模拟调制系统

线性调制

线性调制的抗噪声性能

非线性调制

宽带调频及其抗噪性能

调制系统的对比

第五章作业

模拟调制系统

- 调制可以分为线性调制(幅度调制)和非线性调制(角度调制)
 - o 幅度调制:调幅(AM)、双边带(DSB)、单边带(SSB)、残留边带(VSB)
 - o 角度调制:相位调制(PM)、频率调制(FM) 注:其中频率调制还可以分为:窄带调频(NBFM)、宽带调频(WBFM) 其中重点掌握:AM、DSB、SSB、WBFM
- 调制的作用
 - o 将基带信号搬运较高频率提高发射效率
 - o 实现信道的多路复用
 - o 扩展信号带宽、提高抗干扰、抗衰落能力
- 解调的方法:
 - o 相干解调(适用线性调制信号、NBFM)
 - o 包络检波(AM)
 - o 非相干解调(适用于NBFM、WBFM)

线性调制

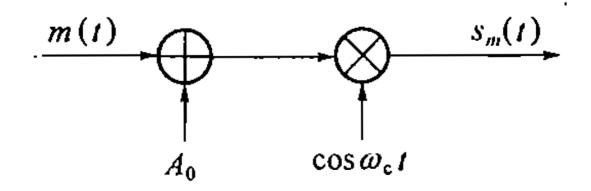
• 幅度调制信号表达式:

$$s_m(t) = Am(t)cosw_c t$$

$$S_m(w) = \frac{A}{2}[M(w + w_c) + M(w - w_c)]$$

$$(1)$$

• AM信号



$$egin{aligned} s_{AM}(t) &= [A_0 + m(t)] cosw_c t \ S_{AM}(w) &= \pi A_0 [\delta(w + w_c) + \delta(w - w_c) +] \ &+ rac{1}{2} [M(w + w_c) + M(w - w_c)] \end{aligned}$$

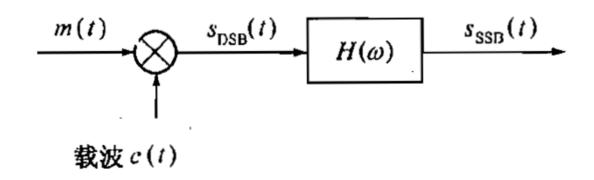
• DSB信号一般形式

$$s_{DSB}(t) = m(t)cosw_c t$$
 (3)
 $S_{DSB}(w) = \frac{1}{2}[M(w+w_c) + M(w-w_c)]$

• DSB信号(单频调制信号)

$$egin{align*} s_{DSB}(t) &= A_m cosw_m t cosw_c t \ &= rac{1}{2} A_m cos(w_c + w_m) t + rac{1}{2} A_m cos(w_c - w_m) t \ &=$$
 上 边 带 信 号 $S_{DSB}(w) = rac{\pi \cdot A_m}{2} [\delta(w + w_c + w_m) + \delta(w - w_c - w_m) + \delta(w + w_c - w_m) + \delta(w + w_c + w_m)] \ \end{aligned}$

• SSB信号时域表达式



$$s_{SSB}(t) = \frac{1}{2}m(t)cosw_ct + \frac{1}{2}\hat{m}(t)sinw_ct$$
 (5)

• $\hat{m}(t)$ 称为希尔伯特变换,相移 $\pi/2$

$$A_m c \hat{o} s w_m t = A_m s i n w_m t \tag{6}$$

• 带宽

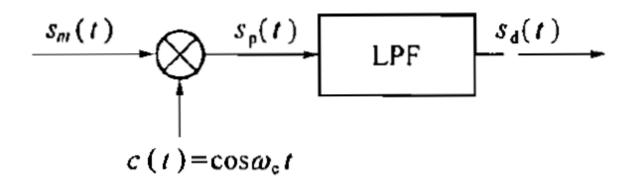
$$\left\{egin{array}{ll} AM: & B_{AM}=2f_H\ SSB: & B_{SSB}=f_H \end{array}
ight.$$

• 输入信号功率

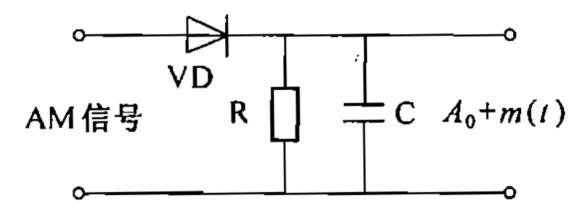
$$P=s_m^2ar{(}t)$$
 $P_{AM}=rac{A_0^2}{2}+rac{m^2ar{(}t)}{2}=P_c+P_s$ $\eta_{AM}=rac{P_s}{P_{AM}}$ 当 AM 调制效率最大时 $m^2ar{(}t)=A_m^2/2,\eta_{max}=rac{1}{3}$

线性调制的抗噪声性能

• 相干解调适用于所有的线性调制信号



• 包络检波适用于AM信号



• 常见参数: 输入噪声、输出噪声、输出信噪比、调制制度增益、高斯白噪声

$$rac{S_0}{N_0}=rac{$$
解调器输出有用信号的平均功率
$$G=rac{S_0/N_0}{S_i/N_i} \ n_i(t)=n_c(t)cosw_ct-n_s(t)sinw_ct \ \end{tabular}$$

• 相干解调DSB

$$S_{0} = \frac{1}{2}S_{i} = \frac{1}{4}m^{2}(t)$$

$$N_{0} = \frac{1}{4}N_{i} = \frac{1}{4}n_{0}B_{DSB}$$

$$G_{DSB} = 2$$
(8)

• 相干解调SSB

$$S_{0} = \frac{1}{4}S_{i} = \frac{1}{4}\left[\frac{1}{4}m^{2}(t)\right]$$

$$N_{0} = \frac{1}{4}N_{i} = \frac{1}{4}n_{0}B_{SSB}$$

$$G_{SSB} = 1$$
(9)

• 包络检波AM (大信噪比条件)

$$G_{AM} = rac{2m^{\overline{2}}(t)}{A_0^2 + m^{\overline{2}}(t)}
ightarrow G_{max} = rac{2}{3} \ S_o = m^{\overline{2}}(t) \quad N_o = N_i \ E(t) = A_0 + m(t) + n_c(t)$$

• 小信噪比条件下输出信噪比随输入信噪比下降急剧恶化, 称为门限效应

非线性调制

• 角度调制

$$s_m(t) = A\cos[w_c t + \varphi(t)] \tag{11}$$

- o $\varphi > \frac{\pi}{6}$ 采用宽带调频
- $\circ \varphi < \frac{1}{6}$ 采用窄带调频
- FM、PM的表达式

$$s_{PM}(t) = Acos[w_c t + K_p m(t)]$$
 (12)
 $s_{FM}(t) = Acos[w_c t + K_f \int m(\tau)d\tau]$
 $m(t) = A_m cos w_m t = A_m cos 2\pi f_m t$

o 调频指数(最大相偏)

$$m_f = \frac{K_f A_m}{w_m} = \frac{\triangle f}{f_m} \tag{13}$$

宽带调频及其抗噪性能

• FM信号的频域表达式

$$S_{
m AM}(\omega) = \pi A \left[\delta \left(\omega + \omega_c
ight) + \delta \left(\omega - \omega_{
m c}
ight)
ight] + rac{1}{2} \left[M \left(\omega + \omega_{
m c}
ight) + M \left(\omega - \omega_{
m c}
ight)
ight] \ (14)$$

• 调频波的有效带宽(卡森公式)

$$B_{FM} = 2(m_f + 1) = 2(\triangle f + f_m)$$
 (15)

• FM功率

$$P_{FM} = \frac{A^2}{2} = P_c {16}$$

- 非相干解调:产生一个与输入调频信号的频率呈线性关系的输出电压:频率检波器(鉴频器)
 - o 鉴频器的本质: 微分电路+包络检波器
- 输入信号功率,输入噪声功率

$$S_i = \frac{A^2}{2}$$

$$N_i = n_0 B_{FM}$$
(17)

• 输出信噪比

$$\frac{S_0}{N_0} = \frac{3}{2} m_f^2 \frac{A^2/2}{n_0 f_m} \tag{18}$$

$$G_{FM} = 3m_f^2(m_f + 1) (19)$$

调制系统的对比



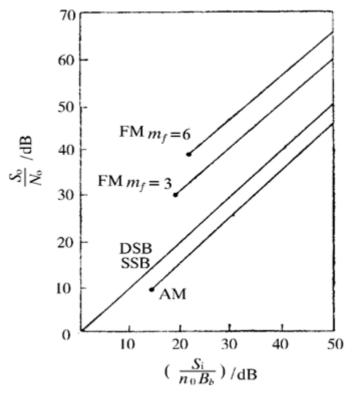
第5章 模拟调制系统

• 5.5 各种模拟调制系统的比较

调制方式	传输带宽	$S_{\rm o}/N_{\rm o}$	设备复 杂程度	主要应用
AM	$2f_m$	$\left(\frac{S_o}{N_o}\right)_{AM} = \frac{1}{3} \left(\frac{S_i}{n_o f_m}\right)$	简单	中短波无线电广播
DSB	$2f_m$	$\left(\frac{S_{o}}{N_{o}}\right)_{\rm DSB} = \left(\frac{S_{i}}{n_{o}f_{m}}\right)$	中等	应用较少
SSB	f_m	$\left(\frac{S_{o}}{N_{o}}\right)_{SSB} = \left(\frac{S_{i}}{n_{o}f_{m}}\right)$	复杂	短波无线电广播、话音 频分复用、载波通信、 数据传输
VSB	略大于ƒ"	近似SSB	复杂	电视广播、数据传输
FM	$2(m_f+1)f_m$	$\left(\frac{S_o}{N_o}\right)_{\rm FM} = \frac{3}{2} m_f^2 \left(\frac{S_i}{n_0 f_m}\right)$	中等	超短波小功率电台(窄 带FM);调频立体声广 播等高质量通信(宽带 FM) 116

• 抗噪声性能

•



WBFM > DSB > SSB > VSB > AM (20)

• 频带利用率

- o SSB带宽最窄、频带利用率最高
- o FM频带利用率最低,带宽可随 m_f 调
- o AM\FM 包络存在门限现象

• 特点与应用

- o AM: 优点是接收设备简单; 缺点是功率利用率低, 抗干扰能力差。主要用在中波和短波调幅广播。
- o DSB调制: 优点是功率利用率高,且带宽与AM相同,但设备较复杂。应用较少,一般用于点对点专用通信。
- o SSB调制: 优点是功率利用率和频带利用率都较高,抗干扰能力和抗选择性衰落能力均优于AM,而带宽只有AM的一半,缺点是发送和接收设备都复杂。SSB常用于频分多路复用系统中。
- o VSB调制: 抗噪声性能和频带利用率与SSB相当。在电视广播、数传等系统中得到了广泛应用。
- o FM: FM的抗干扰能力强,广泛应用于长距离高质量的通信系统中。缺点是频带利用率低,存在门限效应。

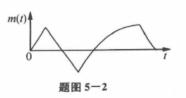
第五章作业

注意上图是幅度谱,相位谱没有画出。

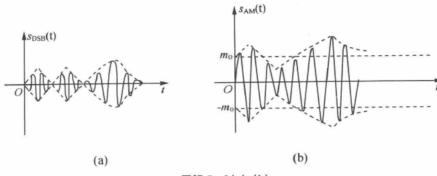
题 5-2 根据题图 5-2 所示的调制信号波形,试画出 DSB 及 AM 信号的波形图,并比较它们分别通过包络检波器后的波形差别。

【解题思路】 略。

【解】 信号经双边带调制和振幅调制后的波形分别为 siss (t)和

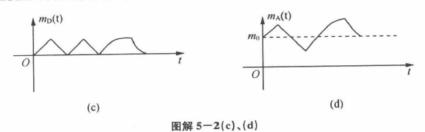


s_{AM}(t),图形分别见图解5-2(a)、(b)。



图解 5-2(a)、(b)

经包络检波后,两者的波形分别见图解 5-2(c)、(d)所示。



由图可看出,与题图中m(t)相比, $m_D(t)$ 有严重失真,而 $m_A(t)$ 无失真。因此,双边带信号不能用包络检波法解调。

题 5-3 已知调制信号 $m(t) = \cos(2\,000\pi t) + \cos(4\,000\pi t)$,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。

【解题思路】 当载波为 $\cos(\omega_t)$ 时, SSB 信号的时域表达式为

$$s_{\text{SSB}}(t) = \frac{1}{2} m(t) \cos(\omega_c t) \pm \frac{1}{2} \hat{m}(t) \sin(\omega_c t)$$

其中 $\hat{m}(t)$ 是m(t)相移90°的正交函数,"一"号对应上边带,"十"号对应下边带。

【解】 由题可知

$$m(t) = \cos(2.000\pi t) + \cos(4.000\pi t)$$

则有

$$\hat{m}(t) = \sin(2\ 000\pi t) + \sin(4\ 000\pi t)$$

进而可得上边带信号表示式为:

$$s_{\text{USB}}(t) = \left[\cos(2\ 000\pi t) + \cos(4\ 000\pi t)\right] \cos(10\ 000\pi t)$$

$$-\frac{1}{2}\left[\sin(2\ 000\pi t) + \sin(4\ 000\pi t)\right] \sin(10\ 000\pi t)$$

$$=\frac{1}{4}\left[\cos(12\ 000\pi t) + \cos(8\ 000\pi t) + \cos(14\ 000\pi t) + \cos(6\ 000\pi t)\right]$$

$$+\frac{1}{4}\left[\cos(12\ 000\pi t) - \cos(8\ 000\pi t) + \cos(14\ 000\pi t) - \cos(6\ 000\pi t)\right]$$

$$=\frac{1}{2}\left[\cos(12\ 000\pi t) + \cos(14\ 000\pi t)\right]$$

其频域表示式为:

$$S_{\text{USB}}(\omega) = \frac{\pi}{2} \left[\delta(\omega + 12\,000\pi) + \delta(\omega - 12\,000\pi) + \delta(\omega + 14\,000\pi) + \delta(\omega - 14\,000\pi) \right]$$

同理可得下边带信号表示式为

$$s_{LSB} = \frac{1}{2} \left[\cos(2\ 000\pi t) + \cos(4\ 000\pi t) \right] \cos(10\ 000\pi t)$$

$$+ \frac{1}{2} \left[\sin(2\ 000\pi t) + \sin(4\ 000\pi t) \right] \sin(10\ 000\pi t)$$

$$= \frac{1}{2} \left[\cos(8\ 000\pi t) + \cos(6\ 000\pi t) \right]$$

其频域表示式为

$$S_{\text{LSB}}(\omega) = \frac{\pi}{2} \left[\delta(\omega + 8000\pi) + \delta(\omega - 8000\pi) + \delta(\omega + 6000\pi) + \delta(\omega - 6000\pi) \right]$$

上、下边带信号的频谱图分别见图解 5-3(a)、(b) 所示:



题 5-7 设某信道具有均匀的双边噪声功率谱密度 $P_{w}(f) = 0.5 \times 10^{-3} \text{ WHz}$ 在该信道中传输抑 制载波的双边带信号,并设调制信号 m(t)的频带限制在 5 kHz,而载波为 100 kHz,已调信号的功率为 10 kW。若接收机的输入信号在加至解调器之前,先经过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和通带宽度为多大?
- (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。

【解题思路】 对于双边带调制系统,有 $B=2f_H$ 。增益 G=2 及 $N_0=\frac{1}{4}N_i$ 等特性。

【解】 (1) 该理想 BPF 的中心频率为 100 kHz, B=2×5 kHz=10 kHz

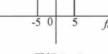
(2) 解调器输入端的信噪功率比为

$$\frac{S_i}{N_i} = \frac{10K}{2P_n(f) \times B} = \frac{10 \times 10^3}{2 \times 0.5 \times 10^{-3} \times 2 \times 5 \times 10^3} = 1000$$

(3) 解调器输出端的信噪功率比为

$$P_{n_0}(f) = \frac{1}{2} P_n(f) = 0.25 \times 10^{-3} \text{ W/Hz} \qquad (|f| \le 5 \text{ kHz})$$

其图形见图解 5-7:



图解 5-7

题 5-8 若对某一信号用 DSB 进行传输,设加至接收机的调制信号 m(t)之功率谱密度为

$$P_m(f) = \begin{cases} \frac{n_m}{2} \cdot \frac{|f|}{f_m} & |f| \leq f_m \\ 0 & |f| > f_m \end{cases}$$

试求:

- (1) 接收机的输入信号功率;
- (2) 接收机的输出信号功率;
- (3) 若叠加于 DSB 信号的白噪声具有双边功率谱密度为 $n_0/2$,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,输出信噪功率比是多少?

【解题思路】 对于双边带调制系统

输入信号功率
$$S_i = \frac{1}{2} \overline{m^2(t)}$$

输出信号功率
$$S_0 = \overline{m^2(t)} = \overline{\left[\frac{1}{2}m(t)\right]^2} = \frac{1}{4}\overline{m^2(t)}$$

输出噪声功率 $N_0 = \frac{1}{4} \overline{n_{\epsilon}^2(t)}$

【解】 (1)
$$S_i = \frac{1}{2} \overline{m^2(t)} = \frac{1}{2} \int_{-f_m}^{f_m} \frac{n_m}{2} \cdot \frac{|f|}{f_m} df = \frac{n_m}{2 f_m} \int_{0}^{f_m} f df = \frac{1}{4} n_m f_m$$

(2)
$$S_0 = \overline{m_0^2(t)} = \frac{1}{4} \overline{m^2(t)} = \frac{1}{8} n_m f_m$$

(3) 由于
$$N_0 = \overline{n_0^2(t)} = \overline{\left[\frac{1}{2}n_c(t)\right]^2} = \overline{\frac{1}{4}n_c^2(t)} = \overline{\frac{1}{4}n_0B} = \overline{\frac{1}{4}n_0} \times 2f_m = \overline{\frac{1}{2}n_0f_m}$$

故输出信噪功率比为

$$\frac{S_0}{N_0} = \frac{\frac{1}{8} n_m f_m}{\frac{1}{2} n_0 f_m} = \frac{n_m}{4 n_0}$$

- **题 5-9** 设某信道具有均匀的双边噪声功率谱密度 $P_n(f)=0.5\times10^{-3}$ W/Hz,在该信道中传输抑制载波的单边带(上边带)信号,并设调制信号 m(t) 的频带限制在 5 kHz,而载波是 100 kHz,已调信号功率是 10 kW。若接收机的输入信号在加至解调器前,先经过带宽为 5 kHz 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?

【解题思路】 对于单边带调制系统,其系统增益 G=1,带宽 $B=f_H$ 。

【解】(1)理想带通滤波器中心频率为102.5 kHz。

(2) 解调器输入端的信噪功率比为

$$\frac{S_i}{N_i} = \frac{10k}{2P_n(f) \times B} = \frac{10 \times 10^3}{2 \times 0.5 \times 10^{-3} \times 5 \times 10^3} = 2000$$

(3) 解调器输出端的信噪功率比为

$$\frac{S_0}{N_0} = G \cdot \frac{S_i}{N_0} = 1 \times 2000 = 2000$$

题 5—10 某线性调制系统的输出信噪比为 20 dB,输出噪声功率为 10^{-9} W,由发射机输出端到解调器输入端之间总的传输损耗为 100 dB。试求:

- (1) DSB/SC 时的发射机输出功率;
- (2) SSB/SC 时的发射机输出功率。

【解题思路】 $\frac{S_0}{N_0} = G \cdot \frac{S_i}{N_i}$,且对于双边带、单边带调制系统,其输出噪声功率与输入噪声功率均满足 $N_0 = \frac{1}{4} N_i$ 。

【解】 由题可知:
$$\frac{S_0}{N_0}$$
 = 20 dB 即 $\frac{S_0}{N_0}$ = 100, 且 N_0 = 10 $^{-9}$ W。则有

$$N_i = 4N_0 = 4 \times 10^{-9} \text{ W}$$

(1) 对于 DSB 调制系统,系统增益 G=2。则有

$$\frac{S_i}{N_i} = \frac{1}{G} \cdot \frac{S_0}{N_0} = \frac{1}{2} \times 100 = 50$$

进而可得

$$S_i = 50N_i = 50 \times 4 \times 10^{-9} = 2 \times 10^{-7} \text{ W}$$

由于传输损耗为 100 dB,设发射机输出功率为 S_1 ,则有 $10 \log \frac{S_1}{S_i} = 100$,可得 $\frac{S_1}{S_i} = 10^{10}$,进而有

$$S_1 = S_i \times 10^{10} = 2 \times 10^{-7} \times 10^{10} = 2000 \text{ W}$$

(2) 同理,对于 SSB 调制系统,G=1,所以有

$$S_i = 100 N_i = 4 \times 10^{-7} \text{ W}$$

设发射机输出功率为 S_2 ,则有 $10\lg \frac{S_2}{S_1} = 100$ 即

$$S_2 = 4 \times 10^{-7} \times 10^{10} = 4000 \text{ W}$$

- **题** 5—13 设某信道具有均匀的双边噪声功率谱密度 $P_n(f)=0.5\times10^{-3}$ W/Hz,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 5 kHz,载频是 100 kHz,边带功率为 10 kW,载波功率为 40 kW。若接收机的输入信号先经过一个合适的理想带通滤波器,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。

【解题思路】 对于调幅(AM)系统

其解调器输入的信号功率 $S_i = \frac{A^2}{2} + \frac{\overline{m^2(t)}}{2}$

输入的噪声功率 $N_i = n_0 B = 2n_0 f_H$

輸出的信号功率 $S_0 = \overline{m^2(t)}$

輸出的噪声功率 $N_0 = n_0 B = 2n_0 f_H$

【解】 (1) 由于

$$S_i = \frac{A^2}{2} + \frac{\overline{m^2(t)}}{2} = 40 \text{ kW} + 10 \text{ kW} = 50 \text{ kW}$$

$$N_i = 2P_n(f) \times 2f_H = 2 \times 0.5 \times 10^{-3} \times 2 \times 5 \times 10^3 = 10 \text{ W}$$

所以输入端信噪功率比为

$$\frac{S_i}{N_i} = \frac{50 \text{ K}}{10} = 5000$$

(2) 由于在大信噪比下,

$$S_0 = \overline{m^2(t)} = 20 \text{ kW}$$
 $N_0 = N_i = 10 \text{ W}$

所以输出端信噪功率比为

$$\frac{S_0}{N_0} = \frac{20 \text{ K}}{10} = 2000$$

(3) 系统制度增益

$$G = \frac{\frac{S_0}{N_0}}{\frac{S_1}{N_0}} = \frac{2000}{5000} = \frac{2}{5}$$

题 5-16 设一宽带 FM 系统,载波振幅为 100 V,频率为 100 MHz,调制信号 m(t)的频带限制于 5 kHz, $\overline{m^2(t)}$ =5 000 V², k_f =500 π rad/(s • V),最大频偏 Δf =75 kHz,并设信道中噪声功率谱密度是均匀的,其 $P_n(f)$ =10⁻³ W/Hz(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 AM 调制方法传输,并以包络检波器进行解调,试比较在输出信噪比和所需带宽方面与 FM 系统有何不同?

【解题思路】 对于频率调制系统

其带宽 $B_{FM} = 2(\Delta f + f_H)$

解调器输入端信号功率 $S_i = \frac{A^2}{2}$,噪声功率 $N_i = n_0 B$

解调器输出端信号功率 $S_0 = \overline{m_0^2(t)} = \frac{K_F^2}{4\pi^2} \cdot \overline{m^2(t)}$,噪声功率 $N_0 = \frac{2n_0}{3A^2} f_m^3$

【解】 (1) 由于 $B_{FM} = 2(\Delta f + f_H) = 2 \times (75 + 5) = 160 \text{ kHz} = 0.16 \text{ MHz}$,且载频为 100 MHz。故可知接收机输入端理想带通滤波器的传输特性 $H(\omega)$ 为:

$$H(\omega) = \begin{cases} K, & 1.998 \ 4\pi \times 10^8 \ \text{rad/s} \leqslant |\omega| \leqslant 2.001 \ 6\pi \times 10^8 \ \text{rad/s} \end{cases} (K 为常数)$$

(2) 由于

$$S_i = \frac{A^2}{2} = \frac{1}{2} \times 100^2 = 5000 \text{ W}$$

$$N_i = n_0 B = P_n(f) \times B_{FM} = 10^{-3} \times 160 \times 10^3 = 160 \text{ W}$$

故可得输入端信噪功率比为

$$\frac{S_i}{N_i} = \frac{5000}{160} = 31.25$$

(3) 由于

$$S_0 = \frac{K_F^2}{4\pi^2} \cdot \overline{m^2(t)} = \frac{(500\pi)^2}{4\pi^2} \times 5\ 000 = 3.\ 125 \times 10^8 \text{ W}$$

$$N_0 = \frac{2n_0}{3A^2} f_m^3 = \frac{2 \times 10^{-3} \times (5\ 000)^3}{3 \times 100^3} \approx 8\ 333.\ 3\text{ W}$$

故可得输出端信噪功率比为

$$\frac{S_0}{N_0} = \frac{3.125 \times 10^8}{8333.3} \approx 37500$$

(4) 若 m(t)以幅度调制方式传输,则其带宽 $B_{AM}=2f_m=2\times 5$ k=10 kHz 且包络检测后输出信噪功率比为

$$\left(\frac{S_0}{N_0}\right)_{AM} = \frac{\overline{m^2(t)}}{\overline{n_c^2(t)}} = \frac{5000}{10^{-3} \times 10 \text{ k}} = 500$$

从而可知两者输出信噪功率比为

$$\frac{\left(\frac{S_0}{N_0}\right)_{\text{FM}}}{\left(\frac{S_0}{N_0}\right)_{\text{AM}}} = \frac{37500}{500} = 75$$

带宽比为

$$\frac{B_{\text{FM}}}{B_{\text{AM}}} = \frac{160}{10} = 16$$

可见虽然频率调制系统的抗噪性能提高了,但它占用了更多传输带宽,其有效性降低了。

题 5-17 已知某单频调频波的振幅是 10 V,瞬时频率为

$$f(t) = 10^6 + 10^4 \cos 2\pi \times 10^3 t$$
(Hz)

试求:

- (1) 此调频波的表达式;
- (2) 此调频波的频率偏移、调频指数和频带宽度;
- (3) 若调制信号频率提高到 2×10³ Hz,则调频波的频偏、调频指数和频带宽度如何变化?

【解题思路】 根据角度调制信号的一般表达式及调频信号表达式可分析得知。

【解】(1)此调频波的表达式为:

$$S_{FM}(t) = A\cos\left[w_{\epsilon}(t) + \varphi(t)\right] = A\cos\int_{-\infty}^{t} 2\pi f(\tau) d\tau$$

$$= 10\cos\int_{-\infty}^{t} 2\pi \cdot (10^{6} + 10^{4}\cos 2\pi \times 10^{3}\tau) d\tau$$

$$= 10\cos(2\pi \times 10^{6}t + 10\sin 2\pi \times 10^{3}t) (V)$$

- (2) 由已知 $\Delta f(t) = 10^4 \cos 2\pi \times 10^3 t (Hz)$
- ∴ 最大頻偏 $\Delta f = \Delta f(t)_{\text{max}} = 10^4 \text{ (Hz)}$

调频指数
$$m_f = \frac{\Delta f}{f_m} = \frac{10^4}{10^3} = 10$$

频带宽度 $B_{FM} = 2(m_f + 1) f_m = 2(10+1) \times 10^3 = 22 \text{ kHz}$

(3) 由调频信号的表达式可知,调频波的频率偏移与调频信号的频率无关,所以若调制信号频率提高,调频波的频偏仍然为 $\Delta f = 10^4~{
m Hz} = 10~{
m kHz}$

调频指数:
$$m_f = \frac{\Delta f}{f_m} = \frac{10^4}{2 \times 10^3} = 5$$

频带宽度: $B_{FM} = 2(m_f + 1) f_m = 2(5+1) \times 2 \times 10^3 = 24 \text{ kHz}$

- **题** 5-19 有 60 路模拟话音信号采用频分复用方式传输。已知每路话音信号频率范围为 $0\sim4$ kH_z(已含防护频带),副载波采用 SSB 调制,主载波采用 FM 调制,调制指数 $m_f=2$ 。
- (1) 试计算副载波调制合成信号带宽;
- (2) 试求信道传输信号带宽。

【解题思路】 根据频分复用定义即信道带宽被分成多个相互不重叠的频段(子通道)求解,FM 调制,带宽定义为 $B=2(m_\ell+1)f_m$ 。

【解】 (1) 合成信号带宽: $B=60\times(4-0)=240 \text{ kHz}$

(2) 信道传输信号带宽:

 $B=2(m_f+1)f_m=2\times(2+1)\times240=1440 \text{ kHz}$