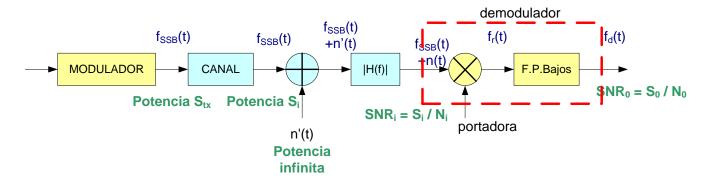




RUIDO EN AM-SSB-SC (UTILIZANDO HILBERT)

1.1.1 SSB - Utilizando Hilbert

En este caso el esquema será:



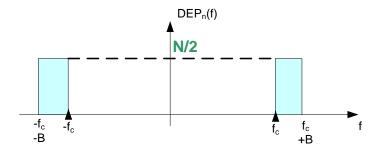
Es decir utilizaremos la demodulación síncrona. En primer lugar la señal modulada tendrá la forma:

$$f_{SSB}(t) = f(t) \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp \hat{f}(t) \cdot \sin(2\pi f_c t)$$

Con este valor de señal modulada le agregamos el ruido y la pasamos por el demodulador:

• A la entrada del demodulador: Para hallar Si
$$f_{SSB-SC}(t) + n(t) = f(t) \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp \hat{f}(t) \cdot \sin(2\pi f_c t) + \pi(t)$$
Para hallar Ni
$$= f(t) \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp \hat{f}(t) \cdot \sin(2\pi f_c t) + n_c(t) \cos(2\pi f_c t) + n_s(t) \sin(2\pi f_c t)$$

Si fuese SSB-USB tendríamos:



Con lo cual calculamos las potencias a la entrada del demodulador así como la relación señal a ruido correspondiente, tomando en cuenta que Hilbert lo que realiza es un desfase en la señal que no afectará la potencia de la misma:

$$Si = \overline{f(t) \cdot \cos(2\pi f_c t) + \hat{f}(t) \cdot \sin(2\pi f_c t)}^2 = \frac{\overline{f(t)}^2}{2} + \frac{\overline{\hat{f}(t)}^2}{2}$$
$$= \overline{f(t)}^2$$





$$Ni = 2 \int_{0}^{+\infty} \frac{N}{2} df = 2 \int_{f_c}^{f_c + B} \frac{N}{2} df = NB$$

Para el cálculo de la relación señal a ruido tendríamos:

$$\Rightarrow SNRi = \frac{Si}{Ni} = \frac{\overline{f(t)}^2}{NB}$$

OBSERVACIÓN:

Vamos a considerar que la portadora del receptor será $2\cos(2\pi f_c t)$; esto es porque nos vamos a basar en el texto de LATHI (Anlalog and Digital Communications Systems) para que tengamos una referencia de cálculo, tal como lo hicimos antes

• Cálculo de $f_r(t)$:

$$\begin{split} f_r(t) &= \left[f_{SSB-SC}(t) + n(t) \right] \cdot 2\cos(2\pi f_c t) \\ &= \left[f(t) \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp \hat{f}(t) \cdot \sin(2\pi f_c t) + n_c(t) \cos(2\pi f_c t) + n_s(t) \sin(2\pi f_c t) \right] \cdot 2\cos(2\pi f_c t) \\ &= \left\{ \left[f(t) + n_c(t) \right] \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp \left[\hat{f}(t) + n_s(t) \right] \sin(2\pi f_c t) \right\} \cdot 2\cos(2\pi f_c t) \end{split}$$

 Desarrollando el producto utilizando las transformaciones trigonométricas pertinentes:

$$f_r(t) = \{ [f(t) + n_c(t)] \cdot \cos(2\pi f_c t) \mp [\hat{f}(t) + n_s(t)] \sin(2\pi f_c t) \} \cdot 2\cos(2\pi f_c t)$$

$$= [f(t) + n_c(t)] + [f(t) + n_c(t)] \cdot \cos(4\pi f_c t) \mp [\hat{f}(t) + n_s(t)] \cdot \sin(4\pi f_c t)$$

 Calculamos que ocurre después del filtro queda sólo un término (sólo pasan las frecuencias bajas):

Para hallar So
$$f_d(t) \triangleq f(t) + n_c(t)$$
 Para hallar No

Entonces, en el caso de la salida del demodulador:

$$So = \overline{f(t)}^{2}$$

$$No = \overline{n_{c}(t)}^{2} = \overline{n(t)}^{2} = NB$$

(recordemos la relación de potencias en el ruido pasa banda – banda estrecha)





Para el cálculo de la relación señal a ruido tendríamos:

$$\Rightarrow SNRo = \frac{So}{No} = \frac{\overline{f(t)}^2}{NB}$$

Ahora para comparar calculemos la relación entre SNRo y γ:

$$\gamma = \frac{Si}{NB} = \frac{\overline{f(t)}^2}{NB} = SNRo$$

TAREA 3.3: Comparar la SNRi con la SNRo y con el valor de γ; ¿La relación señal a ruido mejora? ¿Cuánto mejora o no mejora?