

7.13 POTÊNCIA EM LINHAS DE TRANSMISSÃO

Como já mostramos no Capítulo 1, expressão (1.64), a potência média em regime permanente senoidal é dada por

$$P_{méd} = \text{Re} [\dot{V} \dot{I}^*].$$

Numa linha de transmissão, num ponto genérico z , temos, então

$$P_{méd}(z) = \text{Re} [\dot{V}(z) \dot{I}^*(z)]. \quad (7.61)$$

De (7.58) escrevemos seu conjugado

$$\dot{I}^*(z) = \frac{\dot{V}_+^*(0) Z_0}{|Z_0|^2} e^{-\gamma^* z} [1 - \rho^*(z)]. \quad (7.62)$$

Então, de (7.57) e (7.62) obtemos

$$\dot{V}(z) \dot{I}^*(z) = \frac{|\dot{V}_+(z)|^2 Z_0}{|Z_0|^2} e^{-2\alpha z} [1 - \rho^*(z) + \rho(z) - |\rho(z)|^2] \quad (7.63)$$

e, daí, extraindo a parte real, obtemos o fluxo de potência médio no ponto z da linha, de acordo com (7.61)

$$P_{méd}(z) = \frac{|\dot{V}_+(0)|^2}{|Z_0|^2} e^{-2\alpha z} \{ [1 - |\rho(z)|^2] \text{Re}(Z_0) - 2 \text{Im}[\rho(z)] \text{Im}(Z_0) \} \quad (7.64)$$

onde $\text{Im}(\bullet)$ significa "a parte imaginária de".

Cabem, neste ponto, duas considerações importantes.

Primeiro, nas linhas sem distorção, *i.e.*, aquelas em que Z_0 é real, (7.64) reduz-se a

$$P_{méd}(z) = \frac{|\dot{V}_+(0)|^2}{Z_0} e^{-2\alpha z} [1 - |\rho(z)|^2]. \quad (7.65)$$

Segundo, podemos calcular de (7.64) o máximo valor do módulo do coeficiente de reflexão.

De fato, sendo a linha passiva $P_{méd}(z)$ é sempre não negativo, de modo que devemos ter

$$[1 - |\rho(z)|^2] \text{Re}(Z_0) - 2 \text{Im}[\rho(z)] \text{Im}(Z_0) \geq 0,$$

ou seja,

$$|\rho(z)|^2 + 2 \text{Im}[\rho(z)] \frac{\text{Im}(Z_0)}{\text{Re}(Z_0)} \leq 1. \quad (7.66)$$

Podemos, daí, calcular o máximo módulo do coeficiente de reflexão.

Designando por $\arg \rho(z)$ a fase de $\rho(z)$, escrevemos

$$\operatorname{Im}[\rho(z)] = |\rho(z)| \sin[\arg \rho(z)].$$

Sendo, então, a primeira parcela de (7.66) sempre positiva, o módulo ao quadrado do coeficiente de reflexão pode ter um valor suficientemente alto, desde que a segunda parcela seja também suficientemente alta e cancele parcialmente a contribuição da primeira. Isto ocorre quando

$$\operatorname{Im}[\rho(z)] = \pm |\rho(z)|,$$

com o sinal discordante de $\operatorname{Im}(Z_0)$.

Ou seja, o caso limite ocorre para

$$|\rho(z)|^2 - 2|\rho(z)| \frac{|\operatorname{Im}(Z_0)|}{|\operatorname{Re}(Z_0)|} = 1.$$

Resolvendo a inequação, obtemos

$$|\rho(z)| \leq \frac{|\operatorname{Im}(Z_0)|}{|\operatorname{Re}(Z_0)|} + \sqrt{\left| \frac{\operatorname{Im}(Z_0)}{\operatorname{Re}(Z_0)} \right|^2 + 1} \quad (7.67)$$

na qual só consideramos o sinal positivo do radical porque o módulo é não negativo.

Por outro lado, podemos verificar em (7.16) que temos sempre

$$|\operatorname{Im}(Z_0)| \leq |\operatorname{Re}(Z_0)| \quad (7.68)$$

de modo que através de (7.67) e (7.68) chegamos, no caso limite, a

$$|\rho(z)| \leq 1 + \sqrt{2}. \quad (7.69)$$

** Nas linhas sem perdas e nas linhas sem distorção

$$\operatorname{Im}(Z_0) = 0$$

e, daí verificamos em (7.67) que

$$|\rho(z)| \leq 1$$

como já havíamos mostrado nos capítulos 5 e 6.

Observamos, também, que nas linhas com perdas o fluxo de potência é mínimo junto à carga e tende a aumentar à medida que nos aproximamos do gerador, pois a linha em si é dissipativa.

7.14 PERDAS EM LINHAS SEM DISTORÇÃO

A perda é um efeito indesejado que sempre ocorre, em maior ou menor dose, nos sistemas elétricos. É, portanto, de máximo interesse estudarmos a atenuação, num dado sinal, devida às perdas numa linha de transmissão. Vamos limitar nosso estudo às linhas sem distorção não só porque o tratamento matemático é

mais simples como, também, porque encontramos esse problema em um grande número de casos práticos.

Retomemos, então, (7.65) que, aplicada num ponto particular $z = z_1$, nos dá

$$P_{méd}(z_1) = \frac{|\dot{V}_+(0)|^2}{Z_0} e^{-2\alpha z_1} [1 - |\rho(z)|^2]. \quad (7.70)$$

de cujo quociente com (7.65) resulta

$$\frac{P_{méd}(z)}{P_{méd}(z_1)} = e^{-2\alpha(z-z_1)} \frac{[1 - |\rho(z)|^2]}{[1 - |\rho(z_1)|^2]} \quad (7.71)$$

ou ainda, expressando $\rho(z)$ em função de $\rho(z_1)$,

$$\frac{P_{méd}(z)}{P_{méd}(z_1)} = e^{-2\alpha(z-z_1)} \frac{[1 - |\rho(z_1)|^2 e^{4\alpha(z-z_1)}]}{[1 - |\rho(z_1)|^2]}. \quad (7.72)$$

A atenuação em nepers¹ no ponto z_1 da linha (com $z > z_1$) é, por definição,

$$A(z) = -\frac{1}{2} \ln \frac{P_{méd}(z)}{P_{méd}(z_1)}. \quad (7.73)$$

Das expressões (7.72) e (7.73) obtemos²

$$A(z) = \alpha(z - z_1) + \frac{1}{2} \ln \frac{[1 - |\rho(z_1)|^2]}{[1 - |\rho(z_1)|^2 e^{4\alpha(z-z_1)}]}. \quad (7.74)$$

¹ O plural de unidades segue convenções internacionais e foram adotadas no Brasil através do Dec. n° 81.621 de 03.05.78.

² Em decibels, a atenuação correspondente é, por definição,

$$A_{dB}(z) = -10 \log_{10} \frac{P_{méd}(z)}{P_{méd}(z_1)} \quad \text{e daí} \quad A_{dB}(z) = 8,686 \alpha(z - z_1) + 10 \log_{10} \frac{[1 - |\rho(z_1)|^2]}{[1 - |\rho(z_1)|^2 e^{4\alpha(z-z_1)}]}.$$