

第7章 数字带通传输系统

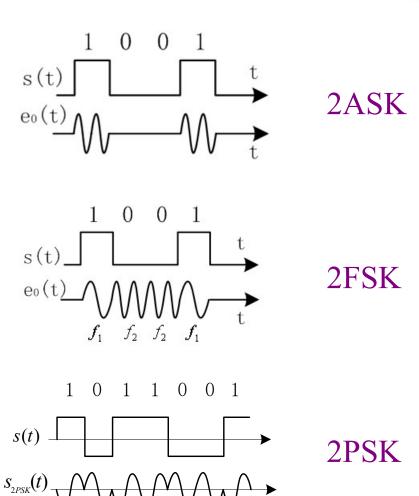
- > 二进制数字调制原理
- > 二进制数字调制系统的抗噪声性能
- ➤ 二进制数字调制系统的性能比较
- > 多进制数字调制系统
- > 改进的数字调制方式



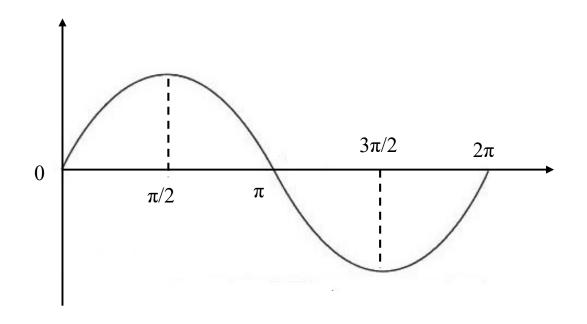
第7章 数字带通传输系统



- 数字频带传输
 - ▶振幅键控ASK
 - ▶ 移频键控FSK
 - > 移相键控PSK











二进制数字调制原理

- 一. 二进制数字振幅键控(2ASK/OOK)
- 二. 二进制数字移频键控(2FSK)
- 三. 二进制数字移相键控及二进制差分相位键控

(2PSK, 2DPSK)



一. 二进制数字振幅键控(2ASK/OOK)

1.2ASK数学表示式

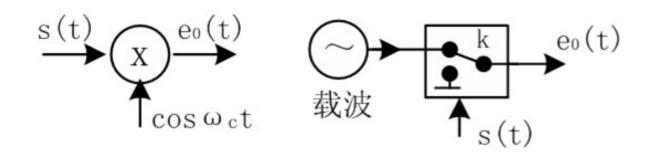
$$e_0(t) = s(t)\cos\omega_c t = \begin{cases} A\cos\omega_c t & \text{"1"} \\ 0 & \text{"0"} \end{cases}$$

s(t)为单极性NRZ矩形脉冲序列:

$$s(t) = \sum_{n} a_{n}g(t - nT_{b}) \qquad a_{n} = \begin{cases} 1, & \text{出现概率为 } P \\ 0, & \text{出现概率为 } (1 - P) \end{cases}$$



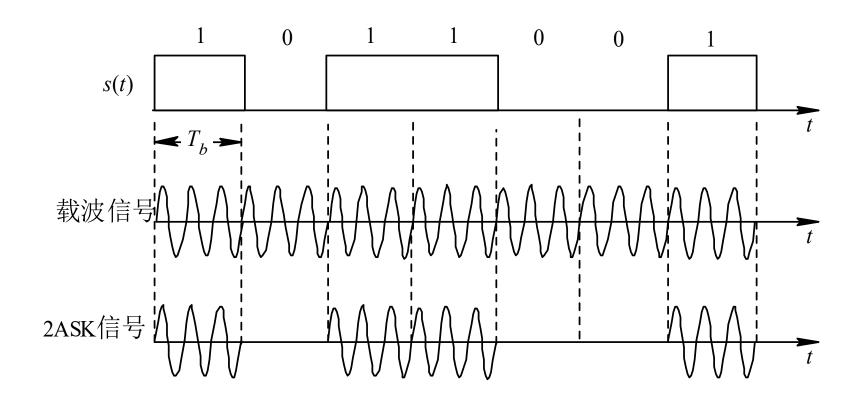
2.2ASK信号的产生方法(调制方法)



模拟调幅法

键控法 (OOK)



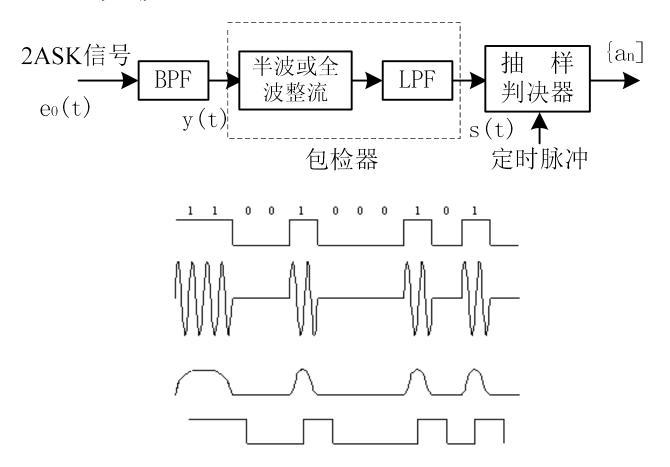


二进制振幅键控信号时间波型



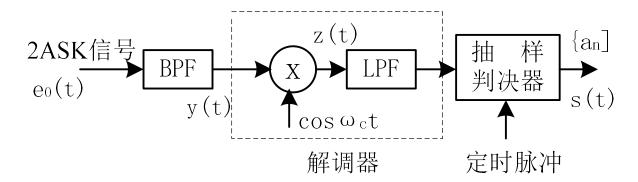
3.2ASK信号解调方法

包络检波法





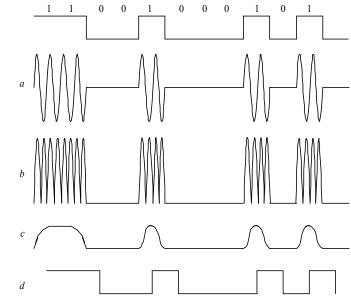
相干检测法



$$z(t) = y(t)\cos\omega_c t$$

$$= s(t)\cos^2\omega_c t = \frac{1}{2}s(t)(1+\cos 2\omega_c t) \quad \text{a} \quad \text{a}$$

$$= \frac{1}{2}s(t) + \frac{1}{2}s(t)\cos 2\omega_c t \quad \text{b}$$



通信原理



4.2ASK信号的功率谱及带宽

一个2ASK信号可以表示成: $e_0(t) = s(t) \cos \omega_c t$

已调信号功率谱为:
$$P_e(f) = \frac{1}{4} [(P_s(f+f_c) + P_s(f-f_c))]$$

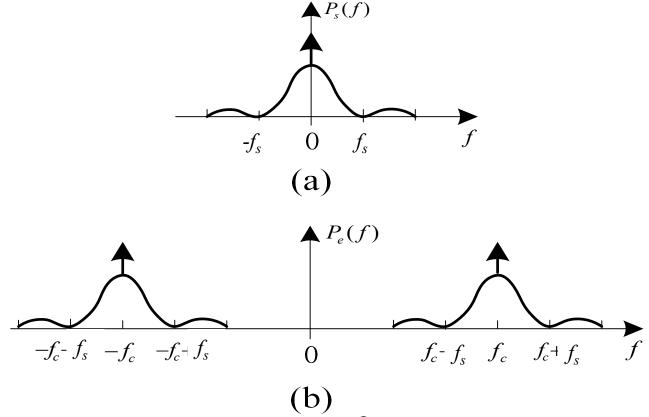
若s(t)为单极性矩形脉冲序列,且0、1等概

$$P_s(f) = \frac{T_s}{4} Sa^2(\pi f T_s) + \frac{1}{4} \delta(f)$$

$$P_{E}(f) = \frac{T_{s}}{16} \{ Sa^{2} [\pi(f + f_{c})T_{s})] + Sa^{2} [\pi(f - f_{c})T_{s})] \}$$
$$+ \frac{1}{16} [\delta(f + f_{c}) + \delta(f - f_{c})]$$

第7章 数字带通传输系统





带宽为:
$$B_{2ASK} \approx 2f_s = \frac{2}{T_s} = 2R_B$$

(b)
 帶宽为:
$$B_{2ASK} \approx 2f_{\rm s} = \frac{2}{T_{\rm s}} = 2R_{\rm B}$$

 频带利用率为: $\eta = R_{\rm B}/B = \frac{1}{2}(Baud/Hz)$



二. 二进制数字频率调制(2FSK)

1. 已调信号的数字表达式

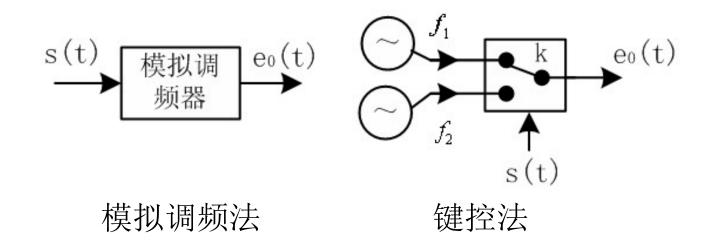
$$e_0(t) = s(t)\cos(\omega_1 t + \varphi_n) + \overline{s(t)}\cos(\omega_2 t + \theta_n)$$

$$= \begin{cases} A\cos(\omega_1 t + \varphi_n) & \text{"1"} \\ A\cos(\omega_2 t + \theta_n) & \text{"0"} \end{cases}$$

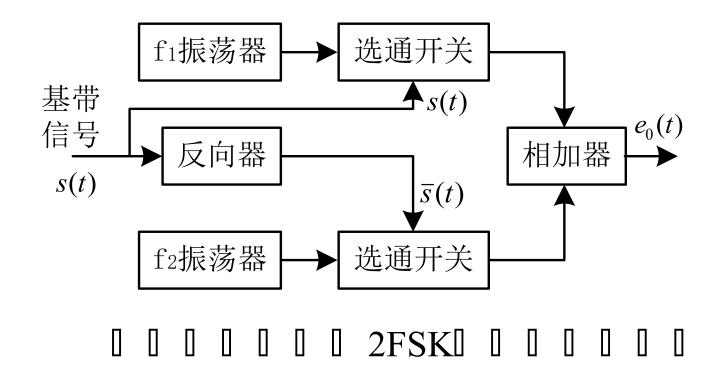
其中:
$$s(t) = \sum_{n} a_{n}g(t - nT_{b})$$
$$a_{n} = \begin{cases} 1, & \text{概率为 } P \\ 0, & \text{概率为 } (1 - P) \end{cases}$$
$$\overline{s(t)} = \sum_{n} \overline{a_{n}}g(t - nT_{b})$$



2. 调制原理与实现方法

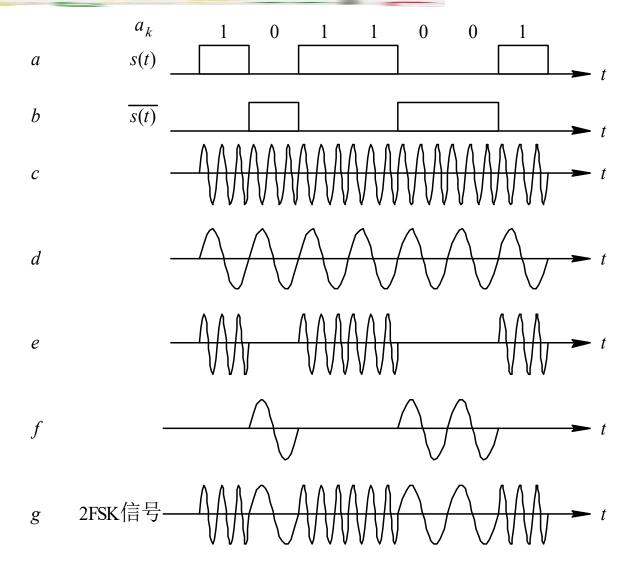






第7章 数字带通传输系统



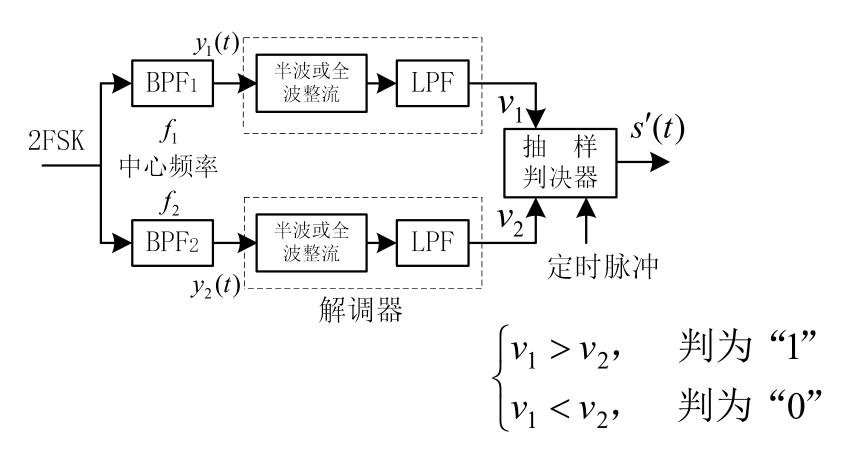


二进制移频键控信号的时间波形



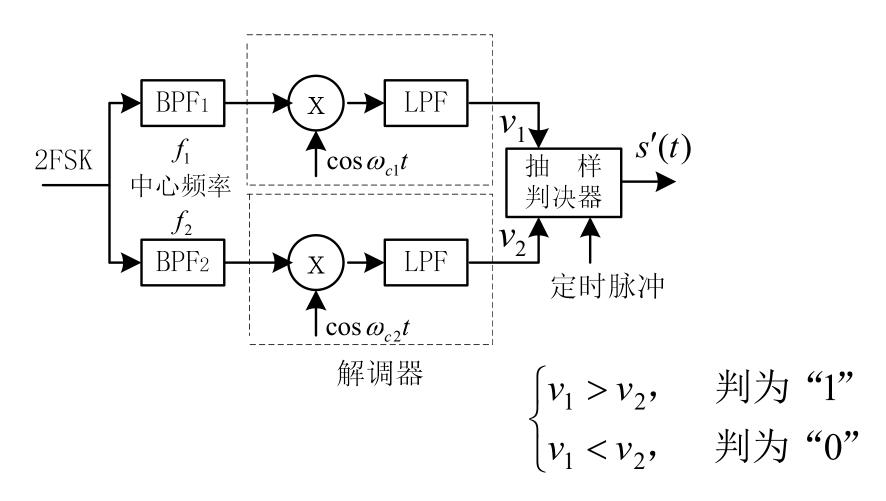
3. 2FSK信号的解调

(1)包络检波法



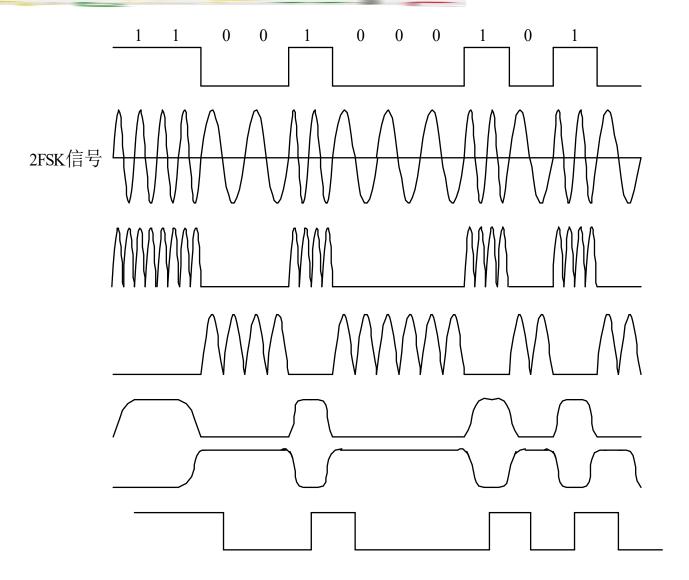


(2) 相干检测法



第7章 数字带通传输系统

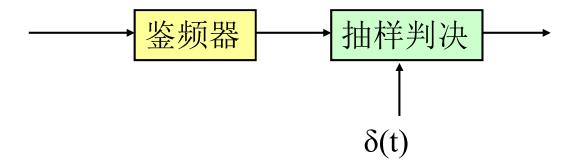




2FSK解调过程的波形

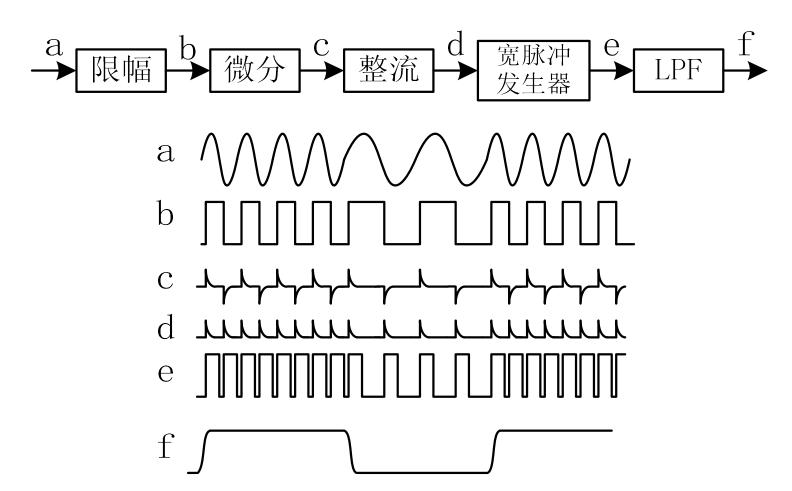


(3) 鉴频法



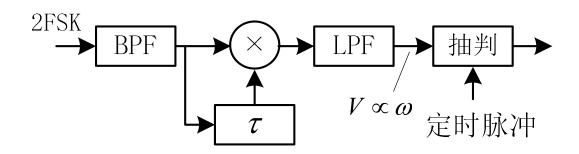


(4). 过零检测法





(5). 差分检测法



角频率频移有两种取值,乘法器输出为:

$$A\cos(\omega_c + \omega)t \cdot A\cos(\omega_c + \omega)(t - \tau)$$

$$= \frac{A^2}{2}\cos(\omega_c + \omega)\tau + \frac{A^2}{2}\cos[2(\omega_c + \omega)t - (\omega_c + \omega)\tau]$$



$$V = \frac{A^2}{2}\cos(\omega_c + \omega)\tau = \frac{A^2}{2}[\cos\omega_c\tau\cos\omega\tau - \sin\omega_c\tau\sin\omega\tau]$$

合理的选取延迟,使得 $\cos \omega_c \tau = 0$; $\sin \omega_c \tau = \pm 1$

此时
$$V = \begin{cases} -\frac{A^2}{2} \sin \omega \tau \approx -\frac{A^2}{2} \omega \tau &, \text{ } \pm \omega_c \tau = \pi/2 \\ +\frac{A^2}{2} \sin \omega \tau \approx +\frac{A^2}{2} \omega \tau &, \text{ } \pm \omega_c \tau = -\pi/2 \end{cases}$$

输出电压与角频偏呈线性关系。

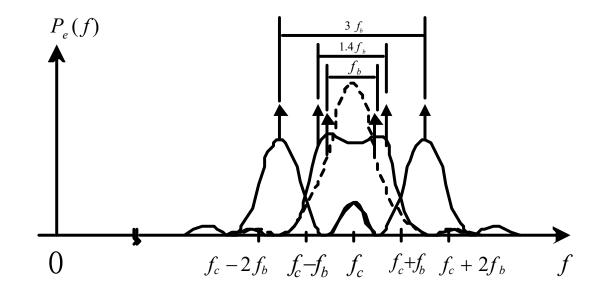


4. 2FSK信号的功率谱及带宽

$$\begin{aligned} e_0(t) &= s(t)\cos(\omega_1 t + \varphi_n) + \overline{s(t)}\cos(\omega_2 t + \theta_n) \\ P_e(f) &= \frac{1}{4}[P_s(f + f_1) + P_s(f - f_1)] + \frac{1}{4}[P_s(f + f_2) + P_s(f - f_2)] \\ P_E(f) &= \frac{T_S}{16} \left[\frac{\sin \pi (f + f_1)T_S}{\pi (f + f_1)T_S} \right]^2 + \left| \frac{\sin \pi (f - f_1)T_S}{\pi (f - f_1)T_S} \right|^2 \right] \\ &+ \frac{T_S}{16} \left[\frac{\sin \pi (f + f_2)T_S}{\pi (f + f_2)T_S} \right]^2 + \left| \frac{\sin \pi (f - f_2)T_S}{\pi (f - f_2)T_S} \right|^2 \right] \\ &+ \frac{1}{16} \left[\delta(f + f_1) + \delta(f - f_1) + \delta(f + f_2) + \delta(f - f_2) \right] \end{aligned}$$

第7章 数字带通传输系统



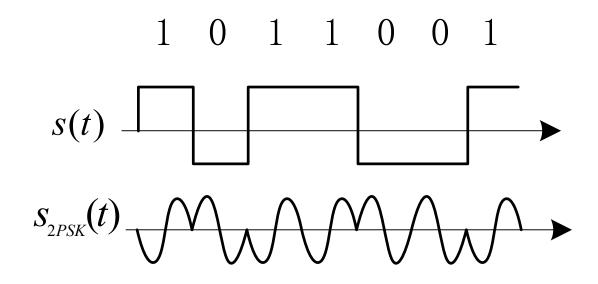


带宽:
$$\mathbf{B} \approx |f_2 - f_1| + 2f_s = |f_2 - f_1| + 2R_B$$

频带利用率:
$$\eta = \frac{R_B}{|f_2 - f_1| + 2R_B} = \frac{1}{2+h}B/Hz$$



- 三. 二进制数字相位调制
 - 二进制相移键控(2PSK)





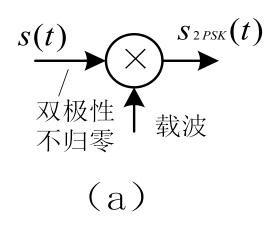
1. 2PSK的数学表示式

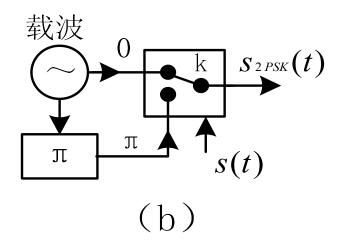
$$s_{2PSK}(t) = s(t)\cos\omega_c t = \begin{cases} A\cos\omega_c t & "0" \\ -A\cos\omega_c t & "1" \end{cases}$$

$$s(t) = \sum_{n} a_n g(t - nT_b) \qquad a_n = \begin{cases} +1, & \text{概率为}P \\ -1, & \text{概率为}(1 - P) \end{cases}$$



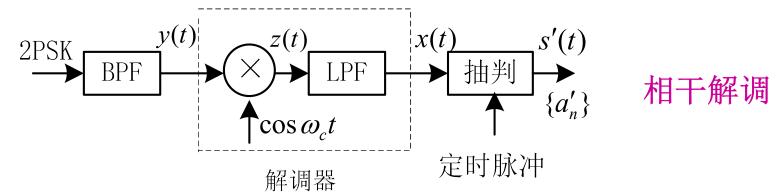
2.2PSK信号的调制方框图







3. 2PSK信号的解调



不考虑噪声时,带通滤波器输出可表示为:

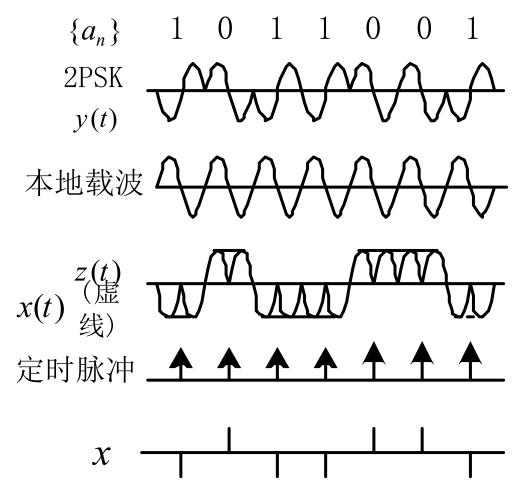
$$y(t) = \cos(\omega_c t + \varphi_n)$$

$$z(t) = \cos(\omega_c t + \varphi_n) \cos \omega_c t = \frac{1}{2} \cos \varphi_n + \frac{1}{2} \cos(2\omega_c t + \varphi_n)$$

$$x(t) = \frac{1}{2} \cos \varphi_n = \begin{cases} 1/2, & \varphi_n = 0 \\ -1/2, & \varphi_n = \pi \end{cases}$$



2PSK接收系统各点波形如图所示:

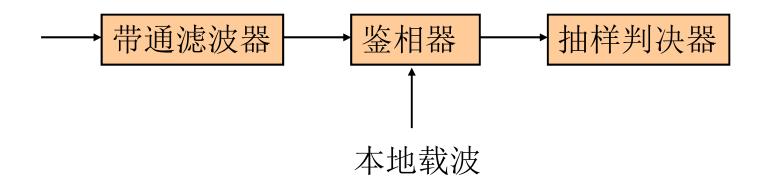


极性比较法

判别规则: 正-- "0"; 负-- "1"



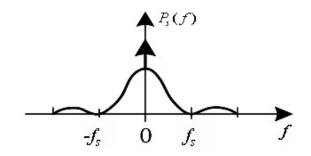
鉴相法解调

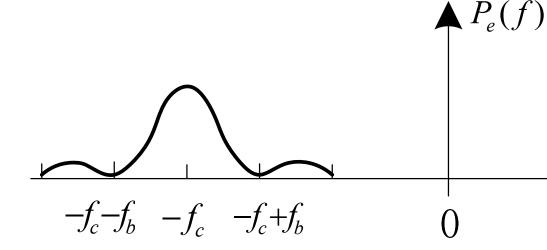




4. 2PSK信号的频谱和带宽

$$P_{e}(f) = \frac{1}{4} [(P_{s}(f + f_{c}) + P_{s}(f - f_{c})]$$





$$f_c - f_b \quad f_c \quad f_c + f_b \quad f$$

$$B_{2PSK} = B_{2ASK} = 2B_s = \frac{2}{T_b} = 2f_b$$

 $\eta_{2PSK} = \eta_{2ASK} = \frac{1}{2}(Baud/Hz)$



5. 2PSK存在的问题

<u>"倒π"现象</u>:

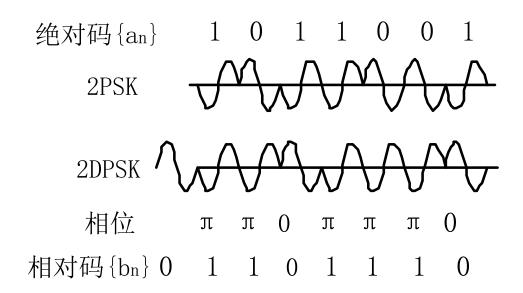
由于在2PSK信号的载波恢复过程中存在着 180°的相位模糊,所以2PSK信号的相干解调存 在随机的"倒π"现象,从而使得2PSK方式在实际 中很少采用。



二进制差分相移键控(2DPSK)

1. 一般原理及实现方法

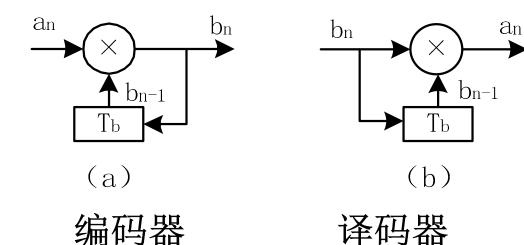
$$\Delta \varphi = \begin{cases} 0, & \text{数字信息 "0"} \\ \pi, & \text{数字信息 "1"} \end{cases}$$





绝对码和相对码是可以互相转换的, 其转换关系为:

$$b_n = a_n \oplus b_{n-1}$$
 $a_n = b_n \oplus b_{n-1}$

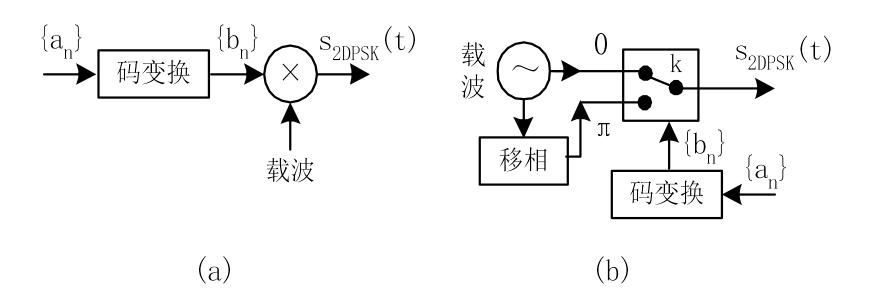




2. 2DPSK的实现框图

$$s_{2DPSK}(t) = s(t)\cos\omega_c t$$

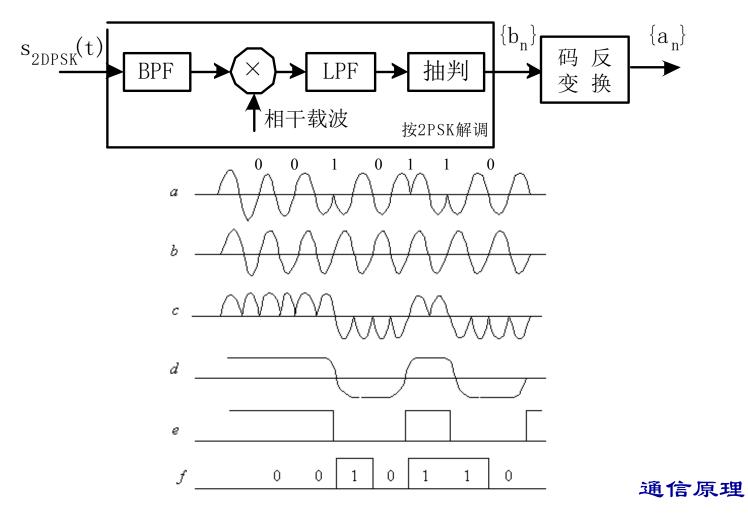
$$s_{2DPSK}(t) = s(t)\cos\omega_c t$$
 $s(t) = \sum_n b_n g(t - nT_b)$





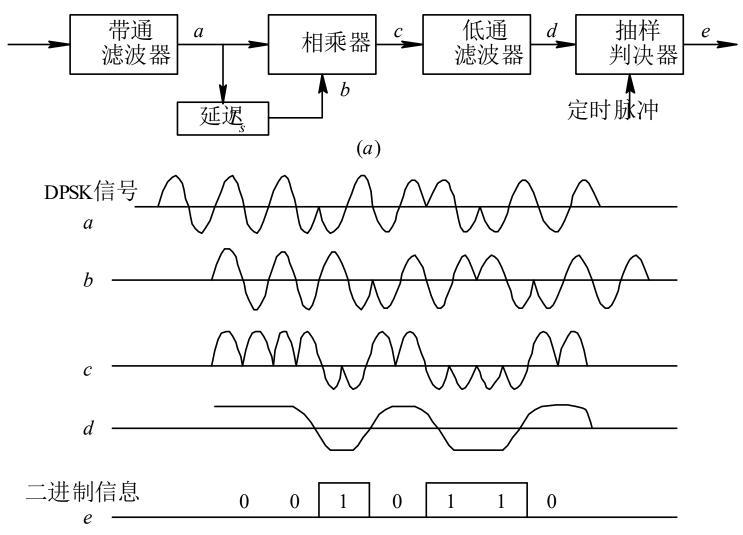
3. 2DPSK的解调

相干解调-码变换法





差分相干解调法





4. 2DPSK信号的频谱和带宽

- (1) 2DPSK与2PSK有相同的功率谱;
- (2) 它们的带宽和频带利用率均相同。

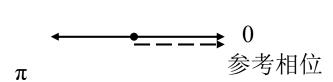
$$B_{2DPSK} = B_{2PSK} = B_{2ASK} = 2B_s = \frac{2}{T_s} = 2f_s$$

$$\eta_{2DPSK} = \eta_{2PSK} = \eta_{2ASK} = \frac{1}{2}(Baud/Hz)$$

第7章 数字带通传输系统



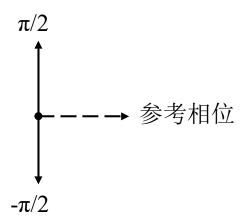
矢量图



A方式

$$2PSK:\begin{cases} \varphi = \pi & \text{"1"} \\ \varphi = 0 & \text{"0"} \end{cases}$$

2DPSK:
$$\begin{cases} \Delta \varphi = \pi & \text{"1"} \\ \Delta \varphi = 0 & \text{"0"} \end{cases}$$



B方式

$$2PSK: \begin{cases} \varphi = \pi/2 & \text{"1"} \\ \varphi = -\pi/2 & \text{"0"} \end{cases}$$

2DPSK:
$$\begin{cases} \Delta \varphi = \pi/2 & \text{"1"} \\ \Delta \varphi = -\pi/2 & \text{"0"} \end{cases}$$



二进制数字调制系统的抗噪声性能

7.2.1 2ASK系统的抗噪声性能

假定信道噪声为加性高斯白噪声,其均值为0、方差为 σ_n^2 ;接收的信号为:

$$s(t) = \begin{cases} A\cos\omega_c t, & \text{发 "1"} \\ 0, & \text{发 "0"} \end{cases}$$



1. 相干解调时2ASK系统的误码率

其接收带通滤波器BPF的输出为:

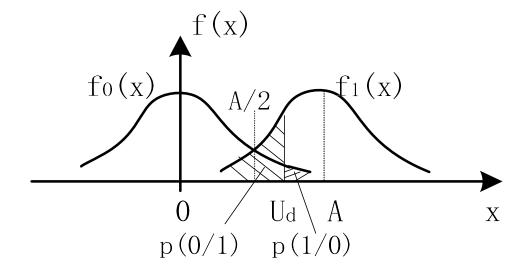
取本地载波,则乘法器输出,在抽样判决器输入

端得到:

$$x(t) = \begin{cases} A + n_c(t), & \text{\% "1"} \\ n_c(t), & \text{\% "0"} \end{cases}$$



x(t)值的一维概率密度为:



第7章 数字带通传输系统



不难看出,最佳判决门限为: $U_d^* = A/2$

$$U_d^* = A/2$$

可以证明,这时系统的误码率为:

$$P_e = \frac{1}{2} \operatorname{erfc} \left(\frac{\sqrt{r}}{2} \right)$$
 其中 $r = A^2 / (2\sigma_n^2)$

当信噪比远大于1时,上式近似为: $P_e \approx \frac{1}{\sqrt{\pi r}} e^{-\frac{r}{4}}$

$$P_e pprox \frac{1}{\sqrt{\pi r}} e^{-\frac{r}{4}}$$

2. 包络检测时2ASK系统的误码率

$$P_e \approx \frac{1}{2}e^{-\frac{r}{4}} \qquad \text{ \sharp \mathfrak{P} } r = A^2/(2\sigma_n^2)$$



• <u>结论</u>:

在大信噪比情况下,2ASK信号相干解调时的误码率总是低于包络检波时的误码率,即相干解调2ASK系统的抗噪声性能优于非相干解调系统。



[例7.2.1] 设OOK信号的码元速率 $R_B = 4.8 \times 10^6 B$,采用包络检波或同步检测法解调,已知接收端输入信号的幅度 a = 1mV,信道中加性高斯白噪声的单边功率谱密度 $n_0 = 2 \times 10^{-15} W/Hz$ 。试求:

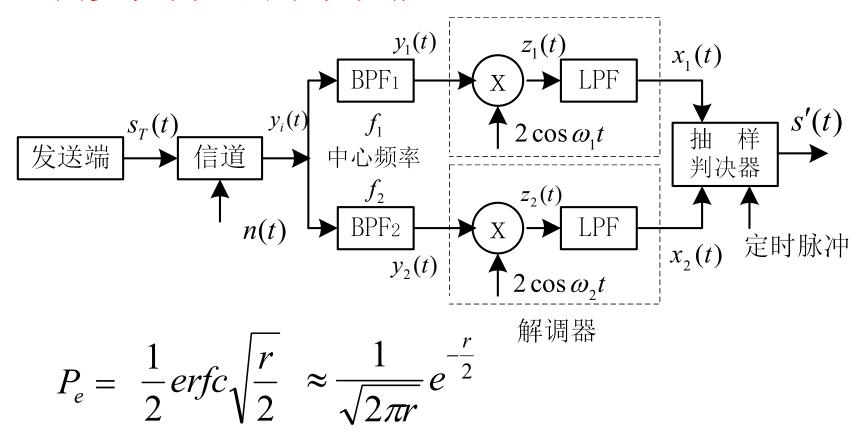
- (1) 包络检波法解调时的误码率; 7.5×10^{-4}
- (2) 同步检测法解调时的误码率。1.66×10⁻⁴

$$P_e = \frac{1}{2}e^{-\frac{r}{4}} \implies r = \frac{A^2}{2\sigma_n^2} \implies \sigma_n^2 = n_0 B \implies B = 2R_B$$



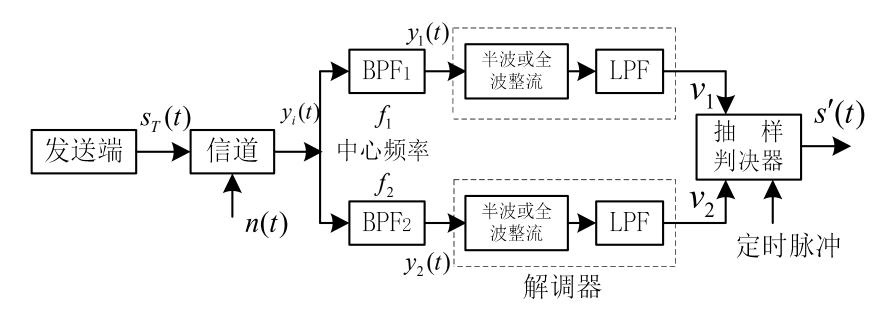
7.2.2 2FSK系统的抗噪声性能

1. 同步检测法的系统性能





2. 包络检波法的系统性能



$$P_e = \frac{1}{2}e^{-\frac{r}{2}}$$



结论:

- 在大信噪比情况下,2FSK信号相干解调 时的误码率总是低于包络检波时的误码 率,即相干解调2FSK系统的抗噪声性能 优于非相干解调系统。
- •解调方式相同时,2FSK系统的抗噪性能 优于2ASK。



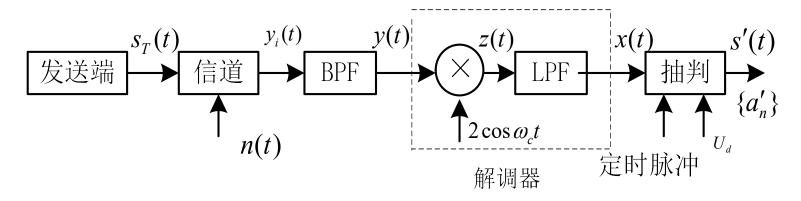
[例7.2.2] 采用2FSK方式在有效带宽2400Hz的传输信道上传送二进制的数字信息,已知2FSK信号的两个频率 f_1 =980Hz, f_2 =1580Hz,码元速率 R_B =300B。传输信道输出端的信噪比为6dB,试求:

- (1) 2FSK信号的第一零点带宽; $B = |f_1 f_2| + 2R_B = 1200Hz$
- (2) 采用包络检波法解调时的误码率; 1.68×10^{-4}
- (2) 采用同步检测法解调时的误码率。3.17×10⁻⁵



7.2.3. 2PSK与2DPSK系统的抗噪声性能

一、2PSK系统的抗噪声性能

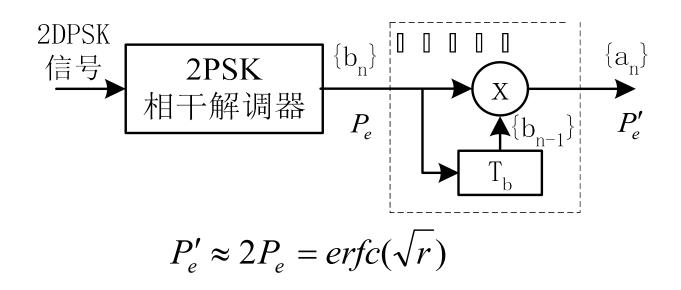


相干检测:
$$P_e = \frac{1}{2} \operatorname{erfc}(\sqrt{r}) \approx \frac{1}{2\sqrt{\pi r}} e^{-r}$$



二、2DPSK系统的抗噪声性能

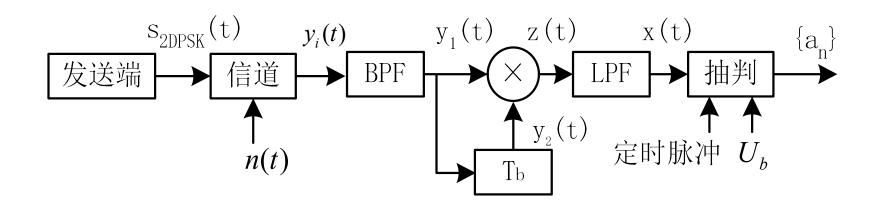
• 极性比较-码变换法解调时的抗噪声性能



由此可见,码反变换器器总是使系统误码率增加,通常认为增加一倍。



· 差分相干解调时2DPSK系统的抗噪声性能



$$P_e = \frac{1}{2}e^{-r}$$



三、2PSK与2DPSK系统的比较

- (1)检测这两种信号时判决器均可工作在最佳门限电平(零电平)。
- (2) 2DPSK抗噪声性能不及2PSK。
- (3) 2PSK系统存在"反向工作"问题,而 2DPSK系统不存在"反向工作"问题。

因此在实际应用中,真正作为传输用的数字调相信号几乎都是DPSK信号。



[例7.2.3] 设采用2DPSK信号在微波线路上传送二进制数字信息,已知码元速率 $R_B = 10^6 B$,接收端输入的高斯白噪声的单边功率谱密度 $n_0 = 2 \times 10^{-10} W/Hz$ 要求系统的误码率不大于 10^{-4} ,试求采用差分相干检波法解调时,接收机输入端所需要的信号功率。 $3.4 \times 10^{-3} W$

$$r = \frac{P_s}{\sigma_n^2} \Rightarrow \begin{cases} \sigma_n^2 = n_0 B \Rightarrow B = 2R_B \\ P_e = \frac{1}{2}e^{-r} \end{cases}$$



7.3 二进制数字调制系统的性能比较

1. 频带宽度(频带利用率)

2ASK:
$$B \approx \frac{2}{T_s} = 2R_B$$

2FSK:
$$B \approx |f_2 - f_1| + \frac{2}{T_s} = |f_2 - f_1| + 2R_B$$

2PSK/2DPSK:
$$B \approx \frac{2}{T_s} = 2R_B$$



2. 误码率 (可靠性)

对二进制数字调制系统的抗噪声性能做如下两个方面的比较:

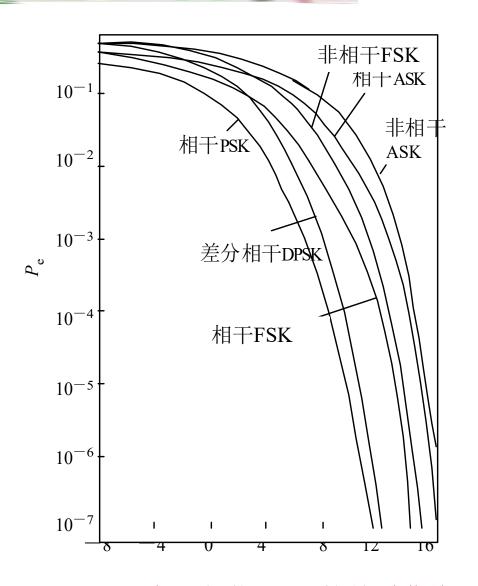
- (1) 同一调制方式不同检测方法的比较
- (2) 同一检测方法不同调制方式的比较



表 7-1 二进制数字调制系统的误码率公式一览表

调制方式	误码率		
	相干调节	非相干调节	
2ASK	$\frac{1}{2}erfc(\sqrt{\frac{r}{4}})$	$\frac{1}{2}e^{-\frac{r}{4}}$	
2FSK	$\frac{1}{2}erfc(\sqrt{\frac{r}{2}})$	$\frac{1}{2}e^{-\frac{r}{2}}$	
2PSK/2DPSK	$\frac{1}{2}erfc(\sqrt{r})$	$\frac{1}{2}e^{-r}$	





误码率Pe与信噪比r的关系曲线



结论:

- ▶ 对于同一调制方式不同检测方法,相干检测的抗 噪声性能优于非相干检测。
- > 同一检测方法不同调制方式的比较
 - ✓ 相干检测时,在相同误码率条件下,对信噪比的要求是: 2PSK比2FSK小3dB, 2FSK比2ASK小3dB;
 - ✓ 非相干检测时,在相同误码率条件下,对信噪比的要求是: 2DPSK比2FSK小3dB, 2FSK比2ASK小3dB。



3. 对信道特性变化的敏感性

- (1) 最佳判决门限对信道特性变化的灵敏度 2ASK系统最差。2FSK和2PSK系统较好。
- (2) 对信道衰落的影响

同一调制方式: FSK、PSK、DPSK均优于ASK

同一解调方式:信道存在严重衰落时,通常用

非相干解调;发射机有严格功

率控制时,用相干解调。



4. 设备的复杂程度

同一调制方式,相干比非相干复杂; 同为非相干解调时,DPSK>FSK>OOK

应用:在高速数据传输中,相干PSK及DPSK用得较多,而在中、低速数据传输中,特别是在衰落信道中,非相干2FSK用得较为普遍。



7.4 多进制数字调制系统

目的:由于二进制数字调制系统频带利用率较低,在信道频带受限时通常采用多进制数字调制系统。

优点: 1. 相同传码率时,传信率高; $R_b = R_B \cdot \log_2 M(bps)$

2. 相同传信率时,传码率低,码元持续时间长。

代价:增加实现上的复杂性,降低系统的抗噪性能。

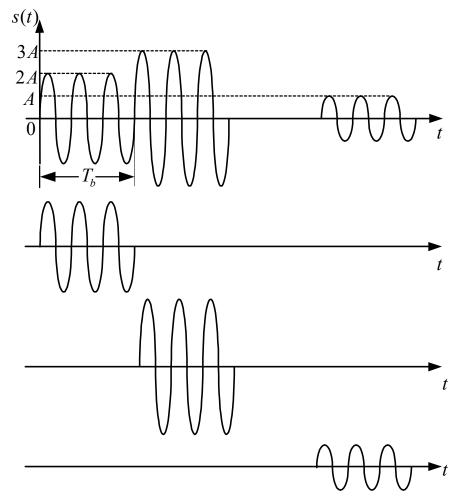


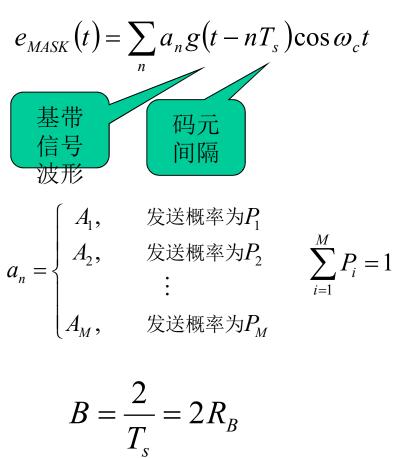
多进制数字调制系统

- · 多进制数字振幅调制(MASK)系统
- · 多进制数字频率调制(MFSK)系统
- · 多进制数字相位调制 (MPSK) 系统



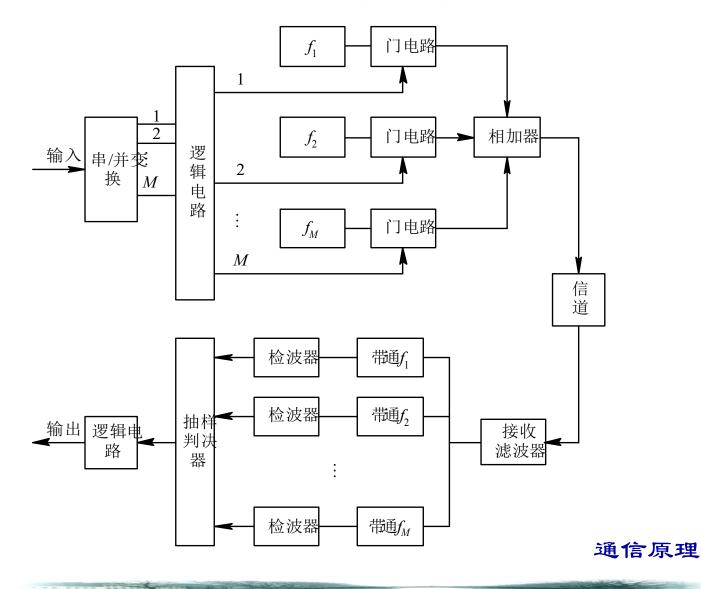
7.4.1 多进制数字振幅调制系统







7.4.2 多进制数字频率调制系统





7.4.2 多进制数字频率调制系统

具有较宽的频带,因而它的信道频 $B = |f_M - f_1| + \frac{2}{T_s}$ 带利用率不高

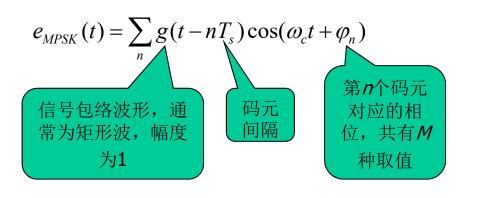
$$B = \left| f_M - f_1 \right| + \frac{2}{T_s}$$

多进制数字频率调制一般用在调制速率不高的场合



7.4.3 多进制数字相位调制系统

以载波相位的M种不同取值分别表示数字信息



$$B = \frac{2}{T_c} = 2R_B$$

M进制数字相位调制信号的正交形式

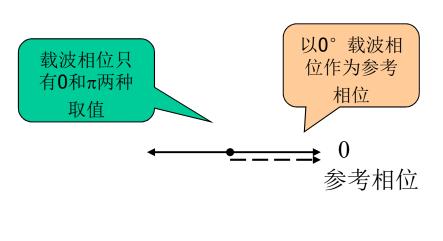
$$e_{MPSK}(t) = \left[\sum_{n} g(t - nT_s)\cos\varphi_n\right]\cos\omega_c t - \left[\sum_{n} g(t - nT_s)\sin\varphi_n\right]\sin\omega_c t$$

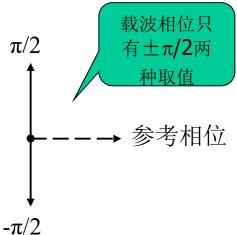
$$= \left[\sum_{n} a_n g(t - nT_s)\right]\cos\omega_c t - \left[\sum_{n} b_n g(t - nT_s)\right]\sin\omega_c t$$

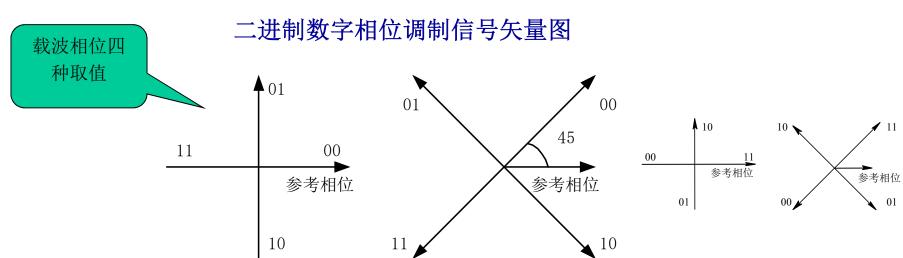
$$= I(t)\cos\omega_c t - Q(t)\sin\omega_c t$$



多进制数字相位调制系统





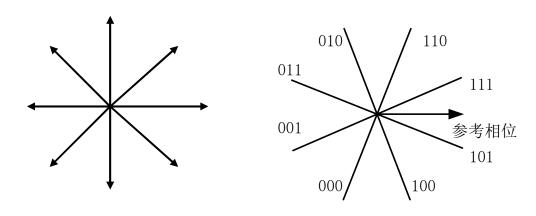


四进制数字相位调制信号矢量图

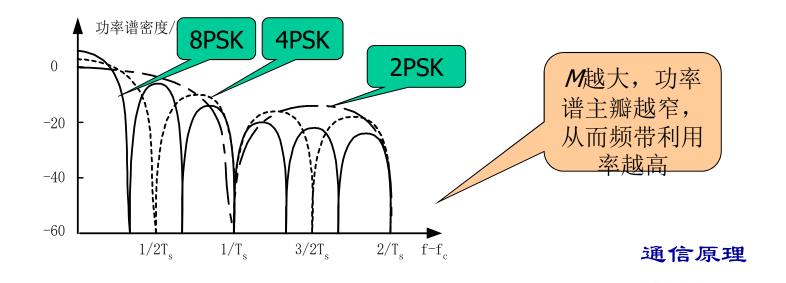
通信原理



多进制数字相位调制系统

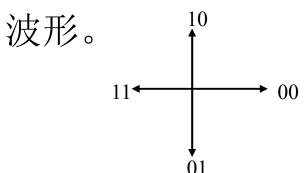


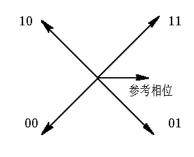
八进制数字相位调制信号矢量图

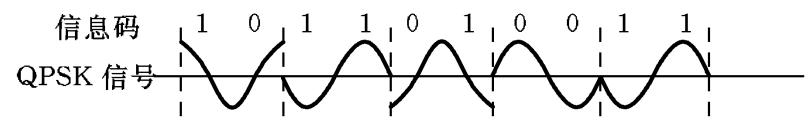




例: 待传送二元数字序列 $\{a_k\}=1011010011$,假定 $f_c=R_b=1/T_s$ 试按下面矢量图画出QPSK信号













QPSK产生与解调

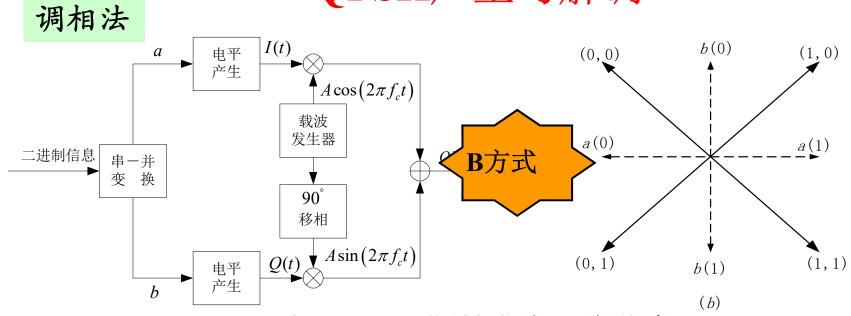
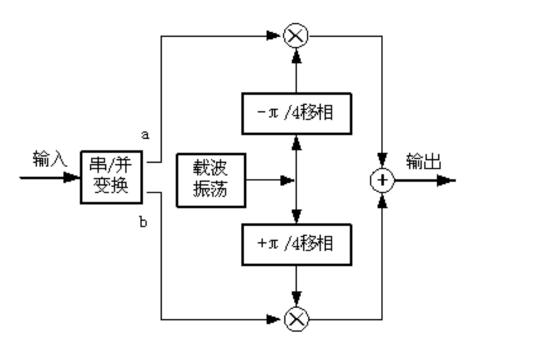


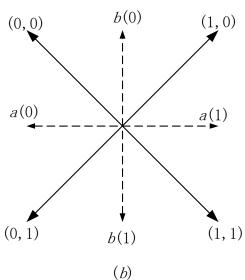
表7-1 QPSK信号相位编码逻辑关系

а	1	0	0	1
b	1	1	0	0
a路调制器输出 b路调制器输出 合成相位	0° 270° 315°	180° 270° 225°	180° 90° 135°	0° 90° 45°



QPSK产生与解调

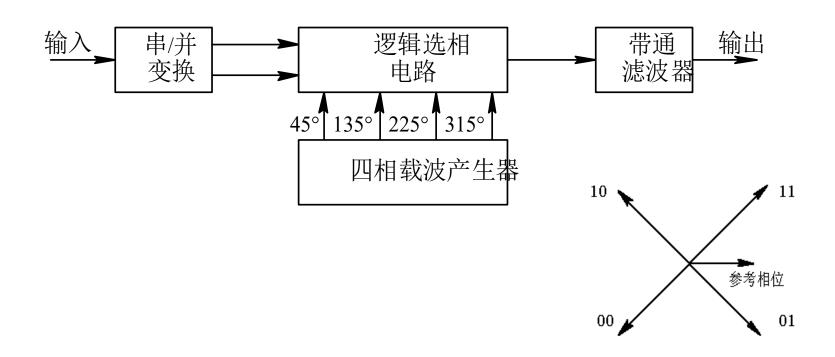




QPSK的A方式调制框图



相位选择法





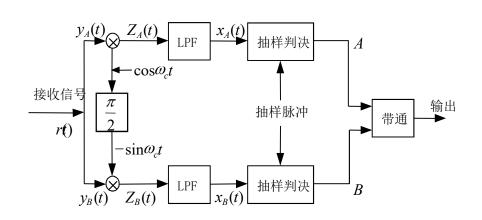
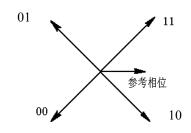


图6-26 4PSK信号的正交解调器



$$r(t) = a\cos(\omega_c t + \varphi_n)$$

 $φ_n = π/4$ 、 3π/4、 5π/4和 7π/4

$$z_A(t) = a\cos(\omega_c t + \varphi_n)\cos\omega_c t = \frac{a}{2}\cos(2\omega_c t + \varphi_n) + \frac{a}{2}\cos\varphi_n$$

$$z_B(t) = a\cos(\omega_c t + \varphi_n) \left[-\sin\omega_c t \right] = \frac{-a}{2}\sin(2\omega_c t + \varphi_n) + \frac{a}{2}\sin\varphi_n$$

$$x_A(t) = \frac{a}{2}\cos\varphi_n$$

$$x_B(t) = \frac{a}{2}\sin\varphi_n$$



QPSK相干正交解调的判决准则

	cosφn的极性	sinφn的极性	判决器输出	
符号相位 $arphi_{ m n}$	ψ_{n}	$\int \int $	A	В
$\pi/4$	+	+	1	1
$3\pi/4$	_	+	0	1
$5\pi/4$	_	_	0	0
$7\pi/4$	+	_	1	0



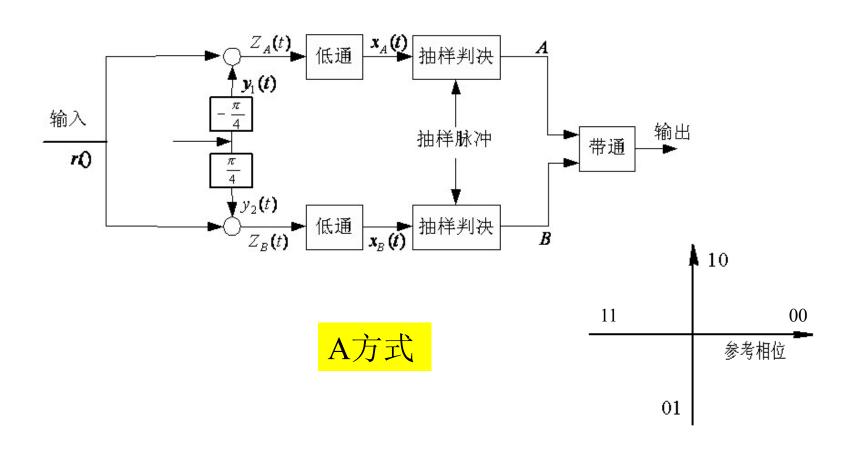
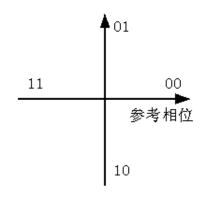
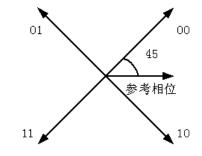




表 7-2 QDPSK信号载波相位编码逻辑关系

双比特码元		载波相位变化
a	ь	$(\Delta \phi_n)$
0	0	0°
0	1	90°
1	1	180°
1	0	270°



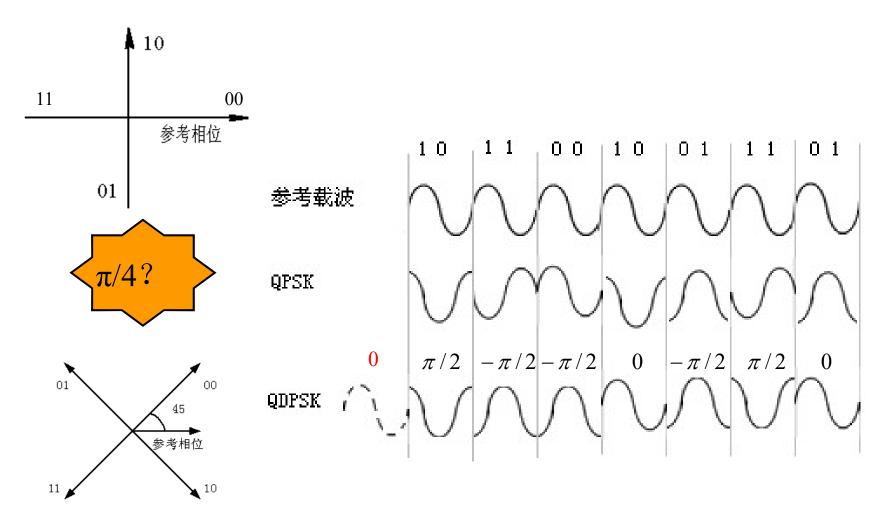








例: 若输入的数字信息为10110010011101



通信原理



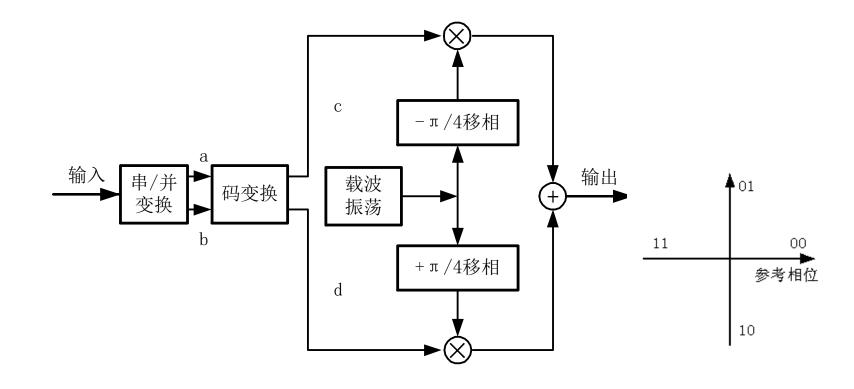






表7-3 QDPSK码变换器的逻辑功能

本时刻到达的 <i>ab</i> 及所要求的 相位相对变化		前一码元的状态		本时刻应出现的码元状态				
$a_{\rm n}$	$b_{\rm n}$	$\Delta arphi_{ m n}$	<i>c</i> _{n-1}	$d_{\mathrm{n-1}}$	$arphi_{ ext{n-l}}$	$c_{\rm n}$	$d_{\rm n}$	$arphi_{ m n}$
0	0	0°	0 0 1 1	0 1 1 0	0° 90° 180° 270°	0 0 1 1	0 1 1 0	0° 90° 180° 270°
0	1	90°	0 0 1 1	0 1 1 0	0° 90° 180° 270°	0 1 1 0	1 1 0 0	90° 180° 270° 0°
1	1	180°	0 0 1 1	0 1 1 0	0° 90° 180° 270°	1 1 0 0	1 0 0 1	180° 270° 0° 90°
1	0	270°	0 0 1 1	0 1 1 0	0° 90° 180° 270°	1. 0 0	0 0 1 1	270° 0° 90° 180°

前一双比特码元的载波相位有四种可能,现设它为**180**°





相干解调+码反变换器

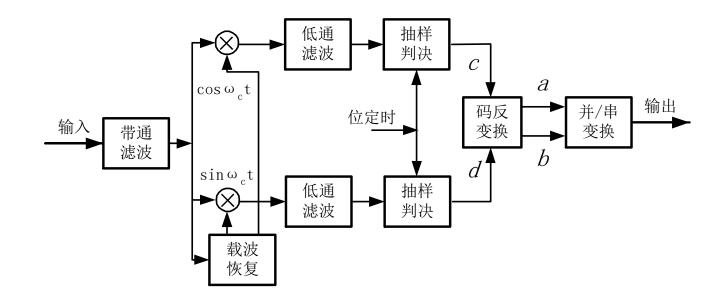
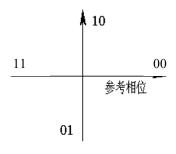




表7-4 收端码反变换器逻辑变换关系

前一时刻输入		本时刻	削输入	输出数据		
<i>C</i> _{n-1}	$d_{\text{n-1}}$	\mathcal{C}_{n}	$d_{\rm n}$	$a_{\rm n}$	$b_{\rm n}$	
0	0	0 0 1 1	0 1 1 0	0 0 1 1	0 1 1 0	
0	1	0 0 1 1	0 1 1 0	1 0 0 1	1 0 0 1	
1	1	0 0 1 1	0 1 1 0	1 1 0 0	1 0 0 1	
1	0	0 0 1 1	0 1 1 0	0 1 1 0	1 1 0 0	



当
$$c_{n-1} \oplus d_{n-1} = 0$$
时

$$\begin{cases} a_n = c_n \oplus c_{n-1} \\ b_n = d_n \oplus d_{n-1} \end{cases}$$

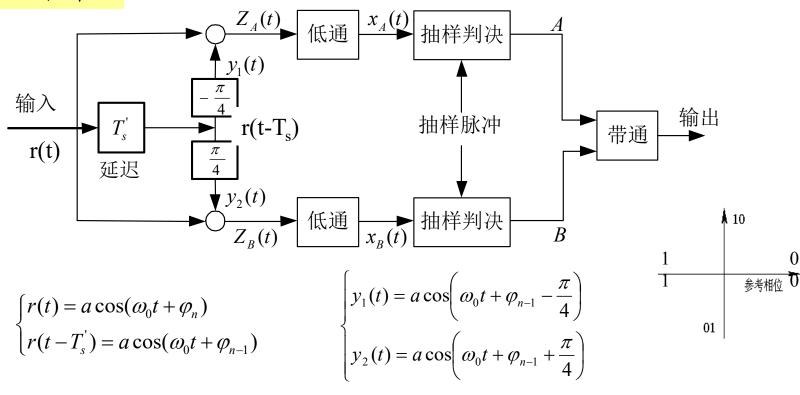
当
$$c_{n-1} \oplus d_{n-1} = 1$$
时

$$\begin{cases} a_n = d_n \oplus d_{n-1} \\ b_n = c_n \oplus c_{n-1} \end{cases}$$

第7章 数字带通传输系统



差分相干解调

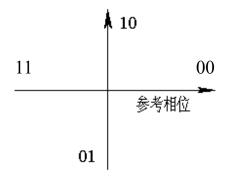


$$\begin{cases} z_{A}(t) = \frac{a^{2}}{2}\cos\left(2\omega_{0}t + \varphi_{n} + \varphi_{n-1} - \frac{\pi}{4}\right) + \frac{a^{2}}{2}\cos\left(\varphi_{n} - \varphi_{n-1} + \frac{\pi}{4}\right) & \begin{cases} X_{A}(t) = \frac{a^{2}}{2}\cos\left(\varphi_{n} - \varphi_{n-1} + \frac{\pi}{4}\right) \\ z_{B}(t) = \frac{a^{2}}{2}\cos\left(2\omega_{0}t + \varphi_{n} + \varphi_{n-1} + \frac{\pi}{4}\right) + \frac{a^{2}}{2}\cos\left(\varphi_{n} - \varphi_{n-1} - \frac{\pi}{4}\right) \end{cases} & \begin{cases} X_{A}(t) = \frac{a^{2}}{2}\cos\left(\varphi_{n} - \varphi_{n-1} + \frac{\pi}{4}\right) \\ X_{B}(t) = \frac{a^{2}}{2}\cos\left(\varphi_{n} - \varphi_{n-1} - \frac{\pi}{4}\right) \end{cases}$$



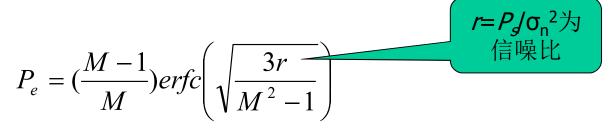
表7-5 差分相干解调的判决准则

担位羊。。	$\cos(\varphi_n - \varphi_{n-1} + \frac{\pi}{4})$ 的极性	$\cos(\alpha - \alpha - \frac{\pi}{2})$ 1/1 $\pm \pi$) 1/4	判决器输出	
相位左 $\varphi_{\rm n}$ 一 $\varphi_{\rm n-1}$	$\left(\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\frac{1}{4}$		В
0	+	+	0	0
$\pi/2$	_	+	1	0
π	_	_	1	1
$3\pi/2$	+	_	0	1

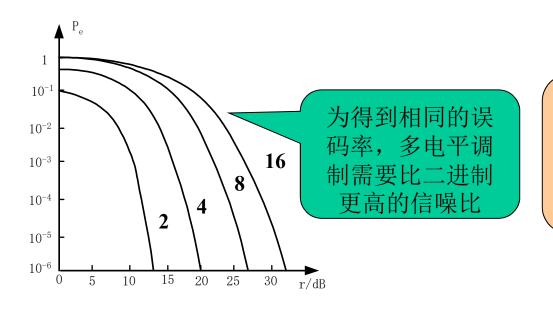




MASK系统的抗噪声性能



P_s: 信号均方值的统计平均

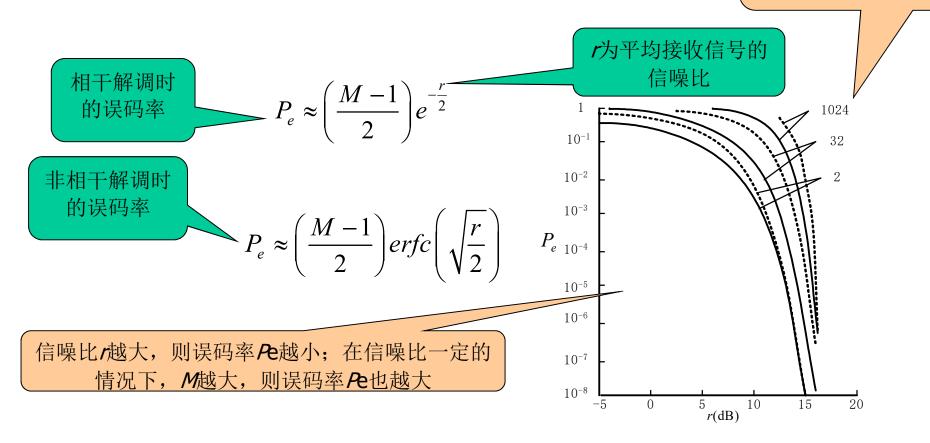


多电平调制尽管提高了频带 利用率,但抗噪声性能却下 降了,尤其抗衰落的能力不 强,因而它一般只适宜在恒 参信道中采用



MFSK系统的抗噪声性能

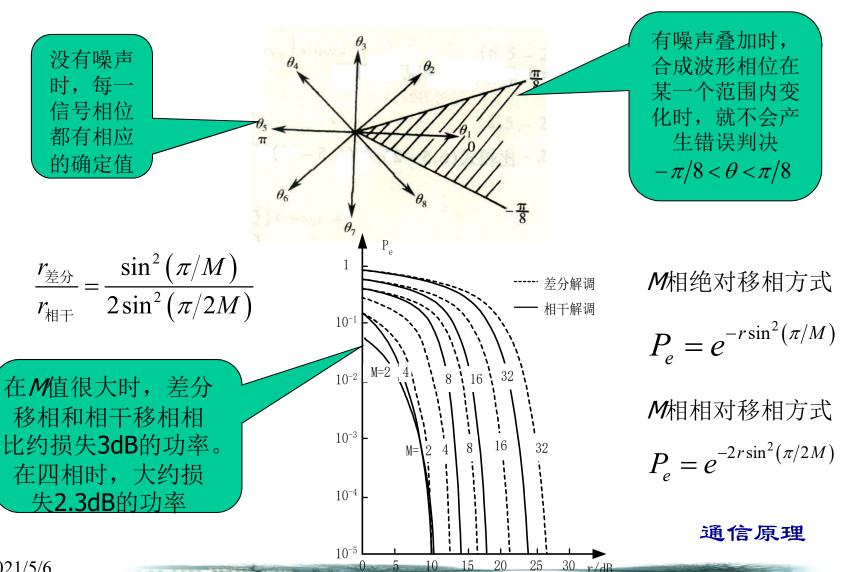
实线为采用相干解 调方式,虚线为采 用非相干解调方式



通信原理

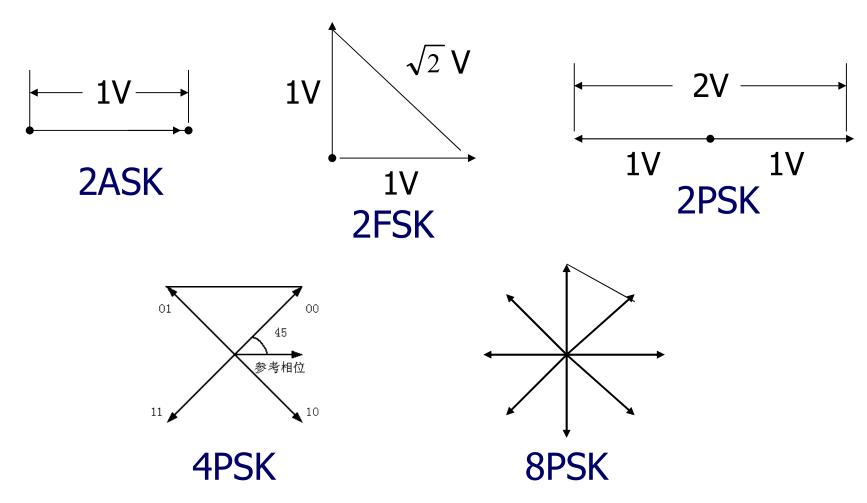


MPSK系统的抗噪声性能





欧式空间距离法





振幅相位联合键控系统(APK)

问题的提出

频带利用率



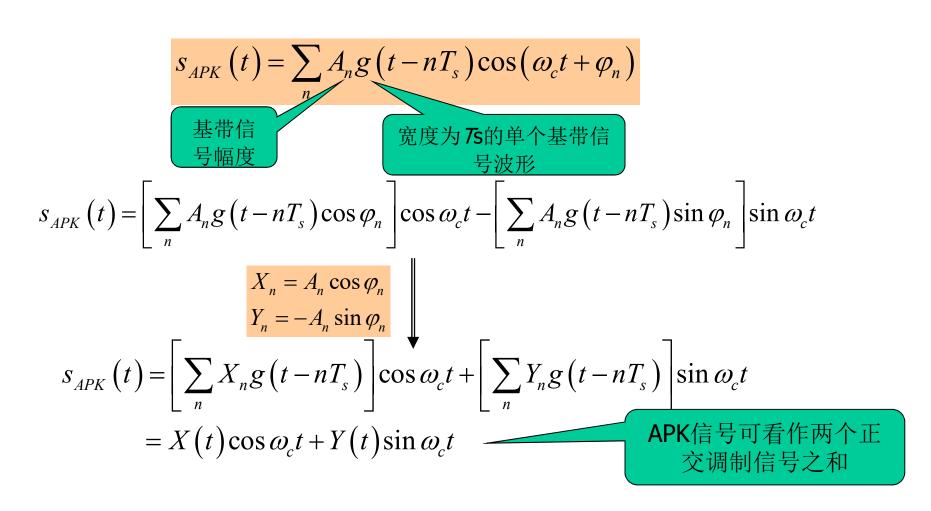
功率利用率

解决方法:

• 振幅相位联合键控



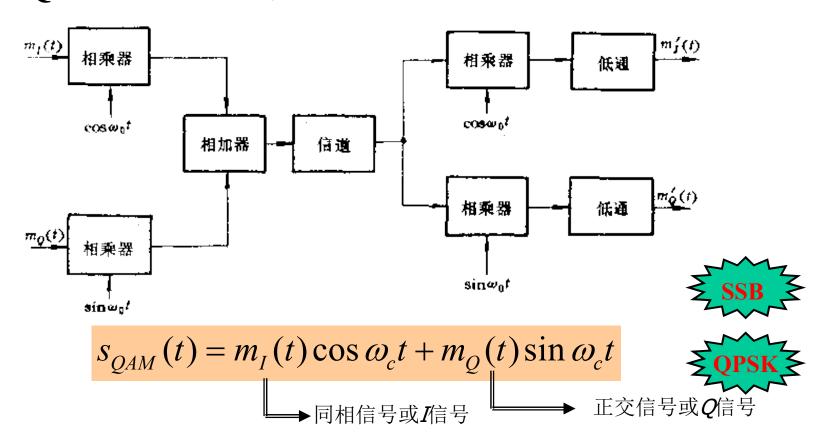
振幅相位联合键控系统(APK)原理





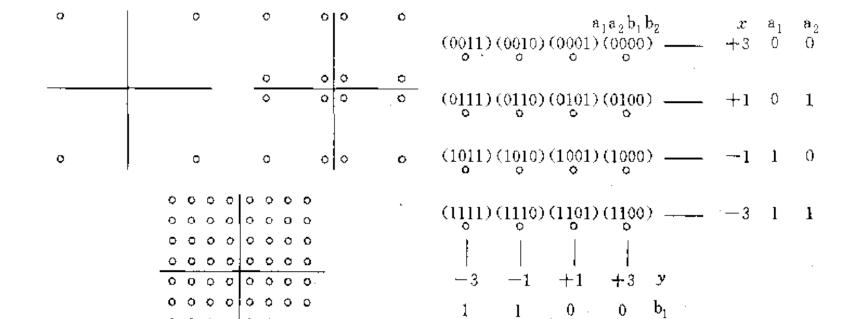
一种应用广泛的APK信号——QAM调制

· QAM: 正交振幅调制





QAM的星座图



(a) 4QAM,16QAM,64QAM星座图

0 0 0 0 0 0 0 0

0 0 0 0 0 0 0 0

(b) 16QAM信号电平与信号状态关系

į

 $\mathbf{b}_{\mathbf{z}}$



16QAM原理

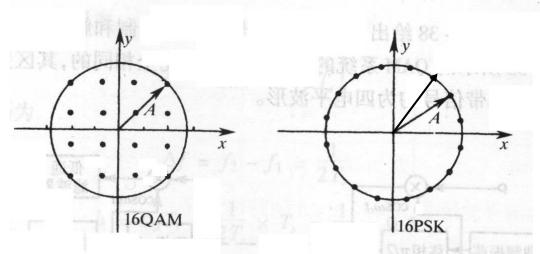
$$s_i(t) = A_i \cos(\omega_c t + \varphi_i), i = 1, 2, \dots, 16$$

16PSK相邻信号点的距离

$$d_1 \approx 2A \sin\left(\frac{\pi}{16}\right) = 0.39A$$

16QAM相邻信号点的距离

$$d_2 \approx \frac{\sqrt{2}A}{L-1} = \frac{\sqrt{2}A}{\sqrt{M}-1}$$



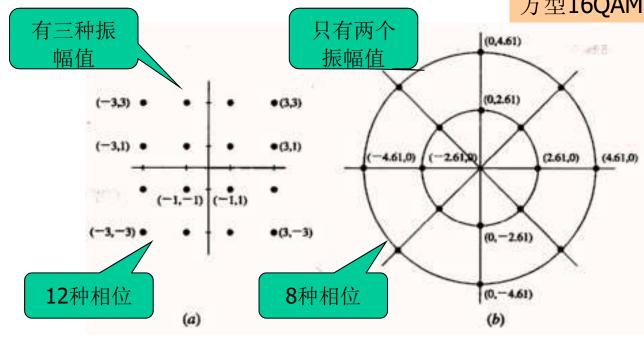
16QAM和16PSK的信号星座图

在平均功率相等的情况下, 16QAM信号比16PSK信号性能好 4.19*dB*



16QAM原理

在衰落信道中星型16QAM比 方型16QAM星座更具有吸引力



方型16QAM星座

$$P_{s} = \frac{A^{2}}{M} \sum_{n=1}^{M} \left(c_{n}^{2} + d_{n}^{2} \right) = \frac{A^{2}}{16} \left(4 \times 2 + 8 \times 10 + 4 \times 18 \right) = 10A^{2}$$

星型16QAM星座

$$P_s = \frac{A^2}{M} \sum_{n=1}^{M} \left(c_n^2 + d_n^2 \right) = \frac{A^2}{16} \left(8 \times 2.61^2 + 8 \times 4.61^2 \right) = 14.03 A^2$$

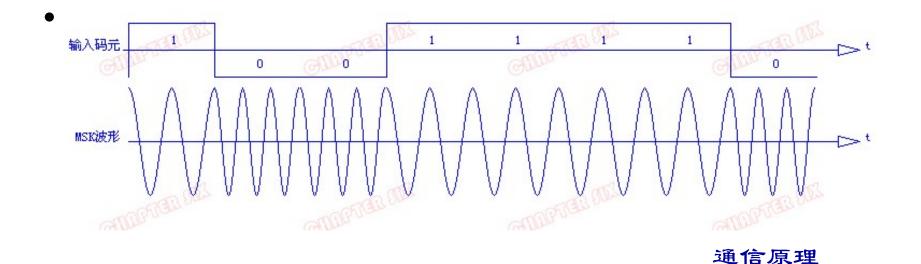


新型调制技术分类



最小移频键控(MSK)

- MSK是一种特殊的①CPFSK(恒定包络),调制指数为0.5
 - ▶h=0.5时,满足在码元交替点相位连续的条件
 - ▶ h=0.5是移频键控为保证良好误码性能所能允许的②最小调制指数
 - ▶h=0.5时,波形相关系数为0,信号是正交的





为了满足正交FSK条件, 需满足:

①
$$\Delta f = f_2 - f_1 = \frac{n}{2T_s}$$
 信号频偏严格等于Ts/4

$$h = \Delta f \cdot T_{s} = 0.5$$

②
$$f_c = \frac{n}{4T_S} = (n + \frac{m}{4}) \frac{1}{T_S}$$

在一个码元周期内,信号包含1/4载波周期的整数倍



MSK调制原理

$$S_{MSK}(t) = \cos(\omega_c t + \frac{\pi a_k}{2T_s}t + \varphi_k) \quad (k-1)T_s \le t \le kT_s$$

MSK信号的两个频率为:

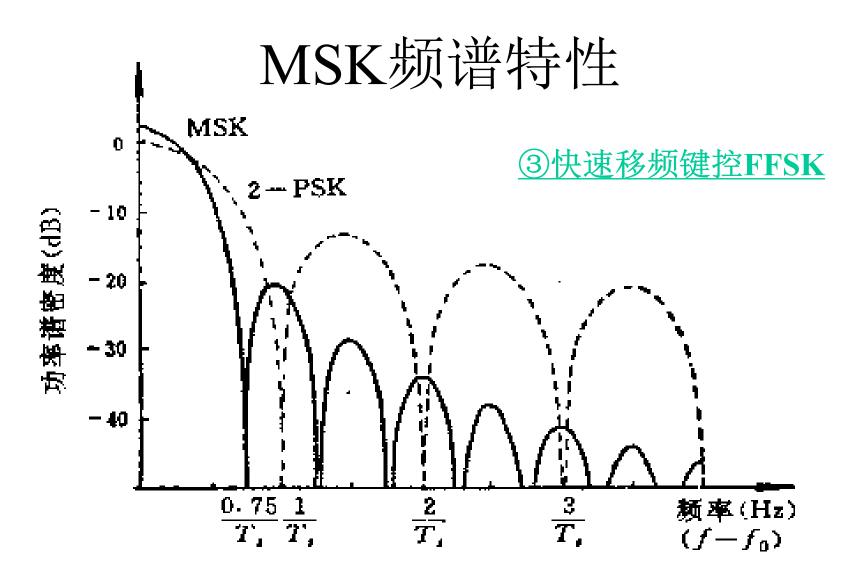
$$f_2 = f_c + \frac{1}{4T_S} = (N + \frac{m+1}{4}) \frac{1}{T_S}$$

$$f_1 = f_c - \frac{1}{4T_S} = (N + \frac{m-1}{4}) \frac{1}{T_S}$$

频率间隔为:
$$\Delta f = f_2 - f_1 = \frac{1}{2T_s}$$

调制指数为:
$$h = \Delta f \cdot T_s = 0.5$$







MSK调制原理

$$S_{MSK}(t) = \cos(\omega_c t + \frac{\pi a_k}{2T_S} t + \varphi_k) = \cos(\omega_c t + \theta(t))$$

$$= \cos \theta(t) \cos \omega_c t + \sin \theta(t) \sin \omega_c t \qquad (\varphi_k = 0 \cancel{\mathbb{R}} \pi)$$

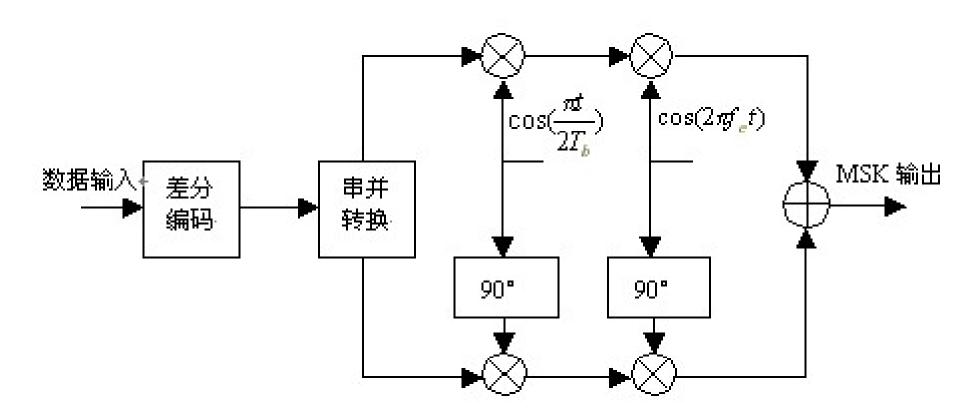
$$\begin{cases} \cos \theta(t) = \cos(\frac{\pi t}{2T_S}) \cos \varphi_k \\ \sin \theta(t) = -a_k \sin(\frac{\pi t}{2T_S}) \cos \varphi_k \end{cases}$$

$$S_{MSK}(t) = \cos \varphi_k \cos(\frac{\pi t}{2T_s}) \cos \varpi_c t - a_k \cos \varphi_k \sin(\frac{\pi t}{2T_s}) \sin \varpi_c t$$

$$x(t) = A\cos\left[a_k \frac{\pi t}{2T_b} + \varphi_k\right]\cos\omega_c t - A\sin\left[a_k \frac{\pi t}{2T_b} + \varphi_k\right]\sin\omega_c t$$



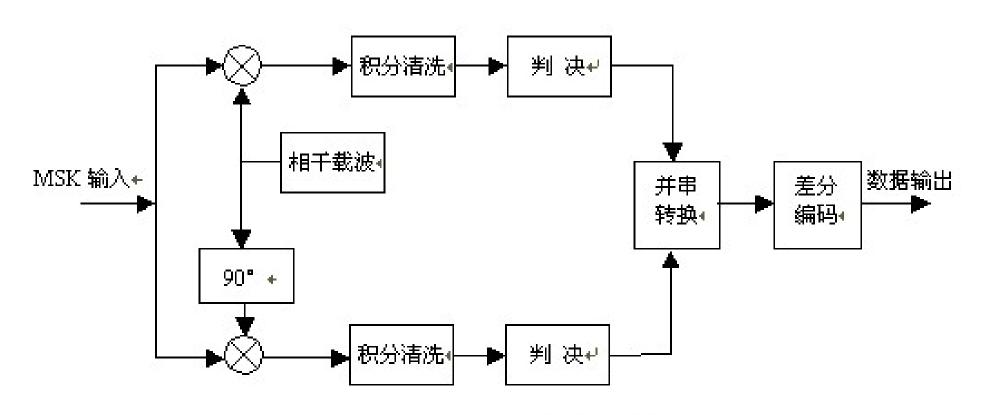
MSK调制原理框图



MSK 调制器原理图



MSK解调原理框图



MSK 解调器(最佳接收机)原理图



MSK信号的相位约束条件

MSK信号的相位约束条件为

$$\theta(t) = \varphi_k + \frac{a_k \pi}{2T_s} (K - 1)T_s = \varphi_{k-1} + \frac{a_{k-1} \pi}{2T_s} (K - 1)T_s$$

$$\Phi_k = \phi_{k-1} + (a_{k-1} - a_k)[\pi(k-1)/2]$$

$$= \begin{cases} \Phi_{k-1} & \stackrel{\text{def}}{=} a_k = a_{k-1} \text{ if } \\ \Phi_{k-1} \pm (k-1)\pi & \stackrel{\text{def}}{=} a_k \neq a_{k-1} \text{ if } \end{cases}$$

设参考相位为0,则 $\varphi_k = 0$ 或者 π



附加相位函数

$$S_{MSK}(t) = \cos(\omega_c t + \frac{\pi a_k}{2T_S} t + \varphi_k)$$

$$\theta(t) = \frac{\pi a_k}{2T_s} t + \varphi_k, (k-1)T_s \le t \le kT_s$$

是一个直线方程,斜率为 $\pi a_k/2Ts$,截距为 φ_k , $a_k=\pm 1$

$$\frac{\pi a_k}{2T_s}t = \pm \frac{\pi}{2T_s}t$$

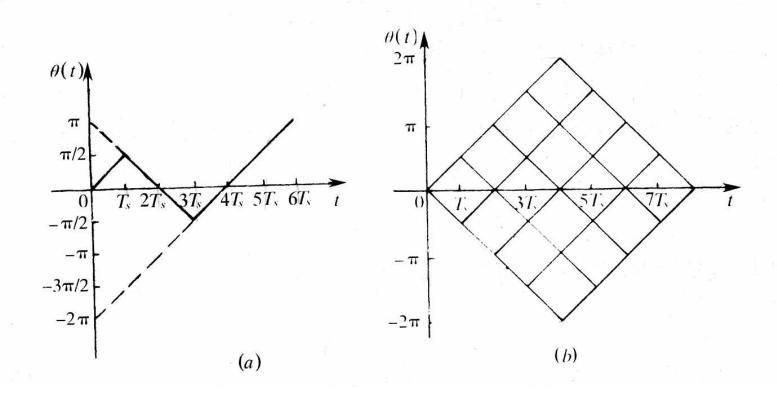
说明在任一码元周期内, $\theta(t)$ 的变化量总是 $\pi/2$

$$a_k = +1$$
时,增大 $\pi/2$; $a_k = -1$ 时减小 $\pi/2$





下图是针对一特定数据序列画出的附加相位轨迹



(a)图为附加相位函数 (b)附加相位路径网格,是附加相位函数由零开始可能经历的全部路径





MSK信号的特征

- 已调制信号的幅度是恒定的(恒定包络调制)
- 码元转换时,相位连续无突变(峰平比低、非线性放大)
- 频带利用率高。(FFSK、高速系统)
- 信号频偏严格等于 $\pm T_b/4$ 调制指数为0.5(最小)
- 在一个码元周期内,信号包含1/4载波周期的整数倍
- 信号相位在一个码元周期内变化 $\pm \pi/2$

MSK信号是一种包络恒定、相位连续、带宽最小且严格正交的2FSK信号。

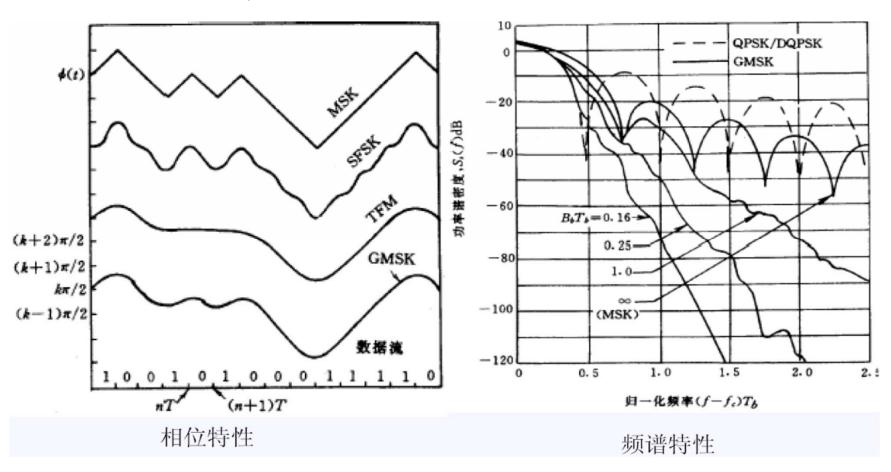


GMSK

- 要求带外辐射功率为-60~-80dB
- GMSK是GSM的优选方案
 - >实现简单,在原MSK调制器增加前置滤波器
 - > 对前置滤波器的要求
 - 带宽窄且为锐截至(抑制高频)
 - 有较低的过脉冲响应(防止过量的瞬时频偏)
 - 保持输出脉冲的面积不变(相干检测)
 - > 高斯滤波器满足以上的要求



类MSK调制的性能





新型调制技术分类



偏移QPSK (OQPSK)

- QPSK波形成型后,将失去恒包络性质,180°相移导致信号包络过零点。对放大器线性度敏感
- 与QPSK的区别为:调制器输入的信号其正交支路比特流 比同相支路比特流延迟了1个码元
- 好处是载波相位只有±90°变化,而无±180°变化,在 非线性放大后仍保持带限性质。IS-95上行

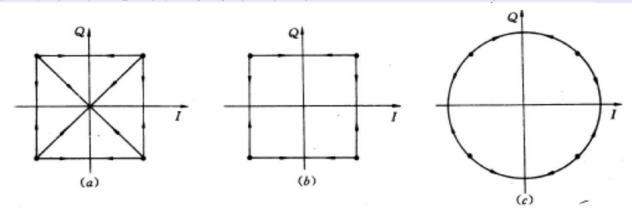
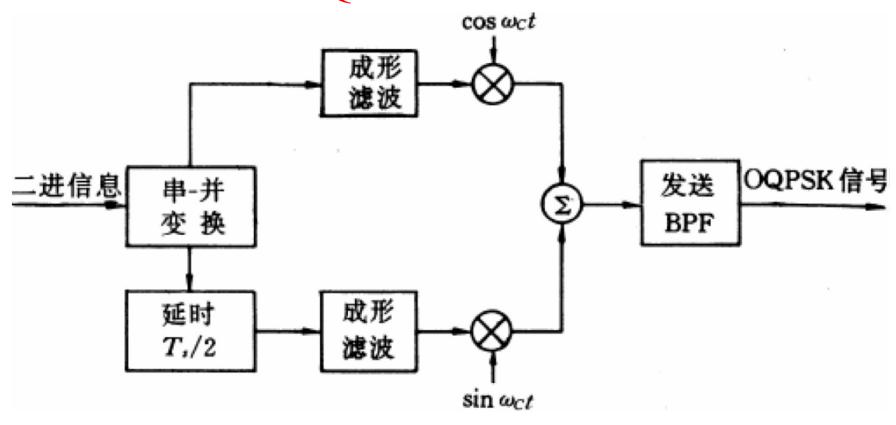


图 10-53 相位转移图 (a) OPSK; (b) OQPSK; (c) MSK

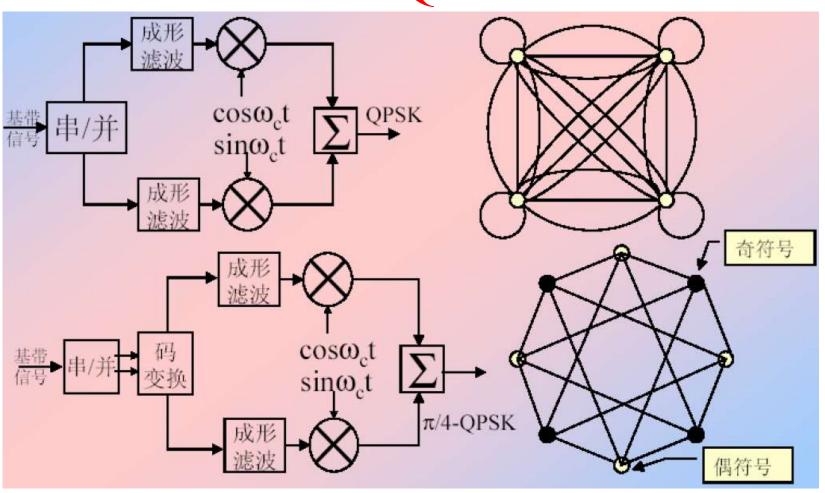


OQPSK的调制





$\pi/4$ -DQPSK



通信原理



第七八章 小结

- 二进制数字调制
 - > 2ASK (OOK).
 - > 2FSK
 - > 2PSK, 2DPSK

- 3. 波形图与频谱图 4. 抗噪性能
- 1. 数学表示式 2. 调制解调框图

- 多进制数字调制
 - > MASK
 - > MFSK
 - ➤ MPSK、MDPSK(矢量图、波形图、调制解调框图)
- 改进的数字调制
 - ➤ APK(16QAM):正交调制、星座图、欧氏空间距离法
 - ➤ MSK→GMSK: 调制原理与特点



作业

- (七) 7-1, 7-4(1)(2), 7-5, 7-9 (去掉相干2DPSK), 7-13, 7-14, 7-16, 7-17, 8-2
- (六) 7-1, 7-5(1)(2), 7-6, 7-7, 7-8, 7-11, 7-17, 7-18, 7-20, 8-1