

Modulação em Ângulo



Modulação em ângulo

❖ É um tipo de modulação na qual o ângulo de uma portadora senoidal é variado com o sinal modulante.

➢ Neste caso a amplitude da portadora é mantida constante.

❖ Existem dois métodos de modulação angular:

➢ Modulação em fase (PM)

➢ Modulação em frequência (FM)

❖ Equação geral do sinal modulado:

$$s(t) = A_c \cos[\theta_i(t)]$$

➢ em que: A_c é a amplitude da portadora (sempre constante) e $\theta_i(t)$ é o ângulo de fase instantâneo da portadora.

❖ Frequência instantânea: $f_i(t) = \frac{1}{2\pi} \frac{d}{dt} \theta_i(t)$

Modulação em fase (PM)

❖ Na modulação em fase, o ângulo de fase instantâneo da portadora é variado linearmente com o sinal modulante, isto é,

$$\theta_i(t) = 2\pi f_c t + k_p m(t)$$

➢ em que:

- $2\pi f_c t$ é a fase da portadora não modulada,
- $m(t)$ é o sinal modulante (informação),
- k_p é a sensibilidade de fase do modulador (rad/volt).

➢ A equação do sinal modulado em fase é dada por:

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

➢ A frequência instantânea do sinal é dada pela derivada da fase, assim,

$$f_i(t) = f_c + \frac{k_p}{2\pi} \frac{d}{dt} m(t)$$

- observe que a frequência instantânea varia diretamente com a derivada do sinal modulante.

➢ O índice de modulação da modulação em fase é definido como o máximo desvio de fase, ou seja:

$$\Phi_{PM} = \left| k_p m(t) \right|_{MAX}$$

Modulação em frequência (FM)

❖ Na modulação em frequência, a frequência instantânea da portadora varia diretamente pelo sinal modulante.

$$f_i(t) = f_c + k_f m(t)$$

➢ Em que:

- f_c é a frequência da portadora não modulada,
- k_f é a sensibilidade de frequência do modulador (Hz/volt).

➢ A fase instantânea do sinal modulado em frequência é a integral da frequência instantânea, assim,

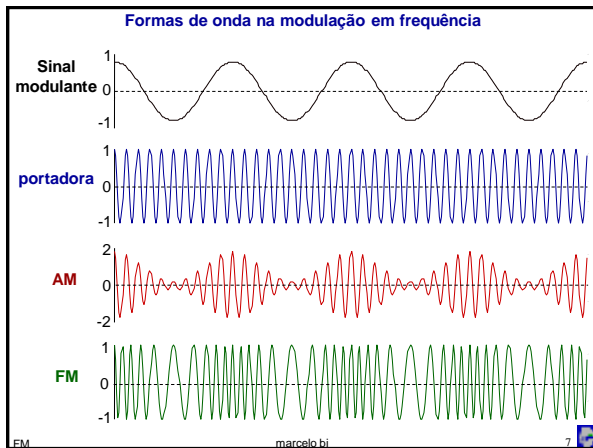
$$\theta_i(t) = \int_0^t 2\pi f_i(t) dt = 2\pi f_c t + 2\pi k_f \int_0^t m(t) dt$$

➢ Portanto, a equação do sinal modulado em frequência será:

$$s(t) = A_c \cos \left[2\pi f_c t + 2\pi k_f \int_0^t m(t) dt \right]$$

- Como o índice de modulação é o desvio máximo da fase, então,

$$\Phi_{FM} = \left| 2\pi k_f \int_0^t m(t) dt \right|_{MAX}$$



Modulação por um único tom

- Sinal modulante: $m(t) = A_m \cos(w_m t)$
- Modulação em fase:
 - Fase instantânea: $\theta_i(t) = 2\pi f_c t + k_p A_m \cos(w_m t)$
 - Índice de modulação: $\Phi_{PM} = \left| k_p m(t) \right|_{MAX} = k_p A_m$
- Modulação em frequência:
 - ❖ Frequência instantânea: $f_i(t) = f_c + k_f m(t) = f_c + k_f A_m \cos(w_m t)$
 - ❖ Desvio de frequência máximo: $\Delta f = k_f A_m$
 - ❖ fase instantânea: $\theta_i(t) = \int_0^t 2\pi f_i(t) dt = 2\pi f_c t + \frac{2\pi \Delta f}{2\pi f_m} \sin(w_m t)$

8

❖ Portanto a fase instantânea será:

$$\theta_i(t) = 2\pi f_c t + \frac{\Delta f}{f_m} \sin(w_m t)$$

❖ índice de modulação:

$$\Phi_{FM} = \left| \frac{\Delta f}{f_m} \sin(w_m t) \right|_{MAX} = \frac{\Delta f}{f_m} = \frac{k_f A_m}{f_m} \quad m_f = \beta = \frac{\Delta f}{f_m} = \frac{k_f A_m}{f_m}$$

➤ Dependendo do valor do índice de modulação são identificados dois tipos de modulação em frequência:

- Modulação em frequência de faixa estreita: $\beta < 0.25$ radiano tal que $Bw \sim 2f_{max}$ (como na modulação AM)
- Modulação em frequência de faixa larga: $\beta > 1$ radiano e $Bw \gg 2f_{max}$

9

Espectro de um sinal FM

❖ Vamos considerar a modulação por um único tom:

$$m(t) = A_m \cos(w_m t) \rightarrow s(t) = A_c \cos[w_c t + m_f \sin w_m t]$$

➤ $s(t)$ pode ser escrito como:

$$s(t) = A_c \operatorname{Re} \left[e^{jw_c t} e^{jm_f \sin w_m t} \right]$$

- Observe que a função: $e^{jm_f \sin w_m t}$ tem período $2\pi/w_m$

➤ Escrevendo a função acima em série de Fourier tem-se:

$$e^{jm_f \sin w_m t} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} A_n e^{jn w_m t}$$

10

➤ Os coeficientes são dados por:

$$A_n = \frac{w_m}{2\pi} \int_{-\pi/w_m}^{\pi/w_m} e^{jm_f \sin w_m t} e^{-jn w_m t} dt$$

• Admitindo: $\theta = w_m t$ tem-se que:

$$A_n = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} e^{j(m_f \sin \theta - n\theta)} d\theta = J_n(m_f)$$

- A equação acima é conhecida como Função de Bessel de primeira espécie de ordem n e com argumento m_f .
- Para facilidade, estas funções são tabeladas.

11

➤ Desse modo a equação do sinal modulado será dada por:

$$s(t) = A_c \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) \cos(w_c + n w_m)t$$

❖ Espectro do sinal:

$$S(f) = \frac{A_c}{2} \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) [\delta(f - (f_c + n f_m)) + \delta(f + (f_c + n f_m))]$$

➤ Observe que:

- Para um único tom senoidal o espectro apresenta a frequência fundamental do sinal w_m e também os seus harmônicos,
- Assim, este espectro é não linear e se estende ao infinito.

12

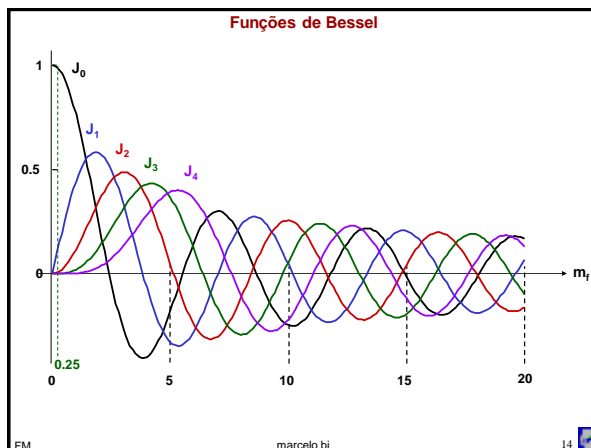
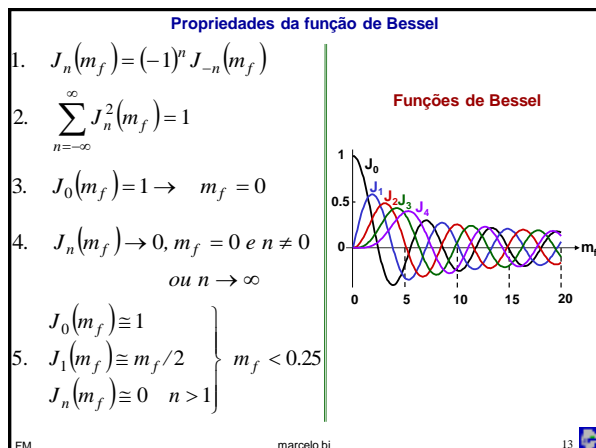


Tabela das funções de Bessel

$$A_n = J_n(m_f) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} e^{j(m_f \sin \theta - n\theta)} d\theta$$

m_f	J_0	J_1	J_2	J_3	J_4	J_5	J_6	J_7	J_8	J_9	J_{10}	J_{11}
0.0	1.00											
0.25	0.98	0.12										
0.3	0.94	0.24	0.03									
1.0	0.77	0.44	0.11	0.02								
2.0	0.22	0.58	0.35	0.13	0.03							
3.0	-0.26	0.34	0.49	0.31	0.12	0.04	0.01					
5.0	-0.18	-0.33	0.05	0.36	0.39	0.26	0.13	0.05	0.02			
8.0	0.17	0.23	-0.11	-0.29	-0.10	0.19	0.34	0.32	0.22	0.13	0.06	0.03

FM marcelo bi 15

Propriedade do espectro do sinal FM

$$S(f) = \frac{A_c}{2} \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n(m_f) [\delta(f - (f_c + nf_m)) + \delta(f + (f_c + nf_m))]$$

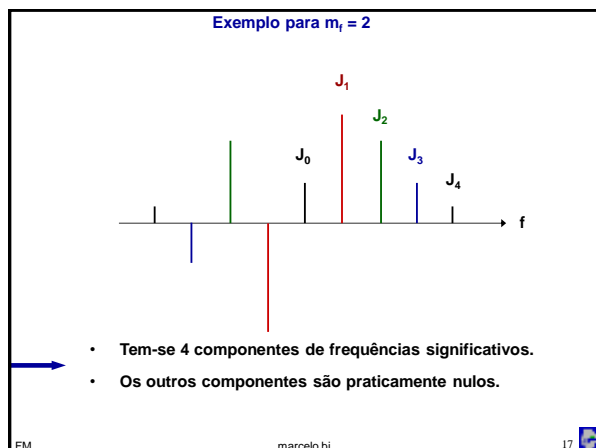
- ❖ O espectro contém a portadora mais um conjunto infinito de bandas laterais.
- ❖ Se $\beta = m_f \ll 1$ somente J_0 e J_1 apresentam valores significativos
==> FM de faixa estreita (semelhante à AM).
- ❖ **Potência total do sinal FM:**

$$P_T = \frac{1}{2} A_c^2 \sum_{n=-\infty}^{\infty} J_n^2(m_f) = \frac{1}{2} A_c^2 \left[1 + 2 \sum_{n=1}^{\infty} J_n^2(m_f) \right]$$

Potência constante

$\frac{1}{2} A_c^2 J_n^2(m_f)$
É a potência de cada faixa lateral

FM marcelo bi 16



Largura de faixa de um sinal FM

- ❖ Resultados experimentais indicam que a distorção é desprezível se pelo menos 98% da potência do sinal está contida na banda de transmissão.
- Seja S_N a potência média do sinal FM em função de N e normalizada em função da potência total.

$$S_N = \frac{\frac{1}{2} A_c^2 \sum_{n=-N}^N J_n^2(m_f)}{P_T = \frac{1}{2} A_c^2} = \sum_{n=-N}^N J_n^2(m_f)$$

- recorrendo à tabela das funções de Bessel observa-se que:

$$S_N \geq 0.98 \rightarrow N = m_f + 1$$

FM marcelo bi 18

❖ Assim, a regra de **Carlson** é dada pela seguinte relação:

$$Bw = 2(m_f + 1)f_m = 2\Delta f \left(1 + 1/m_f\right)$$

➤ No cálculo da largura de faixa pode-se recorrer também à **tabela das funções de Bessel**:

➤ Ela fornece a largura de faixa considerando coeficientes até 1% do valor da amplitude da portadora não modulada:

$$Bw = 2n_{MAX}f_m \quad \text{em que : } n_{MAX} \Rightarrow |J_n(m_f)| \geq 0.01$$

m_f	=	0.2	1.0	2.0	5.0	8.0	10.0
n_{MAX}	=	1	3	4	8	11	14

FM

marcelo bi

19

❖ Exemplo: cálculo da largura de faixa com os seguintes dados:

$m_f = 5$ e $\Delta f = 75$ kHz: $f_m = 15$ kHz e $2\Delta f = 150$ kHz:

➤ **Bw por Carlson:**

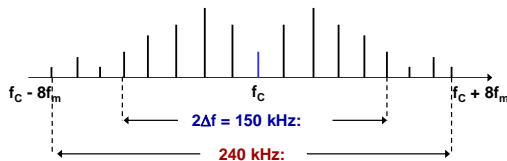
$$Bw = 2(m_f + 1)f_m = 2(5 + 1)15 = 180 \text{ kHz}$$

➤ **Bw pela tabela:**

$$Bw = 2n_{MAX}f_m = 2 \times 8 \times 15 = 240 \text{ kHz}$$

➤ **Bw comercial:**

$$Bw = 200 \text{ kHz} = 150 + 2 \times 25 \text{ kHz}$$



FM

marcelo bi

20

FM de faixa estreita

❖ admitindo modulação por um único tom e $\beta < 0.25$:

Sinal modulante $\rightarrow m(t) = A_m \cos(w_m t)$

$$s(t) = A_c \cos[w_c t] + \frac{A_c m_f}{2} \cos[w_c + w_m]t - \frac{A_c m_f}{2} \cos[w_c - w_m]t$$

$$\rightarrow s(t) = A_c \cos[w_c t] - m_f A_c \underbrace{\sin[w_m t]}_{\text{Integral de } m(t)} \sin[w_c t]$$

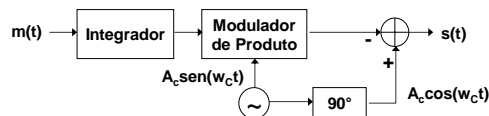
FM

marcelo bi

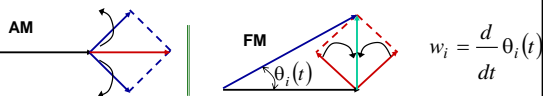
21

FM de faixa estreita

$$\rightarrow s(t) = A_c \cos[w_c t] - m_f A_c \underbrace{\sin[w_m t]}_{\text{Integral de } m(t)} \sin[w_c t]$$



Representação fasorial:



FM

marcelo bi

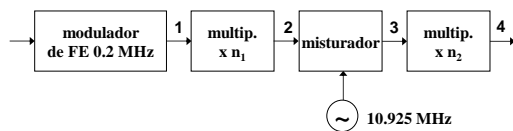
22

Geração do sinal FM: método indireto



Exemplo: Dispõe-se de um modulador de faixa estreita como abaixo, com $f_{c1} = 0.2$ MHz e índice de modulação 0.5.

Deseja-se $f_c = 90$ MHz com $\Delta f = 75$ kHz (áudio; 50 a 15 kHz)

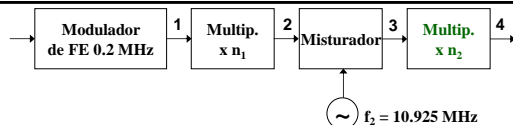


desvio na saída do modulador de faixa estreita $\rightarrow \Delta f_1 = \beta_1 f_m = 0.5 \times 50 = 25$ Hz

FM

marcelo bi

23



➤ Para que o desvio na saída seja de 75 KHz:

$$n_1 n_2 = \frac{\Delta f}{\Delta f_1} = \frac{75000}{25} = 3000$$

➤ Na saída do misturador: $f_3 = (n_1 f_1 - f_2)$

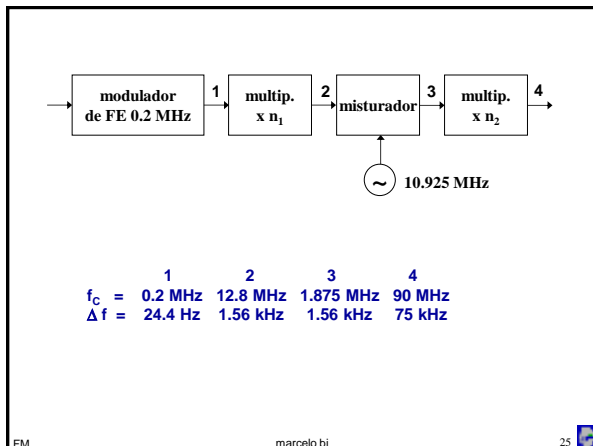
➤ Na saída do 2º multiplicador: $f_c = n_2 f_3 = n_2 (n_1 f_1 - f_2) = 90 \text{ MHz}$

➤ Pelas equações: $\begin{cases} n_1 n_2 = 3000 \\ n_2 (n_1 f_1 - f_2) = 90 \text{ MHz} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} n_1 = 64,3 \approx 64 \\ n_2 = 46,7 \approx 47 \rightarrow 48 \end{cases}$

FM

marcelo bi

24



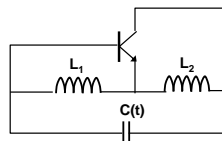
FM

marcelo bi

25

Moduladores: método direto

- ❖ A frequência instantânea da portadora é variada diretamente pelo sinal modulante pela utilização de um oscilador controlado por tensão.
- ❖ Uma maneira de implementar este dispositivo é utilizar um oscilador Hartley como abaixo:



$$f_i(t) = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2)C(t)}}$$

➤ $C(t)$ é um capacitor variável com a tensão

$$\text{em que : } C(t) = C_0 + \Delta C.m(t)$$

FM

marcelo bi

26

desenvolvimento

$$f_i(t) = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2)(C_0 + \Delta C.m(t))}}$$

$$f_i(t) = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2)C_0\left(1 + \frac{\Delta C}{C_0}m(t)\right)}}$$

➤ **Admitindo:** $f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2)C_0}}$

$$f_i(t) = f_0 \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{\Delta C}{C_0}m(t)}}$$

FM

marcelo bi

27

➤ admitindo também que $\Delta C \ll C_0$ tem-se:

$$f_i(t) = f_0 \left[1 - \frac{\Delta C}{2C_0} m(t) \right] \quad \text{em que : } f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{(L_1 + L_2)C_0}}$$

$$\text{sendo : } \frac{\Delta C}{2C_0} = -\frac{\Delta f}{f_0} \Rightarrow f_i(t) = f_0 + \Delta f m(t)$$

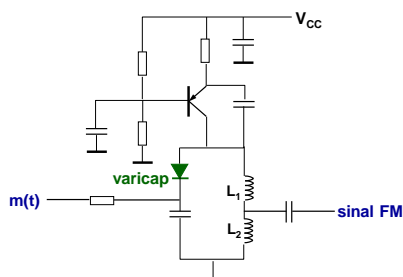
$$\text{OBS: } \frac{1}{\sqrt{1+x}} \cong 1 - \frac{1}{2}x, \quad |x| \ll 1$$

FM

marcelo bi

28

Exemplo de geração do sinal FM: método direto



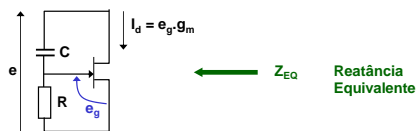
FM

marcelo bi

29

Modulador de reatância

- ❖ O circuito abaixo se comporta como uma reatância equivalente.



➤ Cálculo de e_g

$$e_g = \frac{R}{R - jX_C} e \Rightarrow e = \frac{R - jX_C}{R} e_g$$

$$\rightarrow Z_{EQ} = \frac{e}{i_d} = \frac{R - jX_C}{R} \frac{1}{g_m} = \frac{1}{g_m} \left\{ 1 - \frac{jX_C}{R} \right\}$$

FM

marcelo bi

30

➤ Admitindo $X_C \gg R$ então:

$$Z_{EQ} \cong \frac{-jX_C}{Rg_m} = \frac{-j}{2\pi fRCg_m} \longrightarrow C_{EQ} = RCg_m$$



Frequência de ressonância

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{L_0C_{EQ}}}$$

exemplo

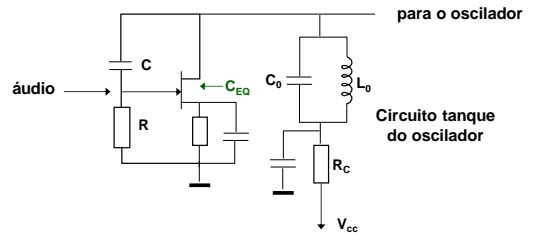
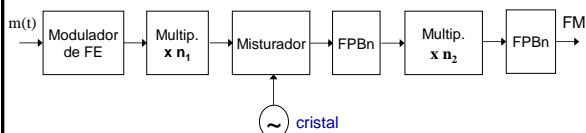
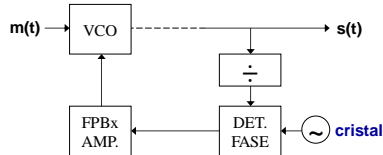


Diagrama em blocos do transmissor

❖ Método indireto através de um modulador com faixa estreita



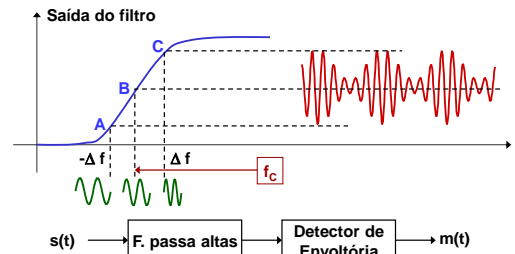
❖ Método para travamento (estabilização) da frequência através de um PLL:



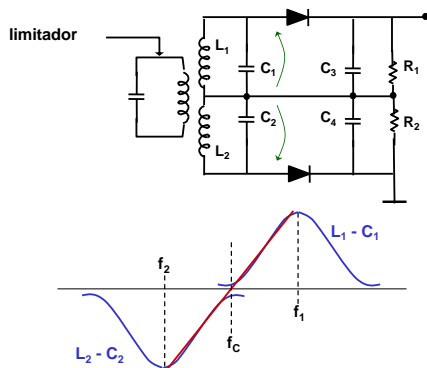
Detetores FM

❖ Sabe-se que em FM a informação está contida nas variações da frequência da portadora.

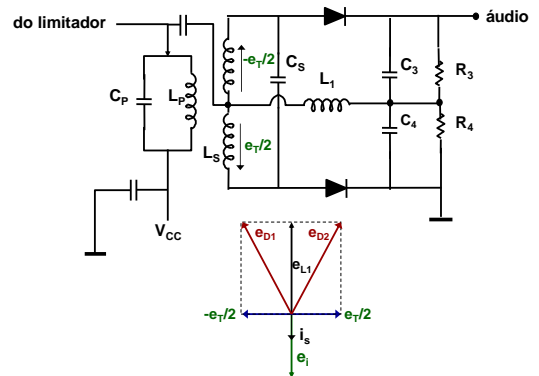
❖ Na recepção: As variações de frequência devem ser transformadas em variações de amplitude para a recuperação do sinal modulante.

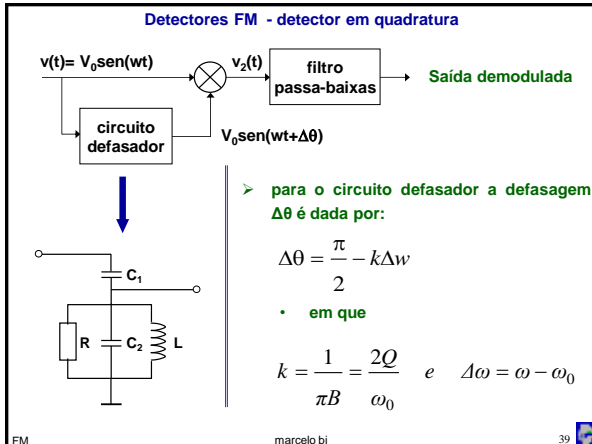
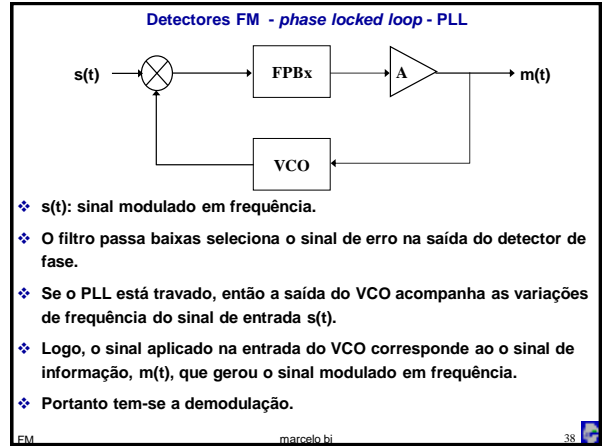
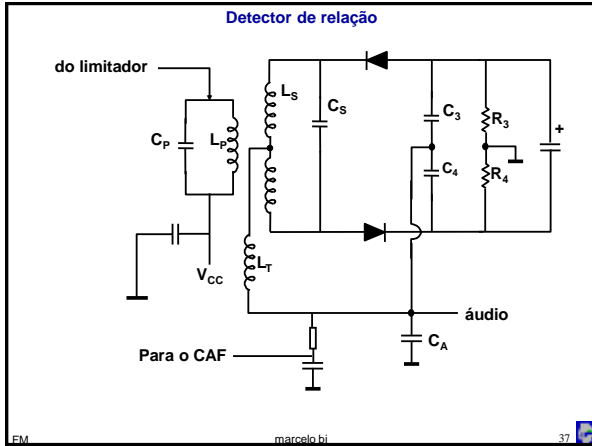


Detetores FM - Travis



Detector Foster-Seeley





Na saída do multiplicador:

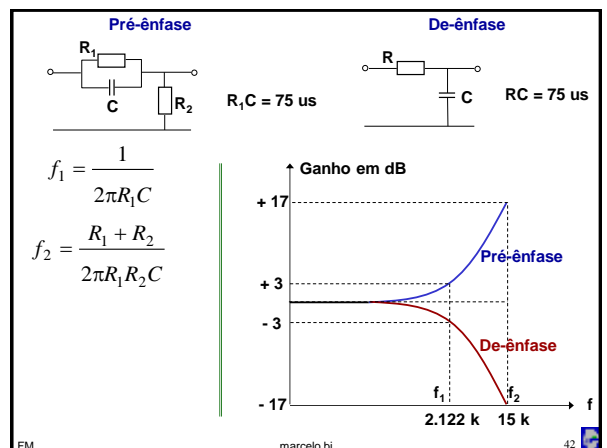
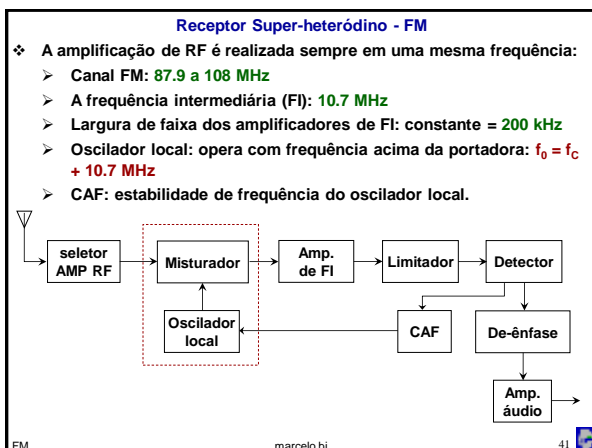
$$v_2(t) = \frac{V_0^2}{2} \{ \sin(2\omega t - k\Delta\omega) - \sin(k\Delta\omega) \}$$

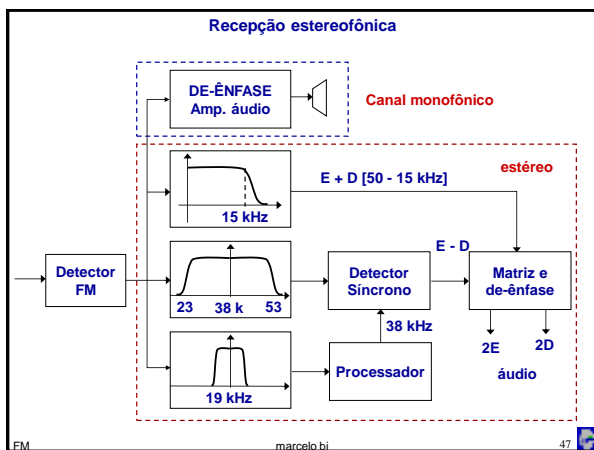
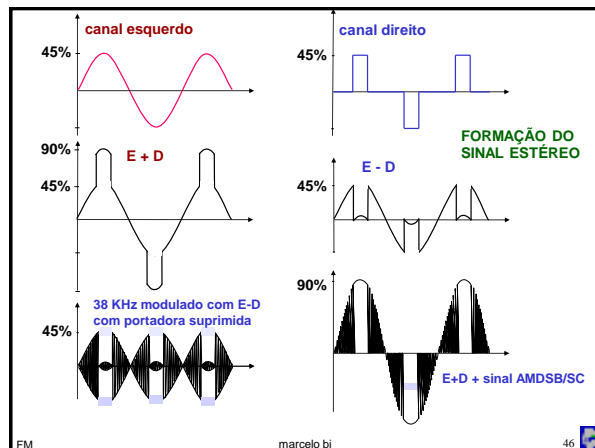
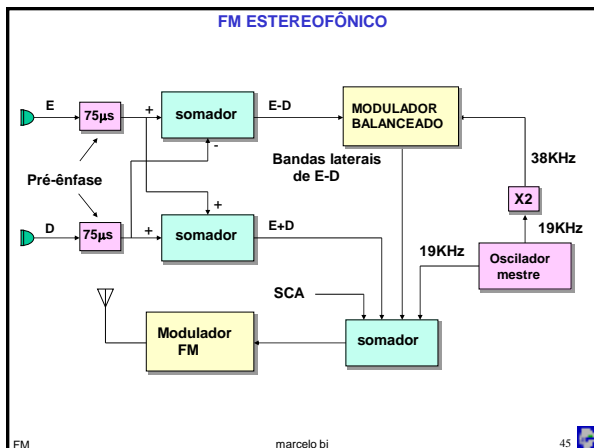
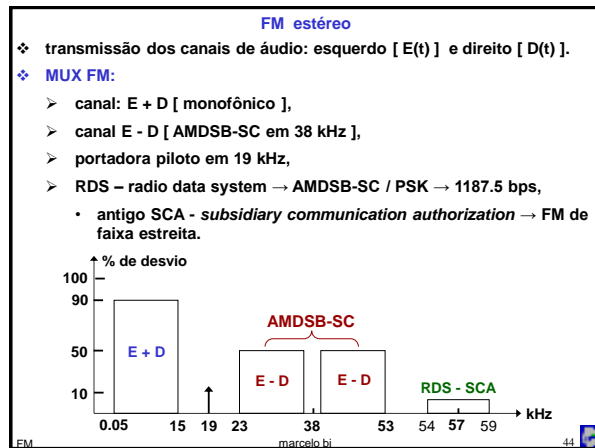
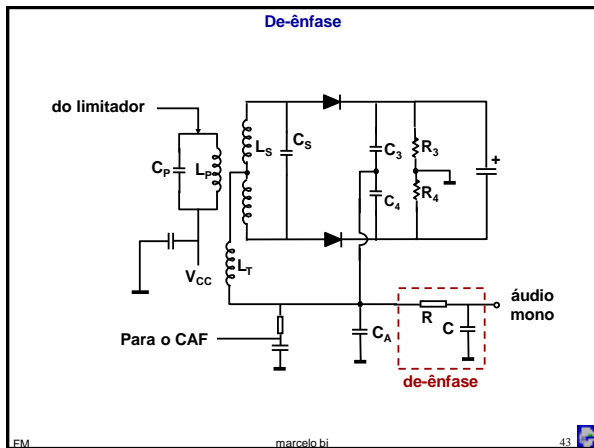
Na saída do filtro passa-baixas

admitindo : $k\Delta\omega < 0.25 \text{ rad} \Rightarrow \sin(k\Delta\omega) \approx k\Delta\omega$

$$v_0(t) = -\frac{V_0^2}{2} k\Delta\omega$$

FM marcelo bi 40





apêndices

FM marcelo bi 48

