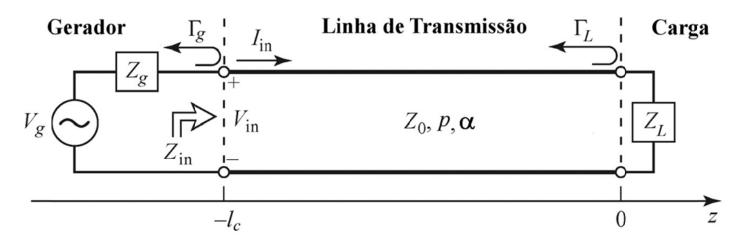
PUCRS – Escola Politécnica – Engenharia Elétrica

Microondas – T480 – 2° exercício aula 06/09/2019 (linha c/ perdas e SWR medida na entrada)

Um transmissor (TX) representado pelo "Gerador" na figura baixo opera em 3.5GHz e é conectado através de uma linha de transmissão a uma antena cuja impedância de entrada é representada pela impedância Z_L na figura abaixo. A linha de transmissão é um cabo coaxial de l_c =15m de comprimento com impedância característica Z_0 = $50\,\Omega$ e fator de perdas α =3.6dB/100m. O descasamento entre a impedância de carga Z_L e a impedância característica Z_0 do cabo é tal que a VSWR (=ROE) medida na entrada do cabo é VSWR=5.0.



Para a situação operacional dada determine:

- (a) A perda (atenuação) de potência em dB do cabo de comprimento l_c na situação operacional com a VSWR dada.
- (b) A perda (atenuação) de potência em dB do cabo de comprimento l_c na situação operacional em que a VSWR=1.0.
- (c) Determine a perda (atenuação) de potência adicional em dB em relação a situação (b) que o cabo exibe pelo fato de operar com o valor de VSWR > 1.0 dado no enunciado.

Homework: Refazer este exercício p/ $\alpha = 1.8$ dB/100m.



Referências bibliográficas

- [1] Microwave Engineering 4th Pozar JohnWiley & Sons 2012
- [2] Microwave and RF Design: A Systems Approach Steer SciTech Publishing, Inc. 2010

Solução:

Do enunciado são dados:

$$\alpha \coloneqq 3.6\frac{1}{m} \quad \to \text{perda no cabo em dB/100m} \qquad \alpha \coloneqq \frac{\alpha}{100 \, 8.686} \quad \to \quad \alpha = 4.145 \times \, 10^{-3} \, \text{m}^{-1} \quad \to \text{perda no cabo em Np/m}$$

 $Z_0 := 50\Omega \rightarrow \text{Impedância característica do cabo$

 $lc := 15 \cdot m \rightarrow Comprimento do cabo$

SWRi := 5 → ROE medida na entrada do cabo

a) A relação entre coeficiente de reflexão e ROE na entrada e saída do cabo

$$|\Gamma i| = |\Gamma L| \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc}$$
 \rightarrow Relação entre o módulo do coeficiente de reflexão Γi na entrada do cabo e o módulo do coeficiente de reflexão ΓL na saída do cabo (vide (2.90) de [1])

$$|\Gamma_i| = \frac{\text{SWRi} - 1}{\text{SWRi} + 1}$$
 \rightarrow SWRi é a ROE medida na entrada do cabo

$$|\Gamma L| = \frac{SWRL - 1}{SWRL + 1}$$
 \rightarrow SWRL é a ROE medida na saída do cabo (medida na carga ZL)

Das relações acima:

$$\frac{|\Gamma i|}{|\Gamma L|} = e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} = \frac{\frac{SWRi-1}{SWRi+1}}{\frac{SWRL-1}{SWRL+1}}$$

Isolando SWRL:

$$SWRL := \frac{\frac{e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \cdot (SWRi + 1)}{SWRi - 1} + 1}{\frac{e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \cdot (SWRi + 1)}{SWRi - 1} - 1} \longrightarrow SWRL = 7.161$$

O módulo do coeficiente de reflexão na entrada e na saída do cabo (na carga) é:

$$|\Gamma L| = \frac{\text{SWRL} - 1}{\text{SWRL} + 1} \rightarrow |\Gamma L| = 0.755$$

$$|\Gamma i| = \frac{\text{SWRi} - 1}{\text{SWRi} + 1}$$
 \rightarrow $|\Gamma i| = 0.667$

A potência PL na saída do cabo e a potência Pin na entrada do cabo são dadas por:

$$PL = \frac{(|VoP|)^2}{Zo} \cdot \left[1 - (|\Gamma L|)^2\right]$$
 (eq (2.93) de [1])

$$Pin = \frac{(|V_0P|)^2}{Z_0} \cdot \left[e^{2 \cdot \alpha \cdot lc} - (|\Gamma L|)^2 \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \right]$$
 (eq (2.92) de [1])

A expressão -10log(PL/Pin) define em dB a atenuação de potência "Att" do cabo de comprimento Ic:

$$Att := -10 \cdot log \boxed{ \frac{\left[1 - (|\Gamma L|)^2\right]}{\left[e^{2 \cdot \alpha \cdot lc} - (|\Gamma L|)^2 \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc}\right]}}$$

$$Att = 1.652 \text{ dB}$$

Note que a expressão de Att acima independe de Zo ser real (linha sem perdas) ou Zo ser complexa (linha com perdas).

b) Se SWRi=1.0 então a consequência é SWRL=1.0 (vide acima expressão de SWRL em função de SWRi) e, portanto, resulta que $\prod_{i=0}^{n}$ Daí, a atenuação de potência "Att1_1" do cabo de comprimento lc sob SWRi=SWRL=1.0 é:

c) A atenuação de potência adicional "Att_add" que o cabo exibe pelo fato de operar com o valor de VSWR > 1.0 dado no enunciado é calculada através de:

$$Att_add := Att - Att1_1$$
 $Att_add = 1.112$ **dB**

Moral da estória: Sempre fazer um cabo com perdas operar com a menor VSWR possível para efeito de minimizar a perda de potência adicional à perda de potência intrínseca do cabo (definida pelo fator de perdas α do cabo), perda adicional que é imposta pelo fato de a VSWR não ser unitária.

Solução:

Do enunciado são dados:

$$\alpha \coloneqq 1.8\frac{1}{m} \quad \to \text{perda no cabo em dB/100m} \qquad \alpha \coloneqq \frac{\alpha}{100 \, 8.686} \quad \to \quad \alpha = 2.072 \times \, 10^{-3} \, \text{m}^{-1} \quad \to \text{perda no cabo em Np/m}$$

 $Z_0 := 50\Omega$ \rightarrow Impedância característica do cabo

 $lc := 15 \cdot m \rightarrow Comprimento do cabo$

SWRi := 5 → ROE medida na entrada do cabo

a) A relação entre coeficiente de reflexão e ROE na entrada e saída do cabo é·

$$|\Gamma i| = |\Gamma L| \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc}$$
 \rightarrow Relação entre o módulo do coeficiente de reflexão Γi na entrada do cabo e o módulo do coeficiente de reflexão ΓL na saída do cabo (vide (2.90) de [1])

$$|\Gamma_i| = \frac{SWRi - 1}{SWRi + 1}$$
 \rightarrow SWRi é a ROE medida na entrada do cabo

$$|\Gamma L| = \frac{SWRL - 1}{SWRL + 1}$$
 \rightarrow SWRL é a ROE medida na saída do cabo (medida na carga ZL)

Das relações acima:

$$\frac{|\Gamma i|}{|\Gamma L|} = e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} = \frac{\frac{SWRi-1}{SWRi+1}}{\frac{SWRL-1}{SWRL+1}}$$

Isolando SWRL:

$$SWRL := \frac{\frac{e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \cdot (SWRi + 1)}{SWRi - 1} + 1}{\frac{e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \cdot (SWRi + 1)}{SWRi - 1} - 1} \longrightarrow SWRL = 5.883$$

O módulo do coeficiente de reflexão na entrada e na saída do cabo (na carga) é:

$$|\Gamma L| = \frac{\text{SWRL} - 1}{\text{SWRL} + 1} \rightarrow |\Gamma L| = 0.709$$

$$\left|\Gamma i\right| = \frac{SWRi - 1}{SWRi + 1}$$
 \rightarrow $\left|\Gamma i\right| = 0.667$

A potência PL na saída do cabo e a potência Pin na entrada do cabo são dadas por:

$$PL = \frac{(|VoP|)^2}{Zo} \cdot \left[1 - (|\Gamma L|)^2\right]$$
 (eq (2.93) de [1])

$$Pin = \frac{(|V_0P|)^2}{Z_0} \cdot \left[e^{2 \cdot \alpha \cdot lc} - (|\Gamma L|)^2 \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc} \right]$$
 (eq (2.92) de [1])

A expressão -10log(PL/Pin) define em dB a atenuação de potência "Att" do cabo de comprimento Ic:

$$Att := -10 \cdot log \boxed{ \frac{\left[1 - (\left|\Gamma L\right|)^{2}\right]}{\left[e^{2 \cdot \alpha \cdot lc} - (\left|\Gamma L\right|)^{2} \cdot e^{-2 \cdot \alpha \cdot lc}\right]}}$$

$$Att = 0.756 \text{ dB}$$

Note que a expressão de Att acima independe de Zo ser real (linha sem perdas) ou Zo ser complexa (linha com perdas).

b) Se SWRi=1.0 então a consequência é SWRL=1.0 (vide acima expressão de SWRL em função de SWRi) e, portanto, resulta que $\prod_{i=0}^{n}$ Daí, a atenuação de potência "Att1_1" do cabo de comprimento lc sob SWRi=SWRL=1.0 é:

c) A atenuação de potência adicional "Att_add" que o cabo exibe pelo fato de operar com o valor de VSWR > 1.0 dado no enunciado é calculada através de:

$$Att_add := Att - Att1_1$$
 $Att_add = 0.486$ **dB**

Moral da estória: Sempre fazer um cabo com perdas operar com a menor VSWR possível para efeito de minimizar a perda de potência adicional à perda de potência intrínseca do cabo (definida pelo fator de perdas α do cabo), perda adicional que é imposta pelo fato de a VSWR não ser unitária.