

A Figura 1 mostra o diagrama de blocos de um sistema passa-banda, constituído pelos amplificadores de baixo ruído A1 e A2 e pelo filtro B. A temperatura de operação do sistema é 30°C e as impedâncias de entrada e saída de cada bloco são todas 50Ω . A entrada in1 é conectada a uma antena de impedância 50Ω e temperatura de ruído 150K.



Figura 1: Diagrama de blocos de um sistema passa-banda.

A Figura 2 mostra o gráfico do parâmetro S_{21} do filtro passivo B medido em um *vector analyzer* e a Figura 3 mostra o gráfico do IP3 dos amplificadores A1 e A2, cujas figuras de ruído na condição de operação dada são respectivamente 1dB e 2dB.

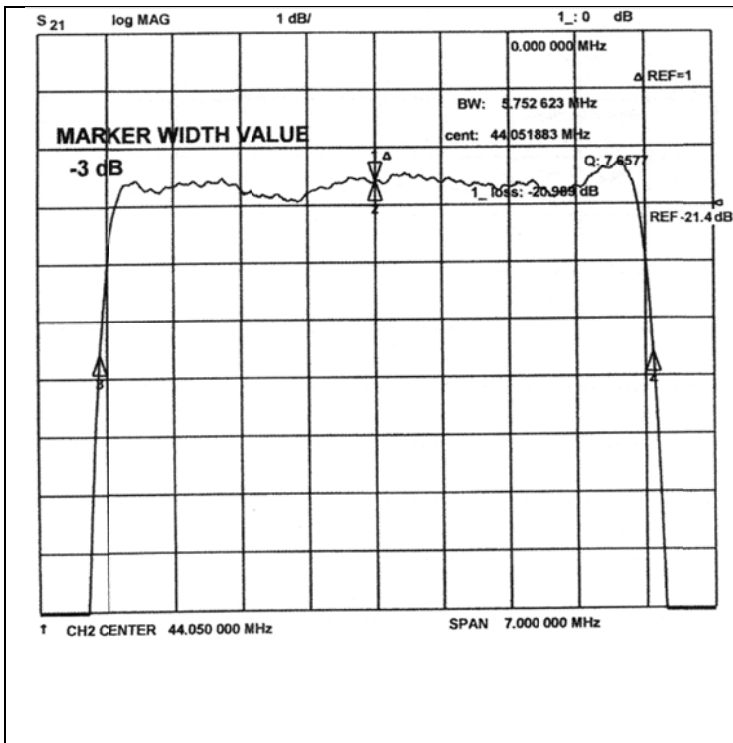


Figura 2: Parâmetro espalhamento S_{21} do filtro B.

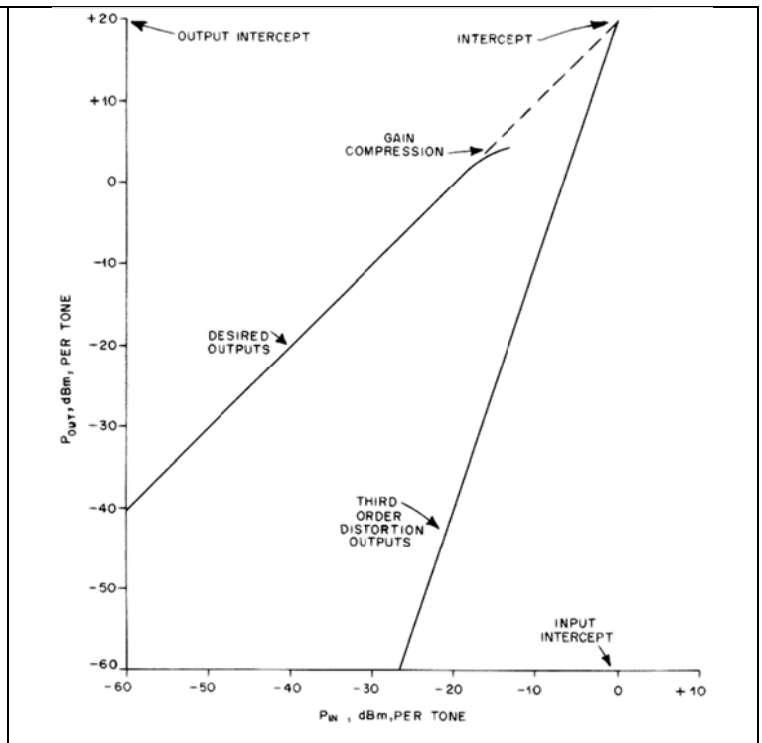


Figura 3: IP3 dos amplificadores A1 e A2.

Pede-se:

- Sabendo que deseja-se uma SNR=20dB na saída out2, determine a mínima tensão de sinal na entrada in1 para que esta condição seja atendida.
- Determine o *spurious free dynamic range* em dB para este sistema.

Solução:

Seja G_1 e F_1 respectivamente o ganho de potência e figura de ruído do amplificador A1.

Seja G_2 e F_2 respectivamente o ganho de sinal (S_{21}) e a figura de ruído do filtro B.

Seja G_3 e F_3 respectivamente o ganho de potência e figura de ruído do amplificador A2.

a) Do enunciado e dos gráficos temos:

$$Z_o := 50 \cdot \Omega$$

$$G_1 := 20 \text{ dB}$$

$$G_2 := -20.989 \text{ dB}$$

$$G_3 := 20 \text{ dB}$$

$$B := 5.752 \cdot 10^6 \cdot \text{Hz}$$

$$F_1 := 1 \text{ dB}$$

$$F_3 := 2 \text{ dB}$$

$$T_{\text{oper}} := 30 \text{ }^\circ\text{C} \rightarrow T_{\text{oper}} = 303.15 \text{ K}$$

$$T_{\text{ant}} := 150 \cdot \text{K}$$

$$T_o := 290 \cdot \text{K} \quad k := 1.38 \cdot 10^{-23} \cdot \frac{\text{J}}{\text{K}}$$

(const. Boltzmann)

$$\text{SNR} := 20 \text{ dB}$$

Convertendo de dB para vezes:

$$\underline{G_1} := 10^{\frac{G_1}{10}} \rightarrow G_1 = 100$$

$$\underline{G_2} := 10^{\frac{G_2}{10}} \rightarrow G_2 = 0.089$$

$$\underline{G_3} := 10^{\frac{G_3}{10}} \rightarrow G_3 = 100$$

$$\underline{F_1} := 10^{\frac{F_1}{10}} \rightarrow F_1 = 1.259$$

$$\underline{F_3} := 10^{\frac{F_3}{10}} \rightarrow F_3 = 1.585$$

$$\underline{\text{SNR}} := 10^{\frac{\text{SNR}}{10}} \rightarrow \text{SNR} = 100$$

A figura de ruído F_2 do filtro B é obtida da equação (3.70) do Cap IV das notas de aula (o filtro B está sendo aqui considerado uma linha de transmissão com perda L igual ao insertion loss do filtro):

$$F_2 := 1 + \left(\frac{1}{G_2} - 1 \right) \cdot \frac{T_{\text{oper}}}{T_o} \quad F_2 = 11.669 \text{ vezes} \quad T_{e2} := (F_2 - 1) \cdot T_o \quad T_{e2} = 3.094 \times 10^3 \text{ K}$$

$$T_{e1} := (F_1 - 1) \cdot T_o \quad T_{e1} = 75.088 \text{ K}$$

$$T_{e3} := (F_3 - 1) \cdot T_o \quad T_{e3} = 169.619 \text{ K}$$

Da equação (3.76) do Cap IV das notas de aula:

$$T_{e_{\text{tot}}} := T_{e1} + \frac{T_{e2}}{G_1} + \frac{T_{e3}}{G_1 \cdot G_2} \rightarrow T_{e_{\text{tot}}} = 125.035 \text{ K}$$

Potência de ruído na saída do sistema:

$$G_{\text{tot}} := G_1 \cdot G_2 \cdot G_3 \quad G_{\text{tot}} = 892.38 \text{ veze}$$

$$N_{\text{out}} := G_{\text{tot}} \cdot k \cdot B \cdot (T_{\text{ant}} + T_{e_{\text{tot}}}) \quad N_{\text{out}} = 1.948 \times 10^{-11} \text{ W}$$

Mínima tensão na entrada in1 para $\text{SNR} = 100$ na saída out2 :

$$S_{\text{in}} = \frac{S_{\text{out}}}{G_{\text{tot}}} = \frac{S_{\text{out}}}{N_{\text{out}}} \cdot \frac{N_{\text{out}}}{G_{\text{tot}}} = \frac{\text{SNR} \cdot N_{\text{out}}}{G_{\text{tot}}} \rightarrow S_{\text{in}} = 2.183 \times 10^{-12} \text{ W}$$

$$V_{\text{in}} := \sqrt{Z_o \cdot S_{\text{in}}} \rightarrow V_{\text{in}} = 10.448 \cdot \mu\text{V} \text{ (rms)}$$

b) Seja IP_{3_1} o IP_3 do amplificador A1 referido à saída.

Seja IP_{3_2} o IP_3 do filtro B referido à saída.

Seja IP_{3_3} o IP_3 do amplificador A2 referido à saída.

Do enunciado:

$$IP_{3_1} := 20 \text{ dBm}$$

$$IP_{3_2} = \infty \text{ (filtro passivo não apresenta distorção de amplitude por não-linearidade)}$$

$$IP_{3_3} := 20 \text{ dBm}$$

Convertendo de dBm para W:

$$\underline{\text{IP3_1}} := 10 \frac{\text{IP3_1}}{10^{-3}} \quad \underline{\text{IP3_3}} := 10 \frac{\text{IP3_3}}{10^{-3}}$$

De (3.114), uma vez que IP3_2 é infinito, o IP3 conjunto do amplificador A1 e do filtro B é:

$$\text{IP3_1e2} := G2 \cdot \text{IP3_1} \quad \text{IP3_1e2} = 8.924 \times 10^{-3} \text{ W}$$

De (3.114), o IP3 do sistema como um todo é :

$$\text{IP3} := \left(\frac{1}{G3 \cdot \text{IP3_1e2}} + \frac{1}{\text{IP3_3}} \right)^{-1} \rightarrow \text{IP3} = 0.09 \text{ W}$$

Convertendo o IP3 para dBm:

$$\underline{\text{IP3}} := 10 \cdot \log \left(\frac{\text{IP3}}{1 \cdot 10^{-3}} \right) \quad \text{IP3} = 19.539 \text{ dBm}$$

Convertendo Nout obtido em a) para dBm:

$$\underline{\text{Nout}} := 10 \cdot \log \left(\frac{\text{Nout}}{1 \cdot 10^{-3} \cdot \text{W}} \right) \quad \text{Nout} = -77.104 \text{ dBm}$$

De (3.109), o *spurious free dynamic range* é:

$$\text{DRf} := \frac{2}{3} (\text{IP3} - \text{Nout}) \quad \text{DRf} = 64.428 \text{ dB}$$