

# Teoria das Comunicações

## 3.2

Modulação em Amplitude (AM)

Modulação em Quadratura por  
Amplitude (QAM)

# MODULAÇÃO AM

# Sinal AM: definição

$$s(t) = [A_c + k_a m(t)] \cos(2\pi f_c t)$$



$$s(t) = A_c \cos(2\pi f_c t) + k_a m(t) \cos(2\pi f_c t)$$

Portadora destacada

Bandas laterais



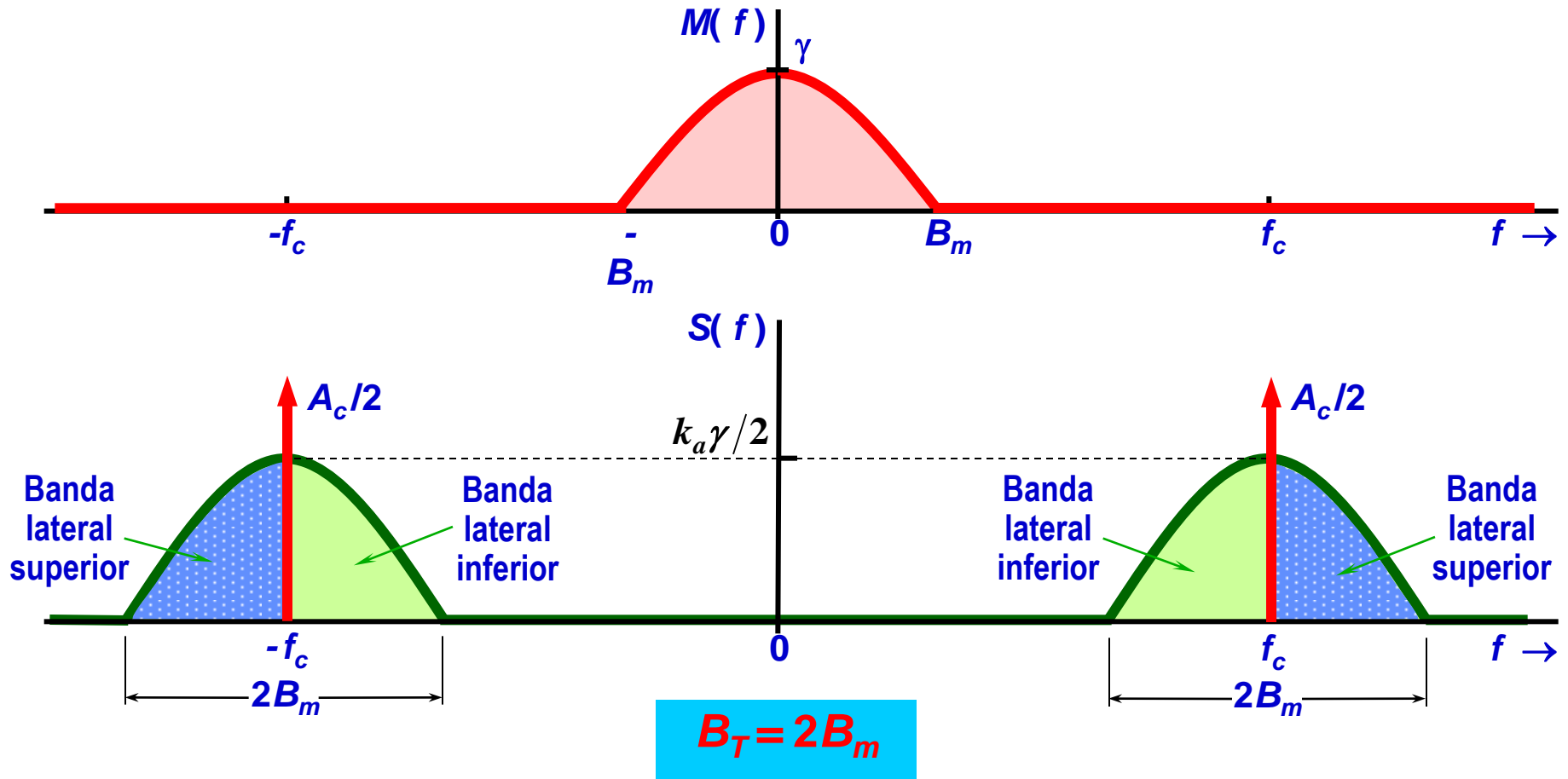
$$S(f) = \frac{A_c}{2} [\delta(f-f_c) + \delta(f+f_c)] + \frac{k_a}{2} [M(f-f_c) + M(f+f_c)]$$

Portadora destacada

Bandas laterais

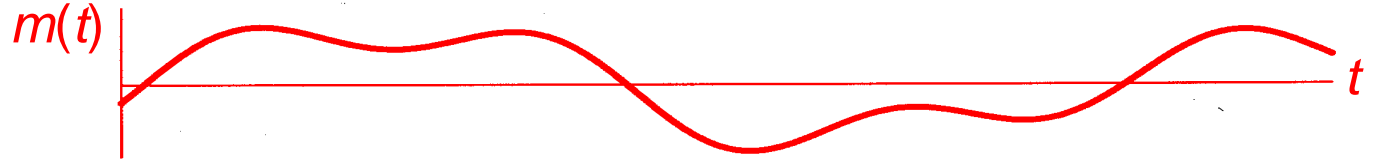
# Espectro de um sinal AM

$$S(f) = \frac{A_c}{2} [\delta(f-f_c) + \delta(f+f_c)] + \frac{k_a}{2} [M(f-f_c) + M(f+f_c)]$$

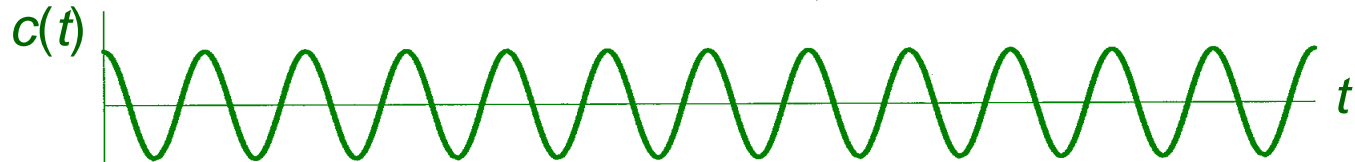


# Forma de onda de sinais AMs

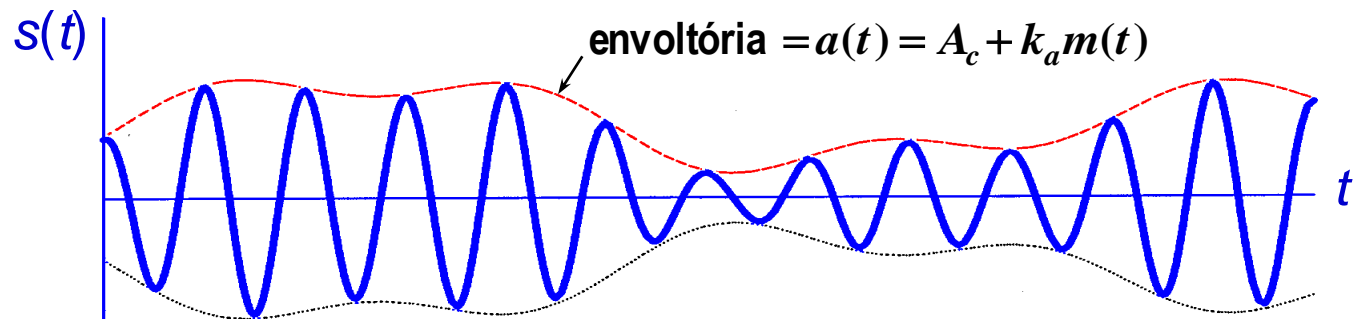
Sinal modulante



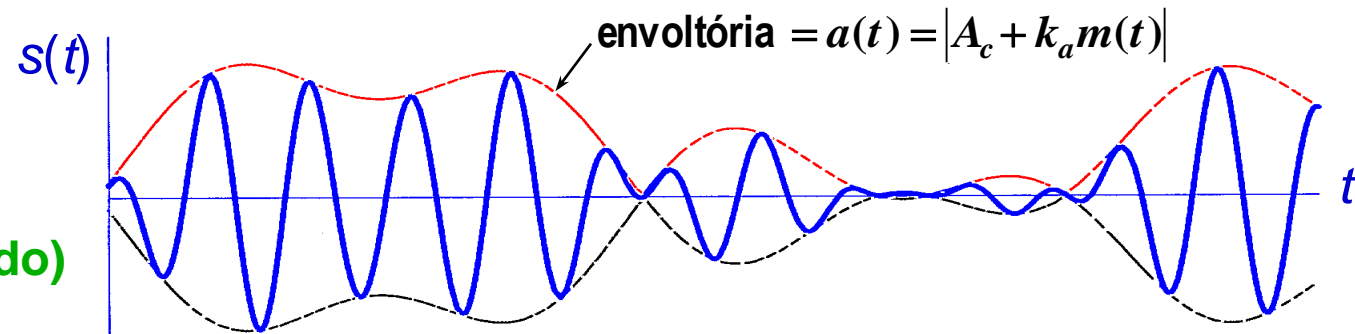
Portadora



Sinal AM para  $\mu < 1$



Sinal AM para  $\mu > 1$  (sinal sobremodulado)



# Demodulação usando detector de envoltória

$$s(t) = [A_c + k_a m(t)] \cos(2\pi f_c t)$$

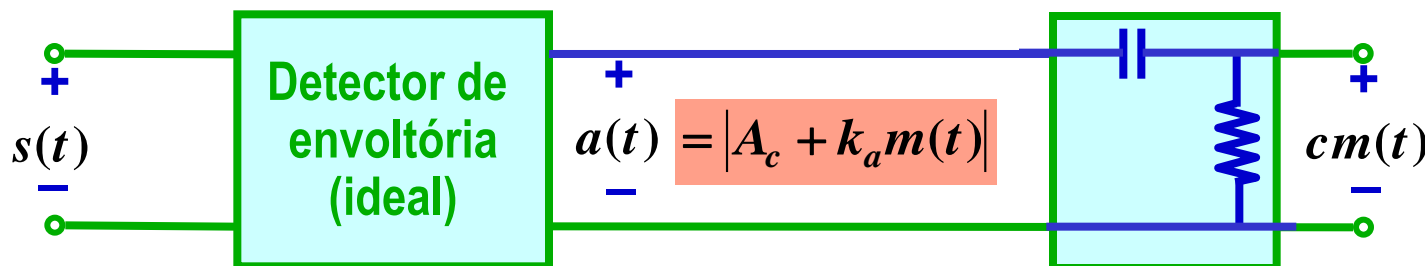
$$= a(t) \cos[2\pi f_c t + \theta(t)]$$

$$a(t) = |A_c + k_a m(t)| \quad \Leftarrow \text{envoltória real de } s(t)$$

$$\theta(t) = \begin{cases} 0, & \text{se } A_c + k_a m(t) \geq 0 \\ -\pi, & \text{se } A_c + k_a m(t) < 0 \end{cases} \quad \Leftarrow \text{função de fase de } s(t)$$

se  $A_c + k_a m(t) \geq 0 \text{ p/ } \forall t$  então  $\begin{cases} a(t) = A_c + k_a m(t) \\ \theta(t) = 0 \text{ p/ } \forall t \end{cases}$

A informação,  $m(t)$ , está contida apenas na envoltória



se  $A_c + k_a m(t) \geq 0, \text{ p/ } \forall t$

# Índice e percentagem de modulação

Portanto, para que seja possível demodular um sinal AM com um detector de envoltória é preciso que

$$A_c + k_a m(t) \geq 0 \quad \forall t \Rightarrow \min[k_a m(t)] \geq -A_c \Rightarrow \frac{-\min[k_a m(t)]}{A_c} \leq 1$$

Definição:

$$\text{Índice de modulação} \quad \mu = \frac{\max|k_a m(t)|}{A_c} = \frac{k_a m_p}{A_c}$$

$$\% \text{ mod} = \mu \times 100\%$$

$$m_p = \max|m(t)|$$

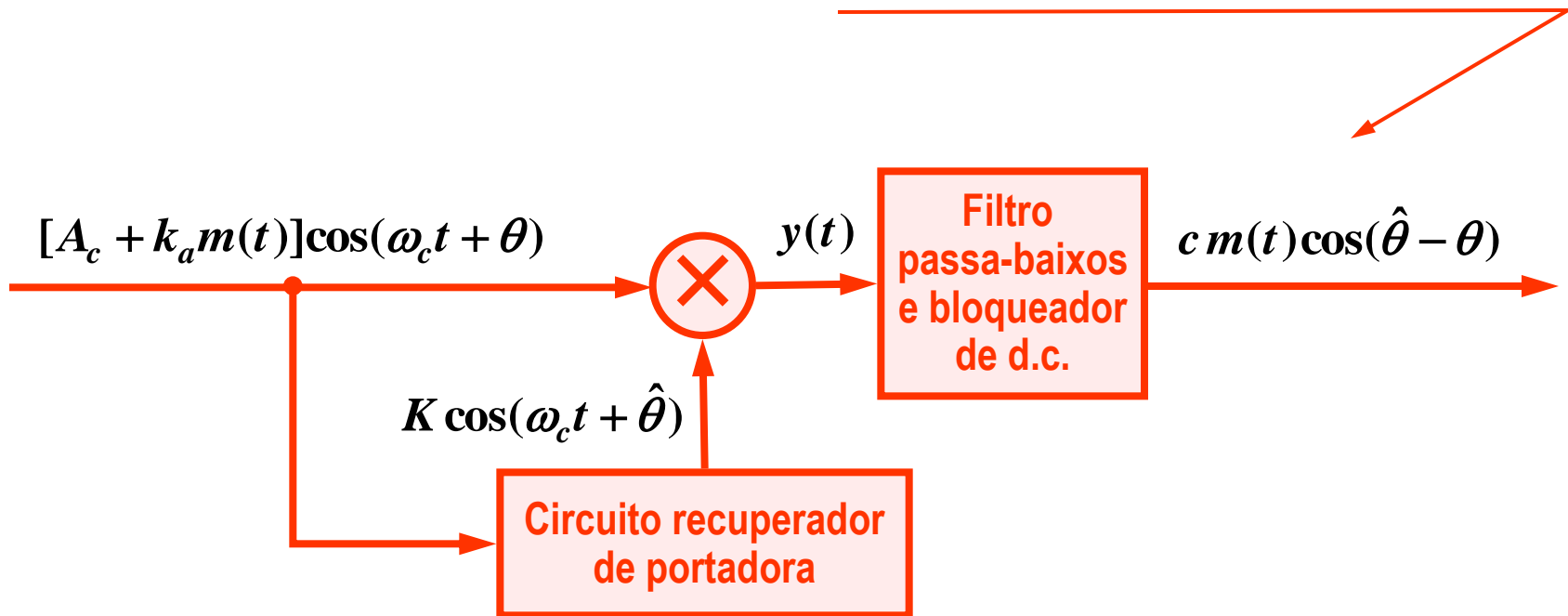
Condição para o uso do detector de envoltória:  $\mu \leq 1 \Leftrightarrow \% \text{ mod} \leq 100\%$

$\mu > 1 \Rightarrow$  sinal AM sobremodulado

# Condição para se usar detector de envoltória

Portanto,

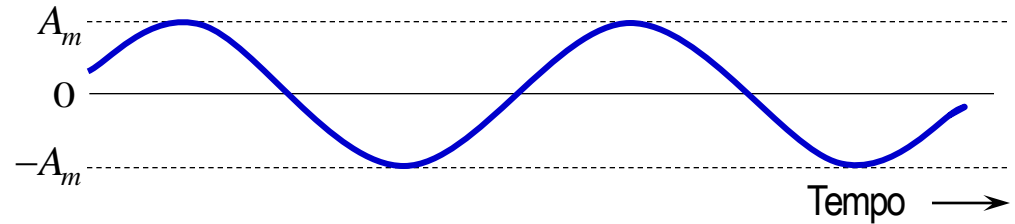
- ⇒ se  $\mu \leq 1$ , pode-se demodular o sinal AM usando um detector de envoltória, que é um *detector assíncrono* (ou *não-coerente*).
- ⇒ se  $\mu > 1$ , é preciso usar um *detector síncrono* (ou *coerente*) para demodular o sinal AM (sobremodulado).



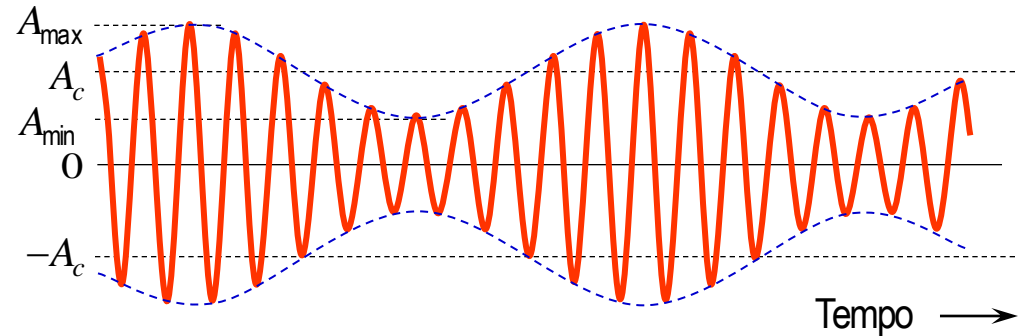


# Sinais AMs não-sobremodulados

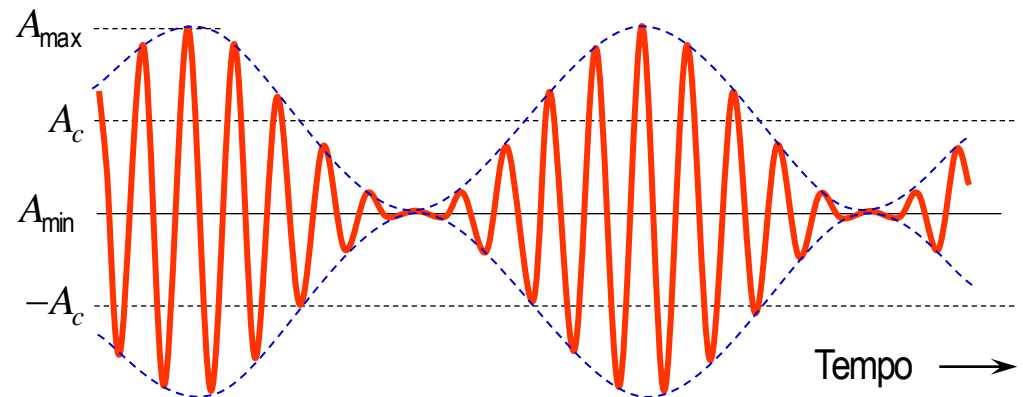
Sinal modulante tonal



Sinal AM não-sobremodulado com  $\mu = 0,5$ .

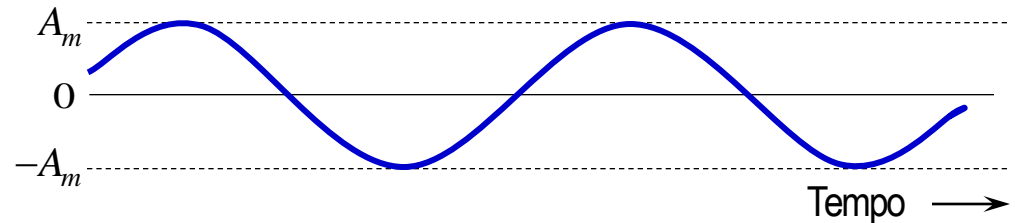


Sinal AM não-sobremodulado com  $\mu = 1,0$ .

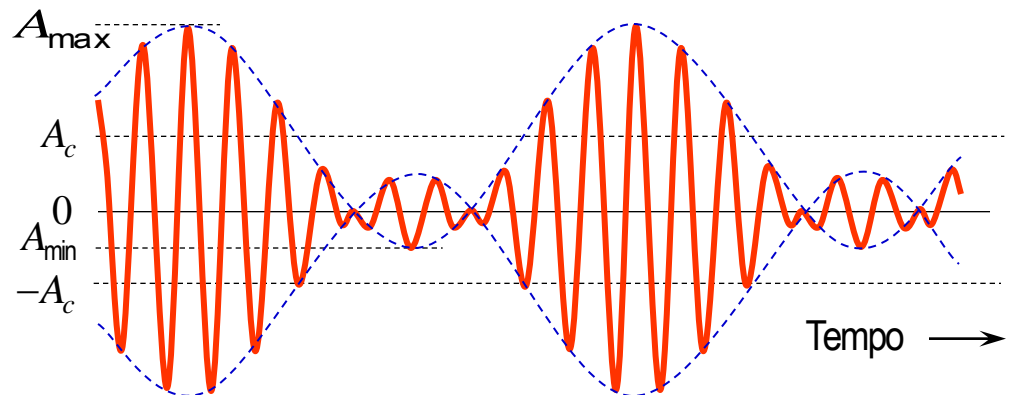


# Sinais AMs sobremodulados

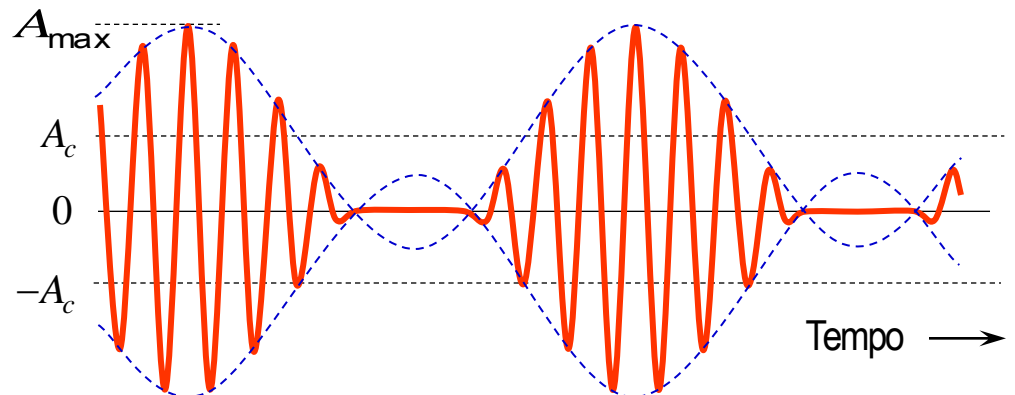
Sinal modulante tonal



Sinal AM sobremodulado  
do tipo I,  
com  $\mu = 1,5$ .



Sinal AM sobremodulado  
do tipo II,  
com  $\mu = 1,5$ .



# Potência de um sinal AM

$$s(t) = \underbrace{A_c \cos(\omega_c t)}_{\text{portadora destacada}} + \underbrace{k_a m(t) \cos(\omega_c t)}_{\text{bandas laterais}}$$

$$\begin{aligned} P_s &= \langle s^2(t) \rangle = \langle [A_c \cos(\omega_c t) + k_a m(t) \cos(\omega_c t)]^2 \rangle \\ &= \langle [A_c \cos(\omega_c t)]^2 \rangle + \langle 2A_c k_a m(t) \cos^2(\omega_c t) \rangle + \langle k_a^2 m^2(t) \cos^2(\omega_c t) \rangle \\ &= \frac{A_c^2}{2} + A_c k_a \langle m(t) \rangle + A_c k_a \langle m(t) \cos(2\omega_c t) \rangle + \frac{k_a^2}{2} \langle m^2(t) \rangle + \frac{k_a^2}{2} \langle m^2(t) \cos(2\omega_c t) \rangle \end{aligned}$$

Se  $f_c \gg B_m \Rightarrow P_s = \langle s^2(t) \rangle = \frac{A_c^2}{2} + A_c k_a \langle m(t) \rangle + \frac{k_a^2}{2} \langle m^2(t) \rangle$

Se  $\langle m(t) \rangle = 0 \Rightarrow P_s = \langle s^2(t) \rangle = \frac{A_c^2}{2} + \frac{k_a^2}{2} \langle m^2(t) \rangle \Rightarrow P_s = P_c + P_{bl}$

$$P_c = \frac{A_c^2}{2}$$

Potência da portadora destacada

$$P_{bl} = \frac{k_a^2}{2} \langle m^2(t) \rangle$$

Potência das bandas laterais

# Eficiência potencial do esquema AM

**Eficiência potencial de um processo de modulação**



$$\eta = \frac{\text{Parcela de } P_s \text{ que transporta informação}}{\text{Potência total do sinal modulado, } P_s} \times 100\%$$

$$s(t) = \underbrace{A_c \cos(\omega_c t)}_{\text{portadora destacada}} + \underbrace{A_c k_a m(t) \cos(\omega_c t)}_{\text{bandas laterais}}$$



$$P_c = \frac{A_c^2}{2}$$



$$P_{bl} = \frac{k_a^2}{2} P_m$$

Considerando que

$$\langle m(t) \rangle = 0 \quad \text{e} \quad f_c \gg B_m$$



$$P_s = \langle s^2(t) \rangle = P_c + P_{bl}$$

$$\eta = \frac{P_{bl}}{P_c + P_{bl}} \times 100\%$$



$$\eta < 100\%$$

$$\mu = \frac{k_a m_p}{A_c}$$



$$\uparrow \mu \Rightarrow \uparrow \frac{P_{bl}}{P_c} \Rightarrow \uparrow \eta$$

$$\lim_{\mu \rightarrow \infty} \eta = 100\%$$

# Sinal AM para modulante tonal

$$m(t) = A_m \cos(2\pi f_m t)$$

$$s(t) = [A_c + k_a m(t)] \cos(2\pi f_c t)$$

$$= [A_c + k_a A_m \cos(2\pi f_m t)] \cos(2\pi f_c t)$$

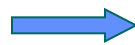
$$= A_c [1 + \mu \cos(2\pi f_m t)] \cos(2\pi f_c t)$$

$$m_{p-} = m_{p+} = A_m, \\ \therefore \mu = \mu_+ = \mu_- = \frac{k_a A_m}{A_c}$$

$$= A_c \cos(2\pi f_c t) + \frac{A_c \mu}{2} \cos[2\pi(f_c - f_m)t] + \frac{A_c \mu}{2} \cos[2\pi(f_c + f_m)t]$$

$$= A_c \cos(2\pi f_c t) + A_{bl} \cos[2\pi(f_c - f_m)t] + A_{bl} \cos[2\pi(f_c + f_m)t]$$

$$A_{bl} = \frac{\mu A_c}{2}$$



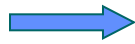
$$\mu = \frac{2A_{bl}}{A_c}$$

# Sinal AM para modulante tonal

$$m(t) = A_m \cos(2\pi f_m t)$$

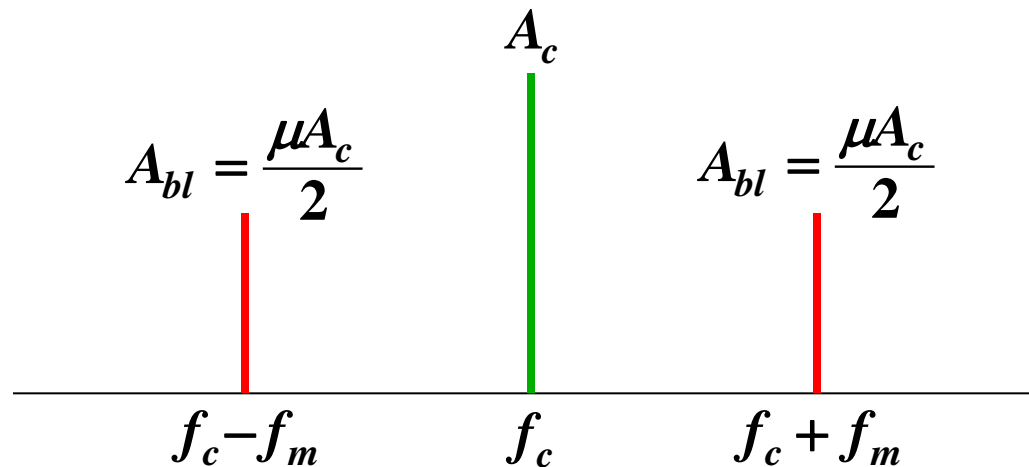
$$s(t) = A_c \cos(2\pi f_c t) + A_{bl} \cos[2\pi(f_c - f_m)t] + A_{bl} \cos[2\pi(f_c + f_m)t]$$

$$A_{bl} = \frac{\mu A_c}{2}$$



$$\mu = \frac{2A_{bl}}{A_c}$$

Espectro unilateral de  $s(t)$



# Eficiência potencial da modulação tonal

$$m(t) = A_m \cos(\omega_m t) \quad \Rightarrow \quad P_m = \langle m^2(t) \rangle = \frac{A_m^2}{2}$$

$$\eta = \frac{P_{bl}}{P_c + P_{bl}} \times 100\%$$

$$P_{bl} = \frac{k_a^2}{2} P_m = \frac{k_a^2 A_m^2}{4} = \frac{A_c^2 \mu^2}{4}$$



$$\eta = \frac{\mu^2}{2 + \mu^2} \times 100\%$$

$$\uparrow \mu \Rightarrow \uparrow \eta$$

$$\lim_{\mu \rightarrow \infty} \eta = 100\%$$

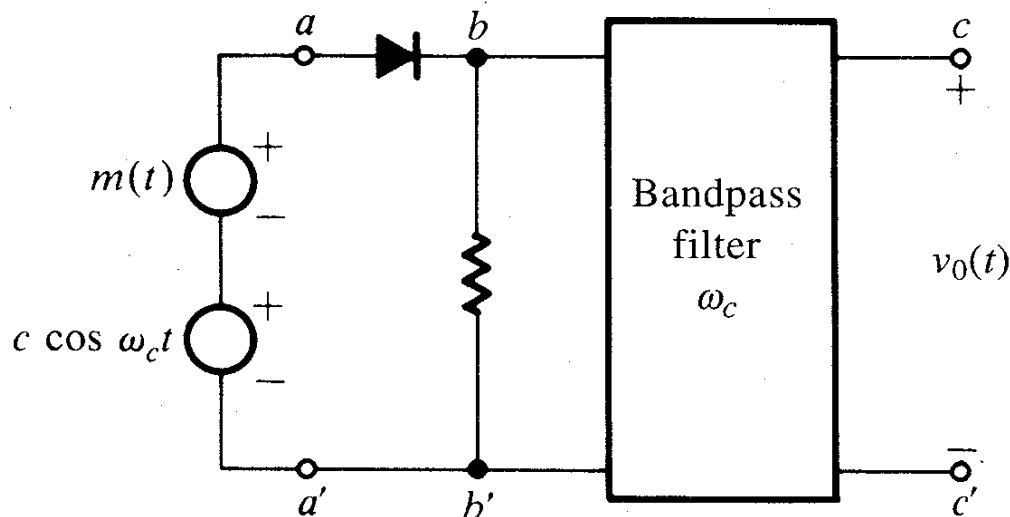
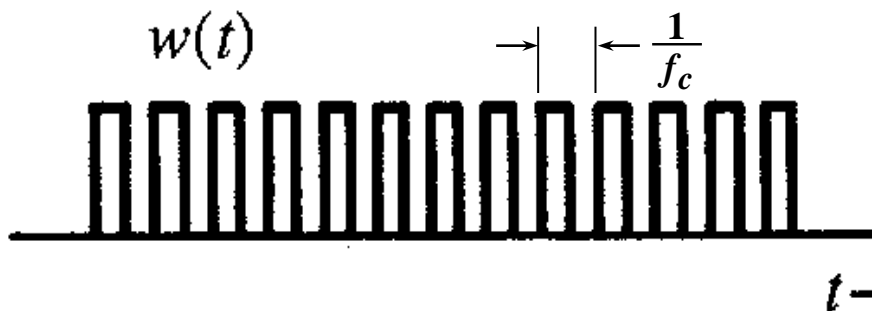
$$\mu \leq 1 \Rightarrow \eta \leq 33\%$$

Para sinais modulantes práticos,  $\eta \approx 25\%$  (ou menor) quando  $\mu \approx 1$ . Esta é a principal desvantagem da modulação AM.

# Geração de Sinais AMs

## Exemplo: modulador do tipo chaveado

$$v_{bb'}(t) \cong [c \cos(\omega_c t) + m(t)]w(t)$$

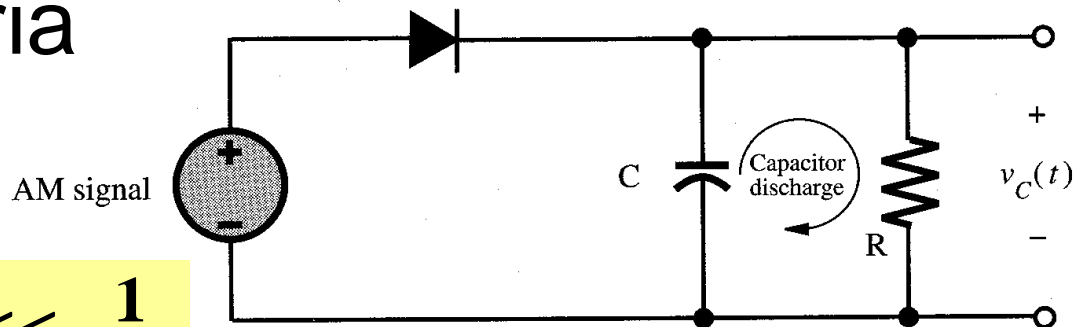


$$w(t) = \frac{1}{2} + \frac{2}{\pi} \left[ \cos(\omega_c t) - \frac{1}{3} \cos(3\omega_c t) + \frac{1}{5} \cos(5\omega_c t) - \dots \right]$$

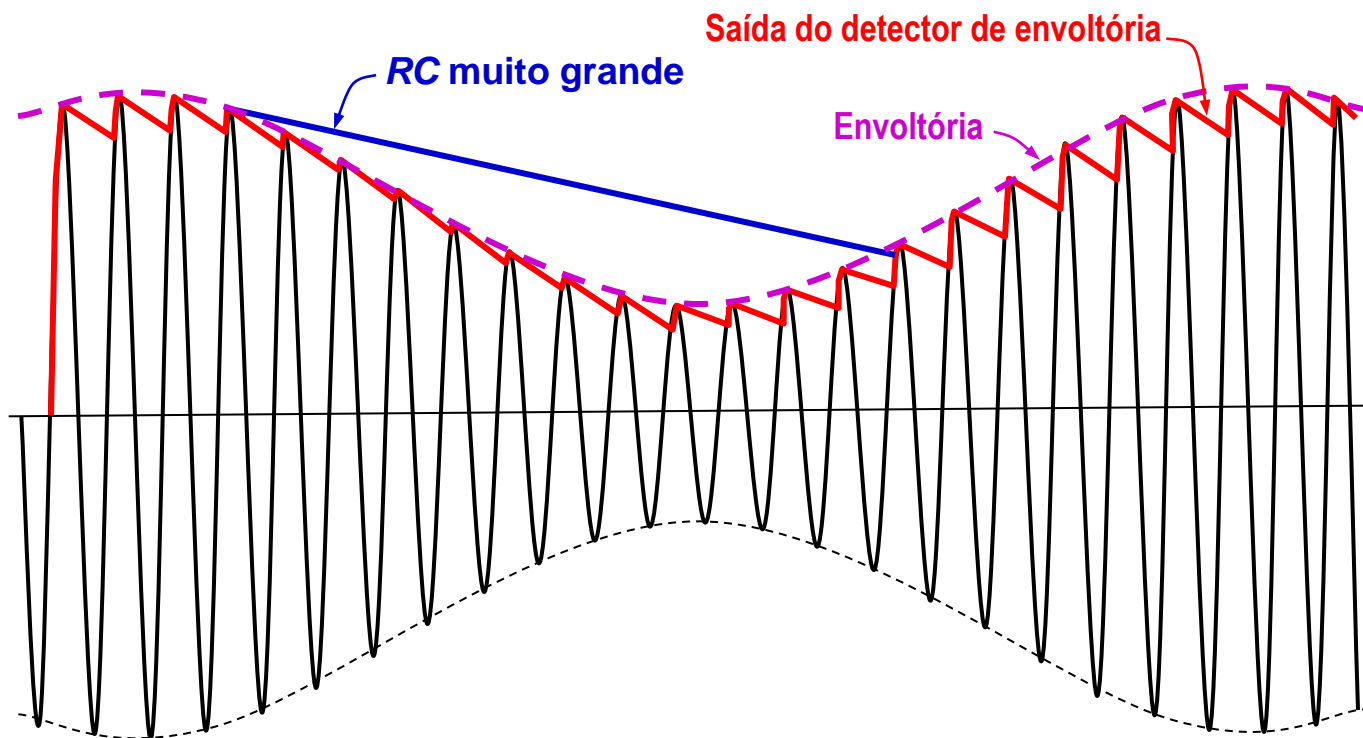
$$v_{bb'}(t) = \underbrace{\frac{c}{2} \cos(\omega_c t) + \frac{2}{\pi} m(t) \cos(\omega_c t)}_{\text{AM}} + \underbrace{\text{outros termos}}_{\substack{\text{eliminados pelo} \\ \text{filtro passa-faixa}}}$$



# Detector de Envoltória



$$\frac{1}{f_c} \ll RC \ll \frac{1}{B_m}$$

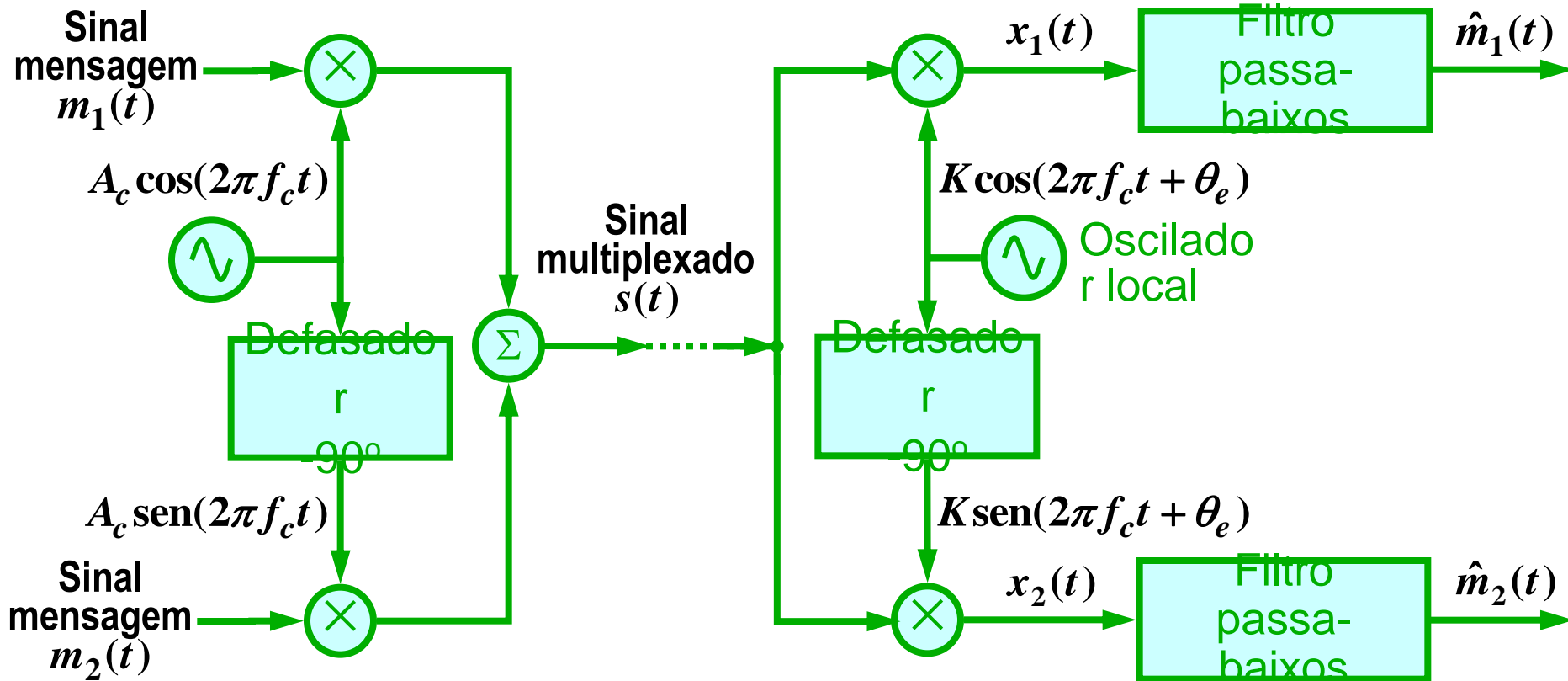


# MODULAÇÃO QAM (QUADRATURE AMPLITUDE MODULATION)

# Multiplexação com portadoras em quadratura

TRANSMISSOR

RECEPTOR



# Demodulação QAM <sub>1/2</sub>

$$s(t) = A_c m_1(t) \cos(\omega_c t) + A_c m_2(t) \sin(\omega_c t)$$

$$x_1(t) = s(t) K \cos(\omega_c t + \theta_e)$$

$$= \left[ A_c m_1(t) \cos(\omega_c t) + A_c m_2(t) \sin(\omega_c t) \right] K \cos(\omega_c t + \theta_e)$$

$$= \frac{KA_c}{2} m_1(t) \cos(\theta_e) + \frac{KA_c}{2} m_1(t) \cos(2\omega_c t + \theta_e)$$

$$- \frac{KA_c}{2} m_2(t) \sin(\theta_e) + \frac{KA_c}{2} m_2(t) \sin(2\omega_c t + \theta_e)$$

Eliminados  
pelos filtros PB

$$\hat{m}_1(t) = \frac{KA_c}{2} m_1(t) \cos(\theta_e) - \frac{KA_c}{2} m_2(t) \sin(\theta_e)$$

$$\hat{m}_1(t) = \frac{KA_c}{2} m_1(t)$$

Se  $\theta_e = 0$ , isto é,  
se o sincronismo  
de portadora é  
perfeito

# Demodulação QAM 2/2

$$s(t) = A_c m_1(t) \cos(\omega_c t) + A_c m_2(t) \sin(\omega_c t)$$

$$x_2(t) = s(t) K \sin(\omega_c t + \theta_e)$$

$$= \left[ A_c m_1(t) \cos(\omega_c t) + A_c m_2(t) \sin(\omega_c t) \right] K \sin(\omega_c t + \theta_e)$$

$$= \frac{KA_c}{2} m_1(t) \sin(\theta_e) + \frac{KA_c}{2} m_1(t) \sin(2\omega_c t + \theta_e)$$

$$+ \frac{KA_c}{2} m_2(t) \cos(\theta_e) - \frac{KA_c}{2} m_2(t) \cos(2\omega_c t + \theta_e)$$

Eliminados  
pelos filtros PB

$$\hat{m}_2(t) = \frac{KA_c}{2} m_1(t) \sin(\theta_e) + \frac{KA_c}{2} m_2(t) \cos(\theta_e)$$

$$\hat{m}_2(t) = \frac{KA_c}{2} m_2(t)$$

Se  $\theta_e = 0$ , isto é,  
se o sincronismo  
de portadora é  
perfeito

# Interferência de co-canal em QAM

Na prática,  $\theta_e$  é pequeno, mas não é zero, e varia aleatoriamente. Isso causa a distorção dos sinais-mensagens e a interferência de um sinal-mensagem sobre o outro (interferência de co-canal), uma vez que

$$\hat{m}_1(t) = \frac{KA_c}{2} m_1(t) \cos(\theta_e) - \frac{KA_c}{2} m_2(t) \sin(\theta_e)$$

$$\hat{m}_2(t) = \frac{KA_c}{2} m_2(t) \cos(\theta_e) + \frac{KA_c}{2} m_1(t) \sin(\theta_e)$$

A atenuação desigual da BLS e da BLI durante a transmissão também causa interferência de co-canal (ou *crosstalk*).

A multiplexação em quadratura é usada na televisão a cores para multiplexar os sinais de crominância. Nessa aplicação, o sincronismo é conseguido pela inserção periódica de uma rajada curta da onda portadora.