合调制?什么是多级调制?

习题

- **3-1** 已知线性调制信号 m(t) 表示式如下:
 - (1) $\cos \Omega t \cos \omega_c t$
 - (2) $(1+0.5\sin\Omega t)\cos\omega_c t$

m(t) 式中, $\omega_c = 6\Omega$ 。试分别画出它们的波形图和频谱图。

3-2 根据图 T3-2 所示的调制信号波形, 试画出 DSB 及 AM 信号的波形图, 并比较它们分别通过包络检波器后的波形差别。

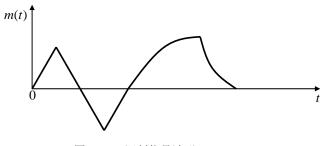


图 T3-2 调制信号波形

- **3-3** 已知调制信号 $m(t) = \cos(2000\pi t) + \cos(4000\pi t)$ 载波为 $\cos 10^4 \pi t$,进行单边带调制,试确定该单边带信号的表示式,并画出频谱图。
- 3-4 将调幅波通过残留边带滤波器产生残留边带信号。若此滤波器的传输函数 $H(\omega)$ 如图 T3-4 所示(斜线段为直线)。当调制信号为 $m(t) = A[\sin 100\pi t + \sin 6000\pi t]$ 时,试确

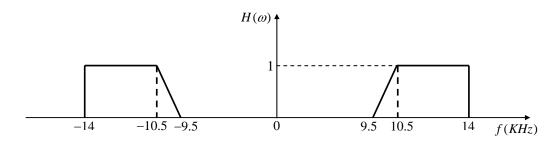


图 T3-4 滤波器的传输函数

3-5 某调制方框图如图 T3-5 (b) 所示。已知m(t) 的频谱如图 T3-5 (a),载频 $\omega_1 << \omega_2$,

 $\omega_1 > \omega_H$,且理想低通滤波器的截止频率为 ω_1 ,试求输出信号s(t),并说明s(t)为何种已调制信号。

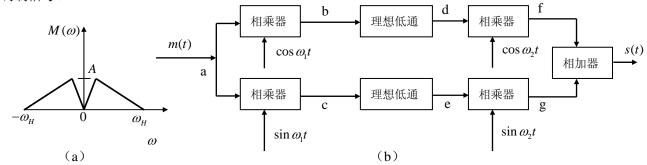
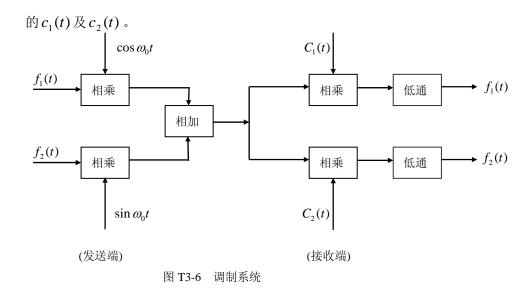


图 T3-5 (a) m(t) 的频谱; (b)调制方框图

3-6 某调制系统如图 T3-6 所示。为了在输出端同时分别得到 $f_1(t)$ 及 $f_2(t)$,试确定接收端



3-7 设某信道具有均匀的双边噪声功率谱密度 $P_n(f) = 0.5 \times 10^{-3} W/H_Z$,在该信道中传输振幅调制信号,并设调制信号 m(t) 的频带限制于 $5KH_Z$,载频是 $100KH_Z$,边带功率

为10KW,载波功率为40KW。若接收机的输入信号先经过一个合理的理想带通滤波器,然后再加至包络检波器进行解调。试求:

- (1) 解调器输入端的信噪功率比;
- (2) 解调器输出端的信噪功率比;
- (3) 制度增益G。
- 3-8 设某信道具有均匀的双边噪声功率谱密度 $P_n(f) = 0.5 \times 10^{-3} \, W/H_Z$,在该信道中传输抑制载波的双边带信号,并将调制信号 m(t) 的频带限制在 $5KH_Z$,而载波频率为 $100KH_Z$,已调信号的功率为10KW, 若接收机的输入信号在加至解调器之前,先经

 $100KH_Z$,已调信号的功率为10KW。若接收机的输入信号在加至解调器之前,先经过带宽为 $10KH_Z$ 的一理想带通滤波器滤波,试问:

- (1) 该理想带通滤波器中心频率为多大?
- (2) 解调器输入端的信噪功率比为多少?
- (3) 解调器输出端的信噪功率比为多少?
- (4) 求出解调器输出端的噪声功率谱密度,并用图形表示出来.
- **3-9** 设一宽带频率调制系统,载波振幅为100V、频率为 $100MH_Z$,调制信号m(t)的频带限

制于 $5KH_Z$, $\overline{m^2(t)} = 5000V^2$, $K_F = 500\pi rad/(s \cdot V)$,最大频偏 $\Delta f = 75KH_Z$,并设信 道中噪声功率谱密度大均匀的,其 $P_n(f) = 10^{-3}W/H_Z$ (单边谱),试求:

- (1) 接收机输入端理想带通滤波器的传输特性 $H(\omega)$:
- (2) 解调器输入端的信噪功率比;
- (3) 解调器输出端的信噪功率比;
- (4) 若 *m*(*t*) 以振幅调制方法传输,并以包络检波器检波,试比较在输出信噪比和 所需带宽方面与频率调制系统有何不同?
- **3-10** 若对某一信号用 DSB 进行传输,设加至发射机的调制信号 m(t) 之功率谱密度为

$$P_m(f) = \begin{cases} \frac{n_m}{2} \bullet \frac{|f|}{f_m}, & |f| \le f_m \\ 0, & |f| > f_m \end{cases}$$
 (公式 T3-10)

试求:

- (1) 接收机的输入信号功率
- (2) 接收机的输出信号功率

若叠加于 DSB 信号的白噪声具有双边功率谱密度 $n_0/2$,设解调器的输出端接有截止频率为 f_m 的理想低通滤波器,那么,输出信噪比是多少?

3-11 某发射机由放大器, 倍频器和混频器组成, 如图 T3-11 所示, 已知输入信号为调频信号, 此调频信号的载波频率为 2*MHz*, 调制信号最高频率为 10*KHz*, 最大频偏为 300*KHz*。试求两个放大器的中心频率和要求的通带宽度各为多少(混频后取和频)?

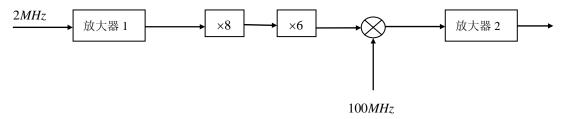


图 T3-11 发射机组成

- 3-12 已知角调制信号为 $s(t) = \cos(\omega_c t + 100\cos(\omega_m t))$:
 - (1) 如果它是 PM 信号, 并且 $K_p = 2rad/V$, 试求调制信号;
 - (2) 如果它是 FM 信号, 并且 $K_F = 2rad/(s \bullet V)$, 试求调制信号;
 - (3) 以上两种已调信号的最大频偏为多少?

部分习题参考答案

3-4 解:由图可知,载频 $f_c = 10 KHz$ 。AM 信号时域表示式为

$$s_{AM}(t) = [A_0 + A(\sin(100\pi t) + \sin(6000\pi t))] \times \cos(2\pi \times 10^4 t)$$

$$= A_0 \cos(20000\pi t) + 0.5A[\sin(20100\pi t) - \sin(19900\pi t) + \sin(26000\pi t) - \sin(14000\pi t)]$$

(公式 J3-4 (a))

AM 信号的四个边带频率分别为13KHz, 10.05KHz, 9.95KHz和7KHz, 由图知

$$H(10kHz) = 0.5$$
 (公式 J4-4 (b))

$$H(13kHz) = 1$$
 (公式 J4-4 (c))

$$H(10.05kHz) = (10.05 - 9.5) \times 1 = 0.55$$
 (公式 J3-4 (d))

$$H(9.95kHz) = (9.95 - 9.5) \times 1 = 0.45$$
 (公式 J3-4 (e))

$$H(7kHz) = 0$$
 (公式 J3-4 (f))

所以 VSB 信号时域表达式为

$$s_{VSB}(t) = 0.5A_0 \cos(20000\pi t) + 0.5A[0.55\sin(20100\pi t) - 0.45\sin(19900\pi t) + \sin(26000\pi t)]$$

$$(\triangle \vec{x} \text{ J3-4 (g)})$$

3-5 解: 两个理想低通输出都是下边带信号,上支路的载波为 $\cos \omega_1 t$,下支路的载波为 1

$$\sin \omega_1 t$$
 。 根据 $s_{SSB}(t) = \frac{1}{2} m(t) \cos \omega_c t \pm \frac{1}{2} \hat{m}(t) \sin \omega_c t$ 得

$$d(t) = \frac{1}{2}Am(t)\cos\omega_1 t + \frac{1}{2}A\hat{m}(t)\sin\omega_1 t \qquad (公式 J3-5 (a))$$
根据式 $s_{SSB}(t) = \frac{1}{2}m(t)\sin\omega_c t \pm \frac{1}{2}\hat{m}(t)\cos\omega_c t$ 得
$$e(t) = \frac{1}{2}Am(t)\sin\omega_1 t - \frac{1}{2}A\hat{m}(t)\cos\omega_1 t \qquad (公式 J3-5 (b))$$

$$s(t) = f(t) + g(t)$$

$$= \frac{1}{2}Am(t)(\cos\omega_1 t + \sin\omega_1 t)\cos\omega_2 t + \frac{1}{2}A\hat{m}(t)(\sin\omega_1 t - \cos\omega_1 t)\sin\omega_2 t$$

$$= \frac{1}{2}Am(t)\cos(\omega_2 - \omega_1)t - \frac{1}{2}A\hat{m}(t)\sin(\omega_2 - \omega_1)t \qquad (公式 J3-5 (c))$$

可知,s(t)是一个载频为 $\omega_2 - \omega_1$ 的上边带信号。

3-7 解: (1)
$$S_i = S_c + S_m = (40+10)KW = 50KW$$
 (公式 J3-7 (a))
$$N_i = P_n(f) \bullet 2B = (0.5 \times 10^{-3} \times 2 \times 2 \times 5 \times 10^3)W = 10W \text{ (公式 J3-7 (b))}$$

$$\frac{S_i}{N} = 5000 \text{ (公式 J3-7 (c))}$$

(2) $s_{AM}(t) = [A + m(t)]\cos\omega_c t = A\cos\omega_c t + m(t)\cos\omega_c t$ (公式 J3-7 (d))

由已知边带功率值可得

$$\frac{1}{2}\overline{m^2(t)} = 10kW$$
 (公式 J3-7 (e))

包络检波器输出信号和噪声分别为

$$m_0(t) = m(t) \qquad (公式 J3-7 (f))$$

$$n_0(t) = n_c(t)$$
 (公式 J3-7 (g))

所以,包络检波器输出信号功率和噪声功率分别为

$$S_0 = \overline{m^2(t)} = 20kW \qquad (\triangle \sharp \text{ J3-7 (h)})$$

$$N_0 = \overline{n_c^2(t)} = P_n(f) \cdot 2B = 10W$$
 (公式 J3-7 (i))

检波器输出信噪功率比为

$$\frac{S_0}{N_0} = 2000$$
 (公式 J3-7 (j))

(3) 制度增益为

$$G = \frac{S_0 / N_0}{S_i / N_i} = \frac{2}{5}$$
 (公式 J3-7 (k))

3-8 解: (1) 滤波器中心频率为100KHz.

(2)
$$N_i = 2P_n(f) \times 2f_H = (4 \times 0.5 \times 10^{-3} \times 5 \times 10^3)W = 10W$$
 (公式 J3-8 (a))

输入信噪功率比为
$$S_i/N_i = 10 \times 10^3/10 = 10^3$$
 (公式 J3-8 (b))

(3) 输出信噪功率比为

$$S_0/N_0 = G(S_i/N_i) = 2 \times 10^3$$
 (公式 J3-8 (c))

(4)解调器输出噪声 $n_0(t)$ 为

$$(n_c(t)\cos\omega_c t - n_s(t)\sin\omega_c t)\cos\omega_c t \xrightarrow{LPF} \frac{1}{2}n_c(t) \quad (\text{\pmz J3-8 (d)})$$

所以 $n_0(t)$ 的功率谱密度为

$$P_{n_0}(f) = \frac{1}{4} P n_c(f) = \begin{cases} 0.25 \times 10^{-3} W/Hz, & |f| \le 5 \times 10^3 \\ 0, & 其他 \end{cases}$$
 (公式 J3-8 (e))

 $P_{n_0}(f)$ 的图形如图 J4-8 所示.

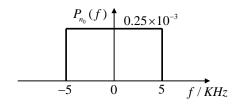


图 J4-8 输出噪声功率谱密度

3-9 解: (1) FM 信号带宽为

$$B_{FM} = 2(\Delta f + f_H) = 2(75+5)KHz = 160KHz$$
 (公式 J3-9 (a))

接收机输入端理想带通滤波器的传输特性为

(2) 解调器输入信号功率为

$$S_i = \frac{1}{2}A^2 = \frac{1}{2} \times 100^2 W = 5000W$$
 (公式 J3-9 (c))

解调器输入噪声功率为

$$N_i = P_n(f)B_{FM} = 10^{-3} \times 160 \times 10^3 W = 160W \text{ (δ, δ, $J3-9(d)$)}$$

解调器输入信号比为

$$S_i / N_i = 5000/160 = 31.25$$
 (公式 J3-9 (e))

(3) 解调器输出信号功率

$$S_o = \frac{K_F^2}{4\pi^2} \overline{m^2(t)} = \frac{(500\pi)^2}{4\pi^2} \times 5000W = 3125 \times 10^5 W \text{ ($\Delta\extrm{T}$ J3-9 (f))}$$

解调器输出噪声功率为

$$N_o = \frac{2f_H^3 n_0}{3A^2} = \frac{2 \times (5 \times 10^3)^3 \times 10^{-3}}{3 \times 100^2} W = 83.3 \times 10^2 W \text{ ($\delta \pi $\delta $\delta $\delta $\delta $)}$$

解调器输出信噪比为

$$(S_a/N_a)_{EM} = 3125 \times 10^5 / (83.3 \times 10^2) = 37500$$
 (公式 J3-9 (h))

(4) AM 信号包络检波输出信噪比为

$$(S_o/N_o)_{AM} = \frac{\overline{m^2(t)}}{\overline{n_c^2(t)}} = \frac{5000}{2 \times 10^{-3} \times 5 \times 10^3} = 500 \text{ (公式 J3-9 (i))}$$

$$\frac{(S_o/N_o)_{FM}}{(S_o/N_o)_{AM}} = 75,$$
 $\frac{B_{FM}}{B_{AM}} = \frac{160}{10} = 16$ (公式 J3-9 (j))

这说明,频率调制系统抗噪性能的提高时以增加传输带宽(减低有效性)作为代价的。

3-10 解: (1) 输入信号功率

$$S_i = \frac{1}{2}\overline{m^2(t)} = \frac{1}{2}\int_{-f_m}^{f_m} P_m(f)df = \frac{1}{4}n_m f_m$$
 (公式 J3-10 (a))

(2) 输出信号功率

$$S_0 = \overline{m_0^2(t)} = \overline{\left[\frac{1}{2}m(t)\right]^2} = \frac{1}{8}n_m f_m$$
 (公式 J3-10 (b))

(3) 输出噪声功率

$$N_0 = \overline{n_0^2(t)} = \overline{\left[\frac{1}{2}n_c(t)\right]^2} = \frac{1}{4}\overline{n_c^2(t)} = \frac{1}{4} \bullet n_0 \bullet 2f_m = \frac{1}{2}n_0 f_m \ (\text{$\triangle \neq $} \text{$J3$-10 (c))}$$

输出信噪比

$$\frac{S_0}{N_0} = \frac{n_m}{4n_0}$$
 (公式 J3-10 (d))

3-11 解: 第1个放大器的输入信号的中心频率为2MHz,带宽为

$$B_1 = 2(\Delta f_1 + f_H) = [2 \times (300 + 10)]KHz = 620KHz$$
 (公式 J3-11 (a))

所以,此放大器的中心频率为 $2MH_Z$,通道宽度为 $620KH_Z$ 。两次倍频后,调频信号中心频率为 $96MH_Z$,最大频偏为

$$\Delta f_2 = 300 \times 48 KHz = 144000 KHz = 14.4 MHz$$
 (公式 J3-11 (b))

混频后,调频信号中心频率为196MHz,最大频偏仍为14.4MHz,带宽为

$$B_2 = 2(\Delta f_2 + f_H) = 2 \times (14.4 + 0.01)MHz = 28.82MHz$$
 (公式 J3-11 (c))

所以,第2个放大器的中心频率为196MHz,要求通带宽度为28.82MHz。

3-12 解: (1) 调制信号为 $50\cos\omega_{m}t$ 。

- (2) 调制信号为 $50\omega_m\sin\omega_m t$ 。
- (3) 最大频偏相同, $\Delta f_{PM} = \Delta f_{FM} = 100 f_m$ 。