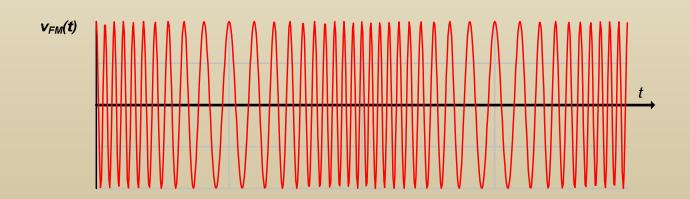
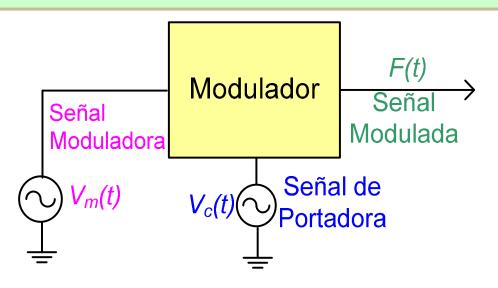


Tema10 Señales moduladas en Angulo



Modulación



Toda onda senoidal tiene 2 parámetros principales: Amplitud y Angulo.

$$F(t) = A(t) \cos[\omega_c t + \theta(t)]$$
$$F(t) = A(t) \cos\phi(t)$$

Tanto si se varia la frecuencia como si se modifica la fase provocarán la modificación del ángulo.

$$\omega(t) \propto v_m(t)$$
 y $A(t) = K_1 \wedge \theta(t) = K_2$

$$\theta(t) \propto v_m(t)$$
 y $A(t) = K_1 \wedge \omega(t) = K_2$



$$F(t) = A(t)\cos\varphi(t) = A\cos[\omega_c t + \theta(t)]$$

SI:
$$\theta(t) \propto v_m(t) y A = V_C \land \omega = \omega_C$$

 $\Delta \theta(t) = K_p v_m(t) = [rad]$

El modulador de PM debe lograr:

 K_p Es una constante, representa la sensibilidad del modulador de fase. Su dimensión es: rad/voltios, e indica cuantos radianes se corre la portadora por voltio de señal moduladora.

El ángulo será:
$$\varphi(t) = \omega_c t + K_p v_m(t)$$

Y la señal modulada:
$$v_{PM}(t) = V_C \cos \left[\omega_c t + K_p v_m(t) \right]$$

La frecuencia angular:
$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t} = \frac{\partial \left[\omega_c t + K_p \ v_m(t)\right]}{\partial t}$$

Por lo tanto:
$$\omega_i(t) = \omega_c + K_p \frac{\partial v_m(t)}{\partial t}$$

$$\Delta \omega = K_p \frac{\partial v_m(t)}{\partial t}$$

SI:
$$v_m(t) = V_m \operatorname{sen}\omega_m t$$

El modulador de PM logrará que $\Delta \theta(t) = K_p \ v_m(t)$

$$\Delta \theta(t) = K_p V_m sen\omega t \qquad \Longrightarrow \Delta \theta_{max} = m_p = K_p V_m$$

Entonces: $\varphi(t) = \omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t$

La señal modulada: $v_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t)$

La frecuencia angular:
$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t} = \frac{\partial \left[\omega_c t + K_p \ v_m(t)\right]}{\partial t}$$

Por lo tanto:

$$\omega(t) = \omega_c + K_p V_m \omega_m \cos \omega_m t$$

$$\Delta \omega(t) = K_p V_m \omega_m \cos \omega_m t$$

K_n es una

circuito

constante y

depende del

modulador. Su

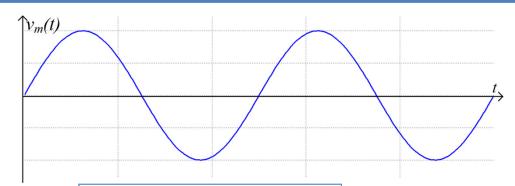
dimensión es

rad/voltios

$$\Delta \omega_{m \dot{\alpha} x} = K_p V_m \omega_m = m_p \omega_m$$

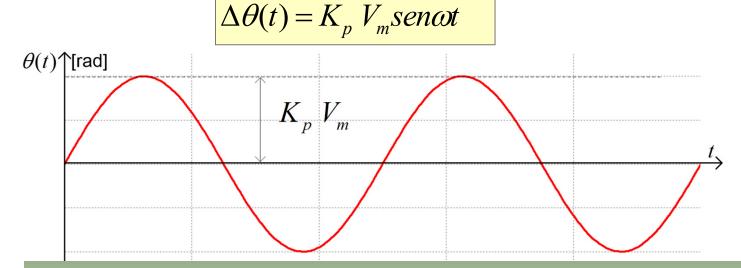
SI:

$$v_m(t) = V_m \operatorname{sen}\omega_m t$$



El modulador de PM logrará que:

$$\Delta \theta(t) = K_p \ v_m(t)$$



K_p es la sensibilidad del modulador y su dimensión es: rad/voltios

Muy importante!!

Una señal está modulada en fase cuando:

La desviación de fase de la señal modulada, respecto a su valor sin modular, es proporcional a la amplitud de la señal moduladora

El máximo valor que alcanza $\theta(t)$ es:

$$\Delta \theta_{m \dot{\alpha} x} = K_p V_m = m_p$$

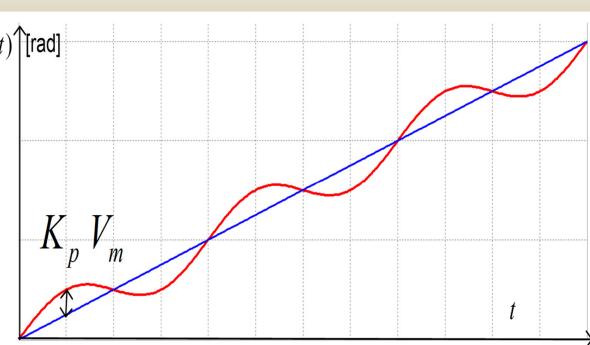
$$[\Delta \theta_{max}] = [m_p] = rad$$

Muy importante!!

El índice de modulación m_p representa la máxima desviación de fase que puede darse a la función $g_{PM}(t)$ y está dado por el valor máximo de la amplitud de la moduladora por la constante k_P

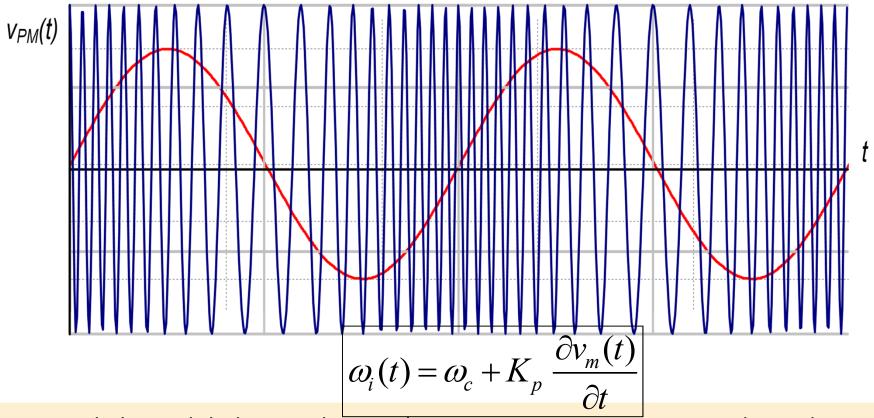
El ángulo será entonces: $\varphi(t)$ [rad]

$$\varphi(t) = \omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t$$



La señal modulada:

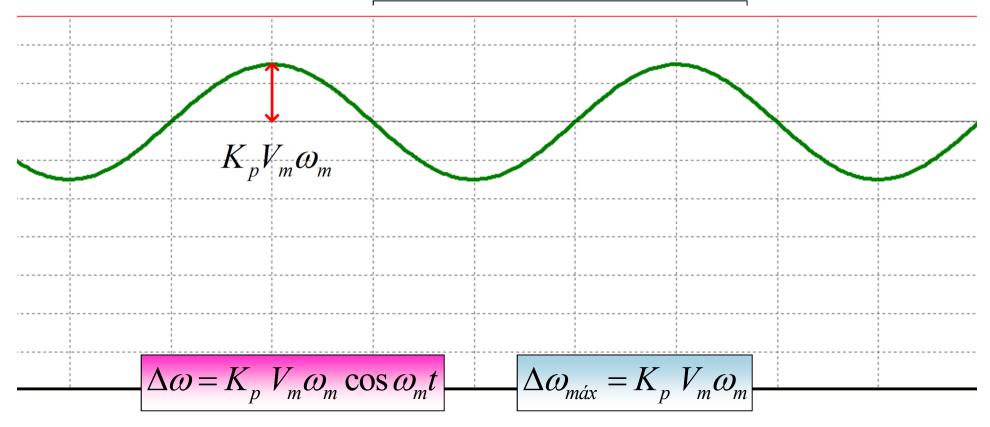
$$v_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t)$$



- Cuando la moduladora va de un valor negativo a uno positivo, su derivada es positiva, entonces la frecuencia es máxima.
- Cuando la moduladora va de un valor positivo a un valor negativo su derivada es negativa, entonces la frecuencia es mínima.

La frecuencia angular:

$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t} = \frac{\partial \left[\omega_{c}t + K_{\theta} v_{m}(t)\right]}{\partial t}$$



$$\Delta f = K_p V_m f_m \cos \omega_m t$$

$$\Delta f_{m \acute{a} x} = K_p V_m f_m$$

$$v_m(t) = V_m \operatorname{sen} \omega_m t$$

$$\varphi(t) = \omega_c t + K_p \ v_m(t)$$

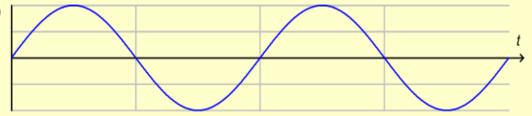
$$\Delta \theta_{m lpha x} = m_p = K_p V_m$$

$$\omega(t) = \omega_c + K_p V_m \omega_m \cos \omega_m t$$

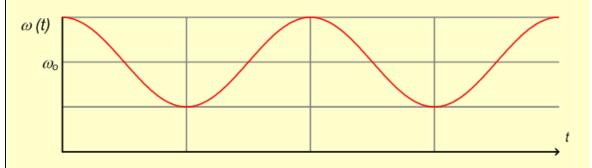
$$\Delta \omega_{m \acute{a} x} = K_p V_m \omega_m = m_p \omega_m$$

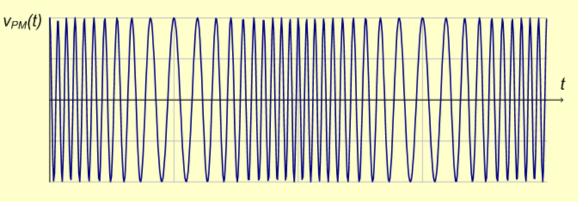
$$v_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + m_p \operatorname{sen} \omega_m t)$$







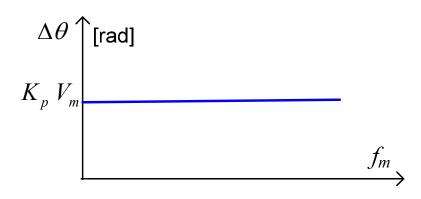




Si se grafica θ en función de la frecuencia moduladora:

$$\Delta \theta_{m\acute{a}x} = K_p \ V_m = m_p$$

Todas las frecuencias se modulan igual Muy importante!!

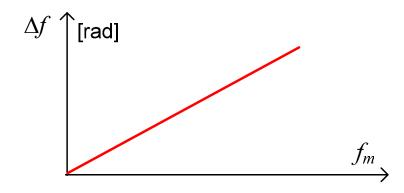


Si se grafica $\Delta \omega$ en función de la frecuencia moduladora:

$$\Delta \omega_{m\acute{a}x} = K_p \ V_m \omega_m$$

$$\Delta f_{m \dot{a} x} = K_p V_m f_m$$

A mayor frecuencia de moduladora mayor variación de la frecuencia instantánea



$$f(t) = f_C + \Delta f_{max}$$

SI:
$$F(t) = A(t) \cos \varphi(t) = A(t) \cos[\omega_c t + \theta(t)]$$

SI:
$$\omega(t) \propto v_m(t) y A = K_1 \wedge \theta = K_2$$

El modulador de FM debe lograr que: $|\omega_i(t)| = \omega_c + K_\omega v_m(t)$

$$\omega_i(t) = \omega_c + K_\omega v_m(t)$$

O lo que es lo mismo:
$$f_i(t) = f_c + K_f v_m(t)$$

 K_f es la sensibilidad del modulador y su dimensión es: Hz/voltios

Así como:
$$\omega = 2\pi f \longrightarrow K_{\omega} = 2\pi K_{f}$$

Como:
$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t}$$

El ángulo:
$$\varphi(t) = \int (\omega_c + K_\omega v_m(t)) dt$$

Por lo tanto:
$$\varphi(t) = \omega_c t + K_\omega \int v_m(t) dt$$

 $v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_\omega) v_m(t) dt$ La señal modulada:

Modulación de Frecuencia - FM

SI:

$$v_m(t) = V_m \cos \omega_m t$$

El modulador de FM logrará que:

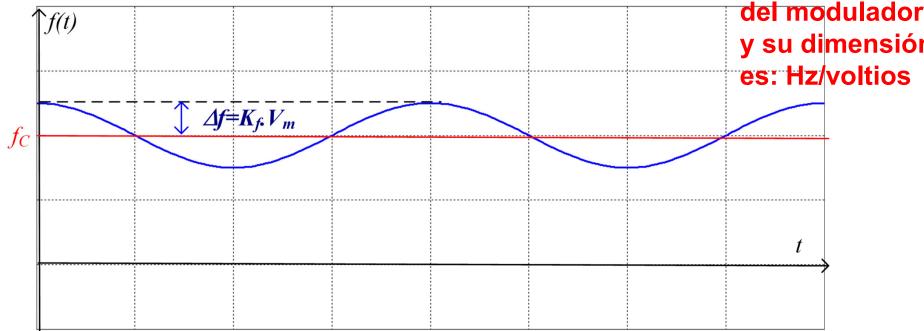
$$\omega(t) = \omega_c + K_\omega v_m(t)$$

$$\left|\omega(t) = \omega_c + K_\omega V_m \cos \omega_m t\right|$$



$$f(t) = f_c + K_f V_m \cos \omega_m t$$

 K_f es la sensibilidad del modulador y su dimensión



Modulación de Frecuencia- FM

La frecuencia instantánea varía, respecto a su frecuencia central:

$$\Delta \omega = K_{\omega} V_{m} \cos \omega_{m} t$$

$$\Delta f = K_{f} V_{m} \cos \omega_{m} t$$

La máxima desviación será:

$$\Delta \omega_{m \dot{a} x} = K_{\omega} V_{m}$$

$$\Delta f_{m \dot{a} x} = K_{f} V_{m}$$

Muy importante!!

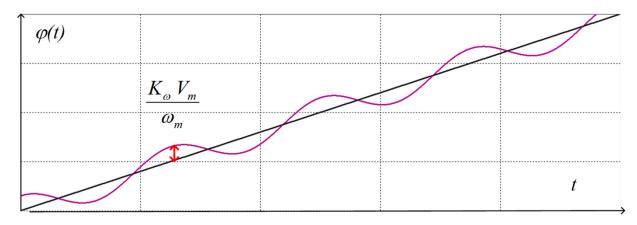
Una señal está modulada en frecuencia, cuando:

La desviación de la frecuencia de la señal modulada respecto a su valor sin modular es directamente proporcional a la amplitud de la señal moduladora

Modulación de Frecuencia- FM

El ángulo:
$$\varphi(t) = \int (\omega_c + K_\omega V_m \cos \omega_m t) dt$$

$$\varphi(t) = \omega_c t + \frac{K_{\omega} V_m}{\omega_m} sen\omega_m t$$



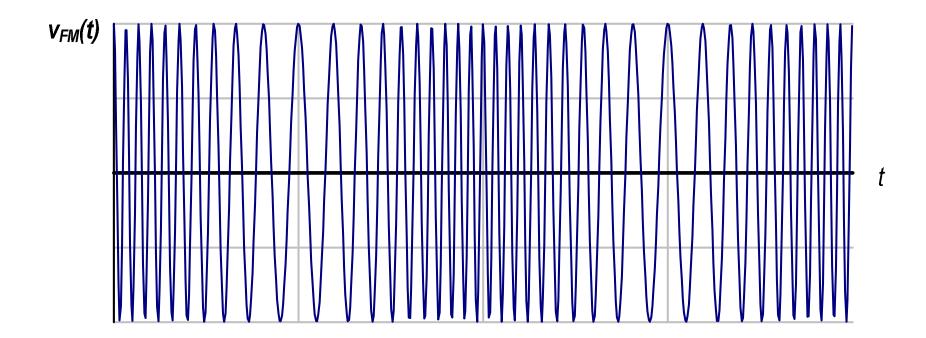
El índice de modulación representa la máxima desviación de fase que puede darse a la función $g_{FM}(t)$

$$m_f = \Delta \theta_{m\acute{a}x} = \frac{K_{\omega} V_m}{\omega_m} = \frac{K_f V_m}{f_m}$$

$$[m_f] = rad$$

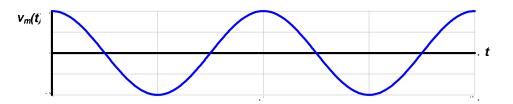
La señal modulada:

$$v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + \frac{K_\omega V_m}{\omega_m} sen\omega_m t) = V_C \cos(\omega_c t + m_f sen\omega_m t)$$

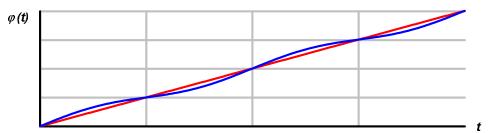


Modulación en Frecuencia - FM

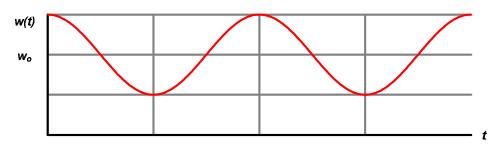
$$v_m(t) = V_m \cos \omega_m t$$



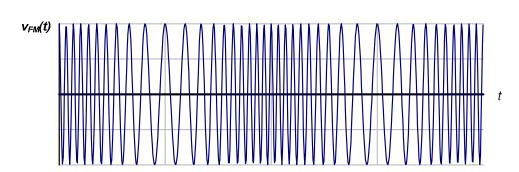
$$\varphi(t) = \omega_c t + \frac{K_{\omega} V_m}{\omega_m} sen\omega_m t$$



$$\Delta\omega(t) = K_{\omega}v_{m}(t)$$



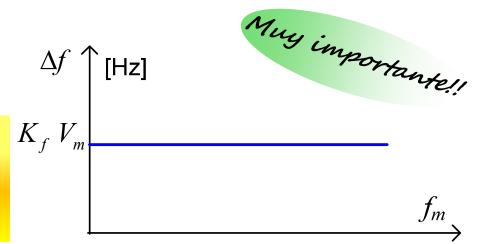
$$v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + m_f \sin \omega_m t)$$



Si se grafica \(\Delta f \) en funci\(\Delta n \) la frecuencia moduladora:

$$\Delta f_{m \acute{a} x} = K_f V_m$$

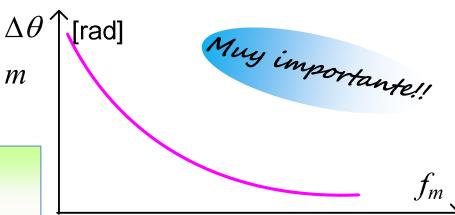
Todas las frecuencias se desvian en igual valor



Si se grafica el índice de modulación en función de la frecuencia moduladora:

$$m_f = \Delta \theta_{m \acute{a} x} = \frac{K_f V_m}{f_m}$$

an



Los tonos de mayor frecuencia se modulan menos

Modulación en Angulo-COMPARACION

$$F(t) = A(t)\cos\phi(t)$$

$$\omega(t) \propto v_m(t) \ y \ A = K_1 \land \theta = K_2$$

$$\omega(t) = \omega_c + K_\omega \ v_m(t)$$

$$\omega(t) = \omega_c + K_\omega \ V_m \cos \omega_m t$$

$$\Delta f_{m \dot{\alpha} x} = K_f V_m$$

$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t}$$

$$\varphi(t) = \int (\omega_c + K_\omega V_m \cos \omega_m t) dt$$

$$\varphi(t) = \omega_c t + \frac{K_\omega V_m}{\omega} sen\omega_m t$$

$$\Delta \theta(t) = \frac{K_{\omega} V_{m}}{\omega_{m}} sen \omega_{m} t \quad \Delta \theta_{m \dot{\alpha} x} = \frac{\Delta_{f}}{f_{m}}$$

$$v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + \frac{K_\omega V_m}{\omega_m} sen\omega_m t)$$

PM $F(t) = A(t) \cos \phi(t)$ $F(t) = A(t) \cos[\omega_c t + \theta(t)]$

$$\Delta \theta(t) \propto v_m(t) \ y \ A = K_1 \land \omega = K_2$$
$$\Delta \theta(t) = K_p \ v_m(t)$$

$$\Delta \theta(t) = K_p V_m sen\omega t$$

$$\Delta \theta_{m\acute{a}x} = K_p \ V_m$$

$$\varphi(t) = \omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t$$

$$\omega(t) = \frac{\partial \varphi(t)}{\partial t}$$

$$\omega(t) = \omega_c + K_p V_m \omega_m \cos \omega_m t$$

$$\Delta f_{m \acute{a} x} = K_p V_m f_m$$

$$v_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t)$$

18

FM

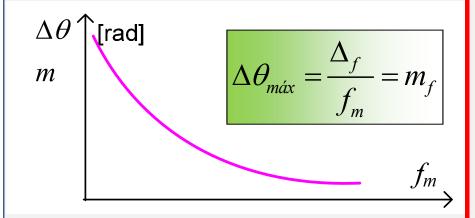
$$v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + \frac{K_\omega V_m}{\omega_m} sen\omega_m t)$$

$$v_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t)$$

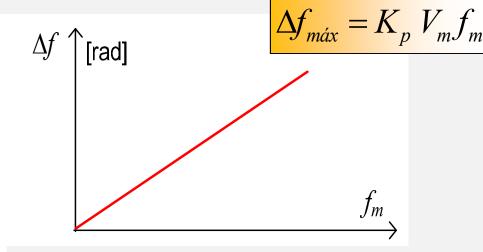
$$\Delta f \uparrow \text{[Hz]}$$

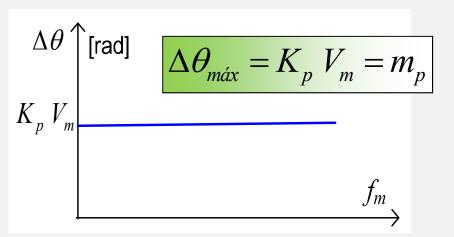
$$K_f V_m$$

$$f_t$$



$$V_{PM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + K_p V_m sen\omega_m t)$$





Funciones de Bessel

En general una señal FM generada a partir de una señal moduladora sinusoidal no es periódica

$$\begin{aligned} v_{FM}(t) = & V_C \cos(\omega_c t + m_f \, sen \, \omega_m t) \\ \cos(A+B) = & \cos A \cdot \cos B - senA \cdot senB \\ v_{FM}(t) = & V_C \Big[\cos \omega_c t \cdot \cos(m_f \, sen \, \omega_m t) - sen\omega_c t \cdot sen(m_f \, sen \, \omega_m t) \Big] \\ v = & V_C \, \left\{ J_0(m) \cos \omega_c t + J_1(m) [\cos(\omega_c + \omega_m)t - \cos(\omega_c - \omega_m)t] + \right. \\ & + J_2(m) [\cos(\omega_c + 2\omega_m)t + \cos(\omega_c - 2\omega_m)t] + \\ & + J_3(m) [\cos(\omega_c + 3\omega_m)t - \cos(\omega_c - 3\omega_m)t] + \\ & + J_4(m) [\cos(\omega_c + 4\omega_m)t + \cos(\omega_c - 4\omega_m)t] + \dots \right\} \end{aligned}$$

Espectro de una señal modulada en Angulo

- El espectro FM consiste en una componente portadora f_c y en un número infinito de bandas laterales ubicadas de forma simétrica con respecto a f_c a frecuencias f_m, 2f_m, 3f_m y así sucesivamente.
- Esta es una diferencia importante con respecto a AM donde 1 tono genera solo 1 par de bandas laterales.
- Para el caso especial en el que m sea menor que la unidad, solo los coeficientes J₀(m) y J₁(m) son significativos, de modo que la señal FM (PM) está formada por una portadora a f_c y únicamente 1 par de bandas laterales a f_c ± f_m. En este caso se llama FM (PM) de banda estrecha.
- En FM, la amplitud de la portadora modulada varía con el índice de modulación de acuerdo con J₀(m).
- En AM, la amplitud de la portadora no depende del índice de modulación.

Señales Moduladas en Angulo

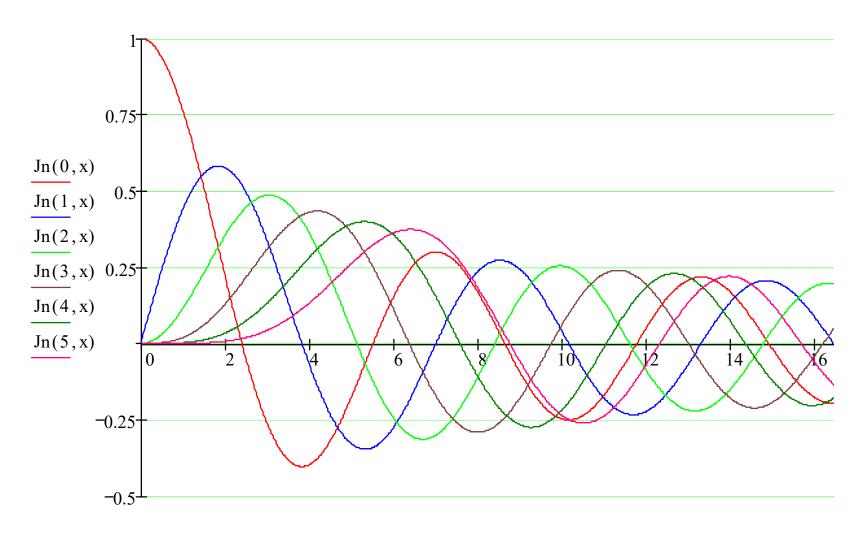
Índice de Modulación Es el módulo de la frecuencia central

para valores de n

Desde J₁ Hasta J₁₅ representan las bandas laterales

				CCI	itiai		F U	NCIÓN	DE BE					_			
		Portadora							ORD	EN DE I	LA FUN	ICIÓN					
	$m_f = \Delta \theta$	JO 🚄	J1	J2	J3	J4	J5	J6	J7	J8	J9	J10 🚄	J11	J12	J13	J14	J15
Ī	0	1,00	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	0,1	1,00	0,05	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	0,2	0,99	Pa	ara e	este	índi	ce d	e)	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	0,25	0,98							~	~	~	~	~	~	~	~	~
	0,5	0,94		mo	dula	ción	ı la		~	~	~	~	~	~	~	~	~
	0,75	0,86		o uto	ما ما ما		b		~	~	~	~	~	~	~	~	~
	1	0,77	p	orta	dora	a se	nace	:	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	1,5	0,51			CER	\mathbf{O}			~	~	~	~	~	~	~	~	~
	2	0,22	0,50		O, 10	0,00	0,01	_ ~	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	2,4	0,00 🚄	v,oZ	0,43	0,20	0,06	0,02	~	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	3	-0,26	0,34	0,49	0,31	0,13	0,04	0,01	~	~	~	~	~	~	~	~	~
	4	-0,40	-0,07	0,36	0,43	0,28	0,13	0,05	0,02	~	~	~	~	~	~	~	~
	5	-0,18	-0,33	0,05	0,36	0,39	0,26	0,13	0,05	0,0							
	6	0,15	-0,28	-0,24	0,11	0,36	0,36	0,25	0,13	0		A m	avoi	r índ	ice d	de	
	7	0,30	0,00	-0,30	-0,17	0,16	0,35	0,34	0,23	0			•				
	8	0,17	0,23	-0,11	-0,29	-0,11	0,19	0,34	0,32	0		Vlod	ulac	ión,	may	or/	
	9	-0,09	0,25	0,14	-0,18	-0,27	-0,06	0,20	0,33	0					_		
	10	-0,25	0,04	0,25	0,06	-0,22	-0,23	-0,01	0,22	0		num	ero	ae E	Band	as	
	11	-0,17	-0,18	0,14	0,23	-0,02	-0,24	-0,20	0,02	0			Late	erale) C		
	12	0,05	-0,22	-0,08	0,20	0,18	-0,07	-0,24	-0,17	0,			Late	ziait	-3		
	13	0,21	-0,07	-0,22	0,00	0,22	0,13	-0,12	-0,24	-0,14			0,29	0,26	0,19	0,12	0,07
	14	0,17	0,13	-0,15	-0,18	0,08	0,22	0,08	-0,15	0,-0	-0,11	0,09	0,24	0,29	0,25	0,19	0,12
	15	-0,01	0,21	0,04	-0,19	-0,12	0,13	0,21	0,03	-0,17	-0,22	-0,09	0,10	0,24	0,28	0,25	0,18
L																	

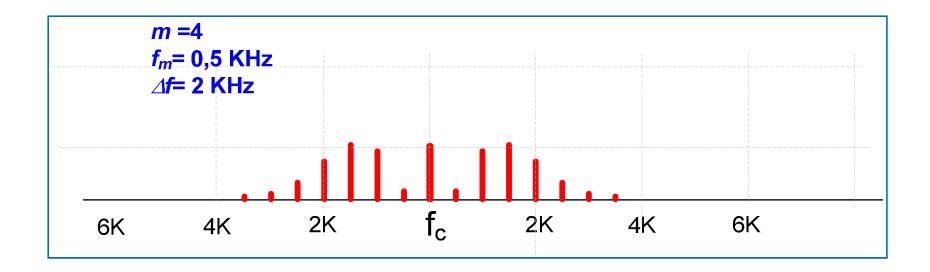
Funciones de Bessel

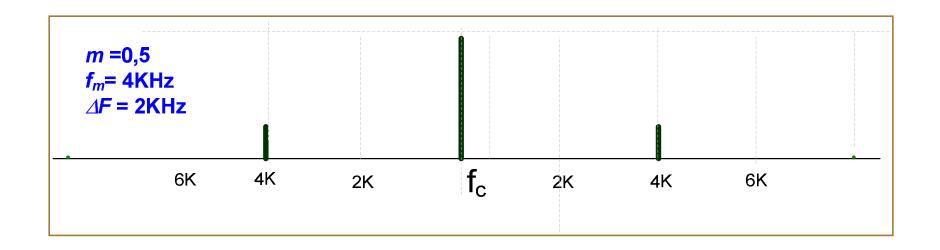


Funciones de Bessel

М	0	0.1	0.2	0.3	3 0	.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1	1.2	1.4	1	.6	1.8	2
Jo	1.000	0.998	0.990	0.97	78 0.9	960 0	.938	0.912	0.881	0.846	0.808	0.765	0.671	0.56	57 0.4	155	0.340	0.224
J ₁	0.000	0.050	0.100	0.14	18 0.:	196 0	.242	0.287	0.329	0.369	0.406	0.440	0.498	0.54	12 0.5	570	0.582	0.577
J ₂	0.000	0.001	0.005	0.01	11 0.0	020 0	.031	0.044	0.059	0.076	0.095	0.115	0.159	0.20	0.2	257	0.306	0.353
J ₃	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	001 0	.003	0.004	0.007	0.010	0.014	0.020	0.033	0.05	0.0	073	0.099	0.129
J ₄	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000 0	.000	0.000	0.001	0.001	0.002	0.002	0.005	0.00	0.0	015	0.023	0.034
J ₅	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000 0	.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.001	0.00	0.0	002	0.004	0.007
J ₆	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000 0	.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000	0.001	0.001
J ₇	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000 0	.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.00	0.0	000	0.000	0.000
M	2.25	2.4	2.5	2.75	3	3.5	4	4.5	5	5.5	6	7	8	9	10	11	13	15
M J ₀	0.083	0.003	2.5 -0.048	2.75 -0.164	-0.260	3.5 -0.380	-0.397	4.5 -0.321	-0.178	5.5 -0.007	6 0.151	7 0.300	0.172	-0.090	10 -0.246	-0.171		-0.014
J _o	0.083	0.003	-0.048	-0.164	-0.260	-0.380	-0.397	-0.321	-0.178	-0.007	0.151	0.300	0.172	-0.090	-0.246	-0.171	0.207	-0.014 0.205
J ₀	0.083 0.548	0.003 0.520	-0.048 0.497	-0.164 0.426	-0.260 0.339	-0.380 0.137	-0.397 -0.066	-0.321 -0.231	-0.178 -0.328	-0.007 -0.341	0.151	0.300	0.172	-0.090 0.245	-0.246 0.043	-0.171 -0.177	0.207	-0.014 0.205
J ₀ J ₁ J ₂	0.083 0.548 0.405	0.003 0.520 0.431	-0.048 0.497 0.446	-0.164 0.426 0.474	-0.260 0.339 0.486	-0.380 0.137 0.459	-0.397 -0.066 0.364	-0.321 -0.231 0.218	-0.178 -0.328 0.047	-0.007 -0.341 -0.117	0.151 -0.277 -0.243	0.300 -0.005 -0.301	0.172 0.235 -0.113	-0.090 0.245 0.145	-0.246 0.043 0.255	-0.171 -0.177 0.139	0.207 -0.070 -0.218 0.003	-0.014 0.205 0.042
J ₀ J ₁ J ₂ J ₃	0.083 0.548 0.405 0.171	0.003 0.520 0.431 0.198	-0.048 0.497 0.446 0.217	-0.164 0.426 0.474 0.263	-0.260 0.339 0.486 0.309	-0.380 0.137 0.459 0.387	-0.397 -0.066 0.364 0.430	-0.321 -0.231 0.218 0.425	-0.178 -0.328 0.047 0.365	-0.007 -0.341 -0.117 0.256	0.151 -0.277 -0.243 0.115	0.300 -0.005 -0.301 -0.168	0.172 0.235 -0.113 -0.291	-0.090 0.245 0.145 -0.181	-0.246 0.043 0.255 0.058	-0.171 -0.177 0.139 0.227	0.207 -0.070 -0.218 0.003 0.219	-0.014 0.205 0.042 -0.194
J ₀ J ₁ J ₂ J ₃ J ₄	0.083 0.548 0.405 0.171 0.052	0.003 0.520 0.431 0.198 0.064	-0.048 0.497 0.446 0.217 0.074	-0.164 0.426 0.474 0.263 0.101	-0.260 0.339 0.486 0.309 0.132	-0.380 0.137 0.459 0.387 0.204	-0.397 -0.066 0.364 0.430 0.281	-0.321 -0.231 0.218 0.425 0.348	-0.178 -0.328 0.047 0.365 0.391	-0.007 -0.341 -0.117 0.256 0.397	0.151 -0.277 -0.243 0.115 0.358	0.300 -0.005 -0.301 -0.168 0.158	0.172 0.235 -0.113 -0.291 -0.105	-0.090 0.245 0.145 -0.181 -0.265	-0.246 0.043 0.255 0.058 -0.220	-0.171 -0.177 0.139 0.227 -0.015	0.207 -0.070 -0.218 0.003 0.219 0.132	-0.014 0.205 0.042 -0.194 -0.119

Ejemplos de Espectros de FM





Ancho de Banda de una señal de FM

El ancho de banda de una señal modulada en frecuencia por una onda seno, es infinito $AB = \infty$ ya que tiene un número de bandas laterales infinito.

Pero no todas las bandas laterales son significativas......

Según Bessel solo algunas bandas laterales tienen magnitud significativas y en consecuencia el ancho de banda se hace finito. Muy importante!

Regla de Carson

$$AB = 2\left(\Delta f_{m\acute{a}x} + f_{mm\acute{a}x}\right) \qquad AB = 2\left(m_f + 1\right) f_{mm\acute{a}x}$$

$$AB = 2(m_f + 1)f_{m m ax}$$

Numero de bandas Laterales Significativas

Una banda lateral es significativa si tiene magnitud igual ó mayor al 1 % de la magnitud de la portadora no modulada

$$N = m_f + 1$$

$$|J_n(\beta)| \geq 0.01Vc$$

Potencia de una señal modulada en ángulo

Cuando la señal está sin modular la potencia que desarrolla la portadora sin modular sobre una carga R es:

$$P_C = \frac{V_c^2}{2R}$$

Cuando la señal es modulada en ángulo:

$$\begin{split} v(t) = & V_C \left\{ J_0(m) \cos \omega_c t + J_1(m) \left[\cos(\omega_c + \omega_m) t - \cos(\omega_c - \omega_m) t \right] + \\ & + J_2(m) \left[\cos(\omega_c + 2\omega_m) t + \cos(\omega_c - 2\omega_m) t \right] + \\ & + J_3(m) \left[\cos(\omega_c + 3\omega_m) t - \cos(\omega_c - 3\omega_m) t \right] + \\ & + J_4(m) \left[\cos(\omega_c + 4\omega_m) t + \cos(\omega_c - 4\omega_m) t \right] + \dots \right\} \end{split}$$

La potencia, que desarrollará, será la suma de los aportes de las n bandas laterales:

Entonces:

$$P_{CM} = \frac{V_0^2}{2R} + 2\frac{V_1^2}{2R} + 2\frac{V_2^2}{2R} + 2\frac{V_3^2}{2R} + \dots + 2\frac{V_n^2}{2R} + \dots$$

$$P_{CM} = \frac{J_0^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_1^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_2^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_3^2(m)V_c^2}{2R} + \dots + 2\frac{J_n^2(m)V_c^2}{2R} + \dots$$

$$P_{CM} = \frac{V_c^2}{2R} \left(J_0^2(m) + 2J_1^2(m) + 2J_2^2(m) + 2J_3^2(m) + \dots + 2J_n^2(m) + \dots\right)$$

Potencia de una señal modulada en ángulo

Por propiedades de las Funciones de Bessel de primera clase y argumento m:

$$\sum_{n=-\infty}^{n=\infty} J_n^2(m) = 1$$

O sea:

$$J_0^2(m) + 2J_1^2(m) + 2J_2^2(m) + 2J_3^2(m) + \dots + 2J_n^2(m) + \dots = 1$$

Reemplazando:

$$P_{Cm} = \frac{V_c^2}{2R}$$

Muy importante!!

Entonces la potencia, que desarrollará una señal modulada en ángulo sobre una resistencia R es idéntica a la que desarrolla la señal sin modular

$$P_{CM} = \frac{J_0^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_1^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_2^2(m)V_c^2}{2R} + 2\frac{J_3^2(m)V_c^2}{2R} + \dots + 2\frac{J_n^2(m)V_c^2}{2R} + \dots = \frac{V_c^2}{2R} = P_C$$

La explicación de esta propiedad es debido a que la envolvente de la señal modulada en ángulo es constante por lo que es de esperar que la potencia de la portadora y de la señal FM es la misma.

Interpretación fasorial de una señal de FM

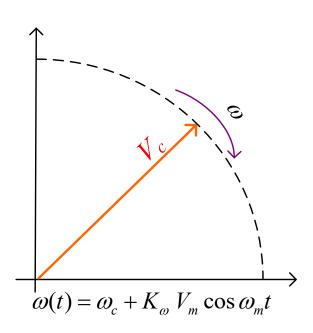
$$v_{FM}(t) = V_C \cos(\omega_c t + m_f \sin \omega_m t)$$

$$\omega(t) = \omega_c + K_\omega V_m \cos \omega_m t$$

$$\Delta \omega = K_\omega V_m \cos \omega_m t$$

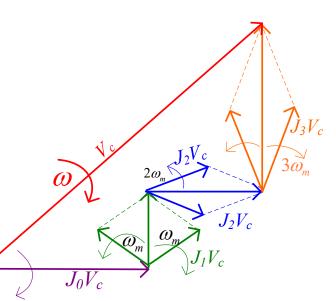
$$\Delta f = K_f V_m \cos \omega_m t$$

$$m_f = \frac{K_\omega V_m}{\omega_m} = \frac{K_f V_m}{f_m} = \frac{\Delta_f}{f_m} = \Delta \theta$$



Suponga una señal con 3 pares de BL:

$$\begin{aligned} v = V_C & \{J_0 \cos \omega_c t + \\ & + J_1 [sen(\omega_c + \omega_m)t + sen(\omega_c - \omega_m)t] + \\ & + J_2 [\cos(\omega_c + 2\omega_m)t + \cos(\omega_c - 2\omega_m)t] + \\ & + J_3 [sen(\omega_c + 3\omega_m)t + sen(\omega_c - 3\omega_m)t] + \end{aligned}$$



Ejemplos de Señales Moduladas en Angulo

Modulador de fase

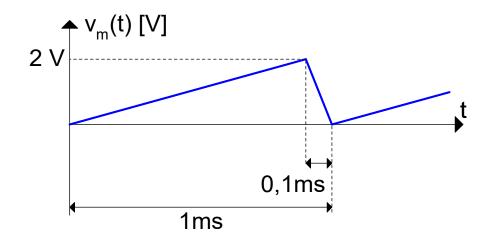
 f_c = 10 MHz

 $v_m(t)$ en figura

$$\Delta\theta_{M\acute{a}x} = 90^{\circ}$$
.

Calcular y Dibujar: $k_p m_p$, θ y f

 $v_m(t)$ = 2 cos 6280 t.



Ejemplos de Señales Moduladas en Angulo

Modulador de fase (PM)

 f_c = 10 MHz

 $v_m(t)$ en figura

$$\Delta\theta_{M\acute{a}x}$$
 = 45°.

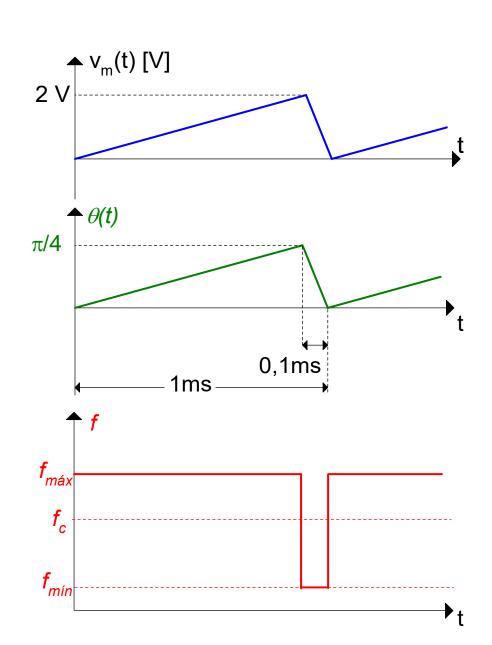
Calcular y Dibujar:

$$k_p m_p$$
, θ y f

$$v_m(t)$$
= 2 cos 6280 t.

$$\theta(t) = K_p \ v_m(t) = [rad]$$

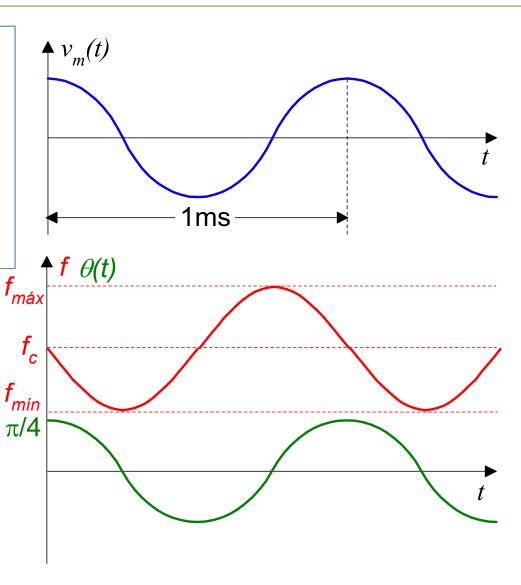
$$\Delta f = \frac{1}{2\pi} K_p \frac{\partial v_m(t)}{\partial t}$$



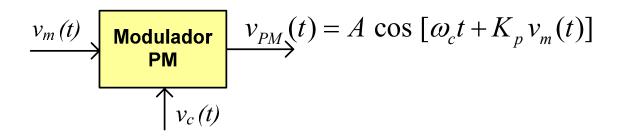
Ejemplos de Señales Moduladas en Angulo

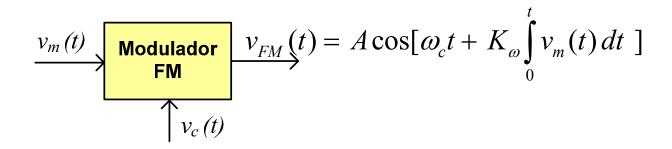
Modulador de fase

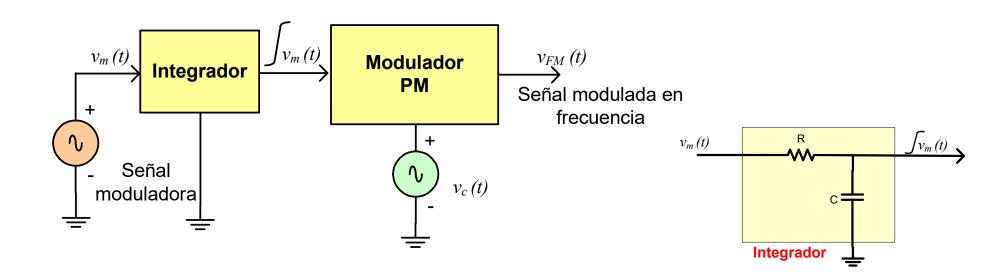
 $v_m(t)$ = 2 cos 6280 t.

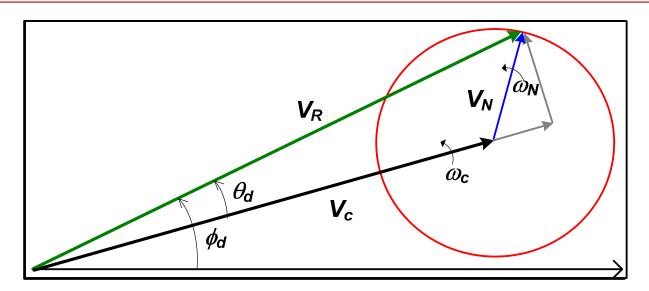


Modulación de FM Usando Modulador de PM









Suponga V_c =1V y frecuencia ω_c . La señal de ruido que interfiere tiene una amplitud V_N y una frecuencia angular ω_N con ω_N = ω_c + ω_d

Entonces:
$$tg\theta_d = \frac{V_N sen \omega_d t}{V_C + V_N \cos \omega_d t} = \frac{V_N sen \omega_d t}{1 + V_N \cos \omega_d t}$$

Si se cumple que $1 >> V_N \cos \omega_d t$ Entonces: $tg\theta_d = V_N \sin \omega_d t$

Para θ pequeño: $tg\theta_d \cong \theta_d \Longrightarrow \theta_d = V_N sen \omega_d t$

El ángulo será: $\varphi_d(t) = \omega_c t + V_N \operatorname{sen} \omega_d t$

Y la frecuencia:
$$\omega(t) = \frac{\varphi(t)}{dt} = \omega_c + V_N \omega_d \cos \omega_d t$$

La desviación de frecuencia producida por el ruido:

$$\Delta \omega_d = V_N \, \omega_d \cos \omega_d t$$

$$\Delta \omega_{d \, m \acute{a} x} = V_N \, \omega_d \Rightarrow \Delta f_{d \, m \acute{a} x} = V_N \, f_d$$

Las frecuencias de ruido que producen componentes en el extremo alto del espectro de frecuencias de señal moduladora producen más desviación de frecuencia, para la misma desviación de fase, que las frecuencias que están en el extremo bajo.

Muy importante!

Los demoduladores de FM generan una tensión de salida que es proporcional a la Δf , y es igual a la diferencia entre la frecuencia de la portadora y la frecuencia de la señal de interferencia. Por esto, los componentes de ruido de alta frecuencia producen más ruido al ser demodulado, que los componentes de baja frecuencia.

La relación Señal/Ruido en el demodulador es :

$$\frac{S}{N} = \frac{\Delta \omega_{S}}{\Delta \omega_{N}} = \frac{K_{\omega} V_{m}}{V_{N} \omega_{d}}$$

Influencia del Ruido en las señales Moduladas en Angulo

1) El ruido en las frecuencias más altas de señal moduladora tiene, en forma inherente, mayor amplitud que en las frecuencias más bajas. O sea, que el ruido afecta, más a los tonos altos que a los tonos bajos

$$\Delta \omega_{d \, m \acute{a} x} = V_N \, \omega_d \Rightarrow \Delta f_{d \, m \acute{a} x} = V_N \, f_d$$
 Muy importante!!

2) Por ello, para señales moduladoras con nivel uniforme amplitud (respuesta plana), se produce una relación no uniforme de señal /ruido, y las frecuencias más altas de señal moduladora tienen menor relación de señal/ ruido que las frecuencias más bajas.

Para compensar esto, las señales moduladoras se enfatizan o refuerzan en amplitud, en el transmisor, antes de hacer la modulación.

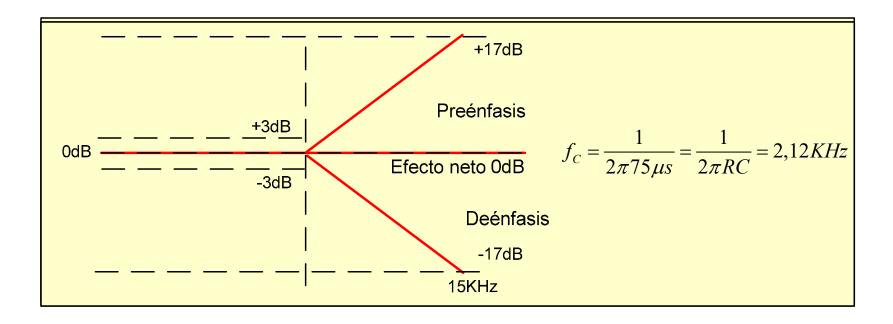
Para compensar este refuerzo, se atenúan, o desenfatizan las señales de alta frecuencia en el receptor, después de hacer la demodulación.

En esencia, la red de preénfasis permite que las señales moduladoras de alta frecuencia modulen a la portadora a un grado mayor y así causen mayor desviación de frecuencia que la que producirían sus amplitudes originales.

Influencia del Ruido en las señales Moduladas en Angulo

Una red de <u>preénfasis</u> proporciona un aumento constante de amplitud de la señal moduladora con el aumento de la frecuencia moduladora

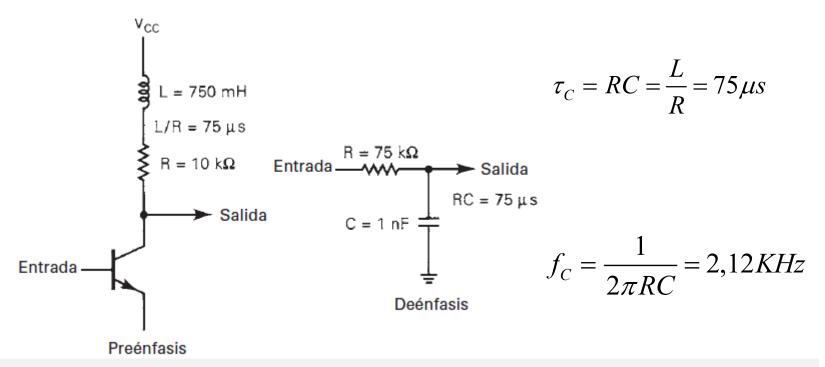
Una red de <u>deénfasis</u> proporciona una disminución constante de amplitud de la señal moduladora con el aumento de la frecuencia moduladora



En FM, se logra aproximadamente una mejora de 12 dB en cuanto a desempeño contra ruido, cuando se usa preénfasis y deénfasis.

Una red de <u>preénfasis</u> es un filtro pasaaltos, es decir, un diferenciador.

Una red de <u>deénfasis</u> es un filtro pasabajos, o sea un integrador.



La frecuencia de corte se determina con la constante de tiempo RC o L/R de la red.

Para la banda comercial de FM, se usa una constante de tiempo de 75µs. Por consiguiente, la frecuencia aproximada de corte es 2,12 KHz

Objetivo:

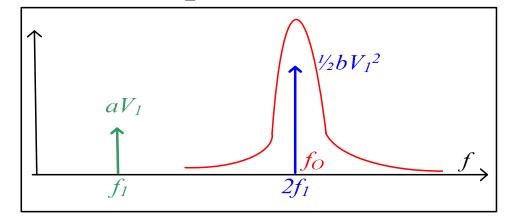
Obtener a la salida una señal cuya frecuencia sea doble de la frecuencia de entrada

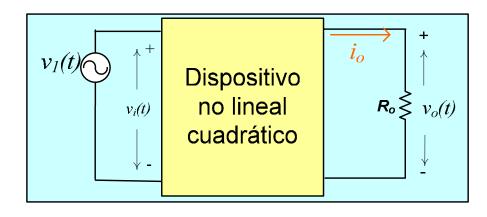
$$v_i(t) = V_1 \cos \omega_1 t$$



Reemplazando:

$$i_{O}(t) = aV_{1}\cos\omega_{1}t + bV_{1}^{2}\cos^{2}\omega_{1}t$$
$$bV_{1}^{2}\cos^{2}\omega_{1}t = \frac{b}{2}V_{1}^{2}(1 + \cos 2\omega_{1}t)$$





$$i_O(t) = I_o + a v_i(t) + b v_i^2(t) + c v_i^3(t)$$

Amplitud	Frecuencia
aV_1	f_{l}
$\frac{1}{2}bV_{I}^{2}$	$2f_1$

La carga es un circuito sintonizado a 2f₁

Multiplicadores: Repaso

Recuerde:

- Un multiplicador es un amplificador no lineal (polarizado en zona cuadrática o cubica) cargado con un circuito sintonizado al valor de una armónica, Así si se sintoniza 3° armónica es un triplicador.
- Solo se usan duplicadores y triplicadores

Mezcladores: Repaso

- Entonces: Al pasar una señal de FM a través de un multiplicador de frecuencias, se multiplica n veces la frecuencia de la portadora, se efectúa también una multiplicación por n de la desviación.
- Debe hacerse la diferenciación entre mezclador y multiplicador

