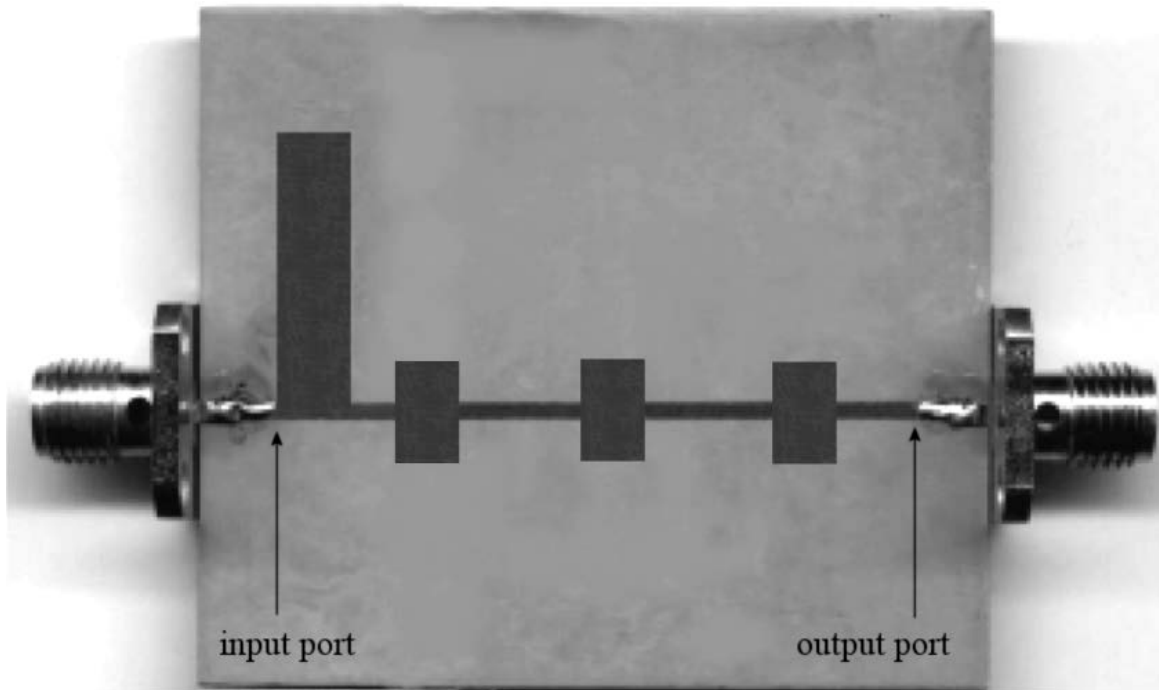


# PUCRS – Escola Politécnica – Engenharia Elétrica

Microondas – T480 – 1º exercício aula 02/10/2019

Seja o *two-port network* mostrado na figura a seguir, cuja impedância característica é dada como sendo  $Z_0=50 \Omega$ :



Pede-se:

- Sabendo que a tensão e a corrente medidas no *input port* são  $V_1 = 5e^{j45^\circ}$  [V] e  $I_1 = 0.1e^{j45^\circ}$  [A] e que a tensão e a corrente medidas no *output port* são  $V_2 = 3e^{-j45^\circ}$  [V] e  $I_2 = 0.2e^{j90^\circ}$  [A], determine módulo e ângulo de fase das ondas incidente e refletida no *input port*. **Resposta:**  $|V_{1I}| = 5 \text{ V}$   $\arg(V_{1I}) = 45 \text{ deg}$ ,  $|V_{1R}| = 0 \text{ V}$   $\arg(V_{1R}) = -135 \text{ deg}$
- Determine o coeficiente de reflexão  $\Gamma_i$  no *input port*, p/ a condição operacional definida em a). **Resposta:**  $\Gamma_i = 0 \rightarrow$  **Visto não haver reflexão no input port, o two-port network é dito ser matched to the generator**
- Determine módulo e ângulo de fase das ondas incidente e refletida no *output port*, p/ a condição operacional definida em a). **Resposta:**  $|V_{2I}| = 4.08 \text{ V}$   $\arg(V_{2I}) = 74.931 \text{ deg}$ ,  $V_{2R} = 6.153 \text{ V}$   $\arg(V_{2R}) = -80.073 \text{ deg}$
- Determine o coeficiente de reflexão  $\Gamma_o$  no *output port*, p/ a condição operacional definida em a). **Resposta:**  $|\Gamma_o| = 1.508$   $\arg(\Gamma_o) = -155.004 \text{ deg}$
- Seja agora a condição operacional em que a carga conectada ao *output port* possui impedância idêntica à impedância característica  $Z_0=50 \Omega$  do *two-port network* mostrado na figura acima. Nesta condição são medidos os seguintes valores de tensão e corrente:  $V_1 = 1.314e^{j12.4^\circ}$  [V],  $I_1 = 15.4e^{-j21.5^\circ}$  [mA] e  $V_2 = 0.8e^{j90^\circ}$  [V]. Determine os *scattering parameters*  $S_{11}$  e  $S_{21}$  do *two-port network*. **Resposta:**  $|S_{11}| = 0.4$   $\arg(S_{11}) = 44.872 \text{ deg}$   $|S_{21}| = 0.8$   $\arg(S_{21}) = 90.0 \text{ deg}$

## Solução:

$$V_1 := 5.0 \cdot e^{j \cdot 45 \cdot \text{deg}} \text{V} \quad I_1 := 0.1 \cdot e^{j \cdot 45 \cdot \text{deg}} \text{A} \quad V_2 := 3.0 \cdot e^{-j \cdot 45 \cdot \text{deg}} \text{V} \quad I_2 := 0.2 \cdot e^{j \cdot 90 \cdot \text{deg}} \text{A} \quad Z_0 := 50 \cdot \Omega$$

a) Da equação 2.62 do Cap III das notas de aula:

$$V_n = V_n^+ + V_n^-$$

$$Z_0 I_n = V_n^+ - V_n^-$$

Resolvendo p/ as incógnitas  $V_n^+$  e  $V_n^-$  o sistema de 2 equações acima, obtemos:

$$V_n^+ = (V_n + Z_0 I_n) / 2$$

$$V_n^- = (V_n - Z_0 I_n) / 2$$

Sejam  $V_n I = V_n^+$  e  $V_n R = V_n^-$ , com  $n = 1, 2$ , respectivamente as ondas de tensão incidente e refletida no port  $n$ .

Daí, a partir das expressões p/  $V_n^+$  e  $V_n^-$  acima, obtemos os seguintes resultados:

$$V_{1I} := \frac{V_1 + Z_0 \cdot I_1}{2} \quad V_{1I} = (3.536 + 3.536i) \text{ V} \quad |V_{1I}| = 5 \text{ V} \quad \arg(V_{1I}) = 45 \text{ deg}$$

$$V_{1R} := \frac{V_1 - Z_0 \cdot I_1}{2} \quad V_{1R} = 0 \text{ V} \quad |V_{1R}| = 0 \text{ V} \quad \arg(V_{1R}) = -135 \text{ deg}$$

b) Da equação 2.35 do Cap II das notas de aula:

$$\Gamma_i := \frac{V_{1R}}{V_{1I}} \quad \Gamma_i = 0 \rightarrow \text{Visto não haver reflexão no input port, o two-port network é dito ser matched to the generator}$$

c) A partir das expressões p/  $V_n^+$  e  $V_n^-$  deduzidas em a):

$$V_{2I} := \frac{V_2 + Z_0 \cdot I_2}{2} \quad V_{2I} = (1.061 + 3.939i) \text{ V} \quad |V_{2I}| = 4.08 \text{ V} \quad \arg(V_{2I}) = 74.931 \text{ deg}$$

$$V_{2R} := \frac{V_2 - Z_0 \cdot I_2}{2} \quad V_{2R} = (1.061 - 6.061i) \text{ V} \quad |V_{2R}| = 6.153 \text{ V} \quad \arg(V_{2R}) = -80.073 \text{ deg}$$

d) Da equação 2.35 do Cap II das notas de aula:

$$\Gamma_o := \frac{V_{2R}}{V_{2I}} \quad \Gamma_o = -1.367 - 0.637i \quad |\Gamma_o| = 1.508 \quad \arg(\Gamma_o) = -155.004 \text{ deg}$$

e) A partir das expressões p/  $V_n^+$  e  $V_n^-$  deduzidas em a), e dos novos valores medidos p/  $V_1$ ,  $I_1$  e  $V_2$ , temos:

$$V_{1I} := 1.314 \cdot e^{j \cdot 12.4 \cdot \text{deg}} \text{V} \quad I_{1I} := 15.4 \cdot e^{-j \cdot 21.5 \cdot \text{deg}} \text{mA} \quad V_{2I} := 0.8 \cdot e^{j \cdot 90 \cdot \text{deg}} \text{V}$$

$$V_{1I} := \frac{V_1 + Z_0 \cdot I_1}{2} \quad V_{1I} = (1 - 2.186i \times 10^{-5}) \text{ V} \quad |V_{1I}| = 1 \text{ V} \quad \arg(V_{1I}) = -1.253 \times 10^{-3} \text{ deg}$$

$$V_{1R} := \frac{V_1 - Z_0 \cdot I_1}{2} \quad V_{1R} = (0.283 + 0.282i) \text{ V} \quad |V_{1R}| = 0.4 \text{ V} \quad \arg(V_{1R}) = 44.87 \text{ deg}$$

Daí, da definição de  $S_{11}$  temos:

$$S_{11} = \frac{V_{1R}}{V_{1I}} \quad \text{if } V_{2I} = 0 \quad S_{11} = 0.283 + 0.282i \quad |S_{11}| = 0.4 \quad \arg(S_{11}) = 44.872 \text{ deg}$$

No output port vale a equação  $V_2 = V_2^+ + V_2^-$ . Uma vez que, do enunciado, o two-port network é matched to the load ( $Z_L = Z_0$ ), não há onda incidente no output port, isto é  $V_2^+ = 0$ . Portanto,  $V_2 = V_2^-$ . Sejam  $V_{2I} = V_2^+$  e  $V_{2R} = V_2^-$ . Da definição de  $S_{21}$  e tendo em mente que p/ esta condição operacional  $V_2^+ = V_{2I} = 0$ , temos:

$$S_{21} = \frac{V_{2R}}{V_{1I}} \quad \text{if } V_{2I} = 0 \quad \text{mas visto que } V_2 = V_2^- = V_{2R}, \text{ temos que } S_{21} := \frac{V_2}{V_{1I}} \quad \text{resultando em:}$$

$$S_{21} = -1.749 \times 10^{-5} + 0.8i \quad |S_{21}| = 0.8 \quad \arg(S_{21}) = 90.001 \text{ deg}$$