



## 互易波导模式耦合理论

陈云天 王经纬 陈伟锦 徐竞

### Reciprocal waveguide coupled mode theory

Chen Yun-Tian Wang Jing-Wei Chen Wei-Jin Xu Jing

引用信息 Citation: *Acta Physica Sinica*, 69, 154206 (2020) DOI: 10.7498/aps.69.20200194

在线阅读 View online: <https://doi.org/10.7498/aps.69.20200194>

当期内容 View table of contents: <http://wulixb.iphy.ac.cn>

---

## 您可能感兴趣的其他文章

### Articles you may be interested in

含间隔层的增益导引-折射率反导引平面波导激光器中高阶模式抑制研究

Suppression of higher order modes in gain-guided index-antiguidded planar waveguide laser

物理学报. 2018, 67(10): 104204 <https://doi.org/10.7498/aps.67.20180138>

介电常数近零模式与表面等离激元模式耦合实现宽带光吸收

Broadband absorption caused by coupling of epsilon-near-zero mode with plasmon mode

物理学报. 2018, 67(20): 207301 <https://doi.org/10.7498/aps.67.20181106>

高性能SOI基GePIN波导光电探测器的制备及特性研究

Fabrication and characteristics of high performance SOI-based Ge PIN waveguide photodetector

物理学报. 2017, 66(19): 198502 <https://doi.org/10.7498/aps.66.198502>

长周期多芯手征光纤轨道角动量的调制

Modulation of orbital angular momentum in long period chirally-coupled-cores fiber

物理学报. 2019, 68(6): 064211 <https://doi.org/10.7498/aps.68.20182036>

变声速弹性沉积层下压缩波与剪切波的耦合影响

Compressional-shear wave coupling induced by velocity gradient in elastic medium

物理学报. 2018, 67(23): 234303 <https://doi.org/10.7498/aps.67.20181600>

涂覆石墨烯的椭圆形电介质纳米线光波导的模式特性分析

Mode characteristic analysis of optical waveguides based on graphene-coated elliptical dielectric nanowire

物理学报. 2019, 68(5): 058101 <https://doi.org/10.7498/aps.68.20182090>

专题: 光学超构材料

## 互易波导模式耦合理论\*

陈云天<sup>1)2)</sup> 王经纬<sup>1)</sup> 陈伟锦<sup>1)</sup> 徐竞<sup>1)2)†</sup>

1) (华中科技大学光学与电子信息学院, 武汉 430074)

2) (华中科技大学, 武汉光电国家研究中心, 武汉 430074)

(2020年2月9日收到; 2020年4月22日收到修改稿)

波导中模式耦合是一种普遍的现象. 在光纤通信中不同导模之间的耦合会引起串扰, 导模和辐射模的耦合会降低导模的功率. 另一方面, 利用模式耦合现象能设计出具有特定功能的耦合器和分束器等光学器件. 模式耦合在光纤通信和光纤传感中也具有广泛应用. 因此, 分析研究波导模式如何耦合具有重要的应用价值. 模式耦合理论是研究波导中模式耦合的常用方法, 不仅提供了一种直观的物理图景来描述光学模式如何杂化, 而且还对相关模式如何杂化给出定量评估. 近年来, 以宇称时间对称性结构为代表的非厄米波导成为研究热点, 但传统模式耦合理论在这种情况下不再适用. 本文简述了模式耦合理论的发展历史, 详细介绍了构造互易波导模式耦合理论的关键概念和方法, 进一步回顾了波导模式耦合理论方面的一系列代表性工作, 尤其是手征对称模式耦合理论以及广义模式耦合理论, 总结了这些模式耦合理论和传统模式耦合理论之间的联系, 最后简单介绍了它们在宇称时间对称波导及各向异性波导中的应用.

关键词: 波导, 模式, 耦合, 互易

PACS: 42.79.Gn, 81.05.Xj

DOI: 10.7498/aps.69.20200194

## 1 引言

模式耦合理论是分析设计光学器件不可或缺的工具, 在波导、光学腔以及许多光学子领域都有深远的影响和应用. 模式耦合理论是一种理论框架, 其将具有特定时空分布的每个单独的光学模式视为一个对象, 随着光学系统参数 (例如折射率或者光学结构尺寸) 的变化, 一种模式可以和另一种模式耦合. 作为一个简单理论模型, 模式耦合理论不仅提供了光学模式如何耦合的直观物理图景, 而且还提供定量评估这些模式耦合演化的技术手段. 因此, 模式耦合理论被广泛用于研究分析设计波导、光学腔等光电器件. 此外, 光子晶体中广泛使用的  $K \cdot P$  方法也是一种线性模式耦合理论.

特别地, 波导中的模式耦合理论一直是研究各

种波导模式特性的便捷工具, 每个模式的主要光学特性由传播常数  $\beta$  决定. 波导系统可用本征值方程  $\mathcal{H}\phi_i = \beta_i\phi_i$  描述, 其中  $\mathcal{H}$  是波导系统的哈密顿算符, 可由麦克斯韦方程组推导而来,  $\phi_i$  是系统的本征模式,  $\beta_i$  为该模式对应的本征值, 即本征传播常数.  $\phi_i$  又称为哈密顿算符  $\mathcal{H}$  的右矢. 在一定微扰  $\mathcal{H} + \Delta$  下, 构造波导耦合方程需要三步: 1) 微扰下波导场用模式集  $[\phi_i]$  展开  $\phi^{\text{new}} = \sum a_i \phi_i$ . 其中  $\phi^{\text{new}}$  为耦合场,  $a_i$  为耦合系数. 2) 微扰系统的本征方程可以被修改为残差形式  $R = (\mathcal{H} + \Delta)\phi^{\text{new}} - \beta\phi^{\text{new}}$ , 其中  $\Delta$  为微扰项,  $\beta$  为微扰后系统的本征值. 再用哈密顿算符  $\mathcal{H}$  的左矢  $\psi_j$  作为测试函数去测试残差. 3) 在一定条件下, 展开函数  $\phi_i$  和测试函数  $\psi_j$  具有一定联系, 由此可以建立耦合方程. 这里测试是指用  $\psi_j$  左乘  $R$ , 并使其等于 0, 即  $\iint \psi_j \cdot R dv = 0$ , 这时模式耦合问题就转化为了泛函的极值问题, 通

\* 国家自然科学基金 (批准号: 11874026, 61775063, 61735006) 和国家重点基础研究发展计划 (批准号: 2019YFB2203100, 2017YFA0305200) 资助的课题.

† 通信作者. E-mail: [jing\\_xu@hust.edu.cn](mailto:jing_xu@hust.edu.cn)

过求解上式, 便能得到模式展开系数  $a_i$ . 重要的是, 测试函数的模式集  $[\psi_j]$  的完备性保证了上述方法与变分原理等效. 将一个物理问题用变分法化为求泛函极值问题, 就称为该物理问题的变分原理. 在模式耦合理论中, 变分原理由麦克斯韦方程组推出, 在理论上是完备的.

本文概述了波导模式耦合理论的发展, 重点介绍了互易波导模式理论中的广义模式耦合理论 (generalized coupled-mode formalism, GCMF) 的构建过程, 并将 GCMF 与传统模式耦合理论 (conventional coupled mode theory, CCMT) 以及手征对称模式耦合理论 (general coupled mode theory, GCMT) 进行比较, 阐明了它们之间的联系与不同, 最后举例说明三种模式耦合理论的应用.

## 2 波导模式耦合理论的发展历程

模式耦合的概念可以追溯到 20 世纪 50 年代, 最初应用于微波领域, 后在许多人的贡献下逐渐发展. 首先由 Pierce<sup>[1]</sup> 将模式耦合理论应用于微波分析, 随后 Gould<sup>[2]</sup> 将模式耦合理论应用于背向波振荡器, 之后模式耦合理论被用于分析微波中的参量放大器、振荡器和变频器<sup>[3]</sup>. Miller<sup>[4]</sup> 首先将模式耦合理论引入微波波导和无源器件的分析和设计中. 在 20 世纪 60 年代, 模式耦合理论得到进一步发展, 被用于研究微波波导<sup>[5,6]</sup> 和周期性波导结构<sup>[7]</sup> 中各种不规则结构引起的模式杂化. 这些模式耦合理论并没有进行严格的理论推导.

1955 年, Schelkunoff<sup>[8]</sup> 从麦克斯韦方程组出发, 将耦合场用一组基模展开, 严格推导出了模式耦合方程. 1958 年, Haus<sup>[9]</sup> 结合变分原理, 也得到相同的模式耦合方程. 随后, Marcuse<sup>[10,11]</sup>, Snyder<sup>[12,13]</sup>, Yariv 和 Taylor<sup>[14,15]</sup> 及 Kogelnik<sup>[16]</sup>, McIntyre 和 Snyder<sup>[17]</sup> 将模式耦合理论应用于光波导. 20 世纪 70 年代, 模式耦合理论已成功地应用于各种光波导和光纤器件的建模和分析, 例如光纤<sup>[18–21]</sup>、光栅波导和耦合器<sup>[22–26]</sup>. 此时模式耦合理论使用正交基展开耦合场, 因此也称为正交模式耦合理论 (orthogonal coupled mode theory, OCMT). Hardy 和 Streifer<sup>[27]</sup>, Haus 等<sup>[28]</sup>, 以及 Chuang<sup>[29]</sup> 将模式耦合理论扩展到非正交情况, 用于展开耦合场的基底无需正交, 因此也称为非正交模式耦合理论 (non-orthogonal coupled mode theory, NCMT). OCMT 和 NCMT 统称为传统模

式耦合理论 (CCMT). 通过正交化方法, NCMT 可以退化为 OCMT. 无论 OCMT 还是 NCMT, 都需要整个系统满足能量守恒条件.

随着超材料制备技术的发展, 微纳加工工艺提供了多种制备各向异性和双各向异性材料的方法. 由于各向异性和双各向异性材料给波导模式带来一些新的特征, 近年来逐渐成为研究热点. 以具有宇称时间 (parity-time, PT) 对称特性的光学结构为例<sup>[30–44]</sup>, PT 对称系统加入了增益和损耗介质, 系统算符为非厄米算符, 在非厄米性较弱时本征值近似为实数, 但当系统的非厄米性变强时, 本征值从实数变为复数. PT 对称结构具有许多新特性, 例如基于 PT 相变的完美相干吸收, 利用这些新特性可以设计激光器、光开关等光学器件. 其中 PT 对称系统的模式耦合的研究方法普遍基于数值仿真或实验的经验模型<sup>[45]</sup>. 而经验模型并不具备严格的理论基础.

2007 年 El-Ganainy 等<sup>[30]</sup> 从归一化薛定谔方程出发, 结合拉格朗日量, 得到本征值  $\beta$  为实数时的耦合场, 即该方法仅在  $\beta$  为实数时是有效的. 2015 年 Xu 和 Chen<sup>[46]</sup> 从作用量守恒原理出发, 利用手征对称性, 构建耦合方程, 得到了 GCMT. GCMT 不仅具有严格的理论推导, 而且能得到 PT 对称系统较为精确的耦合模式. 当 PT 对称系统中本征值由实数变为复数时, GCMT 仍然有效. 随后, Wu, Liu 等<sup>[47–49]</sup> 成功将 GCMT 应用于光学腔、波导链以及波导阵列. 2017 年 Xiong 等<sup>[50]</sup> 证明了在时间反演对称、宇称对称等其他对称条件下波导的后向传播模式可由前向传播模式得到. 2019 年, Chen 等<sup>[51]</sup> 同样从作用量守恒原理出发, 证明了在双正交内积下互易波导自伴随特性, 且原始系统模式和伴随系统模式正交. 以原始系统模式集合和伴随系统模式集合为展开函数和测试函数, 构建耦合模方程, 得到了广义模式耦合理论 (GCMF). GCMF 能够解决任意互易波导耦合问题, 包含厄米及非厄米波导系统. 本文将 GCMT 和 GCMF 统称为互易波导模式耦合理论.

需要指出, 传统模式耦合理论可以应用于沿着导模传输方向不具有平移对称性的波导, 如波导光栅<sup>[52]</sup>、光子晶体<sup>[53,54]</sup> 等. 理论上, 本文讨论的互易波导模式耦合理论也能够处理非平移对称性波导结构, 但需进一步地完善和发展, 才能应用于复杂结构的波导, 如周期性波导等. 对于结构更为复杂的波导的模式计算, 则主要使用数值仿真方法, 例

如时域有限差分和有限元<sup>[55–57]</sup>等方法.

模式耦合理论中, 有两种形式的内积, 即厄米内积和双正交内积, 两者都广泛应用于波导模式耦合理论. 在使用厄米内积描述的系统中, 由于波导哈密顿量  $\mathcal{H}$  是厄米算符, 因此左矢可由右矢得到, 并且沿着传播方向能量积分是守恒的. 类似地, 只要波导介质是互易的, 并且满足作用量守恒, 就可以通过对右本征态  $\phi_i$  的场分量执行转置运算和相应操作来获得双正交积中的左本征态  $\psi_j$ . 当波导存在增益/损耗, 沿着波导传播方向上的能量积分不是守恒的, 因此 Xu 和 Chen<sup>[46]</sup> 提出了基于双正交内积的模式耦合理论来分析增益损耗平衡的 PT 对称波导, 即 GCMT. 本质上, 互易波导模式耦合理论是对 CCMT 的发展, 因此在传统波导中互易性或作用量守恒也是成立的, 用双正交内积代替了厄米内积是可行的. 另外, 在双正交内积下, 如果波导材料是各向同性或者仅在平面内各向异性, 模式耦合理论很容易降维, 将波导模式耦合问题从三维降为二维, 这能够极大减少计算量.

### 3 波导的一般本征值问题

#### 3.1 原始波导系统的一般本征值问题

考虑一般双各向异性波导, 其本构关系为<sup>[58]</sup>

$$\begin{aligned} \mathbf{D} &= \bar{\epsilon} \mathbf{E} + \bar{\chi}_{eh} \mathbf{H}, \\ \mathbf{B} &= \bar{\mu} \mathbf{H} + \bar{\chi}_{he} \mathbf{E}, \end{aligned} \quad (1)$$

$\mathbf{D}$  为电位移矢量,  $\mathbf{B}$  为磁感应强度,  $\mathbf{E}$  为电场强度,  $\mathbf{H}$  为磁场强度.  $\bar{\epsilon} = \epsilon_0 \bar{\epsilon}_r$  ( $\bar{\mu} = \mu_0 \bar{\mu}_r$ ) 为介电 (磁导率) 张量.  $\bar{\chi}_{eh} = \sqrt{\epsilon_0 \mu_0} \bar{\chi}_{r,eh}$  和  $\bar{\chi}_{he} = \sqrt{\epsilon_0 \mu_0} \bar{\chi}_{r,he}$  为磁电耦合常数. 更具体地,

$$\bar{\epsilon}_r = \begin{pmatrix} \bar{\epsilon}_r^{tt} & \bar{\epsilon}_r^{tz} \\ \bar{\epsilon}_r^{zt} & \bar{\epsilon}_r^{zz} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \epsilon_r^{xx} & \epsilon_r^{xy} & \epsilon_r^{xz} \\ \epsilon_r^{yx} & \epsilon_r^{yy} & \epsilon_r^{yz} \\ \epsilon_r^{zx} & \epsilon_r^{zy} & \epsilon_r^{zz} \end{pmatrix},$$

$$\bar{\mu}_r = \begin{pmatrix} \bar{\mu}_r^{tt} & \bar{\mu}_r^{tz} \\ \bar{\mu}_r^{zt} & \bar{\mu}_r^{zz} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mu_r^{xx} & \mu_r^{xy} & \mu_r^{xz} \\ \mu_r^{yx} & \mu_r^{yy} & \mu_r^{yz} \\ \mu_r^{zx} & \mu_r^{zy} & \mu_r^{zz} \end{pmatrix},$$

$$\bar{\mathbf{L}} = \begin{pmatrix} D_1 \frac{D_2}{k_0 \mu_r^{zz}} - k_0 \bar{\epsilon}_r^{tt} + k_0 \bar{\epsilon}_r^{tz} \frac{\epsilon_r^{zt}}{\epsilon_r^{zz}} & -k_0 \bar{\chi}_{r,eh} + i D_1 \frac{\mu_r^{zt}}{\mu_r^{zz}} + i \bar{\epsilon}_r^{tz} \frac{D_2}{\epsilon_r^{zz}} \\ i D_1 \frac{\epsilon_r^{zt}}{\epsilon_r^{zz}} + i \mu_r^{tz} \frac{D_2}{\mu_r^{zz}} + k_0 \bar{\chi}_{r,he} & -D_1 \frac{D_2}{k_0 \epsilon_r^{zz}} + k_0 \bar{\mu}_r^{tt} - k_0 \mu_r^{tz} \frac{\mu_r^{zt}}{\mu_r^{zz}} \end{pmatrix}, \quad (4)$$

$$\bar{\chi}_{r,he} = \begin{pmatrix} \bar{\chi}_{r,he}^{tt} & \bar{\chi}_{r,he}^{tz} \\ \bar{\chi}_{r,he}^{zt} & \bar{\chi}_{r,he}^{zz} \end{pmatrix} = i \begin{pmatrix} \chi_{r,he}^{xx} & \chi_{r,he}^{xy} & 0 \\ \chi_{r,he}^{yx} & \chi_{r,he}^{yy} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

和

$$\bar{\chi}_{r,eh} = \begin{pmatrix} \bar{\chi}_{r,eh}^{tt} & \bar{\chi}_{r,eh}^{tz} \\ \bar{\chi}_{r,eh}^{zt} & \bar{\chi}_{r,eh}^{zz} \end{pmatrix} = i \begin{pmatrix} \chi_{r,eh}^{xx} & \chi_{r,eh}^{xy} & 0 \\ \chi_{r,eh}^{yx} & \chi_{r,eh}^{yy} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}.$$

考虑一个沿着  $z$  轴具有平移对称性的无限长波导, 在时谐关系  $e^{i\omega t}$  下, 波导模式能够通过解麦克斯韦方程得到, 即  $\nabla \times \mathbf{E} = -i\omega (\bar{\mu} \mathbf{H} + \bar{\chi}_{he} \mathbf{E})$ ,  $\nabla \times \mathbf{H} = i\omega (\bar{\epsilon} \mathbf{E} + \bar{\chi}_{eh} \mathbf{H})$ , 其中  $i = \sqrt{-1}$ . 将电场强度和磁场强度归一化, 即  $\mathbf{e} = \mathbf{E}$  和  $\mathbf{h} = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} \mathbf{H}$ , 能建立如下所示的麦克斯韦方程:

$$[\nabla \times + ik_0 \bar{\chi}_{r,he}] \mathbf{e}(x, y, z) + ik_0 \bar{\mu}_r \mathbf{h}(x, y, z) = 0, \quad (2)$$

$$[\nabla \times - ik_0 \bar{\chi}_{r,eh}] \mathbf{h}(x, y, z) - ik_0 \bar{\epsilon}_r \mathbf{e}(x, y, z) = 0,$$

其中真空中波数  $k_0 = \omega \sqrt{\epsilon_0 \mu_0}$ . 在沿  $z$  轴平移对称性条件下, 可以将归一化的电磁场分离为横向项和纵向项<sup>[51]</sup>, 即

$$\begin{aligned} \mathbf{e}(x, y, z) &= \mathbf{e}_{2d}(x, y) e^{-i\beta z} \\ &= \mathbf{e}_{2d}^t(x, y) e^{-i\beta z} + \mathbf{e}_{2d}^z(x, y) e^{-i\beta z}, \\ \mathbf{h}(x, y, z) &= \mathbf{h}_{2d}(x, y) e^{-i\beta z} \\ &= \mathbf{h}_{2d}^t(x, y) e^{-i\beta z} + \mathbf{h}_{2d}^z(x, y) e^{-i\beta z}, \end{aligned}$$

其中  $\beta$  为传播常数. 纵向项可以表示为

$$\mathbf{e}_{2d}^z(x, y) = \frac{\nabla_t \times \mathbf{h}_{2d}^t(x, y) - ik_0 \bar{\epsilon}_r^{zt} \cdot \mathbf{e}_{2d}^t(x, y)}{ik_0 \bar{\epsilon}_r^{zz}},$$

$$\mathbf{h}_{2d}^z(x, y) = -\frac{\nabla_t \times \mathbf{e}_{2d}^t(x, y) + ik_0 \bar{\mu}_r^{zt} \cdot \mathbf{h}_{2d}^t(x, y)}{ik_0 \bar{\mu}_r^{zz}}.$$

通过消除纵向项, 可以将 (2) 式化为四分量矩阵方程, 如下所示:

$$\bar{\mathbf{L}} \phi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i, \quad (3)$$

其中  $\phi = [e_x, e_y, h_x, h_y]^T$ ,  $\mathbf{T}$  为转置算符,  $e_x$  和  $e_y$  为归一化电场  $\mathbf{e}$  的  $x$  轴分量和  $y$  轴分量,  $h_x$  和  $h_y$  为归一化磁场  $\mathbf{h}$  的  $x$  轴分量和  $y$  轴分量. 其中,

$$\bar{B} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

$$D_1 = \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial y} \\ -\frac{\partial}{\partial x} \end{pmatrix}, \quad D_2 = \begin{pmatrix} -\frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{pmatrix}.$$

(3) 式能得到传播常数为  $\beta_i = n_{\text{eff}}^i k_0$  的一系列模式, 其中  $i$  表示第  $i$  个模式.

(4) 式与哈密顿量  $\mathcal{H}$  关系为  $\mathcal{H} = \bar{B}^{-1} \bar{L}$ . 用  $(\bar{L}, \bar{B})$  和  $\mathcal{H}$  来描述波导系统本质上是等价的. 波导的哈密顿量  $\mathcal{H}$  给出了波导简明扼要的描述<sup>[59]</sup>, 但难以解释元素之间的复杂关系. 相对地, 一般本征值问题  $(\bar{L}, \bar{B})$  中元素之间的关系更加简单. 可以证明  $\bar{B}$  是一个反对称矩阵, 即  $\bar{B}^T = -\bar{B}$ .  $(\bar{L}, \bar{B})$  和  $\mathcal{H}$  在描述波导系统时物理上等效但各有数学形式上的优势, 后面将在合适的情况下分别使用它们二者来描述波导系统.

### 3.2 左矢和双正交内积

在量子力学中, 所有的物理规律在一个希尔伯特空间中表示, 这个希尔伯特空间可以称为右矢空间. 在右矢空间中, 可选取一组线性独立且完备的基矢量, 也称基元函数. (3) 式定义了  $(\bar{L}, \bar{B})$  的右矢, 即  $\phi_i$  是右矢空间的完备展开集合的基元函数. 类似地, 左矢  $\psi_j$  可以定义为

$$\bar{L}^T \psi_j = \beta_j \bar{B}^T \psi_j, \quad (5)$$

其中  $\psi_j$  和  $\phi_i$  相同维度, 但是  $\psi_j$  是左矢空间的完备展开集合的基元函数. 在矩量法和有限元法中,  $\phi_i$  又被称为展开函数,  $\psi_j$  被称为测试函数.

一般波导系统的哈密顿量  $\mathcal{H}$  并不满足厄米内积下的厄米算符定义式, 因此需要引入其他内积来描述哈密顿量  $\mathcal{H}$  和左矢  $\psi_j$ 、右矢  $\phi_i$  之间的关系.  $\phi_i$  和  $\psi_j$  的双正交内积<sup>[60,61]</sup> 定义为

$$\langle \psi_j, \phi_i \rangle = \iint \psi_j^T \phi_i dV, \quad (6)$$

(6) 式称为第一类内积. 接下来介绍第二类内积, 其定义为

$$\langle \psi_j, \phi_i \rangle_{\bar{\sigma}} = \iint \psi_j^T \bar{\sigma} \phi_i dV, \quad (7)$$

其中张量  $\bar{\sigma}$  的维度同  $\bar{B}$ . 若  $\bar{\sigma}$  是单位矩阵, 则第二

类内积可以化为第一类内积. 第二类内积也称为  $B$  内积. 第一类内积用于一般本征值问题  $(\bar{L}, \bar{B})$ ,  $B$  内积则与用于描述波导的哈密顿量  $\mathcal{H}$  一起使用.

### 3.3 伴随波导系统

在波导模式耦合理论中, 通常需要寻找与原始波导系统相关的伴随波导系统, 将伴随波导系统的本征模作为测试函数. 原始波导中本征值问题使用  $\mathcal{H}\phi_i = \beta_i\phi_i$  来描述. 类似地, 可以定义伴随系统  $\mathcal{H}^a$  满足  $\mathcal{H}^a\psi_j = \beta_j\psi_j$ . 类似  $\mathcal{H} = \bar{B}^{-1}\bar{L}$ , 有  $\mathcal{H}^a = (\bar{B}^a)^{-1}\bar{L}^a$ , 因此伴随系统  $\mathcal{H}^a$  的一般本征值问题可以写为

$$\bar{L}^a \psi_j = \beta_j \bar{B}^a \psi_j, \quad (8)$$

(5) 式和 (8) 式有相同的形式, 可知  $\bar{B}^a = \bar{B}^T = -\bar{B}$ . 应当指出的是, (8) 式中  $\bar{L}^a$  和 (5) 式中  $\bar{L}^T$  并不一定相等.

原始波导系统  $\mathcal{H}$  和伴随波导系统  $\mathcal{H}^a$  之间伴随关系用  $B$  内积定义:

$$\langle \psi_j, \mathcal{H}\phi_i \rangle_B = \langle \mathcal{H}^a \psi_j, \phi_i \rangle_B, \quad (9)$$

其中, 对于任意的  $\phi_i$  和  $\psi_j$  都满足  $B$  内积. 按照  $B$  内积的定义 (7) 式, 可得 (9) 式的右边等于

$$\iint [(\bar{B}^a)^{-1} \bar{L}^a \psi_j]^T \bar{B} \phi_i dV,$$

可以化为

$$\iint \psi_j^T [\bar{L}^a]^T [(\bar{B}^a)^T]^{-1} \bar{B} \phi_i dV.$$

因为  $[(\bar{B}^a)^T]^{-1} = \bar{B}^{-1}$ , 所以可证明 (9) 式给出的伴随关系可以化为以下关系式:

$$\langle \psi_j, \bar{L}\phi_i \rangle = \langle \bar{L}^a \psi_j, \phi_i \rangle. \quad (10)$$

(10) 式表明  $(\bar{L}, \bar{B})$  和  $(\bar{L}^a, \bar{B}^a)$  之间的伴随关系可以简化为  $\bar{L}$  和  $\bar{L}^a$  之间的伴随关系. 值得指出的是, 此处伴随算符  $\bar{L}^a$  仅仅是抽象形式,  $\bar{L}^a$  的具体形式将在下一节给出.

## 4 互易性波导

### 4.1 波导的互易性和正交关系

原始波导问题对应的算符  $\bar{L}$  由 (4) 式描述.  $\bar{L}$  和  $\bar{L}^a$  都是对波导问题的描述, 因此  $\bar{L}^a$  具有和  $\bar{L}$  相似的形式:

$$\bar{\mathbf{L}}^a = \begin{pmatrix} D_1 \frac{D_2}{k_0 \mu_r^{a,zz}} - k_0 \bar{\epsilon}_r^{a,tt} + k_0 \epsilon_r^{a,tz} \frac{\epsilon_r^{a,zt}}{\epsilon_r^{a,zz}} & -k_0 \bar{\chi}_{r,eh}^{a,tt} + i D_1 \frac{\mu_r^{a,zt}}{\mu_r^{a,zz}} + i \epsilon_r^{a,tz} \frac{D_2}{\epsilon_r^{a,zz}} \\ i D_1 \frac{\epsilon_r^{a,zt}}{\epsilon_r^{a,zz}} + i \mu_r^{a,tz} \frac{D_2}{\mu_r^{a,zz}} + k_0 \bar{\chi}_{r,he}^{a,tt} & -D_1 \frac{D_2}{k_0 \epsilon_r^{a,zz}} + k_0 \bar{\mu}_r^{a,tt} - k_0 \mu_r^{a,tz} \frac{\mu_r^{a,zt}}{\mu_r^{a,zz}} \end{pmatrix}, \quad (11)$$

根据 (10) 式的伴随关系, 能够直接证明伴随波导的介质参数满足 [51]  $\bar{\epsilon}_r^a = \bar{\epsilon}_r^T$ ,  $\bar{\mu}_r^a = \bar{\mu}_r^T$ ,  $\bar{\chi}_{r,he}^a = -(\bar{\chi}_{r,eh})^T$ , 和  $\bar{\chi}_{r,eh}^a = -(\bar{\chi}_{r,he})^T$ . 对于互易性波导, 介质参数满足互易性条件, 即  $\bar{\epsilon}_r = (\bar{\epsilon}_r)^T$ ,  $\bar{\mu}_r = (\bar{\mu}_r)^T$ ,  $\bar{\chi}_{r,he} = -(\bar{\chi}_{r,eh})^T$ , 可以得到  $\bar{\mathbf{L}}$  是自伴随算符:

$$\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}} \phi_i \rangle = \langle \bar{\mathbf{L}} \psi_j, \phi_i \rangle, \quad (12)$$

算符  $\bar{\mathbf{L}}$  自伴随性也是介质参数满足互易性条件的充要条件, 因此称 (12) 式为波导的互易性关系.

结合原始系统 (3) 式和伴随系统 (8) 式, 即  $\iint [\psi_j \cdot (3) - (8) \cdot \phi_i] dx dy$ , 可以直接证明得到以下等式 [62–64]:

$$\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}} \phi_i \rangle - \langle \bar{\mathbf{L}}^a \psi_j, \phi_i \rangle = (\beta_i - \beta_j) \langle \psi_j, \bar{\mathbf{B}} \phi_i \rangle. \quad (13)$$

对互易波导, 由 (13) 式和 (10) 式可得到  $\phi_i$  和  $\psi_j$  之间的关系为

$$(\beta_i - \beta_j) \iint \psi_j^T \bar{\mathbf{B}} \phi_i dx dy = 0. \quad (14)$$

当  $\beta_i \neq \beta_j$ , 易证  $\iint \psi_j^T \bar{\mathbf{B}} \phi_i dx dy = 0$ . 通过适当的归一化, 可以得到

$$\langle \psi_j, \phi_i \rangle_{\bar{\mathbf{B}}} = \delta_{ij}, \quad (15)$$

其中  $\delta_{ij}$  为克罗内克  $\delta$  函数. (15) 式称为原始场  $\phi_i$  和伴随场  $\psi_j$  之间的  $\bar{\mathbf{B}}$  正交关系 [65]. 用角标  $i$  和  $j$  表示原始场和伴随场, 写出  $\phi_i$  和  $\psi_j$  具体形式, 能发现

$$\iint \psi_j^T \bar{\mathbf{B}} \phi_i dx dy$$

等于

$$\iint (\mathbf{e}_i^t \times \mathbf{h}_j^t - \mathbf{e}_j^t \times \mathbf{h}_i^t)_z dx dy,$$

它具有沿传播方向非共轭形式的坡印亭矢量的物理含义 [66]. 要注意的是, 正交性不是必须的, 但是正交关系 (15) 式为求解模式展开系数  $a_i$  提供了很大的便利.

## 4.2 互易性波导的前向和后向传播模式间的对称关系

通过伴随算符的定义, 能够证明无论  $\bar{\mathbf{L}}$  是否为自伴随, 用  $(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$  和  $(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$  描述的互为伴随的两

个波导模式有相同的本征值  $\beta$  (证明见附录 A), 该结论称为同  $\beta$  推论. 同  $\beta$  推论用以下等式描述:

$$\bar{\mathbf{L}} \phi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i, \quad (16a)$$

$$\bar{\mathbf{L}}^a \psi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}}^a \psi_i, \quad (16b)$$

原始系统本征解  $[\beta_i, \phi_i]$  和伴随系统本征解  $[\beta_i, \psi_i]$  有相同的  $\beta_i$ .

对互易波导有  $\bar{\mathbf{L}} = \bar{\mathbf{L}}^a$  和  $\bar{\mathbf{B}}^a = -\bar{\mathbf{B}}$ , (16b) 式可以化为

$$\bar{\mathbf{L}} \psi_i = -\beta_i \bar{\mathbf{B}} \psi_i. \quad (17)$$

对比 (16a) 式, (17) 式给出了相较原始本征解  $[\beta_i, \phi_i]$  不同的本征解  $[-\beta_i, \psi_i]$ . 这两个本征解都和  $(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$  直接相关. 两不同的本征解对应的本征值的绝对值相同, 都为  $|\beta_i|$ , 但符号相反 [67], 故此结论称为双  $\beta$  推论. 双  $\beta$  推论也适用于互易波导的伴随算符  $(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$ , 意味着如果  $[\beta_i, \psi_i]$  是  $(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$  的本征解, 那么一定存在一个不同于原始本征解但满足  $\bar{\mathbf{L}}^a \phi_i = -\beta_i \bar{\mathbf{B}}^a \phi_i$  的本征解.

在表 1 中, 对于互易波导, 简明地总结了由同  $\beta$  推论和双  $\beta$  推论决定的对称模式关系. 表 1 中每列对应的原始系统和伴随系统的本征值相同, 都为  $\beta_i$ , 即为同  $\beta$  推论. 每行对应的同一系统的两个本征值反号, 但绝对值相同, 都为  $|\beta_i|$ , 即为双  $\beta$  推论. 上面主要讨论了表 1 中对称关系的严格数学证明过程, 下面简单讨论该对称关系对应的物理含义, 及其在模式耦合理论构建过程中的意义. 对于给定的  $\beta_i$ , 即对应于前向传播模式  $\beta_i > 0$ .  $[\beta_i, \phi_i]$  和  $[-\beta_i, \psi_i]$  给出的配对模式实际上是前向和后向传播模式. 由配对  $\beta$  参数可知, 前向和后向传播模式的  $\beta$  的绝对值相同.

模式  $[\beta_i, \phi_i]$  和  $[-\beta_i, \psi_i]$  与用  $(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$  定义的原始波导有关. 模式场  $[-\beta_i, \phi_i]$  和  $[\beta_i, \psi_i]$  也是  $(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$

表 1 当  $\beta_i > 0$  时, 互易波导中原始场和伴随场之间的对称关系

Table 1. Symmetric relation of original field and adjoint field in the reciprocal waveguides with  $\beta_i > 0$ .

	$\beta_i$ 对应的模式	$-\beta_i$ 对应的模式
$(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$	$[\beta_i, \phi_i]$	$[-\beta_i, \psi_i]$
$(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$	$[\beta_i, \psi_i]$	$[-\beta_i, \phi_i]$

表 2 互易波导中原始场和伴随场之间的对称关系  
Table 2. Symmetry relations of original field and adjoint field in the reciprocal waveguides.

对称关系	算符	对称性关系	约束条件
手征对称	$\sigma$	$\psi_i(\mathbf{r}) = \bar{\sigma}\phi_i(\mathbf{r})$	$\epsilon_r^{zt} = \epsilon_r^{tz} = 0, \mu_r^{zt} = \mu_r^{tz} = 0$ 和 $\chi = 0$
时间反演对称	$\mathcal{T}$	$\psi_i(\mathbf{r}) = \bar{\sigma}(\phi_i(\mathbf{r}))^*$	$\bar{\epsilon}_r, \bar{\mu}_r$ 和 $\bar{\chi}$ 是实数
宇称对称	$\mathcal{P}$	$\psi_i(\mathbf{r}) = \bar{\sigma}\phi_i(-\mathbf{r})$	$\bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}) = \bar{\epsilon}_r(-\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}) = \bar{\mu}_r(-\mathbf{r})$ 和 $\bar{\chi}(\mathbf{r}) = -\bar{\chi}(-\mathbf{r})$

的解.  $(\bar{\mathbf{L}}^a, \bar{\mathbf{B}}^a)$  的伴随本征解能够从  $(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$  的已知本征解推得, 对一般双各向异性波导构建耦合方程有很大帮助.

对于一般的各向异性或者双各向异性波导, 前向传播模式和后向传播模式关系未知, 即  $\phi_i$  和  $\psi_i$  不一定相关. 在一些特殊情况下, 前向和后向传播模式能够利用对称操作相互转换<sup>[50]</sup>. 对称操作及关系如表 2 所示. 表 2 中, 列出了三种类型的对称操作, 包括手征对称、时间反演对称和宇称对称, 也列出了不同对称操作相应的介质参数的约束. 三种对称性示意图如图 1 所示,  $\beta$  向右和向左分别表示前向和后向传播模式,  $\mathbf{E}$  和  $\mathbf{H}$  代表电磁场的横向分量, 星号\*代表复共轭运算, 中间镜面代表前向和后向传播模式的对称平面. 对于前向传播模式,  $A$  代表横截面的参考平面上一点, 对于后向传播模式,  $A'$  代表参考平面上相应的点. 在图 1(a) 和图 1(b) 中,  $A$  和  $A'$  在  $x-y$  平面上有相同的坐标, 即  $\mathbf{r}_A(x, y) = \mathbf{r}_{A'}(x, y)$ . 而在图 1(c) 中,  $A$  和  $A'$  关于中心对称, 即  $\mathbf{r}_A(x, y) = -\mathbf{r}_{A'}(x, y)$ . 手征对称可用于波导介质张量没有非对角项的情况, 请参见表 2 中的介质参数的约束. 图 1(a) 直观地展示了手征 (chiral) 对称性, 其中横向电场方向相同而横向磁场方向相反. 当介质不包含任何损耗或增益时 (即介质参数为实数) 满足时间反演对称性, 如图 1(b) 所示, 电磁场满足  $\mathbf{E}^+ = (\mathbf{E}^-)^*$  和  $\mathbf{H}^+ = -(\mathbf{H}^-)^*$ . 图 1(c) 所示为宇称对称性成立的情况, 其中电磁场满足以下关系式:  $\mathbf{E}^+(\mathbf{r}) = \mathbf{E}^-(-\mathbf{r})$ ,  $\mathbf{H}^+(\mathbf{r}) = -\mathbf{H}^-(-\mathbf{r})$ . 前向和后向传播模式关系的具体细节请参见附录 B.

当已知前向传播模式和后向传播模式之间的对称关系时, 能够使用前向传播模式作为展开函数展开受微扰的波导的耦合场, 用后向传播模式作为测试函数来构建耦合模式方程. 而对于一般的各向异性波导, 前向和后向模式之间存在耦合, 意味着这时波导系统的本征场不能仅由前向模式构成, 而需要将  $\psi_i$  和  $\phi_i$  组合起来, 作为构建模式耦合方程的完备模式集. 这是在构建广义模式耦合理论时除

了守恒量的变化之外的另一个关键之处. 例如, 在原始波导中, 存在  $2+2$  的本征解, 即两个前向传播模式  $\phi_1, \phi_2$ , 两个后向传播模式  $\psi_1, \psi_2$ . 微扰系统的展开函数和测试函数可近似表示为

$$\Phi = (a_1\phi_1 + a_2\phi_2 + a_3\psi_1 + a_4\psi_2)$$

和

$$\Psi = (b_1\phi_1 + b_2\phi_2 + b_3\psi_1 + b_4\psi_2),$$

其中传播常数为  $\beta$  和  $-\beta$ . 未知的耦合系数  $a_j$  和  $b_j$  没有确切的关系. 应当注意, 完备模式集本应包含导模和辐射模, 但在模式耦合理论中, 通常认为耦合模仅由波导的导模线性叠加<sup>[28]</sup>, 忽略了辐射模的影响. 这是因为辐射模和导模耦合重叠积分很小, 辐射模对耦合模的贡献十分微弱, 即使忽略, 对模式耦合理论的精确性也并无太大影响, 因此本文完备模式集也不考虑辐射模.

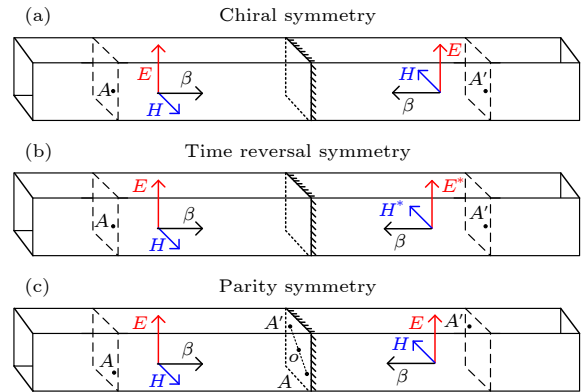


图 1 前向和后向传播模式之间对称关系 (a) 手征对称; (b) 时间反演对称; (c) 宇称对称

Fig. 1. Symmetry relations between the forward and backward propagating modes: (a) Chiral symmetry; (b) time reversal symmetry; (c) parity symmetry.

### 4.3 通过微扰构建一般波导耦合理论

通过微扰, 利用前向传播模式和后向传播模式构成的完备模式集来构建一般波导耦合方程. 在小微扰下,  $\bar{\mathbf{L}}^\# = \bar{\mathbf{L}} + \Delta\bar{\mathbf{L}}$ , 微扰波导  $(\bar{\mathbf{L}}^\#, \bar{\mathbf{B}})$  的本征模式  $\Phi$  可以用没有微扰前的波导  $(\bar{\mathbf{L}}, \bar{\mathbf{B}})$  的本征模式  $\phi_i$  展开. 具体而言, 微扰波导的模式可写为  $\Phi =$

$\sum a_i \phi_i$ , 其中  $a_i$  是要确定的耦合系数, 系统本征值由已知的  $\beta_i$  变为未知的  $\beta$ . 在微扰下, 原始系统 (3) 式可以写为微扰的本征方程  $\bar{\mathbf{L}}^\# \Phi = \beta \bar{\mathbf{B}} \Phi$ . 能够证明微扰算符  $\bar{\mathbf{L}}^\#$  和原始算符  $\bar{\mathbf{L}}$  都满足波导的互易性. 由  $\bar{\mathbf{L}}^\#$  的定义, 公式  $\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}} \Phi \rangle$  可写为  $\langle \psi_j, [\bar{\mathbf{L}}^\# - \Delta \bar{\mathbf{L}}] \Phi \rangle$ . 将  $\langle \psi_j, [\bar{\mathbf{L}}^\# - \Delta \bar{\mathbf{L}}] \Phi \rangle$  代入 (12) 式, 并写到等式左右两边, 可以推得  $\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}}^\# \Phi \rangle - \langle \bar{\mathbf{L}} \psi_j, \Phi \rangle = \langle \psi_j, \Delta \bar{\mathbf{L}} \Phi \rangle$ . 忽略微扰项  $\langle \psi_j, \Delta \bar{\mathbf{L}} \Phi \rangle$  得到互易关系:

$$\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}}^\# \Phi \rangle = \langle \bar{\mathbf{L}} \psi_j, \Phi \rangle, \quad (18)$$

其中  $\psi_j$  是波导  $(\bar{\mathbf{L}}, -\bar{\mathbf{B}})$  的伴随模式, 模式集  $\{\psi_j\}$  能够由已知的本征解  $\phi_i$  推得.

类似于 (13) 式的构建过程, 能得到一般波导耦合理论, 如下所示:

$$\langle \psi_j, \bar{\mathbf{L}}^\# \Phi \rangle - \langle \bar{\mathbf{L}} \psi_j, \Phi \rangle = (\beta - \beta_j) \langle \psi_j, \bar{\mathbf{B}} \Phi \rangle, \quad (19)$$

通过简化, 能推得以下矩阵形式:

$$\sum a_j [k_{ij} + b_{ij} - i(\beta_i - \beta) p_{ij}] = 0, \quad (20)$$

边界条件项  $b_{ij}$  为

$$b_{ij} = -\frac{i}{\varepsilon_r^{zz}} \oint [\varepsilon_r^{zt} \mathbf{e}_i^t \mathbf{h}_j^t - (\varepsilon_r^{tz})^\top \mathbf{e}_j^t \mathbf{h}_i^t] \cdot d\mathbf{l},$$

归一化项  $p_{ij}$  为

$$p_{ij} = -i \iint \mathbf{z} \cdot (\mathbf{e}_j^t \times \mathbf{h}_i^t - \mathbf{e}_i^t \times \mathbf{h}_j^t) dx dy.$$

耦合系数  $k_{ij}$  包含三项, 即  $k_{ij} = k_{ij}^1 + k_{ij}^2 + k_{ij}^3$ . 第一项  $k_{ij}^1$  为横向电场引起的微扰,

$$k_{ij}^1 = \iint -\frac{k_0}{\varepsilon_r^{zz}} \mathbf{e}_j^t (\Delta \varepsilon_r^{tz} \varepsilon_r^{zt} + \varepsilon_r^{tz} \Delta \varepsilon_r^{zt} + \Delta \varepsilon_r^{tz} \Delta \varepsilon_r^{zt}) \mathbf{e}_i^t dx dy.$$

第二项  $k_{ij}^2$  来自磁电耦合,

$$k_{ij}^2 = ik_0 \iint (\mathbf{e}_j^t \cdot \Delta \bar{\chi}_{r,eh}^{tt} \mathbf{h}_i^t + \mathbf{e}_i^t \cdot \Delta \bar{\chi}_{r,eh}^{tt} \mathbf{h}_j^t) dx dy,$$

此项对于研究双各向异性波导中的模式杂化可能

特别有用. 最后一项  $k_{ij}^3$  来自横向场分量和纵向场分量之间的耦合,

$$k_{ij}^3 = \iint \frac{k_0}{\varepsilon_r^{zz}} [\mathbf{e}_i^t \cdot \Delta \varepsilon_r^{tz} (\varepsilon_r^{zt} \mathbf{e}_j^t + \varepsilon_r^{zz} \mathbf{e}_j^z) + \mathbf{e}_j^t \cdot \Delta \varepsilon_r^{tz} (\varepsilon_r^{zt} \mathbf{e}_i^t + \varepsilon_r^{zz} \mathbf{e}_i^z)] dx dy.$$

仔细观察, (20) 式中  $b_{ij}$  可由其他参量表示, 消去  $b_{ij}$ , (20) 式化为

$$\sum_j a_j (\beta_j p_{ij} - ik_{ij}) = \beta \sum_j a_j p_{ij}, \quad (21)$$

其中  $\beta$  是传播常数,  $a_j$  是模式展开系数. 前向传播模式和后向传播模式一起作为展开模式集包含在 (21) 式中. 在  $p_{ij}$  和  $k_{ij}$  的求解中, 前面提到的正交性对计算简化起到了很大作用.

## 5 波导模式理论的对比

CCMT, GCMT 和 GCMF 三者是一脉相承而又有所发展, 其具体联系与区别如表 3 所列.

首先, 三者的展开函数有所区别: CCMT 和 GCMT 都是仅仅使用正向传播模式 ( $\phi_i$ ) 作为展开函数, 而 GCMF 使用正向和反向传播模式 ( $\phi_i^+$  和  $\phi_i^-$ ) 一起作为展开函数. 这是因为在模式耦合发展的早期阶段, 所使用的波导介质较为简单, 正向与反向传播模式之间没有发生耦合, 而随着波导的复杂化以及各向异性、双各项异性介质的应用, 前向与后向模式之间的耦合已经不可忽略<sup>[68]</sup>, 因此必须考虑正反向模式共同构成的完备集合  $[\phi_i^+]$  和  $[\phi_i^-]$ .

对于守恒量而言, CCMT 对应的系统中不含增益损耗, 满足时间反演对称, 故满足光功率守恒原理. 而 GCMT 与 GCMF 应用的系统中含有增益损耗项, 但是其材料的光学参数仍满足互易性, 因此可以应用作用量守恒原理.

表 3 CCMT, GCMT 和 GCMF 之间比较

Table 3. Comparison between CCMT, GCMT and GCMF.

模式耦合理论	传统模式耦合理论(CCMT)	手征对称模式耦合理论(GCMT)	广义模式耦合理论(GCMF)
耦合模式展开形式	$\Phi = \sum a_i \phi_i$	$\Phi = \sum a_i \phi_i$	$\Phi = \sum a_i \phi_i^+ + b_i \phi_i^-$
守恒量	光功率守恒 $\nabla (\mathbf{E}_1 \times \mathbf{H}_2^* + \mathbf{E}_2^* \times \mathbf{H}_1) = 0$	作用量守恒 $\nabla (\mathbf{E}_1 \times \mathbf{H}_2 + \mathbf{E}_2 \times \mathbf{H}_1) = 0$	作用量守恒 $\nabla (\mathbf{E}_1 \times \mathbf{H}_2 + \mathbf{E}_2 \times \mathbf{H}_1) = 0$
测试函数	$\phi_j^*$	$\sigma \phi_j$	$\psi_j^+, \psi_j^-$
本征方程	$\bar{\mathbf{L}} \phi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i$	$\bar{\mathbf{L}} \phi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i$	$\bar{\mathbf{L}} \phi_i = \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i$
测试函数进行测试	$\iiint \phi_j^* [\bar{\mathbf{L}} \phi_i - \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i] dv = 0$	$\iiint \sigma \phi_j [\bar{\mathbf{L}} \phi_i - \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i] dv = 0$	$\iiint \psi_j \cdot [\bar{\mathbf{L}} \phi_i - \beta_i \bar{\mathbf{B}} \phi_i] dv = 0$



对于测试函数来说, 三种耦合模各不相同. 这是因为选取的测试函数必须与展开函数存在正交性, 而正交性的建立依赖于系统的具体的对称性(见下文分析), 这三种模式耦合理论依赖的对称性都不相同(见表 2), 因此其测试函数各不相同. 接下来具体分析为什么系统的对称性会决定展开函数与测试函数之间的正交性. 由 (15) 式可知, 系统的原始场(即展开函数)与伴随场(由表 3 得伴随场即为反向传播场)正交, 而表 2 中的对称性决定了正向场(即原始场或展开函数)与其对应的反向传播场的关系; 因此本质上是对称性决定了展开函数与测试函数的正交性关系. 换言之, 波导系统的结构与光学参数的选取决定了测试函数的选择. 需要注意的是 GCMF 中的测试函数包含了表 1 中伴随场模式的全体, 本质是基于互易波导理论得到的, 是无需满足任意对称性的. 值得指出的是非正交耦合模是存在的, 不过在这三种耦合模中, 只考虑正交耦合模.

三种耦合模的本征方程的形式都是一致的, 都是无源(齐次)的波导本征值问题, 唯一的区别是算符  $\bar{L}$  中材料的光学参数需要满足各自的对称性条件(见表 2). 总之, 三种模式耦合理论的差异来自于前向传播模式和后向传播模式间不同对称条件, 以及复杂介质所带来的完备性要求.

## 6 互易波导模式耦合理论的应用

图 2 为 CCMT 应用的一个简单例子, 它由两

个具有相同几何尺寸且彼此靠近放置的波导组成. 两个耦合核心层被空气包围, 尺寸分别为  $h = 0.2\lambda$ ,  $w = 0.3\lambda$ ,  $d = 0.03\lambda$ ,  $\varepsilon_0 = 10$ ,  $\lambda_0$  是真空波长. 图 2(a) 中纤芯 1 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ , 纤芯 2 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ . 图 2(b) 中纤芯 1 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ , 纤芯 2 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 - \Delta\varepsilon$ . 蓝色圆圈代表 GCMT 的计算结果, 红色叉代表 CCMT 计算结果. 灰色实线代表商业软件包 COMSOL MULTIPHYSICS 计算结果, 该结果被认为是正确结果. 很明显, 图 2 的波导结构是厄米波导, 因此满足 CCMT 的使用条件, 即系统整体满足能量守恒条件, 且系统有时间反演对称性. 因为有效折射率虚部为零, 图 2 仅给出了实部部分. 图 2 中给出了由 CCMT 以及 GCMT 计算出的色散关系, 可以看到两者都和灰色线给出的全波模拟完美匹配, 这是由于该结构也满足 GCMT 的使用条件, 即手征对称性.

如果将图 2 中纤芯 1 和纤芯 2 的相对介电常数变为复数, 即纤芯 1 相对介电常数变为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + i\Delta\varepsilon$ , 纤芯 2 相对介电常数变为  $\varepsilon = \varepsilon_0 - i\Delta\varepsilon$ .  $d = 0.03\lambda$  (蓝色实心圆, 绿色空心圆) 或  $0.05\lambda$  (红色菱形, 品红色十字架), 其他结构参数同图 2 结构. 原波导系统变为 PT 对称波导, 即图 3 所示结构, 该结构的波导依旧满足手征对称. 但由于纤芯相对介电常数具有虚部, 波导具有了增益或损耗, CCMT 不再适用. 图 3(a) 和图 3(b) 中 GCMT 的结果与全波模拟计算结果匹配得非常好, 但图 3(c) 和图 3(d) 中 CCMT 的结果便不再正确.

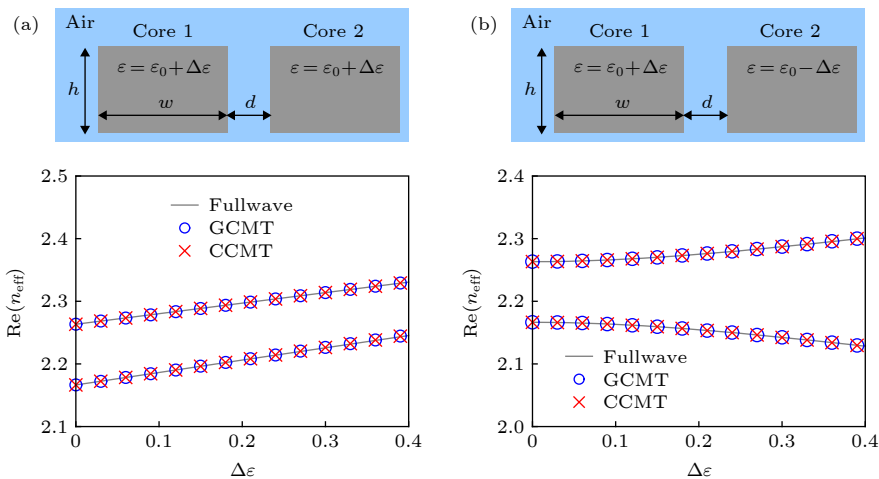


图 2 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  实部与  $\Delta\varepsilon$  (a) 纤芯 1 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ , 纤芯 2 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ ; (b) 纤芯 1 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$ , 纤芯 2 相对介电常数为  $\varepsilon = \varepsilon_0 - \Delta\varepsilon$

Fig. 2. Real part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$  versus  $\Delta\varepsilon$ : (a)  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$  in core layer 1 and  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$  in core layer 2; (b)  $\varepsilon = \varepsilon_0 + \Delta\varepsilon$  in core layer 1 and  $\varepsilon = \varepsilon_0 - \Delta\varepsilon$  in core layer 2.

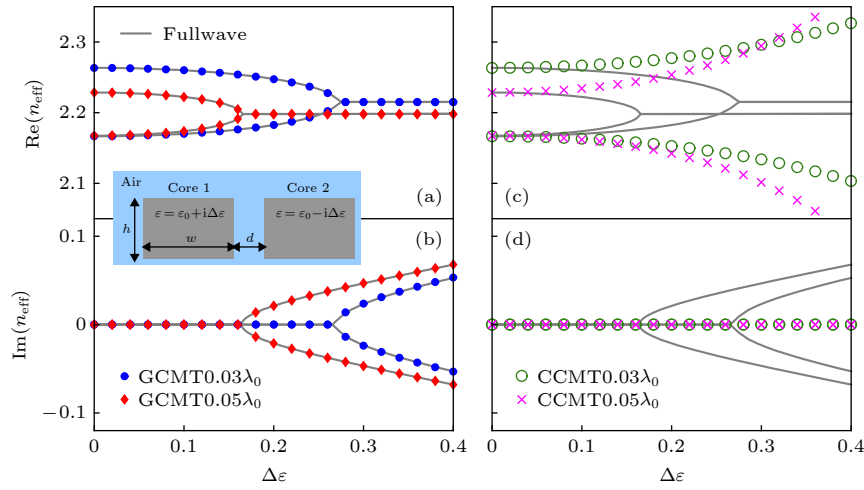


图 3 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  实部与虚部及  $\Delta\varepsilon$  (a), (c) 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  实部; (b), (d) 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  虚部

Fig. 3. Real part and imaginary part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$  versus  $\Delta\varepsilon$ : (a), (c) Real part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$ ; (b), (d) imaginary part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$ .

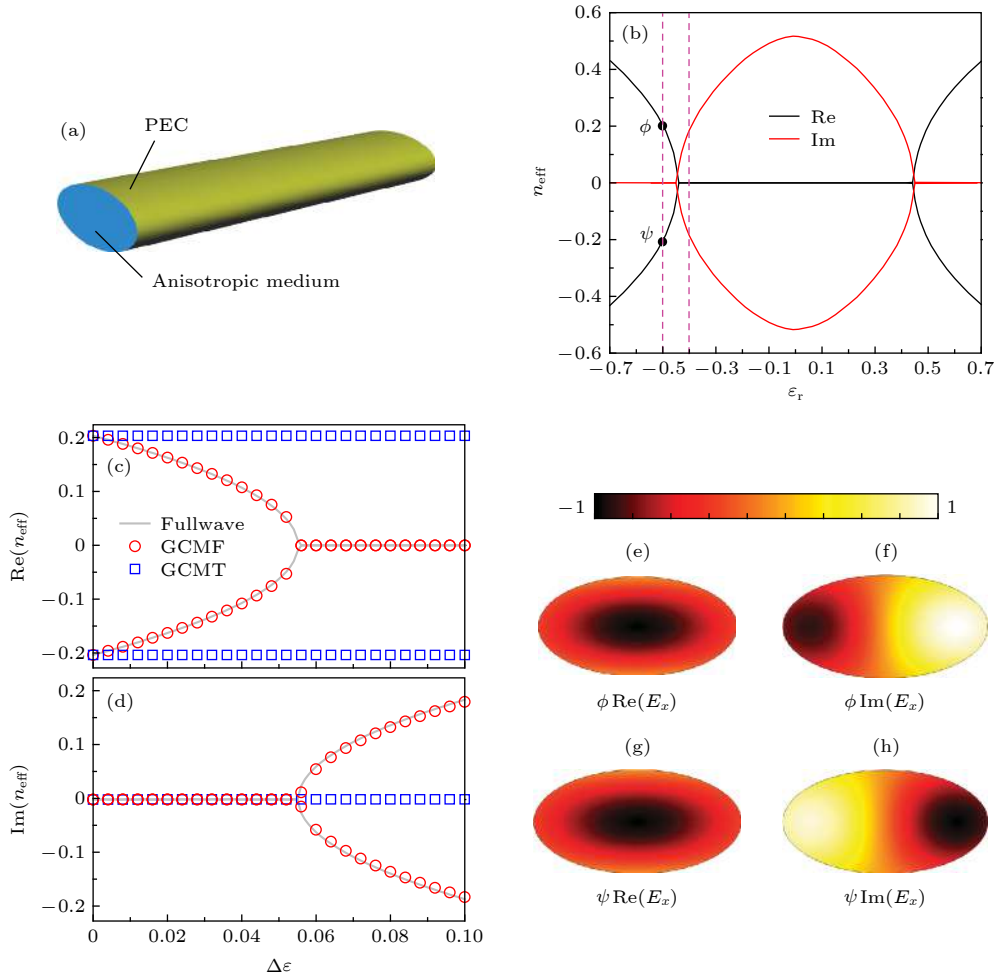


图 4 各向异性波导 (a) 椭圆波导示意图; (b) 使用有限元法进行全波计算得到的有效折射率  $n_{\text{eff}}$  实部 (红线) 和虚部 (黑线) 与  $\varepsilon_r$  函数关系; (c) 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  实部; (d) 有效折射率  $n_{\text{eff}}$  虚部; (e)–(h) 图 (b) 中黑色实心圆标记点前向/后向传播模式  $\phi$  的  $E_x$  分量的实部/虚部

Fig. 4. Anisotropic waveguide: (a) The schematic of elliptical waveguide; (b) the real (red line) and imaginary (black line) part of effective modal indices, calculated from fullwave simulation using finite element method, as a function of  $\varepsilon_r$ ; (c) real part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$ ; (d) imaginary part of effective mode indices  $n_{\text{eff}}$ ; (e)–(h) the real/imaginary part of  $E_x$  obtained from full-wave simulation is shown for the modes  $\phi$ .

图 4(a) 所示为各向异性介质波导, 其截面是各向异性电介质椭圆, 被长轴  $a = \lambda_0$  和短轴  $b = 0.5\lambda_0$  的理想电导体包围, 其中  $\lambda_0$  是真空波长. 波导芯的介电张量为各向异性的, 即

$$\bar{\epsilon}_r = \begin{pmatrix} 1 & 0 & \epsilon_r \\ 0 & 1 & 0 \\ \epsilon_r & 0 & 0.8 \end{pmatrix}.$$

在不失一般性情况下,  $\epsilon_r^{zz} = 0.8$ , 以确保当仅存在前向传播模式和后向传播模式耦合时波导仅有单模. 图 4(b) 中, 波导的色散, 即有效折射率的实部和虚部 (分别由红线和红线标记) 是由商业软件包 COMSOL MULTIPHYSICS 计算得到. 图 4(b) 表明前向与后向模式之间的耦合已经不可忽略. 在两条紫色虚线之间选择一个有限区域, 即范围为  $\epsilon_r = -0.5-0.4$ , 其中包含有效折射率从实数到复数的分界点 (EP 点), 在该区域用 GCMF 预测的有效折射率  $n_{\text{neff}}$  与全波模拟仿真结果进行比较.

简单起见, 将介电张量重写为

$$\bar{\epsilon}_r = \begin{pmatrix} 1 & 0 & -0.5 \\ 0 & 1 & 0 \\ -0.5 & 0 & 0.8 \end{pmatrix} + \Delta\epsilon \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix},$$

其中  $\Delta\epsilon$  为扰动的强度, 表明非对角项中的各向异性大小. 从图 4(c) 和图 4(d) 可以看出, GCMF (红色圆圈) 获得的色散与全波模拟的数值结果 (灰色实线) 具有很好的一致性, 但 GCMT (蓝色方块) 获得的色散有很大差异. 通过全波模拟计算的前向和后向传播模式如图 4(e)–(h) 所示, 其中图 4(e) 和图 4(f) 绘制了前向传播模式  $\phi$  的  $E_x$  分量的实部和虚部. 图 4(g) 和图 4(h) 绘制了后向传播模式  $\psi$  的  $E_x$  分量的实部和虚部. 图 4(e)–(h) 绘制的示意图对应图 4(b) 中黑色实心圆标记点. 图 4(e)–(h) 表明, 前向传播模式和后向传播模式之间失去了确定的关系, 这导致仅存在单个传播模式时 CCMT 及 GCMT 失效, 只有用前向和后向传播模式共同作为展开函数, 才能得到正确的结果.

## 7 总结

互易波导模式耦合理论突破了传统模式耦合理论的限制, 不再要求波导系统满足光功率守恒, 适用于任意互易波导模式耦合问题, 为互易波导中的模式耦合提供了统一的描述. 互易波导模式耦合理论中, 证明了互易波导在双正交内积下是自伴随

的, 继而建立原始波导系统的本征模和伴随系统的本征模间的相互联系. 在一定的对称性条件下, 伴随系统的本征模可由原始系统本征模得到, 即测试函数在对称性条件下可由展开函数得到, 这大大简化了模式耦合的计算. 通过比较三种具体的模式耦合理论, 发现互易波导模式耦合理论和传统模式耦合理论有相同的形式, 在一定的条件下互易波导模式耦合理论可以退化为传统模式耦合理论, 这也表明互易波导模式耦合理论是对传统波导模式耦合的完善与补充. 对比三种模式耦合理论的不同之处, 能够发现互易波导模式耦合理论之所以能适用于任意互易波导, 是因为其选用了完备的模式集作为展开函数和测试函数. 在互易波导模式耦合理论提出之前, 只能通过经验模型或者数值仿真计算来分析各向异性及双各向异性介质波导模式耦合问题, 这些方法不仅缺少严格的理论推导, 而且不能为波导模式耦合分析提供直观的描述.

近年来随着超材料的发展, 可以制造人造各向异性或双各向异性介质, 这些超材料在控制光的传播和偏振上具有潜在的应用前景 [69–71]. 互易波导模式耦合理论不仅为各向异性及双各向异性介质波导模式耦合提供了新的分析方法, 而且也超材料波导的设计提供了理论依据.

## 附录A 同 $\beta$ 推论的证明

考虑由两个方程描述的波导系统:

$$\bar{\mathbf{L}}\Phi_1 = \beta_1 \bar{\mathbf{B}}\Phi_1, \quad (\text{A1})$$

$$\bar{\mathbf{L}}^a\psi_2 = \beta_2 \bar{\mathbf{B}}^a\psi_2. \quad (\text{A2})$$

为了找到本征值  $\beta_1$  和  $\beta_2$  的关系, 以双正交基  $[\phi_i]$ ,  $[\psi_j]$  作为基底来表示上述微分算子. 通过应用标准的伽辽金矩阵法, 以  $[\phi_i]$ ,  $[\psi_j]$  为基底, 可以计算出算符对应的矩阵元素,

$$\bar{\mathbf{L}}_{ij} = \iint \psi_i^T \bar{\mathbf{L}} \phi_j \, dx dy,$$

$$\bar{\mathbf{L}}_{ij}^a = \iint \phi_i^T \bar{\mathbf{L}}^a \psi_j \, dx dy,$$

$$\bar{\mathbf{B}}_{ij} = \iint \psi_i^T \bar{\mathbf{B}} \phi_j \, dx dy,$$

$$\bar{\mathbf{B}}_{ij}^a = \iint \phi_i^T \bar{\mathbf{B}}^a \psi_j \, dx dy,$$

其中  $\bar{\mathbf{L}}$ ,  $\bar{\mathbf{L}}^a$ ,  $\bar{\mathbf{B}}$ ,  $\bar{\mathbf{B}}^a$  为矩阵形式. 对 (10) 式转置, 可得到

$$\iint \phi_i^T \bar{\mathbf{L}}^T \psi_j \, dx dy = \iint \phi_i^T \bar{\mathbf{L}}^a \psi_j \, dx dy. \quad (\text{A3})$$

由于  $\bar{\mathbf{L}}_{ij}$  是标量, 可以不改变数值的情况下进行转置,

$$\bar{\mathbf{L}}_{ij} = \iint \phi_j^T \bar{\mathbf{L}}^T \psi_i \, dx dy, \quad (\text{A4})$$

随后可得到

$$\bar{\mathbf{L}}_{ji} = \iint \phi_i^T \bar{\mathbf{L}}^T \psi_j \, dx dy. \quad (\text{A5})$$

分析 (A2) 式、(A3) 式和 (A5) 式三个等式, 得到  $\bar{\mathbf{L}}_{ji} = \bar{\mathbf{L}}_{ij}^a$ , 可以得到对称关系  $\bar{\mathbf{L}}^a = (\bar{\mathbf{L}})^T$ . 对于算符  $\bar{\mathbf{B}}$ , 易得  $\bar{\mathbf{B}}^a = (\bar{\mathbf{B}})^T = -\bar{\mathbf{B}}$ .

重新将等式 (A1) 和 (A2) 写为矩阵形式, 能得到

$$\bar{\mathbf{L}}\Phi_1 = \beta_1 \bar{\mathbf{B}}\Phi_1, \quad (\text{A6})$$

$$\bar{\mathbf{L}}^a\Phi_2 = \beta_2 \bar{\mathbf{B}}^a\Phi_2. \quad (\text{A7})$$

(A6) 式和 (A7) 式的本征值等式为  $|\bar{\mathbf{L}} - \beta_1 \bar{\mathbf{B}}| = 0$  和  $|(\bar{\mathbf{L}})^T + \beta_2 \bar{\mathbf{B}}| = 0$ . 对  $|(\bar{\mathbf{L}})^T + \beta_2 \bar{\mathbf{B}}| = 0$  进行转置后便能得到  $\beta_1 = \beta_2$ .

## 附录B 互易波导前向/后向传播模式的对称性

首先给出描述一般双各向异性波导问题的本征方程:

$$\mathcal{H}\Psi = \beta\Psi, \quad (\text{B1})$$

其中  $\mathcal{H}$  为哈密顿量, 有关  $\mathcal{H}$  的具体形式, 参见文献 [50].  $\Psi$  为本征模式,  $\beta$  为本征值. 接下来使用本征方程和三种对称性, 即手征对称、时间反演对称、宇称对称, 来分别推导出前向/后向传播模式在三种对称性下的约束关系.

对于手征对称, 引入描述手征变换的算符, 幺正矩阵:

$$\sigma = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -1 \end{pmatrix}. \quad (\text{B2})$$

当算符  $\sigma$  作用于模式  $\Psi$  时, 横向磁场反号, 而横向电场符号不变, 又因为坡印亭矢量  $\mathbf{P}$  定义为  $\mathbf{P} = \mathbf{E} \times \mathbf{H}$ , 所以手征操作  $\sigma$  作用于模式后会改变能量的传播方向, 因而建立起了前向/后向传播模式之间的关系. 引入手征对称对光学参数的约束条件 [50]:  $\bar{\epsilon}_r^{zt}$ ,  $\bar{\epsilon}_r^{tz}$ ,  $\bar{\mu}_r^{zt}$ ,  $\bar{\mu}_r^{tz}$  和  $\bar{\chi}$  都为 0, 则  $\mathcal{H}$  满足如下手征对称性关系:  $\sigma^{-1}\mathcal{H}\sigma = -\mathcal{H}$ . 将其代入 (B1) 式, 得到反向传播场的方程:

$$\mathcal{H}(\sigma\Psi) = -\beta(\sigma\Psi), \quad (\text{B3})$$

这意味着, 如果该波导存在传播常数为  $\beta$  的本征模式  $\Psi$  (见 (B1) 式), 则该波导也一定存在传播常数为  $-\beta$  的本征模式  $\sigma\Psi$  (见 (B3) 式). 即对于给定的前向传播模式, 则一定存在

后向传播模式, 并且前向和后向传播模式可通过对称操作  $\sigma$  相互转换.

对于时间反演对称, 引入时间反演操作算符  $\mathcal{T}: \hat{p} \rightarrow -\hat{p}, i \Rightarrow -i$ , 其中  $\hat{p}$  是动量算符 [30,72]. 通常该算符可以表示为  $\mathcal{T} = \mathbf{U}\mathbf{K}$ , 其中  $\mathbf{U}$  为幺正矩阵,  $\mathbf{K}$  为复共轭矩阵 [73]. 在手征对称操作中算符  $\sigma$  也是幺正矩阵, 这里可用  $\sigma$  来代替  $\mathbf{U}$ , 因此时间反演算符为  $\mathcal{T} = \sigma\mathbf{K}$ . 当算符  $\mathbf{K}$  作用于哈密顿量, 那么 (B1) 式中介电常数张量  $\bar{\epsilon}_r$ , 磁导率张量  $\bar{\mu}_r$  和  $\bar{\chi}$  取复共轭. 如果波导在时间反演操作下是不变的, 那么需要介质参数的所有元素为实数, 即  $\bar{\epsilon}_r$ ,  $\bar{\mu}_r$  和  $\bar{\chi}$  为实数, 那么将有  $\mathcal{T}^{-1}\mathcal{H}\mathcal{T} = -\mathcal{H}$ . 然后将其代入 (B1) 式, 并考虑  $\mathcal{T}$  的定义式, 得到:

$$\mathcal{H}(\sigma\Psi^*) = -\beta^*(\sigma\Psi^*), \quad (\text{B4})$$

其含义为, 如果该波导存在传播常数为  $\beta$  的本征模式  $\Psi$  (见 (B1) 式), 则该波导也一定存在传播常数为  $-\beta^*$  的本征模式  $\sigma\Psi^*$  (见 (B4) 式). 即对于给定的前向传播模式, 如果满足时间反演对称条件, 则一定存在后向传播模式, 并且前向和后向传播模式可通过对称操作  $\mathcal{T}$  相互联系.

对于宇称对称, 引入宇称算符,  $\mathcal{P}, \mathbf{r} \rightarrow -\mathbf{r}, \hat{p} \rightarrow -\hat{p}$ , 其中  $\mathbf{r}$  为位置算符, 且仅包含横向坐标  $(x, y)$ . 波导的光学性质基本由空间相关的介电常数  $\bar{\epsilon}_r(\mathbf{r})$  和磁导率  $\bar{\mu}_r(\mathbf{r})$ . 在  $\bar{\chi} = 0$  的情况下, (B1) 式可写为

$$\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}))\Psi(\mathbf{r}) = \beta\Psi(\mathbf{r}), \quad (\text{B5})$$

哈密顿量  $\mathcal{H}$  中的第一个  $\mathbf{r}$  表示用于微分的坐标, 其余  $\mathbf{r}$  在等式中仅表示了介质参量和波函数的空间依赖性. 宇称算符  $\mathcal{P}$  也包含一个幺正矩阵  $\sigma$  和反转坐标的算符. 将  $\mathcal{P}$  算符作用于 (B5) 式的哈密顿量, 能得到以下等式:

$$\mathcal{P}\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}))\mathcal{P}^{-1} = -\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(-\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(-\mathbf{r})). \quad (\text{B6})$$

如果波导横截面在  $\mathcal{P}$  操作不变, 即满足宇称对称条件  $\bar{\epsilon}_r(-\mathbf{r}) = \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(-\mathbf{r}) = \bar{\mu}_r(\mathbf{r})$ , 可以得到宇称对称关系  $\mathcal{P}\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}))\mathcal{P}^{-1} = -\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}))$ . 与之前步骤类似, 考虑  $\mathcal{P}$  的定义与 (B1) 式, 可以得到反向传播模式满足的方程:

$$\mathcal{H}(\mathbf{r}, \bar{\epsilon}_r(\mathbf{r}), \bar{\mu}_r(\mathbf{r}))\sigma\Psi(-\mathbf{r}) = -\beta\sigma\Psi(-\mathbf{r}). \quad (\text{B7})$$

其含义为, 如果该波导存在传播常数为  $\beta$  的本征模式  $\Psi$  (见 (B1) 式), 则该波导也一定存在传播常数为  $-\beta$  的本征模式  $\sigma\Psi(-\mathbf{r})$  (见 (B7) 式). 即对于给定的前向传播模式, 如果满足宇称对称条件, 则一定存在后向传播模式, 并且前向和后向传播模式可通过对称操作  $\mathcal{P}$  相互联系. 当  $\bar{\chi}$  不能被忽略时, 只要满足  $\bar{\chi}(\mathbf{r}) = -\bar{\chi}(-\mathbf{r})$  宇称对称性的结论依旧成立.

## 参考文献

- [1] Pierce J R 1954 *J. Appl. Phys.* **25** 179
- [2] Gould R W 1955 *IRE Trans. Electron Devices* **PGED-2** 37
- [3] Louisell W H 1960 *Coupled-Mode and Parametric Electronics* (New York: Wiley) pp148–225
- [4] Miller S E 1954 *Bell Syst. Tech. J.* **33** 661
- [5] Miller S E 1968 *Bell Syst. Tech. J.* **47** 1801
- [6] Miller S E 1969 *Bell Syst. Tech. J.* **48** 2189
- [7] Tang C C H 1969 *Advances in Microwaves* **4** 301
- [8] Schelkunoff S A 1955 *Bell Syst. Tech. J.* **34** 995
- [9] Haus H A 1958 *Electron Beam Waves in Microwave Tubes* (Massachusetts Institute of Technology, Research Laboratory of Electronics) pp115–130
- [10] Marcuse D 1971 *Bell Syst. Tech. J.* **50** 1791
- [11] Marcuse D 1973 *Bell Syst. Tech. J.* **52** 817
- [12] Snyder A W 1972 *J. Opt. Soc. Am.* **62** 1267
- [13] Snyder A W 1970 *IEEE Trans. Microwave Theory Tech.* **18** 383
- [14] Yariv A 1973 *IEEE J. Quantum Electron.* **9** 919
- [15] Taylor H F, Yariv A 1974 *Proc. IEEE* **62** 1044
- [16] Kogelnik H 1969 *Bell Syst. Tech. J.* **48** 2909
- [17] McIntyre P D, Snyder A W 1973 *J. Opt. Soc. Am.* **63** 1518
- [18] Yeh C, Manshadi F, Casey K F, Johnston A 1978 *J. Opt. Soc. Am.* **68** 1079
- [19] Dionnet M J F, Shaw H J 1982 *IEEE Trans. Microwave Theory Tech.* **30** 592
- [20] Thyagarajan K, Tewari R 1985 *J. Lightwave Technol.* **3** 59
- [21] Zhang M, Garmire E 1987 *J. Lightwave Technol.* **5** 260
- [22] Elechi C, Yeh C 1973 *Opt. Commun.* **7** 201
- [23] Stoll H, Yariv A 1973 *Opt. Commun.* **8** 5
- [24] Yeh P, Taylor H F 1980 *Appl. Opt.* **19** 2848
- [25] Syms R R A 1985 *Appl. Opt.* **24** 717
- [26] Marcuse D 1987 *J. Lightwave Technol.* **5** 268
- [27] Hardy A, Streifer W 1985 *J. Lightwave Technol.* **3** 1135
- [28] Haus H A, Huang W P, Kawakami S, Whitaker N A 1987 *J. Lightwave Technol.* **5** 16
- [29] Chuang S L 1987 *J. Lightwave Technol.* **5** 5
- [30] El-Ganainy R, Makris K G, Christodoulides D N, Musslimani Z H 2007 *Opt. Lett.* **32** 2632
- [31] Golshani M, Weimann S, Jafari Kh, Khazaei Nezhad M, Langari A, Bahrampour A R, Eichelkraut T, Mahdavi S M, Szameit A 2014 *Phys. Rev. Lett.* **113** 123903
- [32] Klaiman S, Gunther U, Moiseyev N 2008 *Phys. Rev. Lett.* **101** 080402
- [33] Feng L, Xu Y L, Fegadolli W S, Lu M H, Oliveira J E B, Almeida V R, Chen Y F, Scherer A 2013 *Nat. Mater.* **12** 108
- [34] Zhu X, Ramezani H, Shi C, Zhu J, Zhang X 2014 *Phys. Rev. X* **4** 031042
- [35] Lin Z, Ramezani H, Eichelkraut T, Kottos T, Cao H, Christodoulides D N 2011 *Phys. Rev. Lett.* **106** 213901
- [36] Shi Y, Yu Z F, Fan S H 2015 *Nat. Photonics* **9** 388
- [37] Wang X Z 2018 *Opt. Lett.* **43** 5623
- [38] Ruter C E, Makris K G, El-Ganainy R, Christodoulides D N, Segev M, Kip D 2010 *Nat. Phys.* **6** 192
- [39] Hodaei H, Miri M A, Heinrich M, Christodoulides D N, Khajavikhan M 2014 *Science* **346** 975
- [40] Alaeian H, Dionne J A 2014 *Phys. Rev. B* **89** 075136
- [41] Alaeian H, Dionne J A 2014 *Phys. Rev. A* **89** 033829
- [42] Shen Y, Deng X H, Chen L 2014 *Opt. Express* **22** 19440
- [43] Liu Z Z, Zhang Q, Liu X L, Yao Y, Xiao J J 2016 *Sci. Rep.* **6** 22711
- [44] Ke S L, Zhao D, Liu J X, Liu Q J, Liao Q, Wang B, Lu P X 2019 *Opt. Express* **27** 13858
- [45] Peng B, Özdemir S K, Lei F, Monifi F, Gianfreda M, Long G L, Fan S, Nori F, M.Bender C, Yang L 2014 *Nat. Phys.* **10** 394
- [46] Xu J, Chen Y 2015 *Opt. Express* **23** 22619
- [47] Wu B, Xu J, Xiao J, Chen Y 2016 *Opt. Express* **24** 16566
- [48] Liu Z Z, Zhang Q, Chen Y, Xiao J J 2017 *Photonics Res.* **5** 57
- [49] Wu B, Wang J, Xiao M, Xu J, Chen Y 2017 *Opt. Express* **25** 1040
- [50] Xiong Z F, Chen W J, Wang P, Chen Y T 2017 *Opt. Express* **25** 29822
- [51] Chen W, Xiong Z, Xu J, Chen Y 2019 *Phys. Rev. B* **99** 195307
- [52] Zhang X Q, Chen R S, Zhou Y, Ming H, Wang A T 2016 *Chin. Phys. Lett.* **33** 084201
- [53] Li L, Liu G Q, Chen Y H 2013 *Acta Opt. Sin.* **33** 0123002 (in Chinese) [黎磊, 刘桂强, 陈元浩 2013 光学学报 **33** 0123002]
- [54] Wu L H, Wang M H 2015 *Acta Opt. Sin.* **35** 0923003 (in Chinese) [吴立恒, 王明红 2015 光学学报 **35** 0923003]
- [55] Cai Y J, Li M, Xiong X, Yu L, Ren X F, Guo G P, Guo G C 2015 *Chin. Phys. Lett.* **32** 107305
- [56] Zhang Z D, Zhao Y N, Lu D, Xiong Z H, Zhang Z Y 2012 *Acta Phys. Sin.* **61** 187301 (in Chinese) [张志东, 赵亚男, 卢东, 熊祖洪, 张中月 2012 物理学报 **61** 187301]
- [57] Wang L W, Lou S Q, Chen W G, Lu W L, Wang X 2012 *Acta Phys. Sin.* **61** 154207 (in Chinese) [王立文, 娄淑琴, 陈卫国, 鹿文亮, 王鑫 2012 物理学报 **61** 154207]
- [58] Xu J, Wu B, Chen Y T 2015 *Opt. Express* **23** 11566
- [59] Sakurai J J, Tuan S F 1994 *Modern Quantum Mechanics* (Rev. Ed.) (Reading, Mass.: Addison-Wesley Pub. Co.) pp71–73
- [60] Rumsey V H 1954 *Phys. Rev.* **94** 1483
- [61] Moiseyev N 2011 *Non-Hermitian Quantum Mechanics* (New York: Cambridge University Press) pp174–210
- [62] Collin R E 1960 *Field Theory of Guided Waves* (New York: The Maple Press) p231
- [63] McIsaac P R 1991 *IEEE Trans. Microwave Theory Tech.* **39** 1808
- [64] Villeneuve A T 1959 *IEEE Trans. Microwave Theory Tech.* **7** 441
- [65] Silvestre E, Abián M A, Gimeno B, Ferrando A, Andrés M V, Boria V E 2000 *IEEE Trans. Microwave Theory Tech.* **48** 589
- [66] Snyder A W, Love J D 1983 *Optical Waveguide Theory* (New York: Springer Science & Business Media) pp214–216
- [67] Zhu Y, Cangellaris A C 2006 *Multigrid Finite Element Methods for Electromagnetic Field Modeling* (Hoboken, N.J.: Wiley-IEEE Press) pp244–249
- [68] Qian J R 2009 *Acta Opt. Sin.* **29** 1188 (in Chinese) [钱景仁 2009 光学学报 **29** 1188]
- [69] Liu H, Lalanne P 2008 *Nature* **452** 728
- [70] Chen Y T, Zhang R Y, Xiong Z F, Hang Z H, Li J S, Shen J Q, Chan C T 2019 *Nat. Commun.* **10** 3125
- [71] Shi H K, Xiong Z F, Chen W J, Xu J, Wang S B, Chen Y T 2019 *Opt. Express* **27** 28114
- [72] Bender C M, Boettcher S, Meisinger P N 1999 *J. Math. Phys.* **40** 2201
- [73] Bernevig B A, Hughes T L 2013 *Topological Insulators and Topological Superconductors* (Princeton: Princeton University Press) pp30–40

SPECIAL TOPIC—Optical metamaterials

# Reciprocal waveguide coupled mode theory<sup>\*</sup>

Chen Yun-Tian<sup>1)2)</sup> Wang Jing-Wei<sup>1)</sup> Chen Wei-Jin<sup>1)</sup> Xu Jing<sup>1)2)†</sup>

1) (*School of Optical and Electronic Information, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, China*)

2) (*Wuhan National Laboratory of Optoelectronics, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, China*)

( Received 9 February 2020; revised manuscript received 22 April 2020 )

## Abstract

Mode coupling is a common phenomenon in waveguides. The mode coupling among different guided modes in fiber-optic communication can cause crosstalk, and the mode coupling of guided mode and radiated mode can reduce the power of the guided mode. Application of mode coupling can guide the design of optical devices such as couplers and beam splitters with specific functions, which have been widely used in fiber optic communication and fiber sensing. So it is important to analyze how waveguide modes are coupled. The coupled-mode theory is a common method of studying mode coupling in waveguides. It provides not only an intuitive picture of how the photonic modes are hybridized, but also a quantitative assessment of how the hybridization among those relevant modes evolves. In recent years, non-Hermitian waveguides, represented by parity-time symmetrical structures, have become a research hotspot. However the conventional coupled-mode theory no longer works in this case. In this review, we briefly summarize the development history of coupled-mode theory and introduce the representative work in reciprocal waveguide coupled-mode theory in detail. Then the relationship among several coupled-mode theories is analyzed and their applications are briefly introduced.

**Keywords:** waveguide, mode, coupling, reciprocity

**PACS:** 42.79.Gn, 81.05.Xj

**DOI:** [10.7498/aps.69.20200194](https://doi.org/10.7498/aps.69.20200194)

---

<sup>\*</sup> Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant Nos. 11874026, 61775063, 61735006) and the National Basic Research Program of China (Grant Nos. 2019YFB2203100, 2017YFA0305200).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail: [jing\\_xu@hust.edu.cn](mailto:jing_xu@hust.edu.cn)