# Caracterización de la atenuación y la permitividad en líneas de transmisión

## Luis Guillermo Macias Rojas

### 17 de febrero de 2025

**Resumen:** En este trabajo se presenta la metodología y resultados obtenidos en la caracterización de la atenuación  $(\alpha)$  y la permitividad relativa  $(\varepsilon_{\Gamma})$  en líneas de transmisión a partir de datos experimentales obtenidos en el laboratorio. Para la extracción de las componentes de disipación  $(\alpha_c, \alpha_d)$  y dispersión  $(\beta c, \beta d)$  se realizó una regresión lineal considerando un modelo donde el conductor se supone liso y la línea de transmisión de bajas pérdidas. Los resultados obtenidos muestran una frecuencia de *cross-over*  $f_{\theta}$  = 27.42 GHz y una permitividad relativa  $\varepsilon_{\Gamma}$  que se satura alrededor de 1.87.

# Introducción

La disipación  $(\alpha)$  y la dispersión  $(\beta)$  en líneas de transmisión son fenómenos que se presentan en la propagación de ondas electromagnéticas a través de un medio conductor. Este trabajo describe la extracción de estos parámetros fundamentales en la caracterización de líneas de transmisión.

### Metodología

La extracción de  $\alpha_c$ ,  $\alpha_d$ ,  $\beta_c$  y  $\beta_d$  parte de un modelo para líneas de transmisión de bajas pérdidas que puede ser descrito por las ecuaciones (1) y (2).

$$\alpha = \underbrace{\frac{K_s \sqrt{f}}{2Z(s)_{\mathbb{R}}}}_{\alpha_c} + \underbrace{\frac{G}{2}Z(s)_{\mathbb{R}}}_{\alpha_d} \tag{1}$$

$$\beta = \underbrace{\frac{K_s \sqrt{f}}{2Z(s)_{\mathbb{R}}}}_{\beta_c} + \underbrace{\frac{\omega}{\nu_p}}_{\beta_d} \qquad \beta_d = \frac{\omega \sqrt{\epsilon_{r'}}}{c}$$
 (2)

Nótese que  $\alpha_{\rm C}$  y  $\beta_{\rm C}$  son iguales debido a que el conductor se considera liso.

Debido a que todos los parámetros excepto f son constantes pueden ser agrupados en una sola constante ( $A_{\alpha}$ ,  $B_{\alpha}$ ,  $A_{\beta}$  y  $B_{\beta}$ ) para simplificar términos, si además se reordenan (1) y (2) conforme a la ecuación de la recta (y = mx + b) pueden reescribirse como (3) y (4) respectivamente.

$$\underbrace{\frac{\alpha}{\sqrt{f}}}_{y} = \underbrace{A_{\alpha}}_{b} + \underbrace{B_{\alpha}\sqrt{f}}_{mx} \tag{3}$$

$$\underbrace{\frac{\beta}{\sqrt{f}}}_{y} = \underbrace{A_{\beta}}_{b} + \underbrace{B_{\beta}\sqrt{f}}_{mx} \tag{4}$$

Posteriormente se pueden hallar los coeficientes de (3) y (4) mediante una regresión lineal y de esa manera obtener las componentes del dieléctrico y del conductor.

Conociendo los coeficientes de dispersión se puede hallar la permitividad relativa ( $\epsilon_{r'}$ ) despejándola de la ecuación (2) tal como se muestra en (5).

$$\epsilon_{r'} = \left[ c \left( \frac{\beta - A_{\beta} \sqrt{f}}{\omega} \right) \right]^2 \tag{5}$$

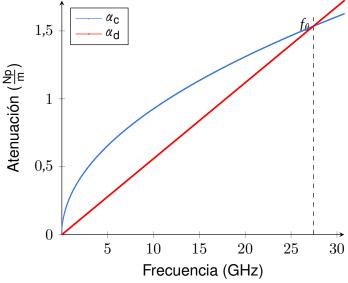


Figura 1: Disipación en función de la frecuencia.

#### Resultados

La figura 1 muestra las componentes de disipación ( $\alpha_c$ ,  $\alpha_d$ ) en función de la frecuencia. Se observa que la frecuencia de *cross-over*  $f_\theta$  es de 27.42 GHz. La figura 2 muestra la permitividad relativa ( $\epsilon_r$ ) en función de la frecuencia. Se observa que a partir de 6 GHz comienza a saturarse en un valor cercano a 1.87 (semejante al valor constante que se habría obtenido erróneamente si no se hubiera considerado la componente de dispersión del conductor  $\beta_c$ ).

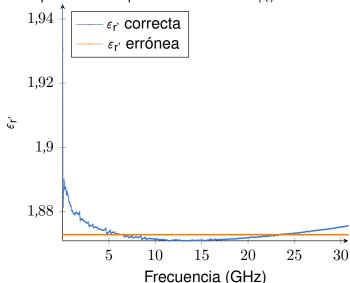


Figura 2: Permitividad relativa en función de la frecuencia.