光学笔记

Optics Notes

丁毅

中国科学院大学,北京 100049

Yi Ding

University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China

2024.8 - 2025.1

序言

本文为笔者本科时的"光学"课程笔记(Optics Notes, 2024.8-2025.1)。课程信息、作业和相关资料可在笔者的个人网站上找到: Notes>Phisics>Optics (https://yidingg.github.io/YiDingg/#/Notes/Phisics/OpticsNotes),也可以到网址(课程结束后更新)下载全部相关资料。由于个人学识浅陋,认识有限,文中难免有不妥甚至错误之处,望读者不吝指正。读者可以到笔者的 GitHub 笔记库 (https://github.com/YiDingg/LatexNotes) 上提 issue,也可以将错误发送到我的邮箱 dingyi233@mails.ucas.ac.cn,衷心感谢。

在正式学习之前,建议先跳转至附录 A"波理论"部分,学习必要的前置知识(否则可能难以理解)。

目录

序	言		I
目	录		Ш
1	光学	· ·导音	1
	1.1	光学发展简史(略)	1
	1.2	光的几何传播规律	1
	1.3	惠更斯原理与费马原理	2
	1.4	成像	3
	1.5	光学仪器	4
	1.6	光波的描述	5
	1.7	光度学基本概念	5
	1.8	特殊发光体	6
2	光的	反射与折射	7
	2.1	菲涅尔公式	7
	2.2	反射时的相位变化	7
	2.3	完全偏振反射光	9
	2.4	反射折射时的能量关系	9
	2.5	全反射时的隐失波与穿透深度	10
	2.6	古斯-亨欣位移(Goos-Hanchen Shift)	11
	2.7	全反射时的相位变化	11
	2.8	折射时的相位变化	12
	2.9	反射折射总结	12
3	光的	于涉	15
	3.1	叠加原理	15
	3.2	同频率光波的干涉	15
	3.3	不同频率光的干涉	19
	3.4	产生干涉的实际条件	19
	3.5	分波前干涉	20
	3.6	分振幅干涉	23
	3.7	迈克尔逊干涉	26
	3.8	光场的空间相干性与时间相干性	29
	3.9	多光東干涉	29
	3.10	激光	29
参	考文的	·····································	30

附录 A	波理论	31
A. 1	一维波	31
	7.42	31
A.3	复数表示	32
A.4	相矢量	33
A.5	多元微分与三维波动方程	33
A.6	平面波、柱面波与球面波	35
附录 B	Matlab 代码	37
B.1	图 2.1 源码	37
B.2	图 2.6 源码	38
B.3	图 2.7 源码	42
B.4	图 2.8 源码	43
B.5	图 3.2 源码	44
B.6	图 3.3 源码	45
B.7	图 3.4 (b) 与图 3.5 源码	47
B.8	图 3.6 源码	49
R 9	图38 頒码	50

第1章 光学导言

§1.1 光学发展简史(略)

§1.2 光的几何传播规律

光传播的基本原理:

光传播的常见基本原理:

- (1) 直线传播: 光在均匀介质里沿直线传播 ^①
- (2) 反射定律: 光线入射到两种不同的均匀介质的分界面上反射线位于入射面内,反射线和入射线分居 法线两侧,反射角等于入射角
- (3) 折射定律(斯涅尔定律): 折射线位于入射面内, 折射线与入射线分居法线两侧, 入射角的正弦与 折射角的正弦之比为一与入射角无关的常数[®]

$$n_1 \sin i_1 = n_2 \sin i_2 \tag{1.1}$$

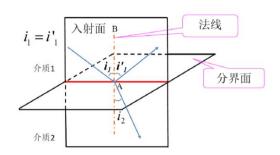


图 1.1: 反射与折射

- (4) 光路可逆性:光沿反方向传播时,必定沿原光路返回 3
- (5) 独立传播: 光在传播过程中与其他光束相遇时,各光束都各自独立传播,不改变其传播方向
- (6) 全反射: 光线从光密介质入射到光疏介质, 当入射角大于某临界值时, 折射光完全消失, 只剩下反射光。该临界角度称为全反射临界角。

$$i_C = \arcsin(\frac{n_1}{n_2}) \quad n_1 < n_2 \tag{1.2}$$

彩虹:

三棱镜最小偏向角:

最小偏向角 $\theta_0 = (i_1 - i_1')_{\min}$ 满足:

$$\theta_0 = 2i_1 - A, \quad \frac{n_2}{n_1} = \frac{\sin\frac{\theta_0 + A}{2}}{\sin\frac{A}{2}}$$
 (1.3)

[®]对高功率激光,此定律不成立

^②折射率较大的一侧称为光密介质;较小的一侧称为光疏介质

③也即在几何光学中,任何光路都是可逆的

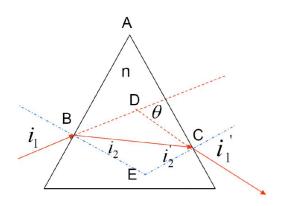


图 1.2: 三棱镜最小偏向角

§1.3 惠更斯原理与费马原理

Theorem.1 (惠更斯原理): 由振源发出的波动在 t 时刻传播到一个波面 S, 波面上的每一个面元可认为是次波的波源。由面元发出的次波向四面八方传播。在以后的时刻 t' 形成次波面。这些次波面的包络面 S' 就是 t' 时刻总扰动的波面。

其中:

- (1) 波面: 在同一振源的波场中, 扰动同时到达的各点具有相同的相位, 这些点的轨迹构成一个曲面, 称为波面(也称为等相位面)。
- (2) 波线:与波面处处正交的曲线称为波线,其切线方向为光的传播方向 几何光学的定律需要前提条件:
 - (1) 必须是均匀介质,即同一介质的折射率处处相等,折射率不是位置的函数。
 - (2) 必须是各向同性介质,即光在介质中传播时各个方向的折射率相等,折射率不是方向的函数。
 - (3) 光强不能太强,否则巨大的光能量会使线性叠加原理不再成立而出现非线性情况。
 - (4) 光学元件的线度应比光的波长大得多,否则不能把光束简化为光线。

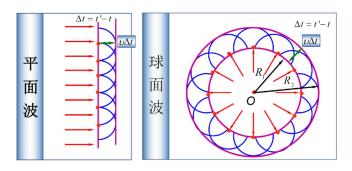


图 1.3: 惠更斯原理

Theorem. 2 (费马原理):

光从空间中一点传播到另一点时,总是沿光程(optical length, OPL)取极值的路径传播³,公式:

$$d OPL = d \left(\int_{Q}^{P} n dl \right) = 0 \Longrightarrow \frac{d OPL}{d\varphi} = \frac{dOPL}{ds} = 0$$
 (1.4)

[®]这里的"极值"可以是极小值、极大值或常数,一般情况下,实际光程大多取极小值。极大值(如凹面镜成像)、拐点(如椭球面镜、凸透镜)的例子,可以参考 知乎: 浅谈几何光学 (1)——费马原理

由费马原理可以导出诸多推论,包括我们熟知的几条基本原理,还有物像之间的等光程性(例如凸透镜): 在物点 Q 与像点 Q' 之间,不管光线经何路径,凡是由 Q 通过同样的光学系统到达 Q' 的光线,都是等光程的。

§1.4 成像

理想的像与物体在形状上一致,大小成比例。物与像之间的关系:本质上是一系列物点与像点的点点对应,推广至线线、面面对应。

同心光束:各光线本身或其延长线交于同一点的光束称为同心光束,在各向同性介质中,它对应于球面波。

由若干反射面或折射面组成的光学系统称为光具组

- (1) 实物:发散的同心入射光束的"心"
- (2) 虚物: 汇聚的同心入射光束的"心"
- (3) 实像:发散的同心出射光束的"心"
- (4) 虚像: 汇聚的同心出射光束的"心"

物像的共轭性(可逆性): 若 P 为物体 P(可实可虚)的像点,则反之,当物点为 P 时,像点必在点 P'(实际光路可能不同)。是光路可逆性的必然结果。

计算由物到像的 OPL 时,若为实线(实物、实像)则取正,称为实光程,若为虚线(虚物、虚像)则取负,称为虚光程。

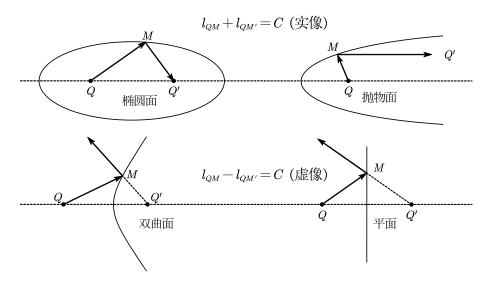


图 1.4: 光程恒定的例子

折射球面与反射球面:

的对于折射球面,存在一对恰好成像的共轭点,称为齐明点。在齐明点处,可以证明 Q 到 Q' 的光程(即物像间的 OPL) $l_{QQ'}$ 。

折射球面公式:

$$\frac{n_1}{l_1} + \frac{n_2}{l_2} = \frac{1}{R} \left(\frac{n_2 s_2}{l_2} - \frac{n_1 s_1}{l_1} \right) \tag{1.5}$$

$$\frac{n'}{s'} + \frac{n}{s} = \frac{n' - n}{r} \quad (\dot{\mathfrak{B}}\dot{\mathfrak{m}}) \tag{1.6}$$

反射球面公式:

$$\frac{1}{l_1} + \frac{1}{l_2} = -\frac{2}{R} \left(\frac{s_1}{l_1} + \frac{s_2}{l_2} \right) \tag{1.7}$$

$$\frac{1}{s_1} + \frac{1}{s_2} = -\frac{2}{R} \quad (\mathring{\mathfrak{F}}) \tag{1.8}$$

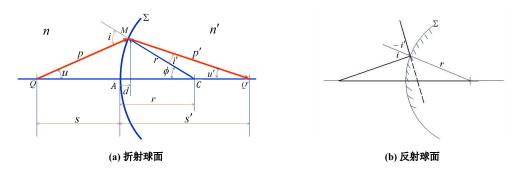


图 1.5: 折射球面与反射球面

像的放大率:

放大率公式:

$$\frac{n_1|y_1|}{s_1} = \frac{n_2|y_2|}{s_2} \tag{1.9}$$

Lagrange-Helmholtz 恒等式:

$$n_1 u_1 y_1 = n_2 u_2 y_2 (1.10)$$

上式的 u 和 y 是有正负的,例如折射球面中 $u_1 > 0$, $y_1 > 0$ 而 $u_2 < 0$, $y_2 < 0$ 。

§1.5 光学仪器

1.5.1 薄透镜

透镜是由两个共轴折射球面构成的光具组,球面间距远远小于球面半径和物距像距的透镜称为薄透镜, 也即 $d \ll |R_1|, |R_2|, |s|, |s'|$ 。此时可以认为两球面顶点重合,称为光心。

薄透镜成像公式(物像距公式):

$$\frac{n}{s} + \frac{n'}{s'} = \frac{n_L - n}{r_1} + \frac{n' - n_L}{r_2} \tag{1.11}$$

$$\frac{n}{s} + \frac{n'}{s'} = \frac{n_L - n}{r_1} + \frac{n' - n_L}{r_2}$$

$$s' = \infty \Longrightarrow f = \frac{n}{\frac{n_L - n}{r_1} + \frac{n' - n_L}{r_2}}$$
物方焦距
$$(1.11)$$

$$s = \infty \Longrightarrow f' = \frac{n'}{\frac{n_L - n}{r_1} + \frac{n' - n_L}{r_2}} \quad$$
像方焦距 (1.13)

故物像焦距满足 $\frac{f}{n}=\frac{f'}{n'}$ 。特别地,当物像方折射率都为 1 时(真空),我们有磨镜者公式和像的横向放大率:

$$f = f' = \frac{1}{(n_L - 1)(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2})}, \quad V = -\frac{\frac{s'}{n'}}{\frac{s}{n}} = -\frac{fs'}{f's} = -\frac{s'}{s}$$
 (1.14)

将公式 1.12 和公式 1.13 代入式 1.11 中, 可以得到 Gauss 物像公式:

$$\frac{f}{s} + \frac{f'}{s'} = 1 \quad \stackrel{n=n'}{\Longrightarrow} \quad \frac{1}{s} + \frac{1}{s'} = \frac{1}{f}$$
 (1.15)

令 s = x + f, s' = x' + f', 代入公式 1.15, 可以得到 Newton 物像公式:

$$xx = ff' ag{1.16}$$

1.5.2 其它仪器

投影仪器、照相机、眼睛、放大镜、显微镜、望远镜

§1.6 光波的描述

§1.7 光度学基本概念

在学习光度学之前,需要区分辐射度学与光度学中的基本概念。辐射度学研究的是辐射能量对实际物体的影响,而光度学研究的是辐射能量对人眼的影响,是基于人眼实验数据的学科,例如 Luminous Efficiency Function。它们的概念相互对应(可以相互转化)但并不相同,如下表所示:

表 1.1: 光度学与辐射度学概念对应关系

学科范围	范围基本概念						
辐射度学	辐射能 Q_e	辐射通量 Φ_e	辐射强度 I_e	辐射亮度 L_e	辐射照度 E_e	辐射出射度 M_e	辐射通量谱密度 $\Phi_{e,\lambda}$
光度学	光量 Q_v	光通量 Φ_v	光强度 I_v	光亮度 L_v	光照度 E_v	光出射度 M_v	光通量谱密度 $\Phi_{v,\lambda}$

1.7.1 辐射度学基本概念

表 1.2: 辐射度学基本概念

名称	符号	定义式	单位	概念描述		
辐射能	Q_e	-	- 以辐射形式传播的能量			
辐通量	Φ_e	$\Phi_e = rac{\mathrm{d}Q_e}{\mathrm{d}t}$	$\Phi_e = rac{\mathrm{d}Q_e}{\mathrm{d}t}$ W 单位时间内流过某截面的辐射能量			
辐强度	$oldsymbol{I}_e$	$oldsymbol{I}_e = rac{\mathrm{d}\Phi_e}{\mathrm{d}oldsymbol{\Omega}}$	$W \cdot sr^{-1}$	点辐射源在某方向上单位立体角®内的辐射通量		
辐照度	$oldsymbol{E}_e$	$oldsymbol{E}_e = rac{ ext{d}\Phi_e}{ ext{d}oldsymbol{A}}$	$W \cdot m^{-2}$	被辐射体单位面积上的辐射通量		
辐亮度	$oldsymbol{L}_e$	$oldsymbol{L}_e = rac{\mathrm{d} oldsymbol{I}_e}{\mathrm{d} A \cos heta}$	$W \cdot sr^{-1} \cdot m^{-2}$	单位面积的面辐射源在某方向上的辐射强度		
辐出射度	M_e	$M_e = \frac{\mathrm{d}\Phi_e}{\mathrm{d}A}$	$W \cdot m^{-2}$	辐射体单位面积向半球空间发射的辐射通量		
辐谱密度	ϕ_e	$\phi_e = \frac{\Delta \Phi_{e,\lambda}}{\Delta \lambda}$	$W \cdot m^{-1}$	辐射能(通量)在频谱中的分布		

其中 $\Delta\Phi_{e,\lambda}$ 表示波长为 λ (也可认为是 $[\lambda, \lambda + \Delta\lambda]$) 的部分所贡献的辐射通量。

1.7.2 明视觉曲线

人眼对不同波长的光具有不同的明亮感觉程度[®],称为明视觉光谱光视效率曲线 $^{\circ}$ (函数),常简称为"明视觉曲线"或"视觉曲线",记为 $V=V(\lambda)$ 。

光谱光效能 K,表示在某一波长上每一瓦辐射通量可以产生多少流明的光通量。光谱光视效率 $V = V(\lambda)$,就是归一化的光谱光效能:

$$K = \frac{\Delta \Phi_{v,\lambda}}{\Delta \Phi_{e,\lambda}} = \frac{\phi_v(\lambda)}{\phi_e(\lambda)}, \quad V(\lambda) = \frac{K(\lambda)}{K_{\text{max}}} = \frac{1}{K_{\text{max}}} \cdot \frac{\phi_v(\lambda)}{\phi_e(\lambda)}$$
(1.17)

[®]参考新旧明视觉光谱光视效率曲线.pdf。

[©]参考 ANSI E1.48 - 2014 (A Recommended Luminous Efficiency Function for Stage and Studio Luminaire Photometry),国际照明委员会(CIE)规定的标准光谱光视效率函数 Luminous Efficiency Functions 或者 知乎:光通量与光辐照度之间的换算。

 $K_{\max}=683~\mathrm{lm}\cdot\mathrm{W}^{-1}$ 在波长约 555.0 nm 取到,因此 $V=V(\lambda)$ 也表示在相同辐射通量下,波长为 λ 的光与 555.0 nm 的光所产生的亮暗感觉比值。

另外,公式1.17建立了辐射度学参量与光度学参量之间的转化关系:

$$\Phi_v(\lambda) = \int \phi_v(\lambda) d\lambda = \int K_{\text{max}} V(\lambda) \phi_e(\lambda) d\lambda$$
(1.18)

1.7.3 光度学基本概念

表 1.3: 光度学基本概念

名称	符号	定义式	单位	概念描述		
光量	Q_v	$Q_v(\lambda) = V(\lambda) \cdot Q_e(\lambda)$	$=V(\lambda)\cdot Q_e(\lambda)$ $\operatorname{cd}\cdot\operatorname{sr}\cdot\operatorname{s}$ 辐射能的光度量大小			
光通量	Φ_v	$\Phi_v = rac{\mathrm{d}Q_v}{\mathrm{d}t}$	$lm = cd \cdot sr$	单位时间内流过某截面的光度学光量		
光强度	$oldsymbol{I}_v$	$oldsymbol{I}_v = rac{ ext{d}\Phi_v}{ ext{d}oldsymbol{\Omega}}$	cd	点辐射源在某方向上单位立体角内的光通量		
光照度	$oldsymbol{E}_v$	$oldsymbol{E}_v = rac{ ext{d}\Phi_v}{ ext{d}oldsymbol{A}}$	$lm \cdot m^{-2}$	被辐射体单位面积上的光通量		
光亮度	$oldsymbol{L}_v$	$oldsymbol{L}_v = rac{\mathrm{d} oldsymbol{I}_v}{\mathrm{d} A \cos heta}$	$cd \cdot m^{-2}$	单位面积的面辐射源在某方向上的光强度		
光出射度	M_v	$M_v = \frac{\mathrm{d}\Phi_v}{\mathrm{d}A}$	$\mathrm{lm}\cdot\mathrm{m}^{-2}$	辐射体单位面积向半球空间发射的光通量		
光谱密度	ϕ_v	$\phi_v = \frac{\Delta \Phi_{v,\lambda}}{\Delta \lambda}$	$lm \cdot m^{-1}$	光量(光通量)在频谱中的分布		

它们®之间的转化关系:

与光通量的转换:
$$\Phi_v = \int \boldsymbol{E}_v d\boldsymbol{A} = \int \boldsymbol{I}_v d\boldsymbol{\Omega} = \iint \boldsymbol{L}_v \cos\theta \, d\boldsymbol{A} \, d\boldsymbol{\Omega}$$
 (1.19)

与光强的转换:
$$I_v = r^2 E_v = \int L_v \cos \theta \, dA = \int L_v dA_\perp$$
 (1.20)

计算时的常用微分:

直角坐标系:
$$dA = dxdy$$
 , $d\Omega = \frac{dA}{r^2}$
球坐标系: $dA = r^2 \sin \theta d\theta d\phi$, $d\Omega = \sin \theta d\theta d\phi$ (1.21)

§1.8 特殊发光体

1.8.1 余弦发光体(朗伯发光体)

1.8.2 定向发光体

[®]参考 知乎:如何区分并记忆光度、照度、发光强度、光强、亮度等

第2章 光的反射与折射

在本章,我们先以一定的顺序,依次对反射折射过程中所出现的现象或相关物理量进行讨论,最后给出 所有现象的总结。

§2.1 菲涅尔公式

Theorem. 3 (菲涅尔公式, Fresnel Formula):

光线在通过两介质分界面时通常会同时发生折射(透射)和反射现象,设入射光(incident ray)介质折射率 η_i ,入射角 θ_i ,透射光(transmitted ray)介质折射率 η_t ,透射角(折射角) θ_t ,则有^①:

类型	振幅反射系数	l r	振幅透射系数 t		
s 波	$r_s = \frac{n_i \cos \theta_i - n_t \cos \theta_t}{n_i \cos \theta_i + n_t \cos \theta_t}$	$-\frac{\sin(\theta_i - \theta_t)}{\sin(\theta_i + \theta_t)}$	$t_s = \frac{2n_i \cos \theta_i}{n_i \cos \theta_i + n_t \cos \theta_t}$	$+rac{2\sin heta_t\cos heta_i}{\sin(heta_t+ heta_t)}$	
p 波	$r_p = \frac{n_t \cos \theta_i - n_i \cos \theta_t}{n_t \cos \theta_i + n_i \cos \theta_t}$	$+\frac{\tan(\theta_i-\theta_t)}{\tan(\theta_i+\theta_t)}$	$t_p = \frac{2n_i \cos \theta_i}{n_i \cos \theta_t + n_t \cos \theta_i}$	$+\frac{2\sin\theta_t\cos\theta_i}{\sin(\theta_i+\theta_t)\cos(\theta_i-\theta_t)}$	

折射角 θ_t 、s 波通量反射率 R_s 、p 波通量反射率 R_p 和总通量反射率 R 为:

$$\cos \theta_t = \sqrt{1 - \left(\frac{n_i}{n_t} \sin \theta_i\right)^2}, \quad R_s = r_s^2, \ R_p = r_p^2, \quad R = \frac{1}{2} (R_s + R_p)$$
 (2.1)

总强度反射率 R 的严格证明见下一节。特别地,若 $1-\left(\frac{n_i}{n_t}\sin\theta_i\right)^2<0$,则发生全反射,此时 R=1。另外,需要指出菲涅尔公式的适用条件,也即推导时所做的一些假设,如下:

- (1) 介质为绝缘介质, 无表面自由电荷或传导电流
- (2) 介质为各向同性的光学线性介质(弱光强)
- (3) 介质磁导率(约)等于真空磁导率² $\mu_i = \mu_t = \mu_0$,其中 μ_0 为真空磁导率。

§2.2 反射时的相位变化

菲涅尔公式的推导以矢量分析为基础,因此公式中系数 r_s 的正负具有明确物理意义,它标识着方向。若为负,则反射后的方向与原方向相反,否则相同。各系数正负情况见表 2.1,其中 o 表示可正可负。

从波的角度,方向相反可以等价地视为相位发生了 π 的前移(或后移),称为相位突变。 $n_i < n_t$ 时,相位突变要么是 0,要么是 π , $n_i > n_t$ 时的相位变化比较复杂,我们不深究。在 $\theta_i + \theta_t = \frac{\pi}{2}$ 时, r_p 的正负发生变化,p 波的反射波相位也发生突变,称此时 θ_i 的角度为布儒斯特角(Brewster angle),记为 θ_B ,也称为偏振角或起偏角。

表 2.1: 振幅系数的正负情况

折射率	r_s	r_p	t_s	t_p
$n_i < n_t$	_	o	+	+
$n_i > n_t$	o	o	+	+

可以推得 Brewster angle 的值为:

$$\theta_B = \arctan\left(\frac{n_2}{n_1}\right) \tag{2.2}$$

 $^{^{\}circ}$ 对于金属材质(非绝缘材质),需要引入消光系数 k_t 来修正菲涅尔公式(绝缘材质等价于 $k_t=0$),具体参见 知乎: 菲涅尔公式

²对于介质磁导率不等于真空磁导率的情况,详见参考文献[1] Page 144

具体的振幅系数变化见图 2.1³,相位增量见图 2.2,反射示意图见图 2.3。

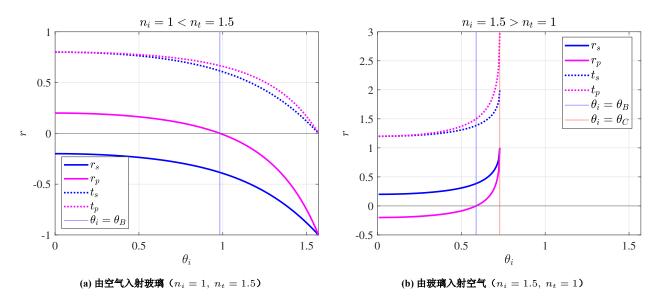


图 2.1: 振幅系数 r 随入射角 θ_i 的变化

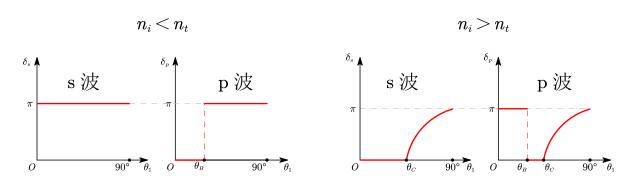


图 2.2: s 波和 p 波在反射时的相位变化

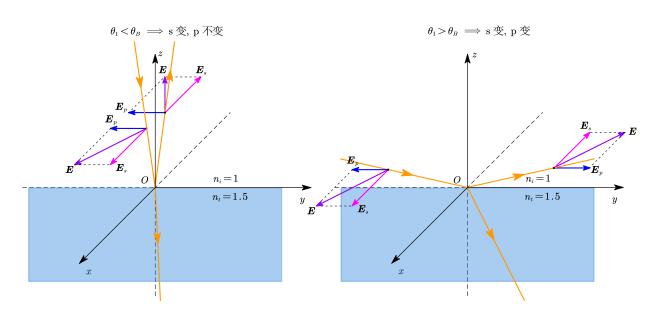


图 2.3: 由空气入射玻璃的光线示意图

³源码见附录 B.1

由菲涅尔公式, 当 $n_i < n_t$ 时, 我们还有如下结论:

$$\theta_{i} = 0 \text{ Bf:} \qquad r_{p} = (-r_{s}) = \frac{n_{t} - n_{i}}{n_{t} + n_{i}}, \quad t_{p} = t_{s} = \frac{2n_{i}}{n_{i} + n_{t}}$$

$$\theta_{i} = \frac{\pi}{2} \text{ Bf:} \qquad r_{p} = r_{s} = -1, \qquad t_{p} = t_{s} = 0$$
(2.3)

这表明,即使是正射(垂直于介质分界面的入射, $\theta_i = 0$),一般也存在部分反射光。总之,当 $n_i < n_t$ 时,入射光的 s 分量在反射中一定会相位跃变,p 分量都有可能。

另外, 菲涅尔公式还可写成:

$$r_{s} = \frac{\cos \theta_{i} - \sqrt{n_{ti}^{2} - \sin^{2} \theta_{i}}}{\cos \theta_{i} + \sqrt{n_{ti}^{2} - \sin^{2} \theta_{i}}}, \quad r_{p} = \frac{n_{ti}^{2} \cos \theta_{i} - \sqrt{n_{ti}^{2} - \sin^{2} \theta_{i}}}{n_{ti}^{2} \cos \theta_{i} + \sqrt{n_{ti}^{2} - \sin^{2} \theta_{i}}}$$
(2.4)

§ 2.3 完全偏振反射光

当光波由布儒斯特角 θ_B 入射时,由 Fresnel Formula, $r_p = \frac{\tan(\theta_i - \theta_t)}{\tan(\theta_i + \theta_t)} = 0$,也即反射光的 \mathbf{p} 分量为 $\mathbf{0}$,仅存在 \mathbf{s} 分量。这说明反射光是完全偏振光, \mathbf{E} 的方向(称为振动方向)垂直于入射面。

但此时反射光能量占比 F 很小[®],例如,空气(n=1)入射玻璃(n=1.5)时, $\theta_B=56.310$ °,F=0.0740;玻璃入射空气时, $\theta_B=33.690$ °,F=0.0740。

§ 2.4 反射折射时的能量关系

在 Fresnel Formula 中可以发现, $r_s^2 + t_s^2 \neq 1$, $r_p^2 + t_p^2 \neq 1$,是能量不守恒了吗?显然不是。那么,反射光和透射光的能量关系是怎样的?这需要借助辐射度学的相关概念。

如图,圆形光束从空气入射到分界面上的一个面元 A(界面下是玻璃),以此面元为研究对象。考虑玻印亭矢量 $S=E\times B$,即单位时间内通过单位面积的电磁辐射能量(单位面积辐射功率),于是瞬时辐射照度 E_e :

$$E_e = S = c^2 \varepsilon_0 E \times B, \quad E_e = \varepsilon_0 c E^2 \cdot \sqrt{\frac{\varepsilon_r}{\mu_r}} = \frac{\varepsilon_0 c}{\mu_r} \cdot n E^2$$
 (2.5)

其中 ε_r , μ_r 分别为相对介电常量、相对磁导率,对空气近似有 $\varepsilon_r = \mu_r = 1$,于是

核心思想是 $dQ_e = (E_e \cdot A) dt$ 。入射、反射、透射光束的截面面积分别为 $A\cos\theta_i$, $A\cos\theta_r$, $A\cos\theta_t$,设 其瞬时辐射照度分别为 E_i , E_r , E_t ,则辐射通量为:

$$\Phi_{e,k} = E_{e,k} A \cos \theta_k = \frac{\varepsilon_0 c A}{\mu_r} \cdot n_k \cos \theta_k E_k^2, \quad k = i, r, t$$
(2.6)

分别写出入射、反射、透射光的辐射通量:

$$\Phi_{e,i} = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_i \cos \theta_i \, E_i^2 = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_i \cos \theta_i \, \left(E_{i,s}^2 + E_{i,p}^2 \right) \tag{2.7}$$

$$\Phi_{e,r} = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_i \cos \theta_i E_r^2 = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_i \cos \theta_i \left(r_s^2 E_{i,s}^2 + r_p^2 E_{i,p}^2 \right)$$
 (2.8)

$$\Phi_{e,t} = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_t \cos \theta_t E_t^2 = \frac{\varepsilon_0 cA}{\mu_r} \cdot n_t \cos \theta_t \left(t_s^2 E_{i,s}^2 + t_p^2 E_{i,p}^2 \right)$$
(2.9)

[®]可以使用玻璃片堆得到强度较大的偏振光

由于入射光可分解为 s 波与 p 波,我们自然想到它们俩在入射前后应该是能量守恒的,这指导我们分别作数学上的处理。对 s 波,由菲涅尔定律(这说明已经做了近似 $\mu_r = 1$),做减法得到:

$$\begin{split} n_i \cos \theta_i E_{i,s}^2 - n_i \cos \theta_i r_{i,s}^2 E_{i,s}^2 - n_t \cos \theta_t t_s^2 E_{i,s}^2 \\ &= E_{i,s}^2 \left[n_i \cos \theta_i \left(1 - \frac{(n_i \cos \theta_i - n_t \cos \theta_t)^2}{(n_i \cos \theta_i + n_t \cos \theta_t)^2} \right) - n_t \cos \theta_t \cdot \frac{(2n_i \cos \theta_i)^2}{(n_i \cos \theta_i + n_t \cos \theta_t)^2} \right] \\ &= \frac{E_{i,s}^2}{(n_i \cos \theta_i + n_t \cos \theta_t)^2} \left[n_i \cos \theta_i \cdot (4n_i \cos \theta_i \cdot n_t \cos \theta_t) - 4n_t \cos \theta_t \cdot n_i^2 \cos^2 \theta_i \right] \\ &= 0 \end{split}$$

同理, 考虑 p 分量, 作减法可得到:

$$n_i \cos \theta_i E_{i,p}^2 - n_i \cos \theta_i r_{i,p}^2 E_{i,p}^2 - n_t \cos \theta_t t_p^2 E_{i,p}^2 = 0$$
(2.10)

代入即得:

$$\Phi_{e,i} - \Phi_{e,r} - \Phi_{e,t} = 0 \Longrightarrow \Phi_{e,i} = \Phi_{e,r} + \Phi_{e,t}$$
(2.11)

这便验证了入射前后的能量是守恒的。

由此,我们可以定义一些能量系数:

强度反射率
$$R$$
: $R = \frac{1}{2}(R_s + R_p)$, $R_s = r_s^2$, $R_p = r_p^2$ 强度透射率 T : $T = \frac{1}{2}(T_s + T_p)$, $T_s = \left(\frac{n_t \cos \theta_t}{n_i \cos \theta_i}\right)^2 t_s^2$, $T_p = \left(\frac{n_t \cos \theta_t}{n_i \cos \theta_i}\right)^2 t_p^2$ (2.12)

这样,它们具有下面的性质,方便我们计算能量关系:

$$R_{s} + T_{s} = 1, R_{p} + T_{p} = 1, R + T = 1$$

$$\Phi_{e,r} = R\Phi_{e,i}, \Phi_{e,r,s} = R_{s}\Phi_{e,i,s}, \Phi_{e,r,p} = R_{p}\Phi_{e,i,s}$$

$$\Phi_{e,t} = T\Phi_{e,i}, \Phi_{e,t,s} = T_{s}\Phi_{e,i,s}, \Phi_{e,t,p} = T_{p}\Phi_{e,i,s}$$
(2.13)

其中 $\Phi_{e,r} = R\Phi_{e,i}$ 和 $\Phi_{e,t} = T\Phi_{e,i}$ 是怎么来的?

§ 2.5 全反射时的隐失波与穿透深度

假设现在由光密介质射向光疏介质,即 $n_i > n_t$,则有临界角 $\theta_C = \arcsin n_{ti}$ 。当 $\theta_i > \theta_C$ 时,发生全反射,R=1, T=0,若简单地认为没有任何透射光,是不满足电磁场边界条件的。具体来讲,E 的切向分量连续告诉我们,在透射介质中一定存在振荡场,它在平行于界面上的分量具有时间频率 ω (与入射光相同)。

进一步的推导表明6,在透射介质中存在一种波(称为隐失波),其波函数如下:

$$\boldsymbol{E} = \left(e^{-\beta y}\boldsymbol{E_{t,0}}\right) \cdot e^{i\left(\frac{\sin\theta_i}{n_{ti}}k_tx - \omega t\right)}, \quad \text{ \bar{g} is \bar{g} } \beta = k_t \sqrt{\frac{\sin^2\theta_i}{n_{ti}^2} - 1} = k_i \sqrt{\sin^2\theta_i - n_{ti}^2}$$
 (2.14)

这是一个不均匀波,其振幅在y方向上极速衰减,只在几个波长的距离上就可以忽略不计。且它同时有纵波成分和横波成分,不是简单的简谐横波。

我们将振幅下降到 $\frac{1}{e}$ 的深度称为**穿透深度**,记为 $\delta = \frac{1}{8}$,它通常在一个波长以内。

对于此过程的能量守恒问题,更详尽广泛的讨论表明(利用波印廷矢量 S),能量实际上是跨过界面往复循环,最终使透向第二介质的净流量为零。就现阶段,可以理解为能量从入射波流到隐失波再回到反射波,或者说隐失波沿入射波又绕回了反射波。

^⑤详见参考文献 [1] 的 Page 158

§2.6 古斯-亨欣位移(Goos-Hanchen Shift)

一束被全反射的光,入射点会与(反射后的)出射点存在微小偏移(事实上既有平行偏移也有垂直偏移),称为 Goos-Hanchen Shift。较为严谨的推导表明[®],沿入射方向、与分界线平行的偏移量如下(又称为侧向偏移):

$$\delta_{\perp} = \frac{\lambda_i \sin \theta_i}{\pi \sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}}, \quad \Delta x = \frac{\lambda_i \tan \theta_i}{\pi \sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}} = 2\delta \tan \theta_i$$
 (2.15)

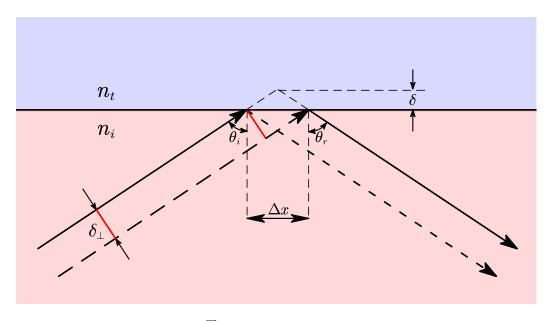


图 2.4: Goos-Hanchen Shift

§2.7 全反射时的相位变化

发生全内反射时 $^{\circ}$,入射波 s 分量、p 分量的相位变化并非简单的 0 或 π ,下面作推导。

对入射光的波函数 $E_i = E_{i,0} \cdot e^{i\theta} = E_{i,0} \cdot e^{i(kx-\omega t)}$,若反射光满足 $E_r = E_i \cdot \lambda e^{i\delta}$,则表明相对于入射光,反射光的振幅变为了原来的 λ 倍,且相位增加了 δ 。特别地, $\lambda < 0$ 时,可以等价于 $\lambda > 0$ 且相位增加 $\delta + \pi$ 或 $\delta - \pi$ 。

由菲涅尔定律,我们有 $E_{r,s}=r_sE_{i,s}$, $E_{r,p}=r_pE_{i,p}$ 。可以发现,在全反射时, $r_s,r_p\in\mathbb{C}\setminus\mathbb{R}$,并且 $|r_s|=|r_p|=1$,振幅不变,于是可以令 $r=e^{i\delta}$ 。为了反解相位增量 δ ,一种自然的想法是考虑

$$e^{i\delta} = \cos \delta + i\lambda \sin \delta = a + ib \Longrightarrow \delta = \arctan\left(\frac{b}{a}\right)$$
 (2.16)

这样做虽然可行,但由于 arctan 函数的局限性,其值域范围在 $[-\frac{\pi}{2},\frac{\pi}{2}]$,而 δ 的取值范围在 $[0,\pi]$ 或者 $[-\pi,0]$ 。因此,最终得到的 δ 仅在部分区域上正确,对另一部分需做数学上的平移修正。因此,我们考虑另一种方法。在全反射时,注意到 r_s 和 r_p 的形式为 $r=\frac{a-bi}{a+bi}$,其中 $a,b\in\mathbb{R}$,有如下过程:

$$\frac{a-bi}{a+bi} = e^{i\theta} \Longrightarrow e^{i\frac{\theta}{2}} = \pm \frac{a-bi}{\sqrt{a^2+b^2}}, \ \tan\frac{\delta}{2} = -\frac{b}{a}, \ \frac{\delta}{2} = \arctan\left(-\frac{b}{a}\right) \tag{2.17}$$

[®]详见参考文献[2],或者 知乎:古斯汉欣位移产生的原因,以及 知乎:古斯汉森位移的原理是什么

[©]全内反射是指,由光疏介质射向光密介质且入射角大于临界角时发生的全反射现象

这样得到的 $\frac{\delta}{2}$ 便是全范围正确的,无需修正。分别令 $r = r_s, r_p$,代入即得:

$$\delta_{r,s} = -2 \arctan\left(\frac{\sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}}{\cos \theta_i}\right), \quad \delta_{r,p} = -2 \arctan\left(\frac{\sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}}{n_{21}^2 \cos \theta_i}\right)$$
(2.18)

§ 2.8 折射时的相位变化

入射光不发生全反射时,由菲涅尔定律, $t_s, t_p \in (0, \frac{2n_i}{n_i + n_t}) \subset \mathbb{R}$,恒为正实数,因此相位不发生任何变化。当入射光发生全反射时,折射光(透射光)以隐失波的形式存在,我们前面已经提过,隐失波同时含有横波纵波成分,它与入射光不再是同一种波,此时谈论相位变化自然没有意义。

§ 2.9 反射折射总结

到此,我们已经讨论了目前可能接触到的所有情况,包括光疏射向光密、光密射向光疏、小于或大于临 界角时的折射反射振幅、相位以及能量关系等,终于可以给出反射折射的总结。

整个结论由菲涅尔定律推导而来,基于电磁场的边界条件和麦克斯韦方程组,从波的角度揭示了光在 反射折射时发生的变化,包括振幅、相位、能量、位移等关系。

反射波:
$$E_r = E_{r,s} + E_{r,p} = r_s E_{i,s} + r_p E_{i,p}, \quad r \in \mathbb{C}$$
 (2.19)

透射波:
$$E_t = E_{t,s} + E_{t,p} = t_s E_{i,s} + t_p E_{i,p}, \quad t \in \mathbb{R}, \ \theta_i < \theta_C$$
 (2.20)

反射系数:
$$r_s = \frac{\cos \theta_i - \sqrt{n_{ti}^2 - \sin^2 \theta_i}}{\cos \theta_i + \sqrt{n_{ti}^2 - \sin^2 \theta_i}}, \quad r_p = \frac{n_{ti}^2 \cos \theta_i - \sqrt{n_{ti}^2 - \sin^2 \theta_i}}{n_{ti}^2 \cos \theta_i + \sqrt{n_{ti}^2 - \sin^2 \theta_i}}$$
 (2.21)

透射系数:
$$(-r_s) + t_s = 1$$
, $r_p + t_p = 1$ (2.22)

能量关系:
$$\begin{cases} R = \frac{1}{2}(R_s + R_p) & R_s = |r_s|^2, \ R_p = |r_p|^2 \\ T = \frac{1}{2}(T_s + T_p), & T_s = \left(\frac{n_t \cos \theta_t}{n_i \cos \theta_i}\right)^2 t_s^2, T_p = \left(\frac{n_t \cos \theta_t}{n_i \cos \theta_i}\right)^2 t_p^2 \\ R + T = 1, \ R_s + T_s = 1, \ R_p + T_p = 1 \\ \Phi_{e,r} = R\Phi_{e,i}, \ \Phi_{e,t} = T\Phi_{e,i} \end{cases}$$
(2.23)

$$s$$
 波反射相位增量: $\delta_{r,s} = \begin{cases} -\pi, & n_i < n_t \\ 0, & \theta_i \in (0, \theta_C) \\ -2 \arctan\left(\frac{\sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{t_i}^2}}{\cos \theta_i}\right), & \theta_i > \theta_C \end{cases}$, $n_i > n_t$ (2.24)

隐失波:
$$\mathbf{E_t} = \left(e^{-\beta y}\mathbf{E_{t,0}}\right) \cdot e^{i\left(\frac{\sin\theta_i}{n_{ti}}k_tx - \omega t\right)}, \quad \beta = k_i\sqrt{\sin^2\theta_i - n_{ti}^2} = \frac{2\pi}{\lambda_i}\sqrt{\sin^2\theta_i - n_{ti}^2}, \quad \delta = \frac{1}{\beta}$$
 (2.26)

Goos-Hanchen Shift:
$$\Delta x = 2\delta \tan \theta_i = \frac{2 \tan \theta_i}{k_i \sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}} = \frac{\lambda_i \tan \theta_i}{\pi \sqrt{\sin^2 \theta_i - n_{ti}^2}}$$
 (2.27)

另外,如图 2.5 考虑一束光由光疏介质射向光密介质 $(n_i < n_t)$,发生透射、反射。保持各角度不变,将透射光方向置反,射向光疏介质,由菲涅尔公式,可得对称前后的振幅与能量系数变化:

$$\theta_{i} < \theta_{B}: \begin{cases} 反射振幅与强度: & \frac{r'_{s}}{r_{s}} = \frac{r'_{p}}{r_{p}} = 1, \quad \frac{R'}{R} = \frac{R'_{s}}{R_{s}} = \frac{R'_{p}}{R_{p}} = 1 \\ \text{透射振幅与强度:} & \frac{t'_{s}}{t_{s}} = \frac{t'_{p}}{t_{p}} = \frac{\tan A}{\tan B}, \quad \frac{T'}{T} = \frac{T'_{s}}{T_{s}} = \frac{T'_{p}}{T_{p}} = \frac{1}{n_{ti}^{2}} \cdot \frac{\sin^{2} 2A}{\sin^{2} 2B} \\ \text{反射光相位增量:} & \delta_{r,s} = -\pi, \ \delta_{r,p} = 0, \quad \delta'_{r,s} = 0, \ \delta'_{r,p} = -\pi \end{cases}$$
 (2.28)

$$\theta_{i} > \theta_{B}: \begin{cases} 反射振幅与强度: & \frac{r'_{s}}{r_{s}} = \frac{r'_{p}}{r_{p}} = 1, \quad \frac{R'}{R} = \frac{R'_{s}}{R_{s}} = \frac{R'_{p}}{R_{p}} = 1 \\ \\ \text{透射振幅与强度:} & \frac{t'_{s}}{t_{s}} = \frac{t'_{p}}{t_{p}} = \frac{\tan A}{\tan B}, \quad \frac{T'}{T} = \frac{T'_{s}}{T_{s}} = \frac{T'_{p}}{T_{p}} = \frac{1}{n_{ti}^{2}} \cdot \frac{\sin^{2} 2A}{\sin^{2} 2B} \end{cases}$$

$$(2.29)$$

$$\boxed{\text{反射光相位增量:}} \quad \delta_{r,s} = -\pi, \ \delta_{r,p} = -\pi, \quad \delta'_{r,s} = 0, \ \delta'_{r,p} = 0}$$

上面最左侧的图中,考虑光路可逆性,假设反射光、折射光振幅不变而方向置反,则合成出的光也应是原来的入射光(左下角合成后为0),得到斯托克斯倒逆关系:

$$r' + r = 1, \quad tt' + rr' = 1$$
 (2.30)

由于没有涉及电场的方向,上式对s波、p波均成立,可以角标同时为s,也可以角标同时为p。

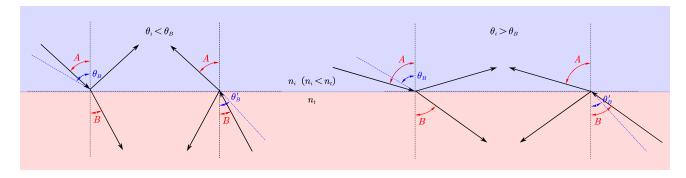


图 2.5: 光路可逆性下的振幅与能量系数

图 2.6® 展示了反射折射光的振幅 r_s, r_p, t_s, t_p 、能量 R_s, R_p, R 随入射角 $\tan \theta_i$ 的变化,其中 (a) 图为空气入射玻璃($n_i=1, n_t=1.5$),(b) 图为玻璃入射空气($n_i=1.5, n_t=1$)。

图 2.7[®] 展示了反射光的 s 分量与 p 分量的相位增量 $\delta_{r,s}, \delta_{r,p}$ 随入射角 θ_i 的变化,其中 (a) 图为空气入射玻璃($n_i=1,n_t=1.5$),(b) 图为玻璃入射空气($n_i=1.5,n_t=1$)。特别地,当 (b) 图中 $\theta_i>\theta_C$ 时,发生全(内)反射,此时 $r_s,r_p,t_s,t_p\in\mathbb{C}\setminus\mathbb{R}$,图中展示的是它们的模长,即 $|r_s|,|r_p|,|t_s|,|t_p|$ 。

图 2.8[®] 展示了隐失波穿透深度 δ 和 GH SHift Δx 随入射角 θ_i 的变化。

[®]源码见附录 B.2

[®]源码见附录 B.3

[™]源码见附录 B.4

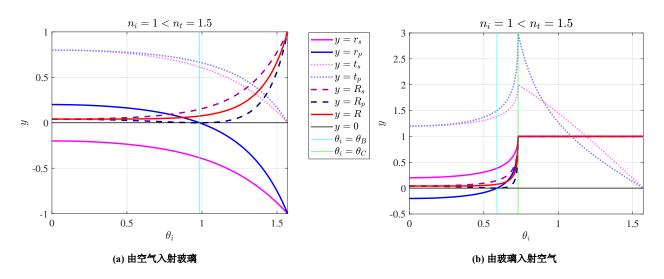


图 2.6: 反射折射光的振幅与能量变化

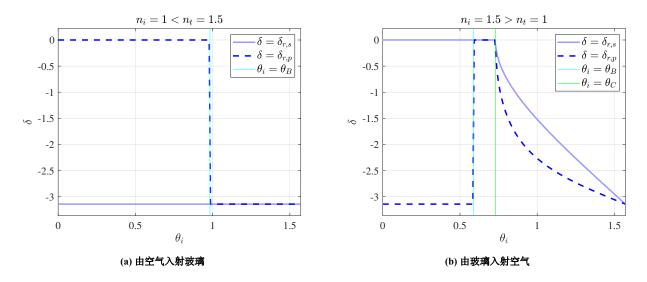


图 2.7: 反射光 s 分量与 p 分量的相位增量

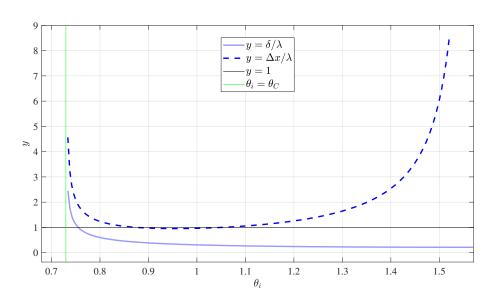


图 2.8: 隐失波穿透深度与 GH Shift (玻璃入射空气)

第3章 光的干涉

通常将平面波与球面波[®]是光波的的基元,当两个光源(或两束光波)间存在某种关联,波的叠加会引起强度的重新分布,若相互叠加的波满足某些特定条件,使得叠加后产生了稳定的强度分布,则称发生了光的干涉。

换句话说,研究干涉现象,就是讨论当两个或多个(光)波在空间中的某区域相遇时,它们如何相互叠加,会产生怎样的新波动现象,了解各个波的特性(振幅、频率、相位、波的类型等)如何影响叠加后的波的性质。

§3.1 叠加原理

只要波在空间中某点相遇,就会发生叠加,但不一定会产生干涉。也就是说,叠加是无条件的,干涉则要求形成稳定的、新的强度分布。

回想波动方程^②,它的一个重要特性是:方程是线性的。因此,如果 ψ_1 , ψ_2 , ..., ψ_n 各自是波动方程的解,那么它们的任意线性组合也是方程的解,即:

$$\psi = \sum a_i \psi_i \tag{3.1}$$

这个性质称为叠加原理,它表面:介质中任何一点的合扰动是各个单独波组分的代数和。另外,需要注意,叠加原理仅在均匀、线性、各向同性的介质中成立,有极大振幅的波(能量极大),无论是纵波(声波)或横波(电磁波),都可以产生非线性的效应,此时叠加原理不再适用。

在许多情况下,无需考虑光波的矢量性,例如多个光波的电场方向都始终在一条直线上时,可以将电场 E 处理为具有正负的标量 E。本章我们研究的都是基于上述处理的光波,这表明它们的传播方向都在同一平面内,这样即降低了讨论的难度,又具有相当高的普适性和推广性(利用旋转对称性或平移对称性)。

§3.2 同频率光波的干涉

3.2.1 两个同频波源的干涉

两源干涉原理:

现在,我们讨论均匀介质的两个波源(频率相同)的干涉情况,为了提高普适性,我们并不事先假设波源的类似,它可以是平面波、球面波或柱面波。设两波源分别为 S_A , S_B ,波函数分别为 ψ_A , ψ_B ,不妨假设它们都沿各自的正向传播,借助相矢量的思想^③,将位矢 \boldsymbol{x} (和初相位 ε)分离后,它们的波函数可写为:

$$E_A = E_{A,0} \cdot e^{i(-\omega t + \alpha_A)}, \quad E_B = E_{B,0} \cdot e^{i(-\omega t + \alpha_B)}$$
(3.2)

其中 $\alpha_A = \alpha_A(\boldsymbol{x})$, $\alpha_B = \alpha_B(\boldsymbol{x})$ 是位矢的函数, $E_{A,0}, E_{B,0}$ 可能是位矢的函数。对于平面中任意一点 P, 合 扰动为:

$$E = E_A + E_B = E_{A,0} \cdot e^{i(-\omega t + \alpha_A)} + E_{B,0} \cdot e^{i(-\omega t + \alpha_B)}$$
(3.3)

[®]即平面电磁波与球面电磁波,详见附录 A.6,也可参考 知乎: 球面光波与平面光波 (https://www.zhihu.com/question/267133640/answer/319531458) 和 知乎: 高斯光束,平面波,球面波三者间有什么关系 (https://www.zhihu.com/question/534511391/answer/2501271591)

²详见 A.5

³详见附录 A.4

作数学上的处理,得到合扰动:

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}$$
(3.4)

$$E_{0} = \sqrt{E_{A,0}^{2} + E_{B,0}^{2} + 2E_{A,0}E_{B,0}\cos(\alpha_{A} - \alpha_{B})}, \begin{cases} \sin\alpha = \frac{1}{E_{0}} (E_{A,0}\sin\alpha_{A} + E_{B,0}\sin\alpha_{B}) \\ \cos\alpha = \frac{1}{E_{0}} (E_{A,0}\cos\alpha_{A} + E_{B,0}\cos\alpha_{B}) \end{cases}$$

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left[\frac{1}{E_{0}} (E_{A,0}\sin\alpha_{A} + E_{B,0}\sin\alpha_{B})\right] &, \cos\alpha \geqslant 0 \\ \pi - \arcsin\left[\frac{1}{E_{0}} (E_{A,0}\sin\alpha_{A} + E_{B,0}\sin\alpha_{B})\right] &, \cos\alpha < 0 \end{cases}$$
(3.5)

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(E_{A,0}\sin\alpha_A + E_{B,0}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha \geqslant 0\\ \pi - \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(E_{A,0}\sin\alpha_A + E_{B,0}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha < 0 \end{cases}$$
(3.6)

 E_0 与 α 的取值可以由相矢量相加来理解。在给定的位置 P, A 波的相矢量为 $E_{A,0} \measuredangle \alpha_A$, B 波的相矢量为 $E_{B,0} \measuredangle \alpha_B$,在复平面中将它们相加(平行四边形法则),即得到合扰动的相矢量 $E_0 \measuredangle \alpha$,这样, E_0 的大小就 是合相矢量的模长, α 是合相矢量与x 轴的夹角。

在光学中,常用干涉条纹对比度 γ 来描述干涉情况是否明显,它定义为:

$$\gamma = \frac{I_{\text{max}} - I_{\text{min}}}{I_{\text{max}} + I_{\text{min}}} = \frac{E_{0,\text{max}}^2 - E_{0,\text{min}}^2}{E_{0,\text{max}}^2 + E_{0,\text{min}}^2}$$
(3.7)

其中I表示光强,也即光通量密度。在两波源产生的干涉中,有

$$I = I_1 + I_2 + 2\sqrt{I_1 I_2} \cos(\alpha_A - \alpha_B)$$
(3.8)

$$I_{\text{max}} = I_1 + I_2 + 2\sqrt{I_1 I_2}, \quad I_{\text{min}} = I_1 + I_2 - 2\sqrt{I_1 I_2}$$
 (3.9)

则对比度为:

$$\gamma = \frac{2}{\sqrt{\frac{I_1}{I_2}} + \sqrt{\frac{I_2}{I_1}}} = \frac{2}{\sqrt{\frac{E_{A,0,\text{max}}^2}{E_{B,0,\text{max}}^2} + \sqrt{\frac{E_{B,0,\text{max}}^2}{E_{A,0,\text{max}}^2}}}}$$
(3.10)

因此,两波源电场的振幅越接近,干涉对比度越高,也就越明。

示例一: 两球面波

如图 3.1 (a),考虑两个相同的球面波源在 x-y 平面上的干涉情况,相同的波源(理想单频波源)保证 了两束波的物理参数相同,如波长、频率和振幅等。设两波源位置分别为 x_{OA} , x_{OB} ,简记 $r_1 = |x_{AP}|$ 和 $r_2 = |\boldsymbol{x}_{BP}|$,则波函数可写为:

$$E_A = \frac{A}{r_1} \cdot e^{i(-\omega t + kr_1 + \varepsilon_A)}, \quad E_{A,0} = \frac{A}{r_1}, \ \alpha_A = kr_1 + \varepsilon_A \tag{3.11}$$

$$E_B = \frac{B}{r_2} \cdot e^{i(-\omega t + kr_2 + \varepsilon_B)} \quad E_{B,0} = \frac{B}{r_2}, \ \alpha_B = kr_2 + \varepsilon_B$$
(3.12)

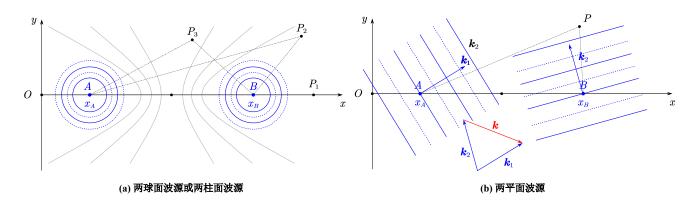


图 3.1: 两个同频波源的干涉

方便起见,不妨令 $\varepsilon_A = \varepsilon_B$,则合扰动为:

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}, \quad E_0 = \sqrt{\frac{A^2}{r_1^2} + \frac{B^2}{r_2^2} + \frac{2AB}{r_1 r_2} \cos(k(r_1 - r_2))}$$
(3.13)

$$\sin \alpha = \frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{r_1} \sin \alpha_A + \frac{B}{r_2} \sin \alpha_B \right), \quad \cos \alpha = \frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{r_1} \cos \alpha_A + \frac{B}{r_2} \cos \alpha_B \right)$$
(3.14)

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(\frac{A}{r_1}\sin\alpha_A + \frac{B}{r_2}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha \geqslant 0\\ \pi - \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(\frac{A}{r_1}\sin\alpha_A + \frac{B}{r_2}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha < 0 \end{cases}$$
(3.15)

对于可见光,其波长在 nm 级别,空间频率 $k=\frac{2\pi}{\lambda}$ 极高。为方便可视化,我们取波长 $\lambda=0.4\pi$ m,即 k=5 的微波,并令振幅系数 A=50,B=50,作出图像。图 3.2 展示了单个波源在平面上的振荡情况 (t=0)。对两波源的干涉[®],我们令两波源位置分别为 (-2,0),(2,0),作出图像,图 3.3 展示了它们的干涉情况 (t=0) [®]。单波源和双波源随时间的振动详见 GIF 动图链接 https://www.123pan.com/s/0y0pTd-QwKj3。

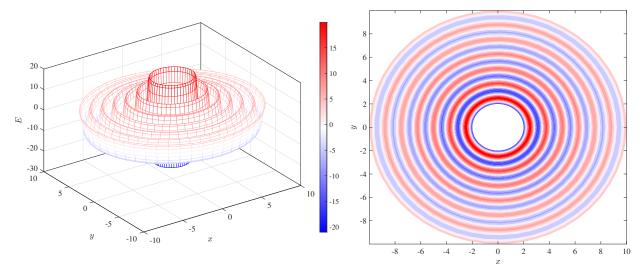


图 3.2: 单个球面波源在平面上的振荡情况

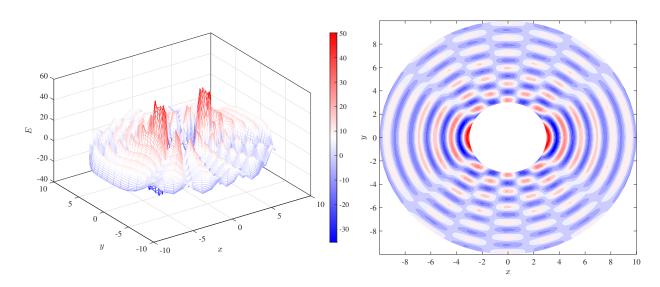


图 3.3: 两个球面波源在平面上的干涉情况

[⊕]源码见附录 B.5

[®]源码见附录 B.6

当点 P 离波源极远时,近似有 $\frac{r_1}{r_2} = 1$ (这与近似有 $r_1 - r_2 = 0$ 不同),将距离记为 r,则振幅的位置分布为 $E_0 = \frac{1}{r} \sqrt{A^2 + B^2 + 2AB \cos(k(r_1 - r_2))}$ 。若可以认为 $\frac{1}{r}$ 近似不变,则此时,具有相同振幅大小的点,等价于 $\cos(k(r_1 - r_2))$ 具有相同的值,也即:

$$|r_1 - r_2| = \frac{1}{k}(\theta + 2\pi n), \quad \theta \in [0, 2\pi), \ n = 0, 1, 2, \cdots$$
 (3.16)

对每个给定的 n,上述方程表示一条双曲线(焦点为两波源),因此上述方程构成一个双曲线族(空间中构成旋转双曲面族),如图 3.1 (a) 中的灰色曲线所示。特别地,令 $\theta = 0$ 可以得到最大振幅对应的双曲线族,令 $\theta = \pi$,得到最小振幅对应的双曲线族。

由于球面波的旋转对称性,只需绕 x 轴旋转一圈,即可得到整个空间上的振幅分布情况,也即两波源干涉情况。振幅的位置分布是较为重要的内容,在后文的干涉实验部分,我们将再次讨论这个问题。

示例二:两柱面波

考虑两柱面波的干涉情况,其中柱体的高与 x-y 平面垂直。容易发现,这与球面波在 x-y 平面的行为是相同的,仅需修改波源的振幅衰减系数。同样地,不妨令初相位 $\varepsilon_1 = \varepsilon_2$,得到合扰动:

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}, \quad E_0 = \sqrt{\frac{A^2}{r_1} + \frac{B^2}{r_2} + \frac{2AB}{\sqrt{r_1 r_2}} \cos(k(r_1 - r_2))}$$
(3.17)

$$\sin \alpha = \frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{\sqrt{r_1}} \sin \alpha_A + \frac{B}{\sqrt{r_2}} \sin \alpha_B \right), \quad \cos \alpha = \frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{\sqrt{r_1}} \cos \alpha_A + \frac{B}{\sqrt{r_2}} \cos \alpha_B \right)$$
(3.18)

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left[\frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{\sqrt{r_1}} \sin \alpha_A + \frac{B}{\sqrt{r_2}} \sin \alpha_B\right)\right] &, \cos \alpha \geqslant 0\\ \pi - \arcsin\left[\frac{1}{E_0} \left(\frac{A}{\sqrt{r_1}} \sin \alpha_A + \frac{B}{\sqrt{r_2}} \sin \alpha_B\right)\right] &, \cos \alpha < 0 \end{cases}$$
(3.19)

由于柱面波的平移对称性,只需沿z 轴进行平移,即可得到整个空间上的干涉情况。在平面内的其它性质与球面波类似。

示例三: 两平面波

考虑两平面波的干涉情况,如图 3.1 (b),平面波函数为:

$$E_A = E_{A,0} \cdot e^{i(-\omega t + kr_1 + \varepsilon_A)}, \quad \alpha_A = \mathbf{k_1} \cdot \mathbf{x}_{AP} + \varepsilon_A$$
 (3.20)

$$E_B = E_{B,0} \cdot e^{i(-\omega t + kr_2 + \varepsilon_B)} \quad \alpha_B = \mathbf{k_2} \cdot \mathbf{x}_{BP} + \varepsilon_B$$
(3.21)

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}$$
(3.22)

$$E_0 = \sqrt{E_{A,0}^2 + E_{B,0}^2 + 2\cos(\Delta\alpha)}, \quad \Delta\alpha = (\mathbf{k_1} - \mathbf{k_2}) \cdot \mathbf{x} + (\mathbf{k_2} \cdot \mathbf{x}_B - \mathbf{k_1} \cdot \mathbf{x}_A)$$
(3.23)

$$\sin \alpha = \frac{1}{E_0} \left[E_{A,0} \sin(\mathbf{k_1} \cdot \mathbf{x}_{AP}) + E_{B,0} \sin(\mathbf{k_2} \cdot \mathbf{x}_{BP}) \right]$$
(3.24)

$$\cos \alpha = \frac{1}{E_0} \left[E_{A,0} \cos(\mathbf{k_1} \cdot \mathbf{x}_{AP}) + E_{B,0} \cos(\mathbf{k_2} \cdot \mathbf{x}_{BP}) \right]$$
(3.25)

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(E_{A,0}\sin\alpha_A + E_{B,0}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha \geqslant 0\\ \pi - \arcsin\left[\frac{1}{E_0}\left(E_{A,0}\sin\alpha_A + E_{B,0}\sin\alpha_B\right)\right] &, \cos\alpha < 0 \end{cases}$$
(3.26)

由于 $\mathbf{k_1} \cdot \mathbf{x}_A$ 和 $\mathbf{k_2} \cdot \mathbf{x}_B$ 是定值,而 $\mathbf{k} = \mathbf{k_1} - \mathbf{k_2}$ 构成一个新的传播矢量,因此合成后的波仍是平面波(但不均匀,振幅是位置的函数),或者说每个等相面仍构成一个平面。

类似地,由平面波的平移对称性,沿 z 轴平移即可得全空间的合成情况。

多个同频波源的干涉 3.2.2

上面的结论容易推广到任意 n 个扰动叠加,即:

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}$$
(3.27)

$$E = E_0 \cos(-\omega t + \alpha) = E_0 \cdot e^{i(-\omega t + \alpha)}$$

$$E_0 = \sqrt{\left(\sum_{i=1}^n E_{i,0} \sin \alpha_i\right)^2 + \left(\sum_{i=1}^n E_{i,0} \cos \alpha_i\right)^2}$$
(3.27)

$$= \sqrt{\sum_{i=1}^{n} E_{i,0}^{2} + \sum_{1 < i < j < n} 2E_{i,0}E_{j,0}\cos(\alpha_{i} - \alpha_{j})},$$
(3.29)

$$\sin \alpha = \frac{1}{E_0} \sum_{i=1}^n E_{i,0} \sin \alpha_i, \quad \cos \alpha = \frac{1}{E_0} \sum_{i=1}^n E_{i,0} \cos \alpha_i$$
 (3.30)

$$\alpha = \begin{cases} \arcsin\left(\frac{1}{E_0} \sum_{i=1}^n E_{i,0} \sin \alpha_i\right) &, \cos \alpha \geqslant 0\\ \pi - \arcsin\left(\frac{1}{E_0} \sum_{i=1}^n E_{i,0} \cos \alpha_i\right) &, \cos \alpha < 0 \end{cases}$$
(3.31)

$$I = \sum_{i=1}^{n} I_i + \sum_{1 < i < j < n} 2\sqrt{I_i I_j} \cos(\alpha_i - \alpha_j)$$
(3.32)

§3.3 不同频率光的干涉

§3.4 产生干涉的实际条件

前面我们已经提到,在叠加(或干涉)问题中,电场的振幅通常只是位置的函数,而与时间无关,其实 这也是观察到干涉图样的必要条件。观察干涉图样,无非是用照片(视频等同于照片)、人眼、辐射计以及类 似的传感器,它们都有一定的"曝光时间",我们只能观察到在曝光时间内,光强或辐射强度的平均值,即:

$$I = I_1 + I_2 + 2\sqrt{I_1 I_2} \cdot \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} \cos(\Delta \alpha) dt$$
 (3.33)

其中 τ 为仪器的曝光时间。对可见光而言,其振荡周期 $T = \frac{\lambda}{n}$ 在 10^{-15} s级别,因此 τ 通常远大于T,这样, 我们只能观察到平均光强,而无法观察到光强的瞬时变化。 如果 $\Delta \alpha$ 与时间无关,或者在曝光时间内几乎保 持不变,那么就能得到(观察到)稳定的干涉图样。否则恒有 $I = I_1 + I_2$,是平凡的叠加,称为非相干叠加。

另外,若两波源的振动方向垂直,电场也仅是平凡的叠加,而不会产生干涉。因此,干涉现象要求两波 源振动方向不能垂直。

以能发射单频波的普通光源为例,光是由光源中的原子、分子发生能级跃迁时发出的,跃迁时发出的 波列都是有限长的,且初相位随机,持续时间 τ_0 通常短于 $10 \, \mathrm{ns}$,在此时段内,光场振荡约百万次。对于外 界的探测设备来讲,10 ns 仍是一个极短的时间,通常远远小于曝光时间。因此,即使每个波列的初相位都 相同,在曝光时间内的上万个波列的平均下,积分项 $\frac{1}{\tau}\int_0^\tau\cos(\Delta\alpha)\mathrm{d}t$ 为 0, $I=I_1+I_2$,导致观察到的强度 分布仅为平凡的叠加,无法观察到干涉。上面的单频普通光源,不断发出初相位随机的波列,并且波列持续 时间极短(相对于曝光时间),由这样的光源不能得到任何干涉图样,称为时间不相干。

有一些光源,它们具有一定的发光宽度,不能看作理想的点光源。当光源宽度较大时,光源不同部分发 出的光的叠加,会导致条纹的对比度降低(甚至为0),称为空间不相干。

还有一些光源是多频光源(或具有一定宽度的光谱),波长差别极小时(通常是10⁻² nm级),不同波长相 互叠加导致条纹对比度降低,波长差别较大时, $\cos(\Delta \alpha)$ 的周期远小于 τ ,积分项为零,也只能发生非相干叠 加。以两频光源为例,发出时间角频率为 ω_1 和 ω_2 的光,则在同一位置,相位差 $\Delta\alpha=(k_2-k_1)x-(\omega_2-\omega_1)t$ 是 t 的函数,当曝光时间 τ 远大于调制周期 $T=\frac{2\pi}{\omega_1-\omega_2}$ 时,积分项 $\frac{1}{\tau}\int_0^\tau\cos(\Delta\alpha)\mathrm{d}t$ 趋于 0,得到 $I=I_1+I_2$,也是非相于叠加。

总而言之,影响相干性的条件大致有三个方面: 波列持续时间 τ_0 、光源宽度 d 和发光光谱 $i=i(\lambda)$ 。现实中没有任何一种光源在上面三个方面都做到极好,因此,在设计干涉实验时,需要依据选定光源的特性,选择合适的实验方案,或者依据实验弱化了哪些因素的影响,选择合适的光源。

§3.5 分波前干涉

波前,即波面,也称波阵面或等相面。"分波前"干涉,是依据惠更斯原理,将一个波面分为两个(或 多个)波面,最终产生干涉现象。

3.5.1 杨氏双缝干涉实验

杨氏双缝干涉装置如图 3.4 (a),S 为一狭缝, S_1 和 S_2 为一对狭缝,最右侧的屏为观察屏。由惠更斯原理,一平面波(可借助激光器和透镜产生)传播到狭缝 S 时,以柱面波形式出射,在遇到双缝屏时,分化为两个柱面波继续前进,从而产生干涉,并在观察屏上显现出来。与杨氏实验原理类似的有洛埃德镜实验、菲涅尔双棱镜、菲涅尔双面镜等,它们的 GIF 动图见链接 https://www.123pan.com/s/0y0pTd-5wKj3。

如果杨氏实验中双缝屏上的双缝对称分布,一般可认为分化的两个柱面波具有相同的初相位和振幅。装置中各参量的典型值是:

$$d = 100 \ \mu\text{m}, \ R = 5 \ \text{cm}, \ D = 1 \ \text{m}, \ L = 4 \ \text{cm}, \quad D \gg L \gg d$$
 (3.34)

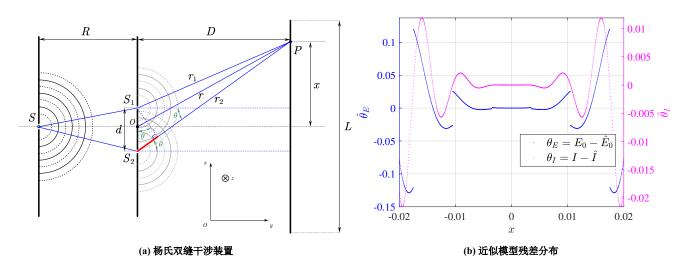


图 3.4: 杨氏双缝干涉装置与近似模型残差分布

设通过双缝屏后,两柱面波的振幅系数相同,都为 A,真空介电常量 $\varepsilon_0 = 8.854187817 \times 10^{-12} \, \mathrm{F \cdot m^{-1}}$,真空磁导率 $\mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \, \mathrm{N \cdot A^{-2}}$,则两波的光强度分别为

$$I_{1} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varepsilon_{0}}{\mu_{0}}} E_{1,0}^{2} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varepsilon_{0}}{\mu_{0}}} \cdot \frac{A^{2}}{r_{1}}, \quad I_{2} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varepsilon_{0}}{\mu_{0}}} \cdot \frac{A^{2}}{r_{2}}$$
(3.35)

那么,接受屏上的振幅和强度分布为:

$$E_{0} = A\sqrt{\frac{1}{r_{1}} + \frac{1}{r_{2}} + \frac{2}{\sqrt{r_{1}r_{2}}}\cos\left(\frac{2\pi}{\lambda}(r_{1} - r_{2})\right)}, \quad I = A^{2}\sqrt{\frac{\varepsilon_{0}}{\mu_{0}}}\left[\frac{1}{2}\left(\frac{1}{r_{1}} + \frac{1}{r_{2}}\right) + \frac{\cos\left(\frac{2\pi}{\lambda}(r_{1} - r_{2})\right)}{\sqrt{r_{1}r_{2}}}\right] \quad (3.36)$$

装置参数在典型值附近时,可以有近似:

$$\frac{r_1}{D} = \frac{r_2}{D} = 1, \quad r_2 - r_1 = \frac{d}{\sin \theta} = \frac{d}{\sin \theta} = \frac{xd}{D}, \quad I_1 = I_2$$
(3.37)

得到近似后的振幅和强度分布如下,其中 $\Delta x = \frac{\lambda D}{h}$ 称为条纹间距。

$$E_0(x) = \frac{\sqrt{2}A}{\sqrt{D}} \cdot \sqrt{1 + \cos\left(\frac{2\pi d}{\lambda D}x\right)} = \frac{\sqrt{2}A}{\sqrt{D}} \cdot \sqrt{1 + \cos\left(\frac{2\pi x}{\Delta x}\right)}$$
(3.38)

$$I(x) = \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{\mu_0}} \cdot \frac{A^2}{D} \left[1 + \cos\left(\frac{2\pi d}{\lambda D}x\right) \right] = \sqrt{\frac{\varepsilon_0}{\mu_0}} \cdot \frac{A^2}{D} \left[1 + \cos\left(\frac{2\pi x}{\Delta x}\right) \right]$$
(3.39)

图 3.5[®] 展示了未近似和近似时,振幅、光强在接受屏上的分布情况,图 3.4 (b) 是近似与未近似模型的 残差分布,其中装置参数采取典型值。计算得到一些误差参数(对横坐标均匀离散 1000 个点)如下[®]:

$$\begin{split} 1-R_{E_0}^2 &= 0.0000030505, & 1-R_I^2 &= 0.0000024290 \\ 1-R_{\mathrm{adj},E_0}^2 &= 0.0000030536, & 1-R_{\mathrm{adj},I}^2 &= 0.0000024314 \\ MAPE_{E_0} &= 0.0020522069, & MAPE_I &= 0.00415721554 \\ MyMAPE_{E_0} &= 0.0017294036, & MyMAPE_I &= 0.0010723717 \\ RMSE_{E_0} &= 0.0534542000, & RMSE_I &= 0.0071984799 \\ fitness_{\mathrm{adj},E_0} &= 0.0534543632, & fitness_{\mathrm{adj},I} &= 0.0071984975 \\ SAAE_{E_0} &= 0.0005185186, & SAAE_I &= 0.0006493885 \end{split}$$

由图 3.4 (b),图 3.5 和列出的误差参数可以看到,近似效果很好。

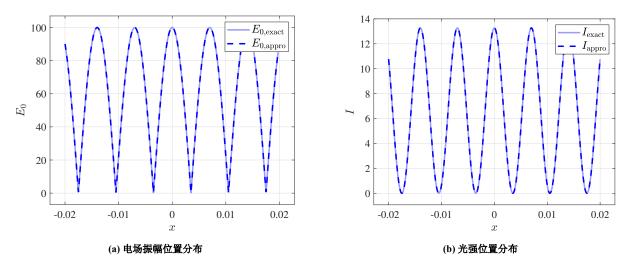


图 3.5: 近似模型与非近似模型的比较

杨氏双缝干涉的特点:

- (1) 非定域干涉: 在干涉场中离双孔不太近也不太远的区域处处有干涉
- (2) 自相干: 相干光波来自同一波源
- (3) 定态干涉:振幅(或强度)在干涉场中的分布仅与位置有关,与时间无关

白光光源与其他补充内容详见 PHY C15: Double Slit Interference、University of Louisville: Double Slit Interference 以及 知乎: 双缝干涉实验,我们不多赘述。从另一个角度,也可以利用双曲线的定义杨氏干涉的精确模型 + 近似模型,详见 知乎: 杨氏干涉的条纹间距。

[®]图 3.4 (b) 与图 3.5 源码见附录 B.7

[®]这些误差参数的定义详见 YiDingg > Notes > Else > Goodness of Fit

3.5.2 杨氏实验中光源位置和宽度对干涉条纹的影响

为提高分析效率,此节的推导都采用近似模型。接受屏上相邻明(暗)条纹的间距 Δx 为:

$$\Delta x = \frac{D\lambda}{d} \tag{3.41}$$

取 $\lambda = 700.0$ nm 的红光, $\Delta x = 7$ mm,可被人眼分辨。称 $\frac{\Delta x}{2}$ 为条纹宽度,此时条纹宽度为 3.5 mm。

下面依次讨论光源位置、光源宽度对干涉条纹的影响。先考虑理想点光源的微小移动引起的干涉条纹移动。当点光源位于中轴线上时,0 级明纹也在轴上,假设光源 S 向下移动距离 $|\delta_s|$,也即向上移动 $(-\delta_s)$,在近似条件 3.37 下,以及 $R\gg d$ 时近似有 $R_1-R_2=\frac{d(-\delta_s)}{R}$,得到 0 级明纹向上移动的距离 δ_x 如下,其中负号表示两者移动方向相反。

$$\delta_x = -\frac{D}{R}\delta_s \tag{3.42}$$

实际光源并非是理想的点光源,而是有一定的光源宽度,虽然对干涉条纹位置影响不大,但会对条纹对比度产生明显的影响。理想点光源不在中央时,屏幕上的强度分布大小可以近似不变,仅是发生上下平移。记点光源位置为 δ_s ,在公式 3.38 中作映射 $x \longrightarrow x - \delta_x$,并简记接受屏上的最大光强为 $I_{\max} = 2\frac{\epsilon_0}{\mu_0} \cdot \frac{A^2}{r}$,简记 x 前的系数为 $\eta = \frac{2\pi}{r}$,得到新的强度分布:

$$I(x) = \frac{I_{\text{max}}}{2} \left[1 + \cos\left(\eta(x - \delta_x)\right) \right] = \frac{I_{\text{max}}}{2} \left[1 + \cos\left(\eta x + \eta \frac{D}{R} \delta_s\right) \right]$$
(3.43)

$$= \frac{I_{\text{max}}}{2} \left[1 + \cos(\eta x) \cos\left(\eta \frac{D}{R} \delta_s\right) - \sin(\eta x) \sin\left(\eta \frac{D}{R} \delta_s\right) \right], \quad \eta = \frac{2\pi}{\Delta x}$$
 (3.44)

设光源在中央且宽度为b (即发光区域在 $[-\frac{2}{b},\frac{2}{b}]$),光源均匀发光(事实上这个条件比较苛刻,现实中的激光器无法做到,需要对光线进行处理),屏幕上的强度分布I(x,b) 和条纹对比度为:

$$I(x,b) = \frac{I_{\text{max}}}{2b} \int_{-\frac{b}{2}}^{\frac{b}{2}} \left[1 + \cos\left(\eta x\right) \cos\left(\eta \frac{D}{R} \delta_s\right) - \sin\left(\eta x\right) \sin\left(\eta \frac{D}{R} \delta_s\right) \right] d\delta_s \tag{3.45}$$

$$= \frac{I_{\text{max}}}{2} \left[1 + \frac{\sin\left(\frac{\eta D}{2R}b\right)}{\frac{\eta D}{2R}b} \cdot \cos\left(\eta x\right) \right] = \frac{I_{\text{max}}}{2} \left[1 + \frac{\sin\left(\frac{\pi d}{\lambda R}b\right)}{\frac{\pi d}{\lambda R}b} \cdot \cos\left(\frac{2\pi x}{\Delta x}\right) \right]$$
(3.46)

$$\gamma = \gamma(b) = \left| \frac{\sin u}{u} \right| = \left| \frac{\sin \left(\frac{\pi d}{\lambda R} b \right)}{\frac{\pi d}{\lambda R} b} \right| \tag{3.47}$$

其中 $u = \frac{\pi d}{\lambda R} b$ 。强度分布 I(x,b) 与干涉条纹对比度 $\gamma(b)$ 如图 3.6 所示®,当 $b = \frac{\lambda R}{d}$ 时,对比度为 0,完全看不到干涉条纹,将其称为光源极限宽度,此时认为光源完全不相干。

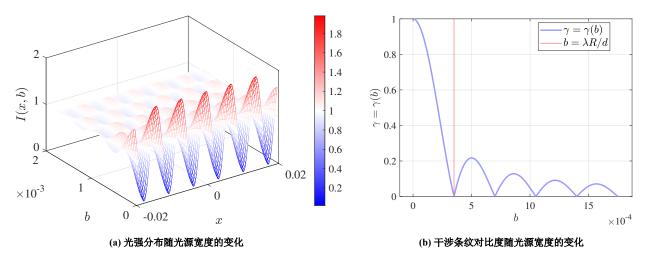


图 3.6: 光源宽度对干涉条纹的影响

[®]源码见附录 B.8

§3.6 分振幅干涉

3.6.1 多光束薄膜干涉

如图 3.7 (a) 所示,一入射光接近垂直入射到一薄膜时($\theta_i < \theta_B$),发生多次反射、透射,下面讨论其能量与干涉情况。

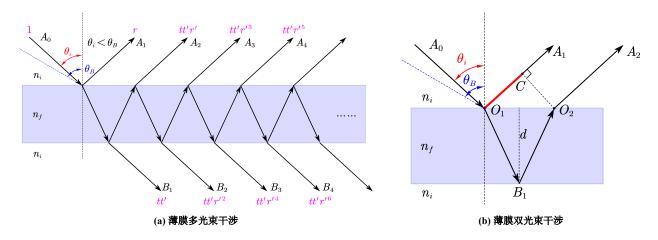


图 3.7: 薄膜干涉

由于没有发生全反射,相位变化是平凡的(透射无相变,反射只能是 $-\pi$ 或零),而反射光的相位变化已经包含在振幅反射系数r中了(由其正负表示)。因此,在分析多光束干涉时,只需考虑各光(有正负)的振幅以及光程差,处理波函数的表达式的叠加即可。

记相邻两束反射(透射)光的光程差为 Δl ,光程差带来的相位差为 δ (无需考虑反射相位突变,因为它涵盖在了振幅的正负中),由图 3.7 (b) 所示,可求得:

$$\Delta l = l_2 - l_1 = 2n_f \cdot \overline{O_1 B_1} - n_i \cdot \overline{O_1 C} = \frac{2n_f d}{\cos \theta_t} - 2n_i \sin \theta_i \tan \theta_t d = 2n_f d \cos \theta_f$$
 (3.48)

$$\delta = \frac{2\pi}{\lambda_i} \Delta l = \frac{4\pi n_f d \cos \theta_f}{\lambda_i} \tag{3.49}$$

由公式 2.30(斯托克斯倒逆关系), $r+r'=1,\;tt'+rr'=1$,结合等比数列极限($n\to\infty$),可得反射波的总振幅系数 r_A 、透射波的总振幅系数 t_B :

$$r_A = r + tt'r'e^{i\delta} \left(1 + r'^2 e^{i\delta} + r'^4 e^{2i\delta} + \cdots \right) = r + \frac{tt'r'e^{i\delta}}{1 - r'^2 e^{i\delta}} = r \left(\frac{1 - e^{i\delta}}{1 - r^2 e^{i\delta}} \right)$$
(3.50)

$$t_B = tt' \left(1 + r'^2 e^{i\delta} + r'^4 e^{2i\delta} + \cdots \right) = \frac{tt'}{1 - r'^2 e^{i\delta}} = \frac{1 - r^2}{1 - r^2 e^{i\delta}}$$
(3.51)

由于上述推导与角标 s 或 p 无关,因此对 s 波和 p 波都成立。 也即得到:

$$r_{A,s} = \frac{\boldsymbol{E_{r,s}}}{\boldsymbol{E_{i,s}}} = r_s \left(\frac{1 - e^{i\delta}}{1 - r_s^2 e^{i\delta}} \right), \quad r_{B,p} = \frac{\boldsymbol{E_{r,p}}}{\boldsymbol{E_{i,p}}} = r_p \left(\frac{1 - e^{i\delta}}{1 - r_p^2 e^{i\delta}} \right)$$
(3.52)

$$t_{B,s} = \frac{E_{t,s}}{E_{i,s}} = \frac{1 - r_s^2}{1 - r_s^2 e^{i\delta}}, \quad t_{B,p} = \frac{E_{t,p}}{E_{i,p}} = \frac{1 - r_p^2}{1 - r_p^2 e^{i\delta}}$$
(3.53)

据此,可以定义光学经过薄膜时的能量系数 $R_{F-P,s}$, $R_{F-P,p}$, $T_{F-P,s}$, $T_{F-P,p}$ (与菲涅尔公式中的能量系数

类似,但物理意义不同):

$$R_{F-P,s} = |r_{A,s}|^2 = \frac{4R_s \sin^2 \frac{\delta}{2}}{(1 - R_s)^2}, \quad R_{F-P,p} = |r_{A,p}|^2 = \frac{4R_p \sin^2 \frac{\delta}{2}}{(1 - R_p)^2}$$
(3.54)

$$T_{F-P,s} = \frac{n_1 \cos \theta_1}{n_3 \cos \theta_3} |t_{B,s}|^2 = \frac{(1 - R_s)^2}{(1 - R_s \cos \delta)^2 + R_s^2 \sin^2 \delta}$$
(3.55)

$$T_{F-P,p} = \frac{n_1 \cos \theta_1}{n_3 \cos \theta_3} |t_{B,p}|^2 = \frac{(1 - R_p)^2}{(1 - R_p \cos \delta)^2 + R_p^2 \sin^2 \delta}$$
(3.56)

其中 $\theta_1=\theta_3=\theta_i,\ n_1=n_3=n_i$ 。角标 F-P 指 Fabry-Perot Interferometer(法布里-珀罗干涉仪),是一种利用薄膜产生干涉现象的仪器。定义 $F_s=\frac{4R_s}{(1-R_s)^2},\ F_p=\frac{4R_p}{(1-R_p)^2}$,称为精细度,则上式可简写为:

$$R_{F-P,s} = \frac{F_s \sin^2 \frac{\delta}{2}}{1 + F_s \sin^2 \frac{\delta}{2}}, \quad R_{F-P,p} = \frac{F_p \sin^2 \frac{\delta}{2}}{1 + F_p \sin^2 \frac{\delta}{2}}$$
(3.57)

$$T_{F-P,s} = \frac{1}{1 + F_s \sin^2 \frac{\delta}{2}}, \quad T_{F-P,p} = \frac{1}{1 + F_p \sin^2 \frac{\delta}{2}}$$
 (3.58)

$$\delta = \frac{4\pi n_f d\cos\theta_f}{\lambda_i}, \quad F_s = \frac{4R_s}{(1 - R_s)^2}, \quad F_p = \frac{4R_p}{(1 - R_p)^2}$$
(3.59)

其中 n_f 是薄膜的折射率,容易验证上式满足能量守恒。在实际操作中,基本都会选取接近垂直的入射光,此时 s 波 p 波(近似)具有相同的能量系数 $R=R_s=R_p$,因此又常写为下面的式子:

$$R_{F-P} = \frac{F \sin^2 \frac{\delta}{2}}{1 + F \sin^2 \frac{\delta}{2}}, \quad T_{F-P} = \frac{1}{1 + F \sin^2 \frac{\delta}{2}}, \quad F = \frac{4R}{(1 - R)^2}, \quad \delta = \frac{4\pi n_f d \cos \theta_f}{\lambda_i}$$
(3.60)

 $T_{F-P} = T_{F-P}(F, \delta)$ 的图像如下所示[®], F 越大,透射光的对比度越高,在干涉现象中形成的条纹越明显,且 F 增大时,透射峰的宽度减小,亮条纹变细变锐利。

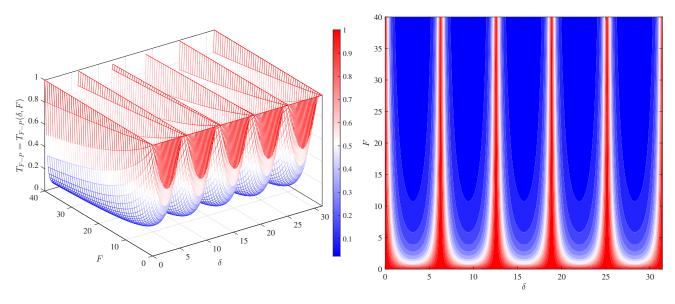


图 3.8: 精细度对透射率的影响

实际中常基于上面理论,设计出增透膜、增反膜等薄膜,实现光的选择性透射、反射。如果遇到,直接利用反射相位突变进行分析即可。

更多有关多光束薄膜干涉(法布里-珀罗干涉仪 Fabry-Perot Interferometer)的内容见 Fabry-Perot Interferometer (https://zhuanlan.zhihu.com/p/579184206),以及 F-P 干涉仪 (https://zhuanlan.zhihu.com/p/453978087)。

⁹源码见附录 B.9

3.6.2 双光束薄膜干涉

当振幅反射率 r 较小时,A 光的振幅衰减很快,可以仅考虑双光束干涉(A_1 与 A_2),而忽略剩余反射光带来的影响,如图 3.7 (b)。实际操作中,也常用薄透镜将两束出射光汇聚于一点,而不会引起附加的相位差。反射后光线 O_1A_1 与 O_2A_2 的光程差 Δl 为:

$$\Delta l = l_2 - l_1 = 2n_f \cdot \overline{O_1 B_1} - n_i \cdot \overline{O_1 C} = \frac{2n_f d}{\cos \theta_t} - 2n_i \sin \theta_i \tan \theta_t d = 2n_f d \cos \theta_f$$
 (3.61)

即 A_2 比 A_1 多走了 Δl 的光程,相当于相位增量 $-\omega \frac{\Delta l}{c}$,算上反射时 A_2 与 A_1 之间的相位增量 $-\pi$ (事实上 s 波是 $-\pi$ 而 p 波是 π),总光程差 OPD (Optical Path Difference, 常记为 ΔL)(A_2 的减去 A_1)和总相位增量 $\Delta \alpha$ 为:

$$\Delta L = 2n_f d \cos \theta_f + \frac{\lambda}{2}, \quad \Delta \alpha = -\left(1 + \frac{4n_f \cos \theta_t}{\lambda} \cdot d\right) \pi = -\left[1 + \frac{4n_f \sqrt{1 - \left(\frac{\sin \theta_i}{n_{ti}}\right)^2}}{\lambda} \cdot d\right] \pi \tag{3.62}$$

随参数 θ_i 、d 的改变,不同位置上会有不同的 ΔL ,得到不同的振幅大小,从而产生干涉条纹。

3.6.3 等倾干涉

等倾干涉实验装置如图 3.9 所示,其干涉条纹特征为:

- (1) 亮条纹: $\Delta L = k\lambda \Longrightarrow \cos \theta_t = \frac{\lambda}{2n_f d} \cdot (k \frac{1}{2}), \quad k = 1, 2, 3, \dots$
- (2) 暗条纹: $\Delta L = (k + \frac{1}{2})\lambda \Longrightarrow \cos \theta_t = \frac{\lambda}{2n_f d} \cdot k, \quad k = 0, 1, 2, 3, \dots$
- (3) r 较小时,等倾双光束强度近似相等,干涉条纹对比度接近1
- (4) 称中心暗条纹为0级暗纹,往外依次是1级亮纹、1级暗纹、2级亮纹、2级暗纹……
- (5) 等倾条纹内疏外密。这是因为:

$$\cos \theta_{t,n+1} - \cos \theta_{t,n} = \frac{\lambda}{2n_f d}, \quad \frac{\cos \theta_{t,n+1} - \cos \theta_{t,n}}{\theta_{t,n+1} - \theta_{t,n}} \approx \frac{\mathrm{d} \cos \theta}{\mathrm{d} \theta} = -\sin \theta_n$$
 (3.63)

$$\Longrightarrow \Delta r = (r_{n+1} - r_n) \propto (\theta_{t,n+1} - \theta_n) = -\frac{\lambda}{2d \sin \theta_{t,n}}$$
(3.64)

随着r 的增大,入射光指在薄膜(半反射镜)上的点由中心向外移动, θ_i 增大, θ_t 增大,于是 $|\Delta r|$ 减小,条纹逐渐变密。

(6) 增加薄膜厚度,条纹向外移动。薄膜厚度连续增大时,中心位置强度周期性变化,且不断生出新条纹向外移动,可以利用这一特点精确测量薄膜厚度的改变量。

使用扩展光源(有宽度光源)时,条纹对比度不受影响,但条纹的强度增大,干涉图样更加明亮。

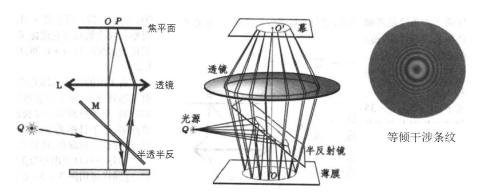


图 3.9: 等倾干涉实验装置

等倾干涉实验动图见链接 https://www.123pan.com/s/0y0pTd-MgKj3。

3.6.4 等厚干涉

等厚干涉,也称等厚条纹干涉,是指由薄膜厚度不均匀而引起的干涉现象,它的主要变量(参数)是光 学厚度 $n_f d$ 而不是 θ_i (即 θ_t)。等厚干涉产生的条纹一般是等厚位置的条纹,例如劈尖干涉、牛顿环等。

劈尖干涉:

两块(几乎)平行的玻璃板,夹角为 θ 极小,中间是空气层,即薄膜是空气,观察反射光的干涉现象。由 $R_{F-P}=rac{F\sin^2(\frac{\delta}{2})}{1+F\sin^2(\frac{\delta}{2})}$ 可知,明条纹对应 $\frac{\delta}{2}=(k+\frac{1}{2})\pi$,这等价于 $2n_fd\cos\theta_f+\frac{\lambda}{2}=k\lambda$,而暗条纹对应 $\frac{\delta}{2}=k\pi$ 。作近似 $n_f=1$, $\cos\theta_f=1$,得到:

明条纹:
$$d = (1+2k) \cdot \frac{\lambda}{4}$$
, 暗条纹: $d = (2k) \cdot \frac{\lambda}{4}$, $k = 0, 1, 2, ...$ (3.65)

相邻亮(暗)纹:
$$\Delta d = \frac{\lambda}{2}, \quad \Delta x = \frac{\lambda}{2\sin\theta}$$
 (3.66)

可借此求出夹在玻璃板之间引起 θ 角的细小物体的直径。

牛顿环:

把一个曲率半径很大的凸透镜至于平面玻璃片上,两者接触的地方形成厚度不均匀的空气薄膜,得到的干涉条纹是一系列同心圆环。设凸透镜的半径为 R,以接触点为圆心 O,类似劈尖干涉中的近似,得到:

明条纹:
$$r = \sqrt{\left(k + \frac{1}{2}\right)R\lambda}$$
, 暗条纹: $r = \sqrt{kR\lambda}$, $k = 0, 1, 2, ...$ (3.67)

中心为0级暗纹,往外级数增大,干涉条纹逐渐变密。

§3.7 迈克尔逊干涉

我们需要认识到,绝大多数的干涉现象,本质都是空间上两个(甚至多个)不同位置的球面波源(或其他类型的波)在某点的叠加。随着目标位置点 P 的移动,发生叠加的两波(两束光)的 OPD(即 ΔL)不断改变,得到不同的振幅大小,从而产生干涉图样。本节所介绍的几种干涉,其本质也是如此,只是具体实现方式不同。

3.7.1 单色光源迈克尔逊干涉:

迈克尔逊干涉仪如图 3.10 所示,图中反射镜 M_1 与 M_2' (虚镜) 水平,下方是接收屏或接受仪,图中的虚线光路表示出射向无穷远处(不被观察屏接收),或振幅较小而可以忽略的光线。此时的干涉现象类似等倾干涉。

可以证明,从出射开始,分束所得到的两束光的空间光程差为 $\Delta l = 2d\cos\theta$,其中 θ 是光束射向反射镜 M 的入射角(光源平行出射时, $\theta = 0$)。再考虑上在分束镜 G 处发生的相位突变(半波损失),与等倾干涉的结论类似,此时的条纹内疏外密,类似等倾干涉时的图 3.9。

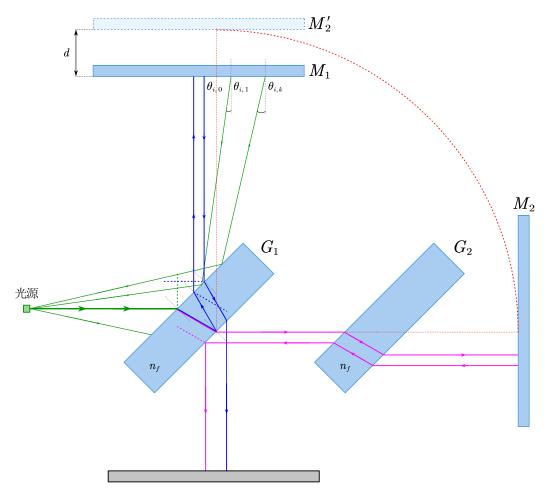


图 3.10: 迈克尔逊干涉仪

对给定的第 k 条亮纹,在图 3.10 的情况下(M_1 在 M_2' 下方),将 M_1 向上移动,d 减小, $\cos\theta_k$ 增加, θ_k 减小,条纹向中心移动,直至完全收缩并消失。并且,随着 d 越来越小,条纹间距 $|\Delta r|$ 越来越大,直至 $d\to 0$ 时 $|\Delta r|\to\infty$,中心条纹布满整个观察屏。继续向上移动 M_1 ,"穿过" M_2' 后,干涉条纹重新出现。

记中心点($\theta_0=0$)处的条纹为中心(零号)条纹(它可能既不是极大值也不是极小值),对于给定的 d,得到与中心条纹相差 λ 的第 k 号条纹:

$$2d(1-\cos\theta_k) = k\lambda \Longrightarrow \theta_k = \sqrt{\frac{k\lambda}{d}}, \quad k = 0, 1, 2, 3, \dots$$
 (3.69)

关于如何将迈克尔逊干涉仪看作是具有两个不同位置波源的仪器,详见参考文献 [1] Page 516,了解这一部分有助于我们理解干涉仪器的内涵。当 M_1 与 M_2' 不平行时,会发生类似等厚干涉的现象,出现平行直条纹。并且,从数学上可以证明,调整 M_1 和 M_2' 的方向,可以产生直线、圆、椭圆、抛物线或双曲线形的干涉条纹,这一部分我们不深究。

移动反射镜 M_1 、 M_2 ,或者在光路中插入其它介质,可以改变光程差,从而使干涉条纹发生移动。当光程差 OPD 的改变量达到 λ 时,每条干涉条纹都会移动一个条纹间距,移动到原先的相邻条纹处,这种方法可以用来测量镜面的微小移动距离,也可以测量插入介质的折射率。设镜面移动的距离或插入介质的厚度为 Δd ,则有:

$$2n\Delta d = N\lambda_0 \tag{3.70}$$

其中 n 是插入介质的折射率(移动镜面时相当于 n=1), λ_0 是光源发出的光在空气中的波长,N 是移动的条纹数。

3.7.2 多色光源迈克尔逊干涉:

假设光源是双色光源,且两色的强度相同,对任意给定的 ΔL (相当于给定位置P),我们有:

$$I_1(\Delta L) = 2I_0 [1 + \cos(k_1 \Delta L)], \quad I_2(\Delta L) = 2I_0 [1 + \cos(k_2 \Delta L)]$$
 (3.71)

$$\implies I(\Delta L) = 4I_0 \left[1 + \cos\left(\frac{\Delta k}{2}\Delta L\right) \cos(\overline{k}\Delta L) \right], \quad \Delta k = k_1 - k_2, \ \overline{k} = \frac{k_1 + k_2}{2}$$
 (3.72)

其中 Δk 称为调制(空间角)频率, \overline{k} 为平均(空间角)频率, $\Delta k \ll \overline{k}$ 时,可以观察到条纹对比度 γ 随 ΔL 周期性变化。例如, $\lambda_1=550.0$ nm, $\lambda_2=555.0$ nm 时的情况如图 3.11 所示。

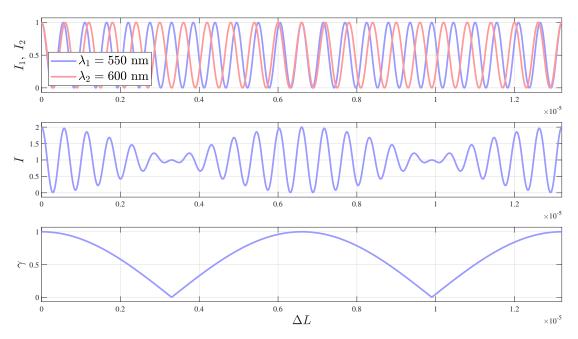


图 3.11: 双色光源的对比度分布情况

上面考虑的是线光谱,对于连续光谱,有光谱密度 $i=i(\lambda)$,总光强 $I=\int i(\lambda)\,\mathrm{d}\lambda$ 。当然,也可以用空间角频率 k 作变量。考虑以 k_0 为中心,宽为 Δk 的均匀光谱 i(k),我们有:

$$i(k) = \begin{cases} \frac{I_0}{\Delta k}, & |k - k_0| < \frac{\Delta k}{2} \\ 0, & |k - k_0| > \frac{\Delta k}{2} \end{cases}, \quad \gamma = \gamma(\Delta L) = \left| \frac{\sin\left(\frac{\Delta k \Delta L}{2}\right)}{\frac{\Delta k \Delta L}{2}} \right|$$
(3.73)

$$I = \int i(k) \left[1 + \cos(k\Delta L) \right] dk = I_0 \left[1 + \frac{\sin\left(\frac{\Delta k \Delta L}{2}\right)}{\frac{\Delta k \Delta L}{2}} \cdot \cos(k_0 \Delta L) \right]$$
(3.74)

上面的结果与 3.5.2 节 "杨氏实验中光源位置和宽度对干涉条纹的影响"中光源宽度对干涉条纹的影响 完全同构,图像也是同构的。在讨论光源宽度时,我们定义了光源极限宽度 $b_{\max}=\frac{\lambda B}{d}$,类似地,在这里我们定义最大光程差 $\Delta L_{\max}=\frac{2\pi}{\Delta k}\approx\frac{\lambda^2}{\Delta \lambda}$,这是条纹对比度第一次下降到 0 时对应的光程差。

- 3.7.3 马赫-曾德尔干涉
- §3.8 光场的空间相干性与时间相干性
- §3.9 多光束干涉
- §3.10 激光

参考文献

- [1] (美) Eugene Hecht 著;秦克诚,林福成译. Optics. 电子工业出版社,北京,5 edition,6 2019.
- [2] 罗昌由. 电磁可控 goos-hänchen 位移理论研究. 博士论文, 湖南大学, 2015.

附录 A 波理论

光的真实本性是光学的全部讨论的中心问题,在本书中我们从头到尾都得对待这个问题。"光究竟是一种波动现象还是一种粒子现象?"这个似乎干脆利索的问题,远比它初看之下复杂得多。

因为对光的经典讨论和量子力学讨论都要用到波的数学描述,本章要为这两种表述所需要的东西打好基础。下面叙说的想法将用于一切物理波,从一杯茶的表面张力皱波,到从某个遥远的星系照到我们的光脉冲。

A.1 一维波

A.1.1 n 维波的概念

- 一维波指的是在一维空间中传播的波,或者可以看作在一维空间中传播的波。例如一束光在空间中传播,沿其传播方向建立x轴,则有 $E=E_0e^{kx-\omega t}$ (具有正负),这束光便可视为一维波。
 - 一维波函数的最一般的形式:

$$\psi(x,t) = f(x - vt) = g(kx - \omega t) \tag{T.75}$$

具体而言,对于给定的波形(波的形状),我们只需令 t=0,拍一张 "照片"(例如 $\psi(x)=\frac{3}{10x^2+1}$),得 到 $\psi(x,0)=f(x)$,然后将 f(x) 中的 x 换为 x-vt,即可得到一个以速度 v(可为负)向 x 轴正方向运动的 波 $\psi(x,t)=f(x-vt)=g(kx-\omega t)$ 。

绳索的上下振动是在第二个维度上的,但振动导出的波仍是一维波。

A.1.2 波动方程

线性、各向同性、无损耗介质中的波动方程(也称波动微分方程)为:

$$\frac{\partial^2 \psi}{\partial x^2} = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} \tag{T.76}$$

如果代表一个波的函数 ψ 是这个方程的解,它将同时是 (x-vt) 的函数(即 $kx-\omega t$ 的函数),它还是一个可以同时对 x 和 t 以非平庸方式求二次微商的函数。特别地,我们有结论: ψ 是一维波函数 $\Longleftrightarrow \psi$ 是 (x-vt) 的二次可微函数 $\Longleftrightarrow \psi$ 是 $(kx-\omega t)$ 的二次可微函数。

A.2 谐波

A.2.1 相位和相速度

考虑任何一个一维波函数 $\psi(x,t) = A\cos(\phi(x,t)) = A\cos(kx - \omega t + \phi_0)$,其中 $\phi = kx + vt + \phi_0$ 称为相位, ϕ_0 称为初相(也常用 ε 表示)。只要相位中的 kx 与 ωt 符号相反,即 $(kx - \omega t)$ 或 $(\omega t - kx)$,则波沿x 轴正方向传播,否则沿x 轴负方向。

A.2.2 谐波的概念

谐波,指简谐波、正弦波,其轮廓图是正弦曲线,是最简单的波形。在后续的傅里叶变换一节我们可以 看到,任何波形都可以由谐波叠加合成,因此谐波具有特殊的意义。考虑如下波形:

$$\psi(x, t)|_{t=0} = \psi(x) = A \sin kx = f(x)$$
 (T.77)

其中 k > 0 是一个常数,称为传播数(空间角频率),且 $k = \frac{2\pi}{\lambda}$ (λ 为波长),A 称为波的振幅。谐波函数有多种等价形式,其中最常见的是:

$$\psi(x,t) = A\sin(kx \mp \omega t), \quad \psi(x,t) = A\sin(\kappa(x \mp vt))$$
 (T.78)

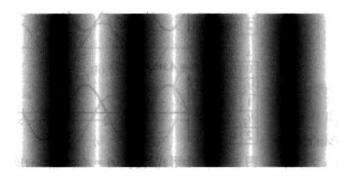
在本书中,如无特殊需求,我们都采用前者,也即 $\psi = A\sin(kx \mp \omega t)$,有时也采用 $\psi = A\cos(kx \mp \omega t)$ 。当 然,三维谐波(在三维空间中传播的谐波)可写为:

$$\psi = \psi_0 \sin(\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} \mp \omega t) \tag{T.79}$$

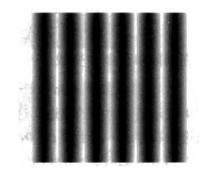
A.2.3 空间频率 κ 与空间角频率 k

光学中常用的长度单位是纳米 nm、微米 μ m 和埃米 1 Å = 10^{-10} m。本文规定,若无特殊情况,一般用 λ 表示波长, τ 或 T 表示周期, $\nu=\frac{1}{\tau}$ 表示时间频率, $\omega=2\pi\nu$ 表示时间角频率,空间频率(波数) $\kappa=\frac{1}{\lambda}$,空间角频率(传播数) $k=2\pi\kappa$ 。

光学信息可以以一种周期性方式散布在空间里,很像一个波的截图,我们可以将其视作静止(v=0)的波,并用空间频率 κ 来描述它们。



(a) 空间频率较低的正弦亮度分布



(b) 空间频率较高的正弦亮度分布

图 A.12: 正弦亮度分布

A.3 复数表示

在之后的学习会看到,用余弦或正弦函数描述波函数会带来很多不便,而复数表示在大多时候显得尤为有效,因此引入复数表示是极有必要的。在本书中,为表示某个变量(物理量)是复数,我们在其上加一波浪号,例如 \hat{z} 或 \hat{E} 。

习惯上,我们用复数的实部来描述谐波,例如将 $\psi = A\cos(kx - wt + \varepsilon)$ 写为 $\psi = \text{Re}\left[Ae^{i(kx - wt + \varepsilon)}\right]$ 。为了方便,常常把 Re 省略不写,即:

$$\psi(x,t) = Ae^{i\theta} = Ae^{i(kx - wt + \varepsilon)} \tag{T.80}$$

在后文,我们也采用此简写。需要时刻谨记,真实的波是实部,虚部没有物理意义。

另外,虽然复数表示在物理中十分常见,但应用它时需要时刻小心,只有运算限于加法、减法、乘除实数、对实变量进行微分和积分时,才能恢复实部。乘法运算(包括数乘、点乘和叉乘)必须仅与实数进行,否则会得到错误结论®。例如 Re \tilde{z}_1 · Re $\tilde{z}_2 \neq \operatorname{Re}(\tilde{z}_1 \cdot \tilde{z}_2)$,Re \tilde{A}_1 · Re $\tilde{A}_2 \neq \operatorname{Re}(\tilde{A}_1 \cdot \tilde{A}_2)$ 。

 $^{^{*0}}$ 这里有一个疑问,在 2.7 节(全反射时的相位变化),推导反射光相位变化时,我们利用了 $E_r=E_i\cdot\lambda e^{i\delta}$ 所带来的相位变化,如何保证或说明这样做能得到正确的结果?

A.4 相矢量

相矢量(也称复振幅、旋转矢量)是将谐波 $\psi = Ae^{i(kx-wt+\varepsilon)}$ 中的位置变量 x 或时间变量 t 分离出来,以得到复平面上的矢量,常用于计算振幅[•]等。

A.4.1 分离 x 并随 t 旋转

考虑谐波 $\psi = \psi_0 e^{i(kx-\omega t+\varepsilon)}$,对于任意给定的 x,令 $\alpha = kx + \varepsilon$,谐波可写为 $\psi = \psi_0 e^{i(-wt+\alpha)} = (\psi_0 e^{i\alpha}) \cdot e^{i(-wt)}$ 是 t 的函数,则此时的相矢量定义为 $\psi_0 \angle \alpha = \psi_0 e^{i\alpha}$,也常记为 $\psi_0 \angle \alpha$ 。

相矢量是复平面中的一个矢量(即一个复数), ψ_0 表示其模长, α 表示其幅角,真实的波是它在实轴上的投影。对于 $\psi = \psi_0 e^{i(-wt+\alpha)}$,随着 t 增大,波的相位减小,代表相矢量在复平面中顺时针旋转, ωt 即为沿顺时针旋转的角度。对于 $\psi = \psi_0 e^{i(wt+\alpha)}$ (也即沿 x 轴负方向传播的波),相矢量在复平面中逆时针旋转, ωt 即为沿逆时针转过的角度。也就是说,将 x (以及初相 ε)分离为相矢量后,我们可以方便的研究 x 这一点上,波关于时间 t 的变化情况。

当然,对于波的正弦表示 $\psi = A\sin(kx - wt + \varepsilon)$,也可令 $\alpha = kx + \varepsilon$,得到相矢量 $\psi_0 \measuredangle \alpha = \psi_0 e^{i\alpha}$,只不过此时真实的波是它在虚轴上的投影。

例如,振动 $E_1 = 5\cos(-\omega t)$, $E_2 = 10\sin(\omega t + \frac{\pi}{3})$ 的相矢量分别为 $5 \angle 0$, $10 \angle \frac{\pi}{3}$,前者顺时针旋转,向实轴投影,后者逆时针旋转,向虚轴投影。

A.4.2 分离 t 并随 x 旋转

类似地,考虑谐波 $\psi = \psi_0 e^{i(kx\pm\omega t + \varepsilon)}$ 。对于任意给定的 t,令 $\alpha = \pm\omega t + \varepsilon$,谐波可写为 $\psi = \psi_0 e^{i(kx+\alpha)} = (\psi_0 e^{i\alpha}) \cdot e^{i(kx)}$ 是 x 的函数,则此时的相矢量定义为 $\psi_0 \measuredangle \alpha = \psi_0 e^{i\alpha}$ 。将 t 分离为相矢量后,我们可以方便的研究 t 这一时刻,波关于位置 x 的变化情况。

习惯上,我们只考虑 $\psi_0 e^{i(kx+\alpha)}$,而不考虑 $\psi_0 e^{i(-kx+\alpha)}$ 的情况,后者可以通过三角变换,等价的改变 初相 ϕ_0 的值转化为前者。

例如,对振动 $E_3 = 5\cos(kx)$, $E_4 = 10\sin(kx + \frac{\pi}{2})$,其相矢量分别为 $5 \angle 0$, $10 \angle \frac{\pi}{2}$,两者都逆时针旋转,前者向实轴投影,后者向虚轴投影。

A.5 多元微分与三维波动方程

在介绍波动方程之前,先给出本文默认的一些符号规定,以及一些运算符的定义。

A.5.1 内积、叉乘与矩阵乘法

在本文,一切矢量运算皆使用矩阵运算。并且,若无特殊说明,矢量都等价于列向量,也即下面两种写法等价:

$$\mathbf{A} = (A_x, A_y, A_z), \quad \mathbf{A} = \begin{bmatrix} A_x \\ A_y \\ A_z \end{bmatrix}$$
 (T.81)

[●]我们将在3.1 节讨论波的叠加时使用相矢量,并讨论相矢量相加时所代表的意义

用点乘符号 '·' 表示两向量的内积,例如 $A_1 = (A_{1,x}, A_{2,x}, A_{3,x})$, $A_2 = (A_{1,y}, A_{2,y}, A_{3,y})$,则:

$$\mathbf{A_{1}} \cdot \mathbf{A_{2}} = (A_{1,x}, A_{2,x}, A_{3,x}) \cdot (A_{1,y}, A_{2,y}, A_{3,y}) = \begin{bmatrix} A_{1,x} \\ A_{2,x} \\ A_{3,x} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} A_{1,y} \\ A_{2,y} \\ A_{3,y} \end{bmatrix} = A_{1,x}A_{1,y} + A_{2,x}A_{2,y} + A_{3,x}A_{3,y} \quad (T.82)$$

在后文,点乘符号'·'皆表示内积,叉乘符号'×'表示外积,矩阵乘法不用特殊符号,如有必要会使用'⊙' 来表示矩阵乘法。

微分算子 A.5.2

下面依次给出微分算子 ∇ 、拉普拉斯算子 Δ 和矢量微分的定义。

假设 f = f(x) 是三维空间中的标量函数, $A = A(x) = (A_x(x), A_y(x), A_z(x))$ 是三维空间中的矢量 (数学上称为自变量为3维的3维向量值函数),设 $B = B(x)(B_1(x,y,z), B_1(x,y,z), B_1(x,y,z))$ 是三个矢 量构成的张量(可视为3×3矩阵),如下:

$$f = f(\mathbf{x}) = f(x, y, z) \tag{T.83}$$

$$\mathbf{A} = \mathbf{A}(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} A_x(\mathbf{x}) \\ A_y(\mathbf{x}) \\ A_z(\mathbf{x}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_x(x, y, z) \\ A_y(x, y, z) \\ A_z(x, y, z) \end{bmatrix}$$
(T.84)
$$\mathbf{B} = \mathbf{B}(\mathbf{x}) = \begin{bmatrix} \mathbf{B}_1(\mathbf{x}) \\ \mathbf{B}_2(\mathbf{x}) \\ \mathbf{B}_3(\mathbf{x}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_{1,x}(\mathbf{x}) & B_{1,y}(\mathbf{x}) & B_{1,z}(\mathbf{x}) \\ B_{2,x}(\mathbf{x}) & B_{2,y}(\mathbf{x}) & B_{2,z}(\mathbf{x}) \\ B_{3,x}(\mathbf{x}) & B_{3,y}(\mathbf{x}) & B_{3,z}(\mathbf{x}) \end{bmatrix}$$
(T.85)

$$\boldsymbol{B} = \boldsymbol{B}(\boldsymbol{x}) = \begin{bmatrix} \boldsymbol{B}_{1}(\boldsymbol{x}) \\ \boldsymbol{B}_{2}(\boldsymbol{x}) \\ \boldsymbol{B}_{3}(\boldsymbol{x}) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B_{1,x}(\boldsymbol{x}) & B_{1,y}(\boldsymbol{x}) & B_{1,z}(\boldsymbol{x}) \\ B_{2,x}(\boldsymbol{x}) & B_{2,y}(\boldsymbol{x}) & B_{2,z}(\boldsymbol{x}) \\ B_{3,x}(\boldsymbol{x}) & B_{3,y}(\boldsymbol{x}) & B_{3,z}(\boldsymbol{x}) \end{bmatrix}$$
(T.85)

定义微分算子 ∇:

A.5.3 拉普拉斯算子

并以此定义拉普拉斯算子 Δ :

拉普拉斯算子:
$$\Delta = \nabla \cdot (\nabla \cdot) = \left[\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right] \cdot \left[\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right] = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$
拉普拉斯运算:
$$\Delta f = \nabla^2 f = \nabla \cdot (\nabla f) = \left[\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right] \cdot \left[\frac{\partial f}{\partial x}, \frac{\partial f}{\partial y}, \frac{\partial f}{\partial z}\right] = \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial z^2}$$
(T.88)

广义拉普运算:
$$\Delta \boldsymbol{A} = \nabla \cdot (\nabla \boldsymbol{A}) = \nabla \cdot \begin{bmatrix} \nabla A_x \\ \nabla A_y \\ \nabla A_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \nabla \cdot (\nabla A_x) \\ \nabla \cdot (\nabla A_y) \\ \nabla \cdot (\nabla A_z) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 A_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 A_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_y}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_z}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_z}{\partial z^2} \end{bmatrix}_{3 \times 1}$$
 (T.89)
也可理解为:
$$\Delta \boldsymbol{A} = \Delta \begin{bmatrix} A_x \\ A_y \\ A_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \Delta A_x \\ \Delta A_y \\ \Delta A_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 A_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 A_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_x}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 A_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 A_z}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 A_z}{\partial z^2} \end{bmatrix}_{3 \times 1}$$

例如,对于三维空间中的矢量 $E = E(x) = (E_x(x), E_y(x), E_z(x))$,我们有:

$$\Delta \boldsymbol{E} = \nabla \cdot (\nabla \boldsymbol{E}) = \nabla \cdot \begin{bmatrix} \nabla E_x \\ \nabla E_y \\ \nabla E_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \nabla \cdot (\nabla E_x) \\ \nabla \cdot (\nabla E_y) \\ \nabla \cdot (\nabla E_z) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 E_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_x}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 E_x}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 E_y}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_y}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 E_y}{\partial z^2} \\ \frac{\partial^2 E_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 E_z}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 E_z}{\partial z^2} \end{bmatrix}_{3 \times 1}$$
(T.90)

A.5.4 矢量微分

$$\frac{\partial \mathbf{A}}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \mathbf{A} = \frac{\partial}{\partial x} \begin{bmatrix} A_x \\ A_y \\ A_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial A_x}{\partial x} \\ \frac{\partial A_y}{\partial x} \\ \frac{\partial A_z}{\partial x} \end{bmatrix}, \quad \frac{\partial^2 \mathbf{A}}{\partial x^2} = \frac{\partial^2}{\partial x^2} \mathbf{A} = \frac{\partial^2}{\partial x^2} \begin{bmatrix} A_x \\ A_y \\ A_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 A_x}{\partial x^2} \\ \frac{\partial^2 A_y}{\partial x^2} \\ \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \end{bmatrix}$$
(T.91)

A.5.5 波动方程

定义好上述工具后,可以给出三维空间中的波动方程:

$$\Delta \psi = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial t^2} \tag{T.92}$$

例如,对矢量 E,上面方程表示:

$$\Delta \mathbf{E} = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} \iff \begin{bmatrix} \Delta E_x \\ \Delta E_y \\ \Delta E_z \end{bmatrix} = \frac{1}{v^2} \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 E_x}{\partial t^2} \\ \frac{\partial^2 E_y}{\partial t^2} \\ \frac{\partial^2 E_z}{\partial t^2} \end{bmatrix} \iff \begin{cases} \Delta E_x = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 E_x}{\partial t^2} \\ \Delta E_y = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 E_y}{\partial t^2} \\ \Delta E_z = \frac{1}{v^2} \frac{\partial^2 E_z}{\partial t^2} \end{cases}$$
(T.93)

上面几种表示是等价的。

A.6 平面波、柱面波与球面波

平面波、柱面波与球面波是最具有实际意义的波形,因为它们在现实中最容易实现❷。

A.6.1 平面波

三维空间中的平面波 3:

$$\psi(x,t) = A \cdot e^{i(k \cdot x \mp \omega t + \varepsilon)}$$
(T.94)

[●]其推导详见参考文献 [1] 的 Page 47-56,以及 知乎: 电磁波的平面波、柱面波和球面波的表达式与推导 (https://zhuanlan.zhihu.com/p/693746762),这 田不名整法

[●]平面波概念的引入详见参考文献 [1] 的 Page 30,这里不再赘述

每个等相面由下式给出:

$$k \cdot x = \text{const}$$
 (T.95)

此扰动的每个等相面(也称波阵面)都是一个平面,且波矢 k 垂直于等相面, $(k \cdot x - \omega t)$ 时沿 k 传播, $(k \cdot x + \omega t)$ 时沿 k 的反方向传播。在一切三维波中,只有平面波(可以是谐波也可以是非谐波)穿过空间传播时其截面轮廓(等相面)保持不变。

有时, $A \in x$ 的函数,称为非均匀波(例如 2.5 节介绍的隐失波)。

A.6.2 球面波

在球坐标系 (r, ϕ, θ) 下,可以解得球面波方程:

$$\psi = \psi(\mathbf{r}, t) = \psi_0(r) \cdot e^{i(kr \mp \omega t + \varepsilon)} = \frac{\mathbf{A}}{r} \cdot e^{i(kr \mp \omega t + \varepsilon)}$$
(T.96)

每个波阵面(等相面)由下式给出:

$$kr = \text{const}$$
 (T.97)

注意,任何球面波的振幅 ψ_0 都是 r 的函数,因为球面波的振幅随着距离的增加而减小(能量守恒的必然结果)。当它从原点向外传播时,波阵面是逐渐扩张为更大的圆。

A.6.3 柱面波

在柱坐标系 (r, θ, z) 下,可以解得柱面波方程:

$$\psi = \psi(\mathbf{r}, t) = \psi_0(r) \cdot e^{i(kr \mp \omega t + \varepsilon)} = \frac{\mathbf{A}}{\sqrt{r}} \cdot e^{i(kr \mp \omega t + \varepsilon)}$$
(T.98)

每个等相面由下式给出:

$$kr = \text{const}$$
 (T.99)

平面波投射到具有细长狭缝的不透明屏幕上,就会通过此狭缝发出与柱面波相似的扰动,目前大多采用此方法产生柱面光波。

附录 B Matlab 代码

B.1 图 2.1 源码

```
1
          %% 菲涅尔公式中的振幅系数,空气入射玻璃和玻璃入射空气两种情况 %%
  2
          clc, clear, close all
  3
         %% 空气入射玻璃 %%
 4
          global n_i n_t
         n_i = 1;
         n_t = 1.5;
 6
  7
  8
          theta_t = @(theta_i) asin(n_i/n_t*sin(theta_i));
         r_s = @(theta_i, theta_t) - sin(theta_i - theta_t)./sin(theta_i + theta_t);
 9
         r_p = @(theta_i, theta_t) + tan(theta_i - theta_t)./tan(theta_i + theta_t);
10
          t_s = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i)./sin(theta_i + theta_t);
12
          t_p = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_i).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i) + theta_i) ./ ( si
                   (theta_i - theta_t) );
13
          theta_B = atan(n_t/n_i);
          theta_C = asin(n_t/n_i);
14
15
16
          theta_array = linspace(-0.1, pi/2, 101);
          Y = [
17
18
                   r_s(theta_array, theta_t(theta_array))
19
                   r_p(theta_array, theta_t(theta_array))
                   t_s(theta_array, theta_t(theta_array))
20
21
                   t_p(theta_array, theta_t(theta_array))
22
23
          stc = MyPlot(theta_array, Y);
24
         xline(theta_B, 'b')
25
         yline(0)
26
         xlim([0, pi/2])
27
          ylim([-1, 1])
28
         stc.leg.String = ["$r_s$"; "$r_p$"; "$t_s$"; "$t_p$"; "$\theta_i = \theta_B$"];
29
         stc.leg.Interpreter = "latex";
30
         stc.leg.FontSize = 14;
31
          stc.leg.Location = "southwest";
         stc.axes.Title.String = '$n_i = 1 < n_t = 1.5$';</pre>
32
33
         stc.axes.Title.Interpreter = "latex";
          stc.label.x.String = '$\theta_i$';
34
35
          stc.label.y.String = '$r$';
36
         MyColors = GetMyColors;
37
          stc.plot.plot_1.Color = MyColors{2};
          stc.plot.plot_2.LineStyle = "-";
38
39
          stc.plot.plot_2.Color = MyColors{6};
40
          stc.plot.plot_3.LineStyle = ":";
41
          stc.plot.plot_3.Color = 'b';
42
          stc.plot.plot_4.LineStyle = ":";
43
         stc.plot.plot_4.Color = [1 0 1];
```

```
44
45
          %% 玻璃入射空气 %%
          n_i = 1.5;
46
          n_t = 1;
47
48
49
          theta_t = @(theta_i) asin(n_i/n_t*sin(theta_i));
50
          r_s = @(theta_i, theta_t) - sin(theta_i - theta_t)./sin(theta_i + theta_t);
51
           r_p = @(theta_i, theta_t) + tan(theta_i - theta_t)./tan(theta_i + theta_t);
52
          t_s = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i)./sin(theta_i + theta_t);
53
          t_p = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos
                    (theta_i - theta_t) );
54
          theta_B = atan(n_t/n_i);
55
           theta_C = asin(n_t/n_i);
56
57
58
           theta_array = linspace(0, theta_C, 101);
59
          Y = [
60
                    r_s(theta_array, theta_t(theta_array))
61
                    r_p(theta_array, theta_t(theta_array))
62
                    t_s(theta_array, theta_t(theta_array))
                    t_p(theta_array, theta_t(theta_array))
63
64
                     1;
           stc = MyPlot(theta_array, Y);
65
          xline(theta_B, 'b')
66
          xline(theta_C, 'r')
67
68
          yline(0)
69
          xlim([0, pi/2])
70
          ylim([-0.5, 3])
71
          stc.leg.String = ["$r_s$"; "$r_p$"; "$t_s$"; "$t_p$"; "$\theta_i = \theta_B$"; "$\theta_i = \theta_b$"; "$\theta_i = \theta_b$"; "$\theta_i = \theta_i =
                    theta_i = \theta_C$"];
72
          stc.leg.Interpreter = "latex";
73
          stc.axes.Title.String = '$n_i = 1.5 > n_t = 1$';
74
          stc.axes.Title.Interpreter = "latex";
75
          stc.label.x.String = '$\theta_i$';
76
          stc.label.y.String = '$r$';
77
          stc.plot.plot_1.Color = MyColors{2};
78
          stc.plot.plot_2.LineStyle = "-";
79
          stc.plot.plot_2.Color = MyColors{6};
80
          stc.plot.plot_3.LineStyle = ":";
81
          stc.plot.plot_3.Color = 'b';
82
          stc.plot.plot_4.LineStyle = ":";
83
           stc.plot.plot_4.Color = [1 0 1];
84
          %MyExport_pdf
```

B.2 图 2.6 源码

```
1 %% 菲涅尔公式中反射折射光的振幅与能量变化 %% clc, clear, close all
```

```
3
         global n_i n_t
 4
  5
         %% 反射折射光振幅与能量变化 (空气入射玻璃) %%
         MyColor = num2cell( ...
 6
  7
                  [
          "#ff8080" "#ff0000" "#990000" "#190000"
 8
          "#80ff80" "#00ff00" "#009900" "#001900"
 9
          "#8080ff" "#0000ff" "#000099" "#000019"
10
11
          "#ff80ff" "#ff00ff" "#990099" "#190019"
          "#ffff80" "#ffff00" "#999900" "#191900"
12
          "#80ffff" "#00ffff" "#009999" "#001919"
13
          "#ffffff" "#bbbbbb" "#999999" "#191919"
14
15
                  1...
16
         );
17
         n_i = 1;
18
         n_t = 1.5;
19
20
         theta_t = @(theta_i) asin(n_i/n_t*sin(theta_i));
21
         r_s = @(theta_i, theta_t) - sin(theta_i - theta_t)./sin(theta_i + theta_t);
22
         r_p = @(theta_i, theta_t) + tan(theta_i - theta_t)./tan(theta_i + theta_t);
23
         t_s = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i)./sin(theta_i + theta_t);
24
         t_p = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_i).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i) + theta_i) ./ ( si
                  (theta_i - theta_t) );
25
         theta_B = atan(n_t/n_i);
26
         theta_C = asin(n_t/n_i);
27
28
         theta_array_2 = linspace(-0.1, pi/2, 101);
29
         Y = [
30
                  r_s(theta_array_2, theta_t(theta_array_2))
31
                  r_p(theta_array_2, theta_t(theta_array_2))
32
                  t_s(theta_array_2, theta_t(theta_array_2))
33
                  t_p(theta_array_2, theta_t(theta_array_2))
34
                  r_s(theta_array_2, theta_t(theta_array_2)).^2
35
                  r_p(theta_array_2, theta_t(theta_array_2)).^2
36
                  0.5 * (r_s(theta_array_2, theta_t(theta_array_2)))^2 + r_p(theta_array_2, theta_t(theta_array_2))
                  theta_array_2)).^2 )
37
                  ];
38
         stc = MyPlot(theta_array_2, Y);
39
40
         yline(0, 'black', 'Alpha', 1, 'LineWidth', 1)
41
         xline(theta_B,'Color', [0 1 1], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.7)
42
         xlim([0, pi/2])
43
         ylim([-1, 1])
44
                  stc.leg.Interpreter = 'latex';
45
                  stc.leg.FontSize = 15;
                  stc.leg.Location = 'southwest';
46
                  stc.axes.Title.String = '$n_i = 1 < n_t = 1.5$';</pre>
47
                  stc.axes.Title.Interpreter = 'latex';
48
49
                  stc.label.x.String = '$\theta_i$';
```

```
50
         stc.label.y.String = '$y$';
        %stc.leg.String = ["$y=r_s$"; "$y=r_p$"; "$y=t_s$"; "$y=t_p$"; "$y=R_s$"; "$y=R_s$"; "$y=R_s$";
51
        "; "$y=R$"; "$y=0$"; "$\theta_i = \theta_B$";];
52
        stc.leg.Visible = 'off';
53
        stc.plot.plot_2.LineStyle = "-";
54
        stc.plot.plot_3.LineStyle = ":";
55
56
        stc.plot.plot_4.LineStyle = ":";
57
        stc.plot.plot_5.LineStyle = "--";
58
        %stc.plot.plot_5.LineWidth = 0.7;
59
        stc.plot.plot_6.LineStyle = "--";
60
        %stc.plot.plot_6.LineWidth = 0.7;
61
        stc.plot.plot_7.LineStyle = "-";
62
63
        stc.plot.plot_1.Color = MyColor{4, 2};
64
        stc.plot.plot_3.Color = MyColor{4, 1};
65
        stc.plot.plot_5.Color = MyColor{4, 3};
66
        stc.plot.plot_2.Color = MyColor{3, 2};
67
        stc.plot.plot_4.Color = MyColor{3, 1};
68
         stc.plot.plot_6.Color = MyColor{3, 3};
69
         stc.plot.plot_7.Color = [1 0 0];
70
    %MyExport_pdf
71
    %MyExport_pdf_docked
72
    %MyExport_svg_docked
73
74
75
    %% 反射折射光振幅与能量变化 (玻璃入射空气) %%
76
    n_i = 1.5;
77
    n_t = 1;
78
79
    theta_t = @(theta_i) asin(n_i/n_t*sin(theta_i));
80
    r_s = @(theta_i, theta_t) - sin(theta_i - theta_t)./sin(theta_i + theta_t);
81
    r_p = @(theta_i, theta_t) + tan(theta_i - theta_t)./tan(theta_i + theta_t);
82
    t_s = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i)./sin(theta_i + theta_t);
83
    t_p = @(theta_i, theta_t) 2*sin(theta_t).*cos(theta_i) ./ ( sin(theta_i + theta_t).*cos
        (theta_i - theta_t) );
84
    theta_B = atan(n_t/n_i);
    theta_C = asin(n_t/n_i);
85
86
87
    theta_array_2 = linspace(-0.1, theta_C, 250);
88
    theta_array_all = [linspace(-0.1, 0.65, 100), linspace(0.65, 0.74, 50), linspace(0.74,
        pi/2, 100)];
89
90
    X = [
91
        theta_array_all
92
        theta_array_all
93
        theta_array_all
94
        theta_array_all
95
        theta_array_all
```

```
96
         theta_array_all
97
         theta_array_all
98
     ];
99
     Y = [
100
         (theta_array_all < theta_C).*r_s(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)) + (
         theta_array_all > theta_C).*abs(r_s(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)))
         (theta_array_all < theta_C).*r_p(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)) + (</pre>
         theta_array_all > theta_C).*abs(r_p(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)))
         abs( t_s(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)) )
         abs( t_p(theta_array_all, theta_t(theta_array_all)) )
104
105
         abs(r_s(theta_array_all, theta_t(theta_array_all))).^2
106
         abs(r_p(theta_array_all, theta_t(theta_array_all))).^2
107
         0.5 * (abs(r_s(theta_array_all, theta_t(theta_array_all))).^2 + abs(r_p(theta_array_all)))
         theta_array_all, theta_t(theta_array_all))).^2
108
         ];
109
110
     stc = MyPlot(X, Y);
111
     yline(0, 'black', 'Alpha', 1, 'LineWidth', 1)
112
     xline(theta_B,'Color', [0 1 1], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.7)
113
     xline(theta_C,'Color', [0 1 0], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.7)
114
     xlim([0, pi/2])
115
     ylim([-0.5, 3])
116
         stc.leg.Interpreter = 'latex';
117
         stc.leg.FontSize = 14;
118
         stc.leg.Location = 'northwestoutside';
119
         stc.axes.Title.String = '$n_i = 1 < n_t = 1.5$';</pre>
         stc.axes.Title.Interpreter = "latex";
         stc.label.x.String = '$\theta_i$';
122
         stc.label.y.String = '$y$';
123
         stc.leg.String = ["$y=r_s$"; "$y=r_p$"; "$y=t_s$"; "$y=t_p$"; "$y=R_s$"; "$y=R_p$";
          "$y=R$"; "$y=0$"; "$\theta_i = \theta_B$"; "$\theta_i = \theta_C$";];
124
125
         stc.plot.plot 2.LineStyle = "-";
126
         stc.plot.plot_3.LineStyle = ":";
127
         stc.plot.plot_4.LineStyle = ":";
128
         stc.plot.plot_5.LineStyle = "--";
129
         %stc.plot.plot_5.LineWidth = 0.7;
         stc.plot.plot_6.LineStyle = "--";
         %stc.plot.plot_6.LineWidth = 0.7;
132
         stc.plot.plot 7.LineStyle = "-";
133
134
         stc.plot.plot_1.Color = MyColor{4, 2};
135
         stc.plot.plot_3.Color = MyColor{4, 1};
136
         stc.plot.plot_5.Color = MyColor{4, 3};
         stc.plot.plot_2.Color = MyColor{3, 2};
137
         stc.plot.plot_4.Color = MyColor{3, 1};
138
         stc.plot.plot_6.Color = MyColor{3, 3};
139
140
         stc.plot.plot_7.Color = [1 0 0];
```

B.3 图 2.7 源码

```
1
           %% 菲涅尔公式中反射光 s 分量与 p 分量的相位增量 %%
  2
           clc, clear, close all
  3
           global n_i n_t n_ti theta_B theta_C
  5
           %% 反射光相位增量 (空气入射玻璃) %%
  6
          n i = 1;
  7
          n_t = 1.5;
  8
           n_ti = n_t/n_i;
           theta_B = atan(n_ti);
10
11
           theta_array_2 = linspace(0, pi/2-0.001, 200);
12
13
            delta_r_s = @(t) -pi;
14
            delta_r_p = @(t) (-pi).*(t > theta_B).*(t < pi/2);
15
16
            delta_r_s_kongqi = delta_r_s(theta_array_2);
17
           delta_r_p_kongqi = delta_r_p(theta_array_2);
18
19
           Y = [
20
                       zeros(size(theta_array_2)) - pi;
21
                      delta_r_p_kongqi;
22
           ];
23
24
           stc1 = MyPlot(theta_array_2, Y([1 2], :));
25
           xlim([0, pi/2])
26
           %yline(0, 'black', 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
           xline(theta_B,'Color', [0 1 1], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
27
28
           stc1.plot.plot_2.LineStyle = '--';
           stc1.leg.Location = 'northeast';
           stc1.leg.String = ["\$\delta=\delta_{r,s}$"; "\$\delta = \delta_{r,p}$"; "$\theta_i = \delta_{r,p}$"; "$\theta_{r,p}$"; "$\thet
30
                      theta_B$";];
           stc1.label.x.String = '$\theta_i$';
31
           stc1.label.y.String = '$\delta$';
32
33
           stc1.axes.Title.Interpreter = 'latex';
           stc1.axes.Title.String = '$n_i = 1 < n_t = 1.5$';</pre>
34
35
           %MyExport_pdf
36
           %%%%%%%% 反射光相位增量 (玻璃入射空气) %%%%%%%%%%
37
38
           n_i = 1.5;
39
           n_t = 1;
40
           n_ti = n_t/n_i;
41
           theta_B = atan(n_ti);
```

```
42
    theta_C = asin(n_ti);
43
44
45
    delta_r_s = @(t) (t>theta_c).*2.*atan( -(sqrt(sin(t).^2 - n_ti^2))./cos(t) ) ;
    delta_r_p = @(t) \dots
46
47
          (t<theta_B).∗(-pi) ...
48
       + (theta_B<t).*(t<theta_C).*0 ...
49
       + (theta_C<t).*( -2*atan( (sqrt(sin(t).^2 - n_ti^2))./(n_ti^2.*cos(t)) ) );
50
51
    Y = [
52
         zeros(size(theta_array_2)) - pi;
53
         delta_r_p_kongqi;
54
         delta_r_s(theta_array_2);
55
         delta_r_p(theta_array_2);
56
    ];
57
58
59
    stc2 = MyPlot(theta_array_2, Y([3 4], :));
60
    xlim([0, pi/2])
61
    %yline(0, 'black', 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
    xline(theta_B,'Color', [0 1 1], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
62.
63
    xline(theta_C,'Color', [0 1 0], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
64
    stc2.plot.plot_2.LineStyle = '--';
65
    stc2.leg.String = ["$\delta = \delta_{r,s}$"; "$\delta = \delta_{r,p}$"; "$\theta_i = \delta_{r,p}$"; "$
        theta_B$"; "$\theta_i = \theta_C$";];
66
    stc2.leg.Location = 'northeast';
    stc2.label.x.String = '$\theta_i$';
67
    stc2.label.y.String = '$\delta$';
68
69
    stc2.axes.Title.Interpreter = 'latex';
70
    stc2.axes.Title.String = '$n_i = 1.5 > n_t = 1$';
71
    %MyExport_pdf
```

B.4 图 2.8 源码

```
1
   %% 隐失波的穿透深度和 GH Shift (玻璃入射空气) %%
2
   clc, clear, close all
3
    global lambda n_i n_t n_ti
4
   n_i = 1.5;
5
   n_t = 1;
6
   n_ti = n_t/n_i;
7
   theta_B = atan(n_ti);
8
    theta_C = asin(n_ti);
9
    lambda = 550 * 10^{(-9)};
                             % 550.0 nm 的绿色光
    delta = @(t) 1 ./ (2*pi*sqrt(sin(t).^2 - n_ti^2)/lambda);
11
    Delta_x = @(t) 2*delta(t).*tan(t);
12
13
   theta_array_1 = linspace(theta_C, pi/2, 200);
14
   theta_array_2 = linspace(theta_C, pi/2-0.05, 200);
```

```
15
16
17
    X = [
18
        theta_array_1
19
        theta_array_2
20
    ];
    Y = [
21
22
        delta(theta_array_1)/lambda
23
        Delta_x(theta_array_2)/lambda
24
    ];
25
26
    stc = MyPlot(X, Y);
27
    xlim([theta_C - 0.05, pi/2+0.02])
    yline(1, 'black', 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
28
29
    xline(theta_C,'Color', [0 1 0], 'Alpha', 1, 'LineWidth', 0.5)
30
    stc.leg.String = ["$y = \delta / \as, "$y = \Delta x / \as," "$y = 1$"; "$\
        theta_i = \frac{1}{2}; "$\theta_i = \frac{pi}{2}"];
31
    stc.label.x.String = '$\theta_i$';
32
    stc.label.y.String = '$y$';
33
    xlim([theta_C - 0.05, pi/2])
34
35
    %MyExport_pdf_docked
```

B.5 图 3.2 源码

```
1
   %% 单个球面波源在平面上的振荡 (导出为 gif) %%
2
   clc,clear,close all;
3
   global lambda k omega X_OA A
4
   lambda = 550.0 * 10^(-9); % 单位: m
5
             % k 取决于光的波长,但在可视化中不妨令为 1
   k = 5;
6
   omega = 1; % omega 取决于光的波长,但在可视化中不妨令为 1
7
8
   X_OA = [ 0, 0]; % 球面波源 A 的位置
   A = 50; % r = 1 时的振幅
9
10
   E_A0 = @(x, y) A./sqrt( (x - X_OA(1)).^2 + (y - X_OA(2)).^2 ); % X 位置的振幅, 输入的
       X_array 为一列行向量
   alpha_A = @(x, y) k*sqrt((x - X_0A(1)).^2 + (y - X_0A(2)).^2);
11
12
   vib = @(E_0, t, alpha) E_0.*cos(-omega*t + alpha); % 振荡函数
13
14
   R_array = linspace(2, 10, 100);
15
   theta_array = transpose(linspace(0, 2*pi, 50));
16
   x_matrix = R_array .* cos(theta_array) + X_OA(1);
17
   y_matrix = R_array .* sin(theta_array) + X_OA(2);
18
    E_A0_matrix = E_A0(x_matrix, y_matrix);
19
   alpha_A_matrix = alpha_A(x_matrix, y_matrix);
20
21
   stc = MyMesh(x_matrix, y_matrix, vib(E_A0_matrix, 0, alpha_A_matrix));
22
   stc.label_left.z.String = '$E$';
```

```
23
24
    figure('Color', [1 1 1])
    h1 = surf(x_matrix, y_matrix, E_A0_matrix, 'EdgeColor', 'interp', FaceColor='interp');
25
26
    hold on
    surf([X_0A(1) X_0A(1)], [X_0A(2) X_0A(2)], [30 -30; 30 -30])
27
28
    colormap(redblue);
29
    zlim([-35 35]);
30
    xlim([X_0A(1) - R_array(end), X_0A(1) + R_array(end)])
31
    ylim([X_OA(2) - R_array(end), X_OA(2) + R_array(end)])
32
    drawnow
33
34
    t_array = linspace(0, 20, 200);
35
    for i = 1:length(t_array)
36
        h1.ZData = vib(E_A0_matrix, t_array(i), alpha_A_matrix);
37
        f(i) = getframe(gcf);
38
    end
39
    numFrames = length(t_array);
40
41
    animated(1,1,1,numFrames) = 0;
42
    for i = 1:numFrames
43
        if i == 1
44
            [animated,cmap] = rgb2ind(f(i).cdata,256,'nodither');
45
        else
46
            animated(:,:,1,i) = rgb2ind(f(i).cdata,cmap,'nodither');
        end
47
48
    end
49
    filename = '单个球面波源在平面上的振荡.gif';
50
    imwrite(animated,cmap,filename,'DelayTime',1/40,'LoopCount',inf);
51
    web(filename)
```

B.6 图 3.3 源码

```
1
   %% 两个球面波源在平面上的干涉情况 (导出为 gif) %%
2
3
   clc, clear, close all;
4
   global lambda k omega X_OA X_OB A B
5
   lambda = 550.0 * 10^(-9); % 单位: m
6
            % k 取决于光的波长,但在可视化中不妨令为 1
7
   k = 5;
   omega = 1; % omega 取决于光的波长,但在可视化中不妨令为 1
8
9
   X OA = [-2, 0]; % 球面波源 A 的位置
   X_OB = [ 2, 0]; % 球面波源 B 的位置
11
   A = 50; % r = 1 时 A 的振幅
12
   B = 50; % r = 1 时 B 的振幅
13
14
   E_A0 = @(x, y) A./sqrt( (x - X_OA(1)).^2 + (y - X_OA(2)).^2 ); % X 位置的振幅, 输入的
      X_array 为一列行向量
  E_BO = @(x, y) B./sqrt((x - X_OB(1)).^2 + (y - X_OB(2)).^2); % X 位置的振幅, 输入的
15
```

```
X_array 为一列行向量
    alpha_A = @(x, y) k*sqrt((x - X_0A(1)).^2 + (y - X_0A(2)).^2);
17
    alpha_B = @(x, y) k*sqrt((x - X_0B(1)).^2 + (y - X_0B(2)).^2);
18
    E_0 = @(E_A0, alpha_A, E_B0, alpha_B)  sqrt( E_A0.^2 + E_B0.^2 + 2*E_A0.*E_B0.*cos(
        alpha_A - alpha_B) );
19
    vib = @(E_0, t, alpha) E_0.*cos(-omega*t + alpha); % 振荡函数
20
21
    R_{array} = linspace(4, 20, 80);
22
    theta_array = transpose(linspace(0, 2*pi, 30));
23
    x_matrix = R_array .* cos(theta_array);
24
    y_matrix = R_array .* sin(theta_array);
25
    %E_0_matrix = E_A0(x_matrix, y_matrix);
26
27
    E_A0_matrix = E_A0(x_matrix, y_matrix);
28
    E_B0_matrix = E_B0(x_matrix, y_matrix);
29
    alpha_A_matrix = alpha_A(x_matrix, y_matrix);
30
    alpha_B_matrix = alpha_B(x_matrix, y_matrix);
31
    E_0_matrix = E_0(E_A0_matrix, alpha_A_matrix, E_B0_matrix, alpha_B_matrix);
32
    alpha_matrix = GetAlpha(E_0_matrix, E_A0_matrix, alpha_A_matrix, E_B0_matrix,
        alpha_B_matrix);
33
34
    MyMesh(x_matrix, y_matrix, vib(E_A0_matrix, 0, alpha_A_matrix));
35
    MyMesh(x_matrix, y_matrix, vib(E_B0_matrix, 0, alpha_B_matrix));
36
    MyMesh(x_matrix, y_matrix, vib(E_0_matrix, 0, alpha_matrix));
37
38
39
    figure('Color', [1 1 1])
40
    set(gca,'NextPlot','replaceChildren','box','on','color','w');
41
42
        h = mesh(x_matrix, y_matrix, E_0_matrix, 'EdgeColor', 'interp', FaceColor='interp')
        ;
43
        hold on
44
        surf([X_OA(1) X_OA(1)], [X_OA(2) X_OA(2)], [40 -40; 40 -40])
45
        surf([X_OB(1) X_OB(1)], [X_OB(2) X_OB(2)], [40 -40; 40 -40])
46
        hold off
47
        view([45, 30])
48
        colormap(redblue);
        zlim([-35 35]);
49
50
        xlim([-R_array(end), R_array(end)])
51
        ylim([-R_array(end), R_array(end)])
52
        drawnow
53
54
    t_array = linspace(0, 20, 200);
55
    numFrames = length(t_array);
56
    for i = 1:numFrames
57
        h.ZData = vib(E_0_matrix, t_array(i), alpha_matrix);
58
        f(i) = getframe(gcf);
59
    end
60
```

```
animated(1,1,1,numFrames) = 0;
61
62
    for i = 1:numFrames
        if i == 1
63
64
             [animated,cmap] = rgb2ind(f(i).cdata,256,'nodither');
65
        else
             animated(:,:,1,i) = rgb2ind(f(i).cdata,cmap,'nodither');
66
        end
67
68
    end
69
    filename = '两个球面波源在平面上的干涉情况.gif';
    imwrite(animated,cmap,filename,'DelayTime',1/40,'LoopCount',inf);
70
71
    web(filename)
72
73
    function alpha = GetAlpha(E_0, E_A0, alpha_A, E_B0, alpha_B)
74
         sin_alpha = (E_A0.*sin(alpha_A) + E_B0.*sin(alpha_B)) ./ E_0;
75
        cos_alpha = (E_A0.*cos(alpha_A) + E_B0.*cos(alpha_B)) ./ E_0;
76
        %{
77
            if cos_alpha > 0
78
                 alpha = acos(cos_alpha);
79
                 return
80
            elseif cos_alpha == 0
                 sin_alpha = (E_A_0.*sin(alpha_A) + E_B_0.*sin(alpha_B)) ./ E_0;
81
82
                 if sin_alpha > 0
83
                     alpha = pi/2;
84
                     return
                 else
85
86
                     alpha = -pi/2;
                     return
87
88
                 end
89
            else
90
                 alpha = pi - acos(cos_alpha);
91
                 return
            end
92
93
        %}
94
         alpha = (cos_alpha >= 0) .* asin(sin_alpha) + (cos_alpha < 0) .* ( pi - asin(</pre>
        sin_alpha));
95
        %alpha = acos(cos_alpha);
96
    end
```

B.7 图 3.4 (b) 与图 3.5 源码

```
1 %% 杨氏双缝干涉的近似模型误差分析 %%
2 clc,clear,close all
3 global vare_0 mu_0 lambda I_1 d D R A k E_0 E_0_appro r r_1 r_2
4 vare_0 = 8.854187817 * 10^(-12);
6 mu_0 = 4*pi * 10^(-7);
7 A = 50;
8 I_1 = 50;
```

```
9
        d = 100 * 10^{(-6)};
10
        R = 5 * 10^{(-2)};
11
        D = 1;
        lambda = 700 * 10^(-9); % 700.0 nm 的红光
12
13
        k = 2*pi/lambda;
14
15
        16
        r_2 = @(x) \ sqrt((x + d/2).^2 + D^2);
17
18
        E_0 = @(r_1, r_2) A * sqrt( 1./r_1 + 1./r_2 + 2./sqrt(r_1.*r_2).*cos( k.*(r_1 - r_2))
                ) );
19
        20
        I = @(r_1, r_2) A^2 * sqrt(vare_0/mu_0) * ( 0.5*(1./r_1 + 1./r_2) + cos(k*(r_1 - r_2)) + co
                ) ./ sqrt(r_1.*r_2) );
21
        %I = @(r_1, r_2) 0.5 * sqrt(vare_0/mu_0) * E_0(r_1, r_2).^2;
22
        I_appro = @(x) 0.5 * sqrt(vare_0/mu_0) * E_0_appro(x).^2;
23
24
       x_{array} = linspace(-0.02, 0.02, 1000);
25
        r_array = r(x_array);
26
       r_1_array = r_1(x_array);
27
       r_2_array = r_2(x_array);
28
       E_0_array = E_0(r_1_array, r_2_array);
29
        E_0_appro_array = E_0_appro(x_array);
30
        I_array = I(r_1_array, r_2_array);
31
        I_appro_array = I_appro(x_array);
32
33
        plot_E = MyPlot(x_array, [E_0_array; E_0_appro_array]);
34
        plot_E.label.y.String = '$E_0$';
35
        plot_E.leg.Location = 'northeast';
        plot_E.leg.String = ["$E_{0, mathrm{exact}}$"; "$E_{0, mathrm{appro}}$"];
36
37
          %MyExport_pdf
38
        plot_I = MyPlot(x_array, [I_array; I_appro_array]);
39
        plot_I.label.y.String = '$I$';
        plot_I.leg.Location = 'northeast';
40
41
        plot_I.leg.String = ["$I_{\mathrm{exact}}$"; "$I_{\mathrm{appro}}$"];
42
          %MyExport_pdf
43
        stc_E = MyErrorAnalyzer_discrete(E_0_array, E_0_appro_array, 1);
        stc_I = MyErrorAnalyzer_discrete(I_array, I_appro_array, 1);
44
45
        stc_funcerror_E = MyErrorAnalyzer_continuous(@(x) E_0(r_1(x), r_2(x)), @(x) E_0_appro(x)
46
                ), [-0.02, 0.02]);
47
        stc_funcerror_I = MyErrorAnalyzer_continuous(@(x) I(r_1(x), r_2(x)), @(x) I_appro(x),
                [-0.02, 0.02];
48
49
        stc_yy = MyYYPlot(x_array, stc_E.Residual, x_array, stc_I.Residual);
        stc_yy.label.y_left.String = '$\hat{\theta}_E$';
50
51
        stc_yy.label.y_right.String = '$\hat{\theta}_I$';
52
53
      stc_{yy}.leg.String = ["$\theta_E = E_0 - \hat{E}_0$"; "$\theta_I = I - \hat{I}$"];
```

```
stc_yy.p_left.LineStyle = 'none';
stc_yy.p_left.Marker = '.';
stc_yy.p_left.MarkerSize = 3;
stc_yy.p_right.LineStyle = 'none';
stc_yy.p_right.Marker = '.';
stc_yy.p_right.Marker = '.';
stc_yy.p_right.MarkerSize = 3;
%MyExport_pdf_modal
```

B.8 图 3.6 源码

```
1
    %% 光源宽度对对比度位置分布的影响 %%
    clc, clear, close all
2
3
    global I_max d lambda R D Delta_x u
4
5
    d = 100 * 10^{(-6)};
6
    R = 5 * 10^{(-2)};
7
    D = 1;
    lambda = 700 * 10^(-9); % 700.0 nm 的红光
8
    Delta x = D*lambda/d;
10
    I_max = 2;
12
    I = @(x, b) I_max/2 .* ( 1 + sin(pi*d/(lambda*R)*b) ./ (pi*d/(lambda*R)*b) .* cos
        (2*pi*x/Delta_x));
13
    u = @(b) pi*d/(lambda*R) * b;
14
    gamma = @(b) abs(sin(u(b))./u(b));
15
    % I = I(x, b)
16
17
    x_{array} = linspace(-0.02, 0.02, 300);
18
    b_array = transpose(linspace(0, 5*lambda*R/d, 50));
19
    stc1 = MyMesh(x_array, b_array, I(x_array, b_array));
20
    stc1.label_left.y.String = '$b$';
21
    stc1.label_left.z.String = '$I(x, b)$';
22
    stc1.label_right.y.String = '$b$';
23
    stc1.label_right.z.String = '$I(x, b)$';
24
     %MyExport_pdf_modal
25
    % 干涉条纹对比度
26
27
    b_array = transpose(linspace(0, 5*lambda*R/d, 200));
28
    stc2 = MyPlot(b_array', gamma(b_array)');
29
    xline(lambda*R/d, 'LineWidth', 0.5, 'Color', [1 0 0]);
30
    ylim([0, 1])
31
    stc2.label.x.String = '$b$';
32
    stc2.label.y.String = '$\gamma = \gamma(b)$';
33
    stc2.leg.String = ["$\gamma = \gamma(b)$"; "$b = \lambda R / d$"];
34
     %MyExport_pdf_modal
```

B.9 图3.8 源码

```
1
    %% 精细度对透射率的影响 %%
2
    clc, clear, close all;
    F = @(R) 4*R ./ (1-R).^2;
4
    T_FP = @(delta, F) 1 ./ (1 + sin(delta/2).^2 .* F);
5
    F_array = linspace(0, 40, 50);
6
    delta_array = linspace(0, 10*pi, 200);
7
    MyPlot(linspace(0, 0.9,100), F(linspace(0, 0.9,100)));
8
9
    stc = MySurf(delta_array, F_array, T_FP(delta_array, F_array'));
    stc.label_left.x.String = '$\delta$';
10
11
    stc.label_left.y.String = '$F$';
12
    stc.label_left.z.String = '$T_{F-P} = T_{F-P}(\delta, F)$';
13
    stc.label_right.x.String = '$\delta$';
14
    stc.label_right.y.String = '$F$';
15
     %MyExport_pdf_docked
16
17
    MyPlot(delta_array, T_FP(delta_array, 2));
18
    MyPlot(delta_array, T_FP(delta_array, 10));
    MyPlot(linspace(0, 10*pi, 1000), T_FP(linspace(0, 10*pi, 1000), 400));
19
```