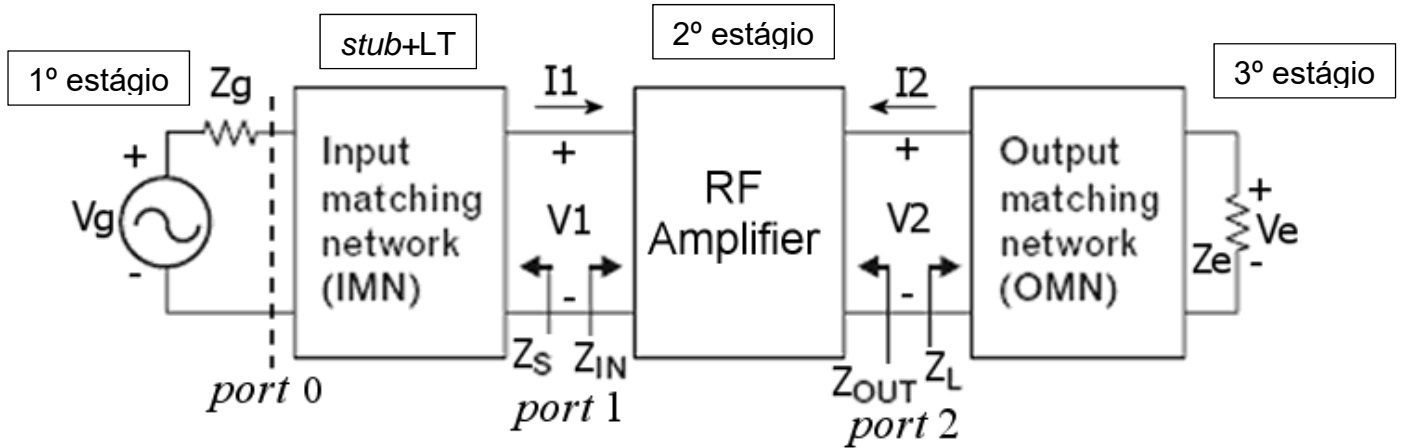


A figura abaixo mostra a interligação entre os 3 estágios de um amplificador de RF operando em  $f = 2.4$  GHz. O gerador  $V_g$  com impedância  $Z_g = 75\Omega$  é o Equivalente de Thévenin da saída do 1º estágio amplificador. A impedância  $Z_e$  é o Equivalente de Thévenin da entrada do 3º estágio amplificador. A impedância  $Z_{IN} = 35 + j28\Omega$  é a impedância de entrada do 2º estágio, denominado “RF Amplifier” na figura.



O *Input Matching Network* (IMN) na figura acima é uma linha de transmissão (LT) do tipo *microstrip line* sem perdas com impedância característica  $Z_0 = Z_g$  e com comprimento  $d$ . Na trilha de entrada da *microstrip line* é conectado em paralelo um shunt stub sem perdas de comprimento  $\ell$  e com impedância característica  $Z_0 = Z_g$ , impresso sobre o mesmo substrato da PCB em que é construída a *microstrip line*.

**Pede-se:**

- a) Utilizando um *open circuited stub* (trilha aberta na terminação do *stub*) obtenha reflexão zero no *port 0*. Obtenha as duas soluções possíveis para tanto, determinando os respectivos valores de  $\ell$  e  $d$ .
- b) Repita a) utilizando um *short circuited stub* (trilha na terminação do *stub* soldada à face de *ground* do PCB através de uma ou mais vias de passagem).

# Solução:

$$f := 2.4 \cdot \text{GHz} \quad \lambda := \frac{c}{f} \quad \lambda = 0.125 \text{ m}$$

A rede de acoplamento com o *shunt stub* é conforme a Figura 1 a seguir, sendo, do enunciado,  $Z_0 = Z_g$  e  $Z_L = Z_{IN}$ :

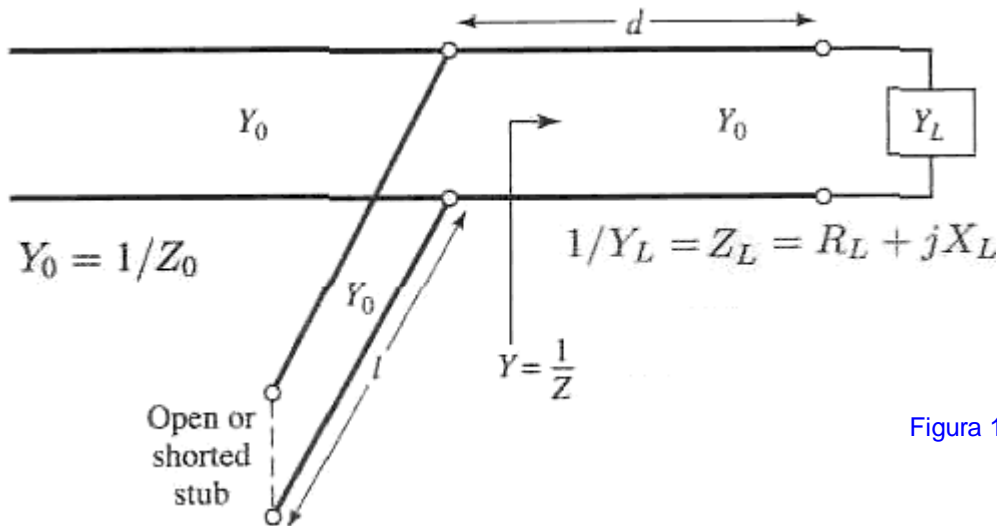


Figura 1

O acoplamento com *shunt stub* obedece ao seguinte equacionamento (vide notas de aula cap III eqs 5.7 a 5.11):

$$1/Y_L = Z_L = R_L + jX_L \quad (\#1)$$

$$Y_0 = 1/Z_0 \quad (\#2)$$

$$Y = G + jB = \frac{1}{Z} \quad (\#3)$$

$$t = \tan \beta d \quad (\#4)$$

$$G = \frac{R_L(1+t^2)}{R_L^2 + (X_L + Z_0 t)^2} \quad (\#5)$$

$$B = \frac{R_L^2 t - (Z_0 - X_L t)(X_L + Z_0 t)}{Z_0 [R_L^2 + (X_L + Z_0 t)^2]} \quad (\#6)$$

$$t = \frac{X_L \pm \sqrt{R_L [(Z_0 - R_L)^2 + X_L^2]}/Z_0}{R_L - Z_0} \quad \text{for } R_L \neq Z_0 \quad (\#7)$$

$$t = -X_L/2Z_0 \quad \text{for } R_L = Z_0 \quad (\#8)$$

$$d/\lambda = \begin{cases} \frac{1}{2\pi} \tan^{-1} t & \text{for } t \geq 0 \\ \frac{1}{2\pi} (\pi + \tan^{-1} t) & \text{for } t < 0 \end{cases} \quad (\#9)$$

short circuited stub:

$$\frac{\ell_s}{\lambda} = \frac{-1}{2\pi} \tan^{-1} \left( \frac{Y_0}{B_s} \right) = \frac{1}{2\pi} \tan^{-1} \left( \frac{Y_0}{B} \right) \quad (\#10)$$

open circuited stub:

$$\frac{\ell_o}{\lambda} = \frac{1}{2\pi} \tan^{-1} \left( \frac{B_s}{Y_0} \right) = \frac{-1}{2\pi} \tan^{-1} \left( \frac{B}{Y_0} \right) \quad (\#11)$$

If length  $\ell$  is negative,  $\lambda/2$  can be added to give a positive result.

Do enunciado, temos:  $Z_L := (35 + j \cdot 28) \cdot \Omega$   $Z_0 := 75 \cdot \Omega$

De (#1) e (#2):  $Y_0 := \frac{1}{Z_0}$   $R_L := \text{Re}(Z_L)$   $X_L := \text{Im}(Z_L)$   $Y_0 = 0.013 \frac{1}{\Omega}$   $R_L = 35 \Omega$   $X_L = 28 \Omega$

**1ª solução:**  $s := -1 \rightarrow s = \{+1, -1\}$  e controla os dois possíveis valores do sinal algébrico em (#7)

$$\text{De (#7) \& (#8) temos: } t := \text{if} \left[ R_L \neq Z_0, \left[ \frac{X_L + s \cdot \sqrt{\frac{R_L [(Z_0 - R_L)^2 + X_L^2]}{Z_0}}}{R_L - Z_0} \right], \frac{-X_L}{2 \cdot Z_0} \right] \quad t = 0.134$$

$$\text{De (#9): } d := \text{if} \left[ t < 0, \left( \frac{\lambda}{2 \cdot \pi} \right) (\pi + \text{atan}(t)), \left( \frac{\lambda}{2 \cdot \pi} \right) \text{atan}(t) \right] \quad d = 2.646 \times 10^{-3} \text{ m} \rightarrow \text{Comprimento da LT}$$

$$\text{De (#6): } B := \frac{R_L^2 \cdot t - (Z_0 - t \cdot X_L) \cdot (X_L + t \cdot Z_0)}{Z_0 \cdot [R_L^2 + (X_L + Z_0 \cdot t)^2]} \quad B = -0.013 \frac{1}{\Omega}$$

A susceptância  $B = \text{Im}(Y)$  é cancelada pela susceptância  $B_s$  do *stub* de comprimento  $l$ .

Desta maneira:  $B_s := -B$   $B_s = 0.013 \frac{1}{\Omega}$

De (#10):  $l_s := \frac{-\lambda}{2 \cdot \pi} \cdot \text{atan}\left(\frac{Y_o}{B_s}\right)$   $l_s := \text{if}\left(l_s < 0, l_s + \frac{\lambda}{2}, l_s\right)$   $l_s = 0.046 \text{ m} \rightarrow$  Comprimento do *short circuited stub*

De (#11):  $l_o := \frac{\lambda}{2 \cdot \pi} \cdot \text{atan}\left(\frac{B_s}{Y_o}\right)$   $l_o := \text{if}\left(l_o < 0, l_o + \frac{\lambda}{2}, l_o\right)$   $l_o = 0.015 \text{ m} \rightarrow$  Comprimento do *open circuited stub*

Verificando se a impedância de entrada da LT +shunt stub é igual a  $Z_o$ :  $\frac{1}{\frac{1}{Z_o \cdot \frac{Z_L + j \cdot Z_o \cdot \tan\left(\frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \cdot d\right)} + j \cdot B_s} + j \cdot B_s} = 75 \Omega \rightarrow$  OK!

**2ª solução:**  $s := 1 \rightarrow s = \{+1, -1\}$  e controla os dois possíveis valores do sinal algébrico em (#7)

De (#7)& (#8) temos:  $t := \text{if}\left[RL \neq Z_o, \left[\frac{XL + s \cdot \sqrt{\frac{RL \cdot [(Z_o - RL)^2 + XL^2]}{Z_o}}}{RL - Z_o}\right], \frac{-XL}{2 \cdot Z_o}\right]$   $t = -1.534$

De (#9):  $d := \text{if}\left[t < 0, \left(\frac{\lambda}{2 \cdot \pi}\right) \cdot (\pi + \text{atan}(t)), \left(\frac{\lambda}{2 \cdot \pi}\right) \cdot \text{atan}(t)\right]$   $d = 0.043 \text{ m} \rightarrow$  Comprimento da LT

De (#6):  $B := \frac{RL^2 \cdot t - (Z_o - t \cdot XL) \cdot (XL + t \cdot Z_o)}{Z_o \cdot [RL^2 + (XL + Z_o \cdot t)^2]}$   $B = 0.013 \frac{1}{\Omega}$

A susceptância  $B = \text{Im}(Y)$  é cancelada pela susceptância  $B_s$  do *stub* de comprimento  $l$ .

Desta maneira:  $B_s := -B$   $B_s = -0.013 \frac{1}{\Omega}$

De (#10):  $l_s := \frac{-\lambda}{2 \cdot \pi} \cdot \text{atan}\left(\frac{Y_o}{B_s}\right)$   $l_s := \text{if}\left(l_s < 0, l_s + \frac{\lambda}{2}, l_s\right)$   $l_s = 0.016 \text{ m} \rightarrow$  Comprimento do *short circuited stub*

De (#11):  $l_o := \frac{\lambda}{2 \cdot \pi} \cdot \text{atan}\left(\frac{B_s}{Y_o}\right)$   $l_o := \text{if}\left(l_o < 0, l_o + \frac{\lambda}{2}, l_o\right)$   $l_o = 0.047 \text{ m} \rightarrow$  Comprimento do *open circuited stub*

Verificando se a impedância de entrada da LT +shunt stub é igual a  $Z_o$ :  $\frac{1}{\frac{1}{Z_o \cdot \frac{Z_L + j \cdot Z_o \cdot \tan\left(\frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \cdot d\right)} + j \cdot B_s} + j \cdot B_s} = 75 \Omega \rightarrow$  OK!