红外与豪米波学报 Vol. 15. No. 3 第15卷第3期 1996年6月 J. Infrared Millim. Waves June, 1996 电磁波在包含各向异性媒质多层 介质中传播的分析* TNOIL 窦文斌 孙忠良 0451 (东南大学毫米波国家重点实验室,江苏,南京,210096) 推算 对电磁波在包含各向异性媒质多层介质中的传播进行分析,给出了闭合形式的解,该结 构可用作法拉第旋转器,与其它准光元件组合构成准光环行器或隔离器,也可用作辐射口径,通 过改变磁化场方向和强度实现波束扫描或极化变化,给出了法拉第旋转角计算结果和实验结 爂 山湖的古拉 各向异性媒质,法拉第旋转,准光环行器,辐射口径. 关键词 引言

电磁波在包含各向异性媒质多层介质中的传播有多种应用背景,它可以构成法拉第旋转器,从而与其它准光元件组合成准光环行器或隔离器,它也可用作平面天线的天线罩或作为辐射口径,通过变化偏置磁场的方向和强度实现波束扫描或极化变化.Lax^{[13}等以 Zak^[23]等关于磁光薄膜的分析为基础,给出了关于这个结构的简化分析.该分析简洁、方便,但对磁化方向有限制;公式中未考虑张量导磁率的对角分量μ的影响,矩阵导出有近似.针对上述不足之处,本文对外磁场磁化方向不加限制,推导中不作近似,因此可以较完整地处理损耗问题.

1 分析

图1是包含各向异性媒质多层介质的示意图.在各向异性区域,麦克斯韦方程为

$$\nabla \times E_a = -j\omega[\mu]H_a, \quad \nabla \times H_a = j\omega[\varepsilon]E_a; \tag{1}$$

式(1)中,下标 a 表示各向异性媒质.[µ]和[ɛ]分别为张量导磁率和张量电容率.令

$$\nabla = \nabla_{i} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z}, \quad E_{a} = E_{az} + E_{az}, \quad H_{a} = H_{az} + H_{az}; \quad (2)$$

[µ]和[ɛ]相应写成

$$[\mu] = \begin{bmatrix} \mu_{t} & \mu_{tx} \\ \mu_{x} & \mu_{xx} \end{bmatrix}, \quad [\varepsilon] = \begin{bmatrix} \varepsilon_{t} & \varepsilon_{tx} \\ \varepsilon_{x} & \varepsilon_{tx} \end{bmatrix}, \quad (3)$$

式中 μ 为 2×2 阶矩阵,μc为 2×1 阶矩阵,其余类推.将式(2)和式(3)代入式(1),可导出

個防預研基金资助项目

本文 1994年 10月 25日收到,修改稿 1995年 5月 18日收到

$$\frac{d}{dz}\begin{bmatrix}E_{az}\\H_{az}\end{bmatrix} = \begin{bmatrix}\Lambda_{11} & \Lambda_{12}\\\Lambda_{21} & \Lambda_{22}\end{bmatrix}\begin{bmatrix}E_{az}\\H_{az}\end{bmatrix} \quad \vec{x}\frac{d}{dz}X = \Lambda X;$$
(4)

式中 A,为 2×2 阶矩阵,下标 t 表示切向分量.

图1结构中,|z| < d为各向异性媒质区域,式(4)的 解为 $X(z) = e^{\Delta(z-z_0)}X(z_0), (-d \le z_0 \le d);$ 为方便起见,取 $z_0 = -d$,故有

$$X(z) = e^{A(z+d)}X(-d).$$

根据线性代数中的 Calley-Hamilton 定理,指数算子 exp (Az)可展开为

$$\exp(\Lambda z) = C_{z}(z)I_{4} + C_{1}(z)\Lambda + C_{z}(z)\Lambda^{2} + C_{3}(z)\Lambda^{3},$$

(6)

(5)

式(6)中 I, 是四阶单位矩阵,系数 C_i(z)(i=0,1,2,3)由 下面系统的解给出

 $\exp(\lambda_{j}z) = \sum_{k=0}^{3} (\lambda_{j})^{k} C_{k}(z), (j = 1, 2, 3, 4)$ (7)

z = h z = d z = -h 0 1 x 3 4 z k_{0} μ_{1} μ $[\mu]$ μ ξ_{2} μ_{0} μ μ $[\mu]$ μ ξ_{2} μ_{0}

图 1 包含各向异性媒 质多层介质的结构示意图 Fig. 1 Configuration of multilayer mediums containing anisotropic material

λ,(j=1,2,3,4)为特征方程 det(λI,-Λ)=0 的根. 故式(5)可写为

$$X(z) = \begin{pmatrix} A_{11}(z+d) & A_{12}(z+d) \\ A_{21}(z+d) & A_{22}(z+d) \end{pmatrix} X(-d),$$
(8)

对各向同性介质(区域1和区域3),采用类似步骤可导出

$$\begin{pmatrix} E_{n}(z) \\ H_{i1}(z) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \zeta_{i} e^{j\beta(z-d)} \\ \eta_{i} e^{j\beta(z-d)} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \zeta_{r} e^{-j\beta(z-d)} \\ \eta_{r} e^{-j\beta(z-d)} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} F_{i} \\ D_{i} \\ \cdots \\ F_{r} \\ D_{r} \end{pmatrix},$$
(9)

$$\beta^2 = k^2 - k_x^2;$$

式中 ζ、η,等为 2×2 阶矩阵,F,,D,等为待定波振幅,下标 1,3 分别表示区域 1 和区域 3. 设一平面波在区域 0 以角度 ψ入射在介质片上,设场与 y 坐标无关,把入射波振幅矢量 分成垂直和平行入射平面的 S-极化分量 与 P-极化分量,可把入射波用矩阵表示为

$$\begin{pmatrix} E_{a}(z) \\ H_{a}(z) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} Q_{i} \\ P_{i} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} A_{i} \\ A_{j} \end{pmatrix} e^{i k_{0}(z-b) \cos \phi},$$
 (10)

式(10)中Q,,P,为2×2阶矩阵,A,和A,分别为入射波S一极化分量振幅和P一极化分量 振幅、类似地可导出区域0中反射波表达式和区域4中透射波表达式,在z=±d、±h面上 匹配切向场时,可将区域0中反射波振幅和区域4中透射波振幅用入射波振幅表示为

$$\binom{R_m}{T_m}\binom{A_i}{A_p} = \binom{B_i}{B_p} \dots \\ C_i \\ C_p \\ C_p \end{pmatrix}, \qquad (11)$$

式(11)中 B,,B,分别为反射波的 S一极化分量振幅和 P一极化分量振幅;C,.C,分别为透射 波的 S一极化分量振幅和 P一极化分量振幅.在式(11)中有;

$$R_{m} = \begin{pmatrix} R_{i} & R_{i} \\ R_{pi} & R_{pj} \end{pmatrix}, \quad T_{m} = \begin{pmatrix} T_{i} & T_{i} \\ T_{pi} & T_{pj} \end{pmatrix}, \quad (12)$$

若所有媒质无耗,则有

$$|R_{s}|^{2} + |R_{\mu}|^{2} + |T_{s}|^{2} + |T_{\mu}|^{2} = 1,$$

$$R_{s}R_{sp}^{*} + R_{\mu}R_{\rho\rho}^{*} + T_{s}T_{s\rho}^{*} + T_{\mu}T_{\rho\rho}^{*} = 0;$$
(13)

若在图 1 + x - y = m(z=0)处插入理想导电板,则可用作反射式旋转器,其处理方法与上述类似.

由文献 Lax^[1]给出的公式只可计算法向磁化旋转器的法拉第旋转角及椭圆度,这里处 理的各向异性媒质为一般情形,不加近似和假设,故适用于任意磁化方向的铁氧体,也可用 于分析等离子体或单轴晶体,因此它克服了 Lax^[1]的分析方法的不足,在准光环行器中,法 拉第旋转器一般放在束腰处,故假设入射波为平面波是可行的.

2 理论值和实验

设铁氧体偏置磁场在 z 方向.图 2 给出了图 1 结构的法拉第旋转角的计算值,图 3 给出 了椭圆度(E)的计算值,计算参数为:



 $M_i = 0.5$ T, $H_i = 1.54 \times 10^4$ A/M, $\varepsilon_f = 13.6$, $\varepsilon_d = 3.74$, 2d = 1.44 mm, h - d = 0.46 mm.



图 3 图 1 结构椭圆度计算值 Fig. 3 Calculated frequency dependence of the ellipticity of the configuration in Fig. 1

虽然文献[1]中采用 Zak 方法引入了一些近似,但两个计算结果的变化趋势是一致的. 由图 3 可见,实现 45°±2°的法拉第旋转角的带宽可达到 30GHz 以上.因此,它与其它准光 元件组合可构成宽带环行器,其带宽是其它结构形式环行器(如结型环行器)无法实现的.图 3 中曲线起伏由 Fabry-Perot 效应引起. 图 4 是反射式旋转器法拉第旋转角的计算值与实验 结果,其中入射波为 S-极化波. 入射波与 z 轴夹角 ϕ =45°,计算参数为: M_1 =0.5T, H_2 = 1.54×10'A/M, ϵ_1 =13.8, ϵ_2 =3.74, d=0.72mm, h-d=0.44mm.

实验结构中包括:波纹喇叭,可旋转波纹 喇叭,介质透镜,石荚介质片,铁氧体片,金属 板和水磁铁等(结构图略).由于实验中铁氧体 片和介质片的平面度和平行度很难与数学模 型完全吻合,即存在厚薄不均匀;另外,外加偏 置磁场也存在不均匀性,故实验结果与计算值 存在一些偏差是正常的.需指出的是,用本文 方法,功率守恒精度(即式(13))可达到10⁻¹⁴, 面 Lax^{[13}用 Zak 的方法只能达到10⁻⁵,这是由 于该方法有一些近似.若将旋转器用作辐射口



图 4 反射式旋转器法拉第旋转角 Fig. 4 Frequency dependence of the Faraday rotation angle of a reflection-type rotator

径,改变偏置磁场的强度和方向,则可实现波束扫描和极化变化.

参考文献

1 Lax B.et al. IEEE 1993.MTT-41(12),2190~2197

2 Zak J. et al. J. Mag. and Mag. Mat. 1990,89:107~123

ANALYSIS OF ELECTROMAGNETIC WAVE PROPAGATION IN MULTILAYER MEDIUMS CONTAINING ANISOTROPIC MATERIAL*

Dou Wenbin Sun Zhonglian

(State Key Laboratory of Millimeter Waves, Southeast University, Nanjing, Jiangsu 210096, China)

Abstract An analysis of electromagnetic wave propagation in multilayer mediums containing anisotropic material and a closed-form representation of the electromagnetic field over the anisotropic region were presented. This structure can be used as a quasi-optical Faraday rotator and as either an isolator or circulator when combined with other guasi-optical components. It also can be used as a radiation aperture to realize the beam scanning or change of polarization by means of changing the direction and strength of the biased magnetic field. The calculated and experimental results of Faraday rotation were given.

Key words Anisotropic medium, Faraday rotation, quasi-optical circulator, radiation aperture.

• • •

[&]quot;The project supported by the National Defence Preliminary Research Foundation of China