



Por

Juan José Silva Cuevas
Proyecto de Ingeniería Física

Tecnológico de Monterrey
Monterrey, Nuevo León

Supervisada por:

Dr. Blas Manuel Rodríguez Lara
Profesor Investigador,
Escuela Nacional de Ingeniería y Ciencias,
Tecnológico de Monterrey, campus Monterrey.

©Instituto Tecnológico y de Estudios Superiores de Monterrey 2017
Derechos reservados

El autor otorga al ITESM el permiso de reproducir y
distribuir copias de esta tesis en su totalidad o en partes

Abstract

Resumen

Agradecimientos

Dedicatoria

A mi familia.

Contents

Abstract	iii
Resumen	v
Agradecimientos	vii
Dedicatoria	ix
Introduction	3
1 Sobre guías de ondas	5
1.0.1 Helm	5
1.0.2 Guías en fibras metálicas	6
1.0.3 Guías dieléctricas	8
1.0.4 Acoplamientos	8
2	9
3	11
4	13

iiiiii HEAD

Introducción

Chapter 1

Sobre guías de ondas

1.0.1 Helm

$$\nabla \cdot E = 0, \quad (1.1a)$$

$$\nabla \times = -d_t B, \quad (1.1b)$$

$$\nabla \cdot B = 0, \quad (1.1c)$$

$$\nabla \times B = \frac{{}_t E}{v^2}, \quad (1.1d)$$

$$\hat{E}_0 = E_x \hat{x} + E_y \hat{y} + E_z \hat{z} \quad (1.2a)$$

$$\hat{B}_0 = B_x \hat{x} + B_y \hat{y} + B_z \hat{z} \quad (1.2b)$$

$$d_y E_x - d_x E_y = iw B_z \quad (1.3a)$$

$$ik E_x - d_x E_z = iw B_y \quad (1.3b)$$

$$d_y E_z - ik E_y = iw B_x \quad (1.3c)$$

$$d_x B_z - d_y B_x = \frac{-iw E_z}{v^2} \quad (1.3d)$$

$$ik B_x - d_x B_z = \frac{-iw E_y}{v^2} \quad (1.3e)$$

$$d_y B_z - ik B_y = \frac{-iw E_x}{v^2} \quad (1.3f)$$

Operando entre ellas se puede llegar ha

$$E_x = \frac{i}{(\frac{w}{v})^2 - k^2} (kd_x E_z + wd_y B_z) \quad (1.4a)$$

$$E_y = \frac{i}{(\frac{w}{v})^2 - k^2} (kd_y E_z - wd_x B_z) \quad (1.4b)$$

$$B_x = \frac{i}{(\frac{w}{v})^2 - k^2} (kd_x B_z - \frac{w}{v^2} d_y E_z) \quad (1.4c)$$

$$B_y = \frac{i}{(\frac{w}{v})^2 - k^2} (kd_y B_z - \frac{w}{v^2} d_x E_z) \quad (1.4d)$$

De este procedimiento se obtienen

$$[d_x^2 + d_y^2 + (\frac{w}{v})^2 - k^2] E_z = 0 \quad (1.5a)$$

$$[d_x^2 + d_y^2 + (\frac{w}{v})^2 - k^2] B_z = 0 \quad (1.5b)$$

1.0.2 Guías en fibras metálicas

$$\nabla \cdot E = 0, \nabla \times E = d_t B \quad (1.6a)$$

$$\nabla \cdot B = 0, \nabla \times B = \mu \epsilon E + \mu \sigma E \quad (1.6b)$$

Operando el rotaciones en la ultima ecuacion y usando la identidad del triple producto vectorial obtenemos

$$\nabla^2 E = \mu \epsilon d_t^2 E + \mu \sigma d_t E \quad (1.7a)$$

$$\nabla^2 B = \mu \epsilon d_t^2 B + \mu \sigma d_t B \quad (1.7b)$$

Utilizando la formulación imaginaria de los campos

$$\widehat{E}(z, t) = \widehat{E}_0 e^{\hat{k}z - wt}, \widehat{B}(z, t) = \widehat{B}_0 e^{\hat{k}z - wt} \quad (1.8)$$

Operando con ellas y usando las ecuaciones 1.7, obtenemos una ecuacion para el numero de onda

$$\widehat{k}^2 = \mu \epsilon w^2 + i \mu \sigma w \quad (1.9)$$

Quitando las dependencia de la frecuencia w

$$\begin{aligned}(k + i\kappa)^2 &= k^2 - \kappa^2 + 2ik\kappa = \mu\epsilon w^2 + i\mu\sigma w \\ k^2 - \kappa^2 &= \mu\epsilon w^2; 2k\kappa = \mu\sigma w \\ \text{por lo que } \kappa &= \frac{\mu\epsilon w}{2k}\end{aligned}$$

Metiendo las equivalencias obtenidas a las ecuaciones originales (1.10a)

$$k^4 - \frac{\mu^2 \sigma^2 w^2}{4} - \mu\epsilon w^2 = 0$$

Completando cuadrados llegamos a

$$k = w \sqrt{\frac{\epsilon mu}{2}} \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\sigma}{\epsilon w}\right)^2} + 1 \right]^{\frac{1}{2}} \quad (1.10b)$$

como $\kappa^2 = k^2 - \mu\epsilon w^2$ luego

$$\kappa = w \sqrt{\frac{\epsilon mu}{2}} \left[\sqrt{1 + \left(\frac{\sigma}{\epsilon w}\right)^2} - 1 \right]^{\frac{1}{2}} \quad (1.10c)$$

Guías cuadradas

$$B_z(x, y) = X(x)Y(y)$$

$$Y d_x^2 + X d_y^2 Y + \left[\left(\frac{w}{v}\right)^2 - k^2 \right] XY = 0$$

$$\frac{-dx_x^2}{x} = -k_x^2; \frac{d_y^2 Y}{Y} = -K_y^2$$

$$-k_x^2 - k_y^2 + \left(\frac{w}{v}\right)^2 - k^2 = 0$$

Proponiendo

$$X(x) = A \sin(K_x x) + B \cos(k_x x) \quad (1.11a)$$

metendiendolo en las ecuaciones originales

$$B_z = B_0 \cos(m\pi \frac{x}{a}) \cos(n\pi \frac{y}{a}) \quad (1.11b)$$

$$k = \sqrt{\left(\frac{w}{v}\right)^2 - \pi^2 \left[\left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2 \right]} \quad (1.11c)$$

Guías esféricas

$$\gamma^2 = \mu_1 \epsilon_1 \frac{w^2}{v^2} - k^2 \quad \text{Dentro} \quad (1.12a)$$

$$\beta^2 = k^2 - \mu_0 \epsilon_0 \frac{w^2}{v^2} \quad \text{Fuera (onda desvaneciente)} \quad (1.12b)$$

La ecuación de Helmholtz para variación azimutal toma la forma

$$(d_\rho^2 + \rho^{-1}d_\rho + \gamma^2)\psi = 0 \quad (1.13a)$$

$$(d_\rho^2 + \rho^{-1}d_\rho - \beta^2)\psi = 0 \quad (1.13b)$$

Que es la ecuación diferencial de Bessel y cuya solución toma la forma

$$\psi = \begin{cases} J_0(\gamma\rho), \rho \leq a \\ Ak_0(\beta\rho), \rho > a \end{cases} \quad (1.14)$$

1.0.3 Guías dieléctricas

Que son las ecuaciones de Helmholtz en dos dimensiones. Estas ecuaciones pueden ser generalizadas a

$$B_t = \frac{1}{\mu\epsilon\frac{w^2}{c^2} - k^2} [D_t(d_z B_z) + i\mu\epsilon\frac{w}{v}e_3 \wedge D_t E_z] \quad (1.15a)$$

$$E_t = \frac{1}{\mu\epsilon\frac{w^2}{c^2} - k^2} [D_t(d_z E_z) - i\frac{w}{v}e_3 \wedge D_t B_z] \quad (1.15b)$$

Donde t es la componente transversal

$$B_t = \frac{1}{\gamma^2} [D_t(d_z B_z) + i\mu\epsilon\frac{w}{v}e_3 \wedge D_t E_z] \quad (1.16a)$$

Desarrollando todas las componentes implicada

$$B_{rho} = \frac{ik}{\gamma^2} d_{rho} B_z; B_\phi = \frac{i\epsilon w}{\gamma^2 v} d_\rho E_z \quad (1.17a)$$

$$E_\phi = \frac{-w}{vk} B_\rho; E_\rho = \frac{vk}{\epsilon w} B_\phi \quad (1.17b)$$

Con soluciones

$$\begin{aligned} B_z &= J_0(\gamma\rho) \\ &\text{para } \rho \leq a \\ B_\rho &= \frac{-ik}{\gamma} J_1(\gamma\rho) \\ E_\phi &= \end{aligned} \quad (1.18a)$$

Guías cuadradas

Guías esféricas

1.0.4 Acoplamientos

Chapter 2

Chapter 3

Chapter 4

Bibliography