第四章 光的衍射

第三节 夫琅禾费单缝和矩孔衍射

第三节 夫琅禾费单缝和矩孔衍射

- 3.1 实验装置
- 3.2 单缝衍射的强度公式和衍射图案
- 3.3 矩孔衍射的强度公式和衍射图案
- 3.4 单缝衍射因子的特点
- 3.5 衍射反比关系的意义

3.1 实验装置

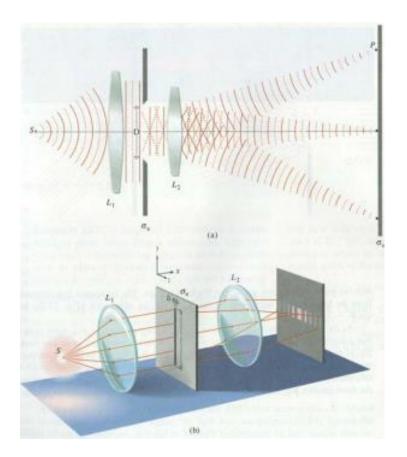




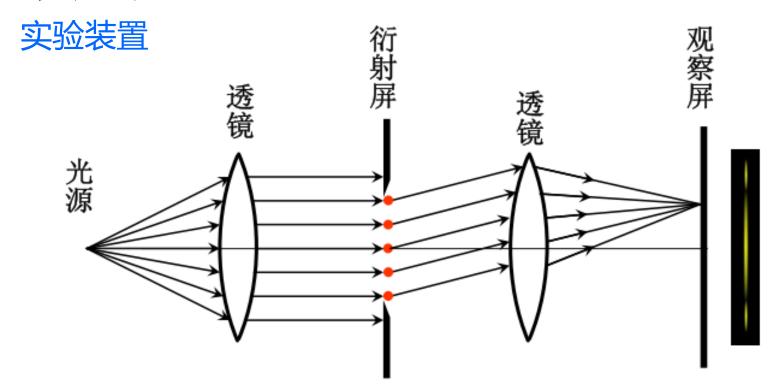
夫琅和费 (Joseph von Fraunhofer 1787—1826)

德国物理学家

- 发现并研究了太阳光谱中的暗线
- 设计和制造了消色差透镜
- 首创用牛顿环方法检查光学表面加工精度及透镜形状
- 首先定量地研究了衍射光栅,并用其测量光的波长
- 给出了光栅方程。



3.1 实验装置

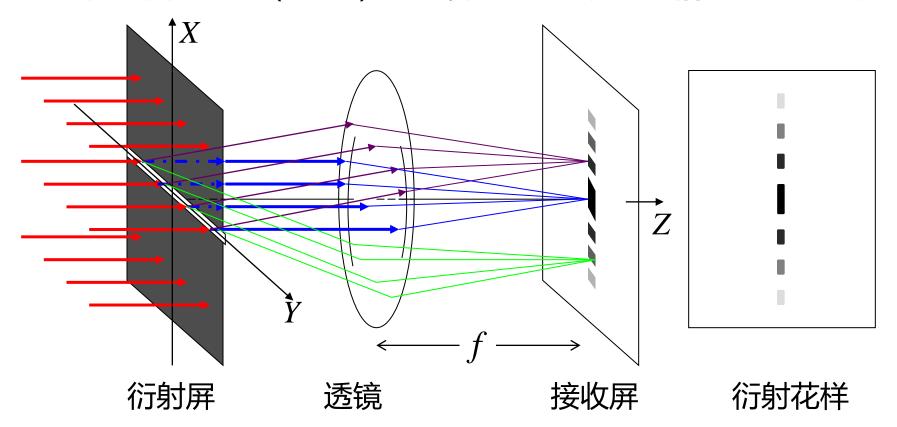


- 平行光入射,用凸透镜成像于像方焦平面。
- 相当于各点发出的次波汇聚于无穷远处。即是平行光的相干叠加。

3.1 实验装置

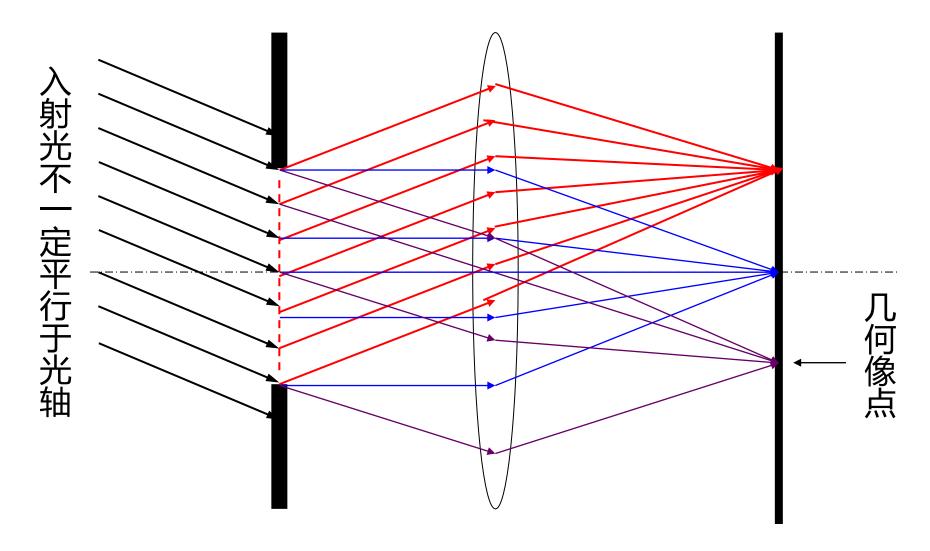
衍射图样

• 在焦平面上汇聚(相遇)的光,是从狭缝发出的相互平行的次波



一系列亮斑。中心为亮斑,亮度大于两侧的亮斑。中心亮斑宽度是 两侧的二倍,亮斑的宽度随狭缝的变窄而展宽。

3.1 实验装置 衍射图样



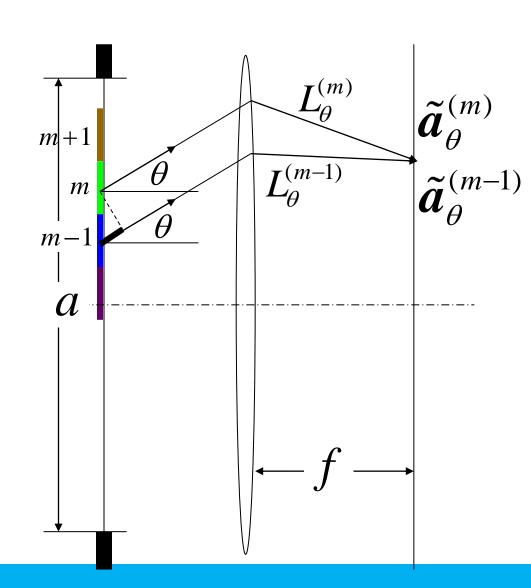
1. 矢量图解法

衍射强度的分布

将波前N等分,每个面元的 宽度为a/N

 $\tilde{a}_{\theta}^{(m)}$:第m个面元发出的次波的复振幅

 $L_{\theta}^{(m)}$:第m个面元发出的次波的光程



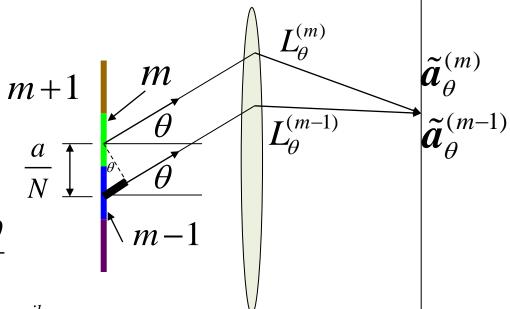
1. 复振幅矢量法

相邻两单元次波的光程差

$$\Delta L = \frac{a \sin \theta}{N}$$

相邻两单元次波的相位差

$$\Delta \varphi = k\Delta L = \frac{ka\sin\theta}{N} = \frac{2\pi a\sin\theta}{N\lambda}$$



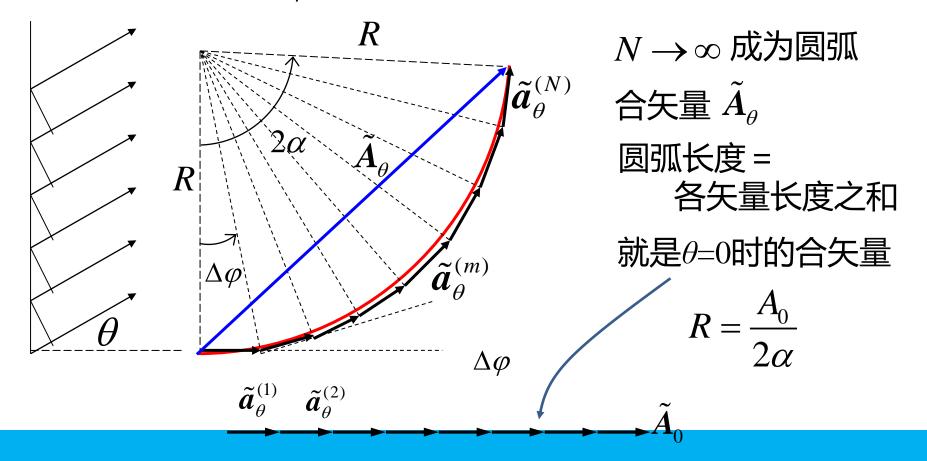
求解 $\tilde{U}(P) = K \iint_{\Sigma} \tilde{U}(Q) F(\theta_0, \theta) \frac{e^{ikr}}{r} d\Sigma$ 关键是如何合理的简化?

- 沿 θ 方向的次波在接收屏上的合振动 $ilde{A}_{ heta} = \sum_{m=1}^{N} ilde{a}_{ heta}^{(m)}$
- 在近轴条件下,忽略倾斜因子的影响 $\frac{F(\theta_0,\theta)}{r} = \frac{1}{L_0}$ 各个单元沿不同方向的次波振幅相等
- 近轴条件下,球面波次波源上的各个面元的瞳函数相等

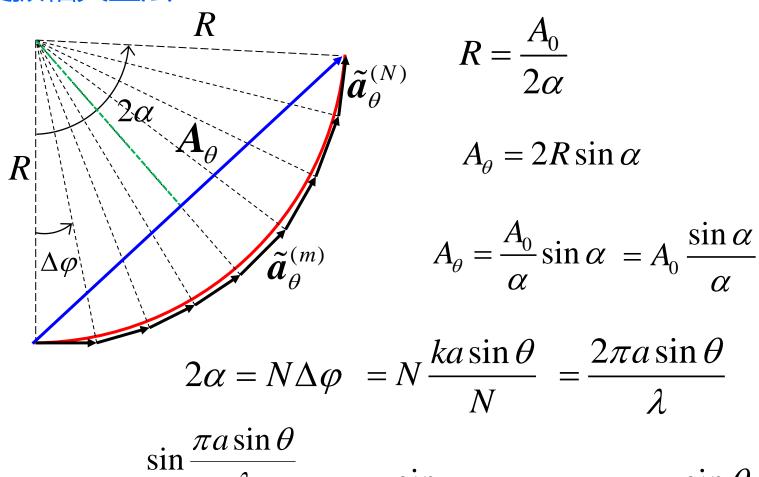
1. 复振幅矢量法

N个矢量,每个依次转过 $\Delta \varphi$

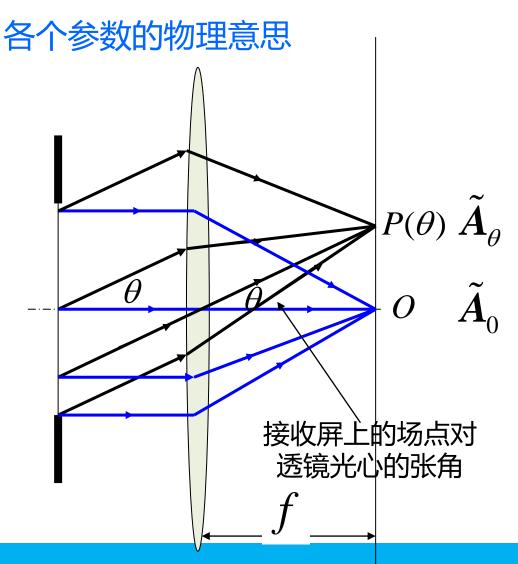
共转过 $2\alpha = N\Delta\varphi$ 构成一段圆弧的N条弦



1. 复振幅矢量法



1. 复振幅矢量法



$$\tilde{A}_{\theta} = \tilde{A}_{0} \frac{\sin u}{u}$$

 \hat{A}_0 是平行光轴分量的复振幅(几何像点处的复振幅)

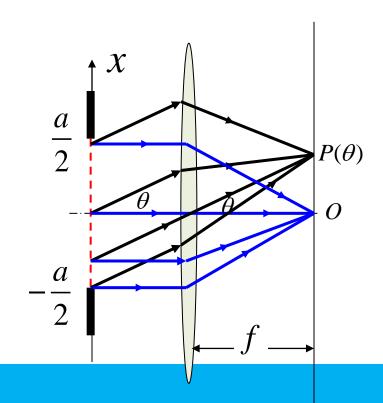
2. 积分方法

$$\tilde{U}(P) = K \iiint_{\Sigma} \tilde{U}(Q) F(\theta_0, \theta) \frac{e^{ikr}}{r} d\Sigma$$

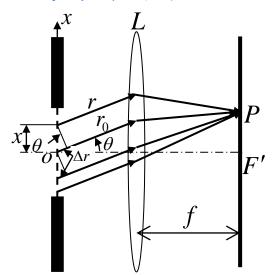
- $P(\theta)$ 点的次波来自同一方向,倾斜因子相同。
- 不同方向的光,满足近轴条件,倾斜因子为常数1。
- 瞳函数为常数
- 积分简化

$$\tilde{U}(P) = K \frac{\tilde{U}(Q)F(\theta_0, \theta)}{L_0} \iiint_{\Sigma} e^{ikr} d\Sigma$$

$$= \frac{K\tilde{U}(Q)}{L_0} \int_{-a/2}^{a/2} e^{ikr} dx$$



2. 积分方法



$$\tilde{U}(P) = K \iint_{\Sigma} \tilde{U}_0(Q) \frac{e^{ikr}}{r} d\Sigma = \frac{\tilde{K}_0}{L_0} \int_{-a/2}^{a/2} e^{ikr} dx$$

$$F(\theta_0, \theta) = 1$$
 $\tilde{K}_0 = K\tilde{U}_0(Q)$ $r = r(x) = ?$

$$\Delta r = -x \sin \theta$$
 $r = r_0 + \Delta r = r_0 - x \sin \theta$

$$\tilde{U}(P) = \frac{\tilde{K}_0}{r_0} e^{ikr_0} \int_{-a/2}^{a/2} e^{-ikx \sin \theta} dx = \frac{\tilde{K}_0 e^{ikr_0}}{r_0} \frac{1}{-ik \sin \theta} \left[e^{-ik\frac{a}{2} \sin \theta} - e^{ik\frac{a}{2} \sin \theta} \right]$$

$$= \frac{\tilde{K}_0 e^{ikr_0}}{r_0} \frac{-2i\sin(\frac{ka}{2}\sin\theta)}{-ik\sin\theta} = aK\tilde{U}_0(Q) \frac{e^{ikr_0}}{r_0} \frac{\sin(\frac{1}{2}ka\sin\theta)}{\frac{1}{2}ka\sin\theta} = \tilde{U}_0 \frac{\sin u}{u}$$
$$(\tilde{U}_0 = aK\tilde{U}_0(Q) \frac{e^{ikr_0}}{r_0}, \quad u = \frac{\pi a\sin\theta}{\lambda})$$

$$(\tilde{U}_0 = aK\tilde{U}_0(Q)\frac{e^{i\omega_0}}{r_0}, \qquad u = \frac{\pi a \sin \theta}{\lambda})$$

2. 积分方法

积分方法
$$\tilde{U}(P) = aK\tilde{U}_0(Q) \frac{e^{ikr_0}}{r_0} \frac{\sin(\frac{1}{2}ka\sin\theta)}{\frac{1}{2}ka\sin\theta} = \tilde{U}_0 \frac{\sin u}{u}$$

$$K\tilde{U}_0(Q)\frac{\mathrm{e}^{ikr_0}}{r_0}$$

$$K\tilde{U}_{0}(Q) \frac{e^{ikr_{0}}}{r_{0}}$$

$$\tilde{U}_{0} = aK\tilde{U}_{0}(Q) \frac{e^{ikr_{0}}}{r_{0}}$$

$$1 \quad \pi a \quad \alpha$$

$$u = \frac{1}{2}ka\sin\theta = \frac{\pi a}{\lambda}\sin\theta$$

强度分布
$$I(P) = I_0 \frac{\sin^2 u}{u^2}$$

狭缝上Q点单位面源发出的次波 在几何像点所引起的复振幅

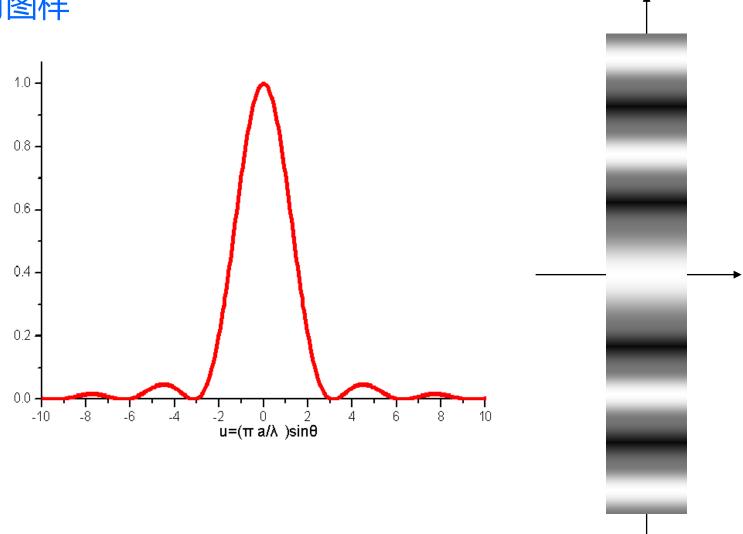
通过整个狭缝的次波在几何像点 上的复振幅

$$\widetilde{U}_0 \frac{\sin u}{u}$$

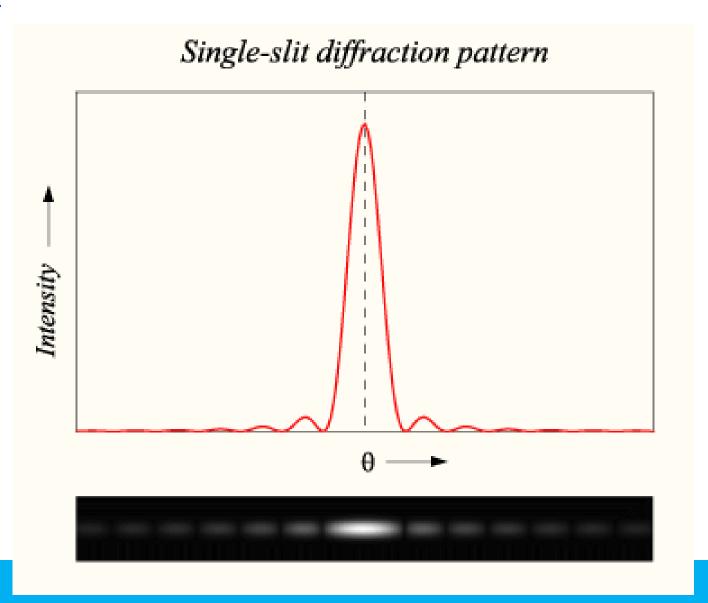
称作单缝(单元)

$$I_0 = \widetilde{U}_0 \widetilde{U}_0^*$$

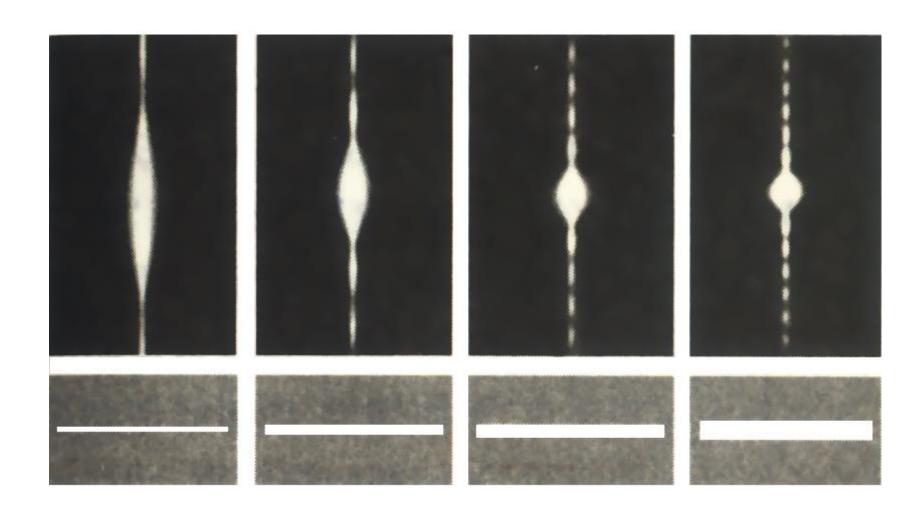
行射图样



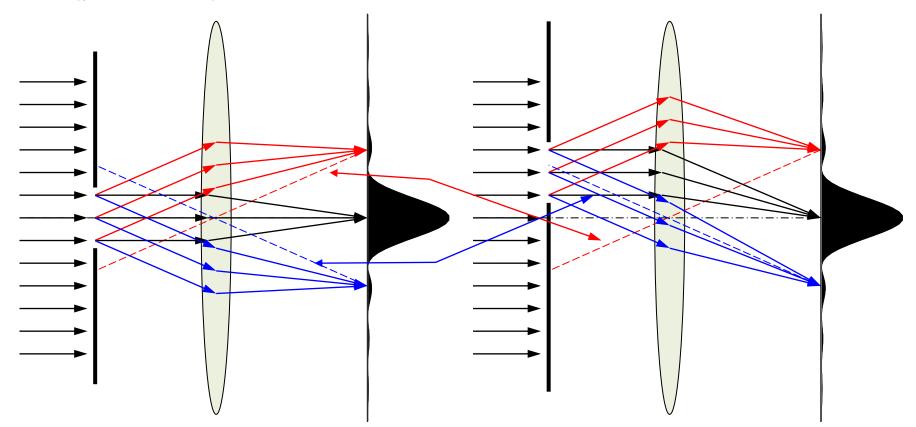
衍射图样



不同宽度狭缝的衍射图样



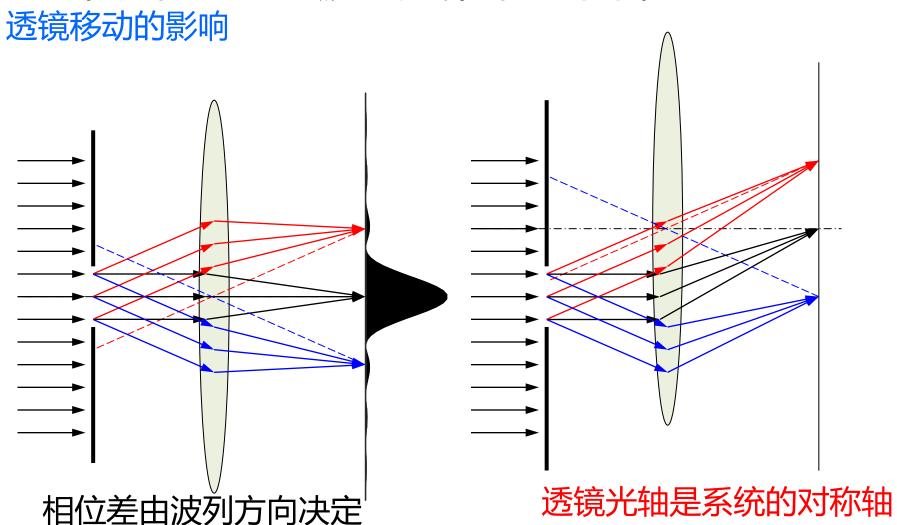
狭缝移动的影响



相位差由波列方向决定

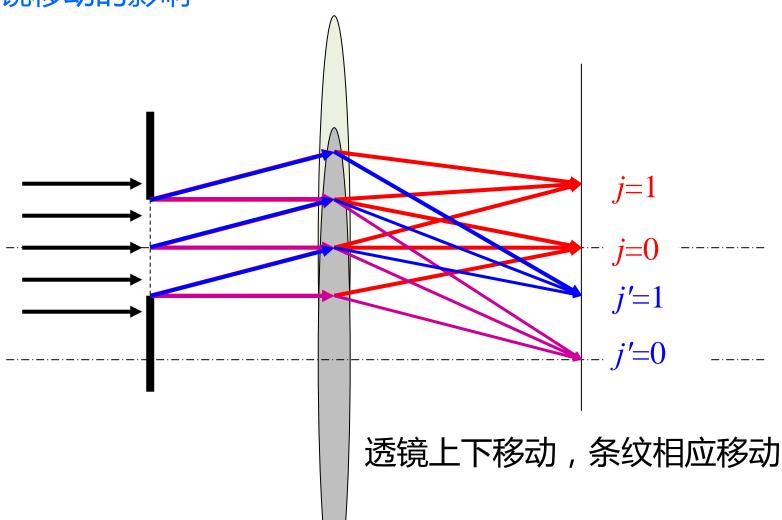
狭缝上下移动, 衍射花样不变

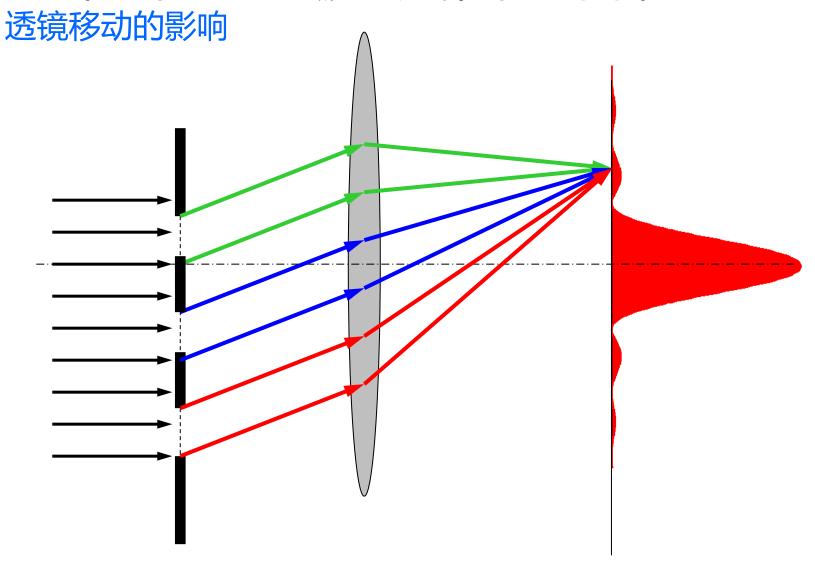
焦平面上衍射强度也由波列方向决定



焦平面上衍射强度也由波列方向决定。衍射花样随光轴移动

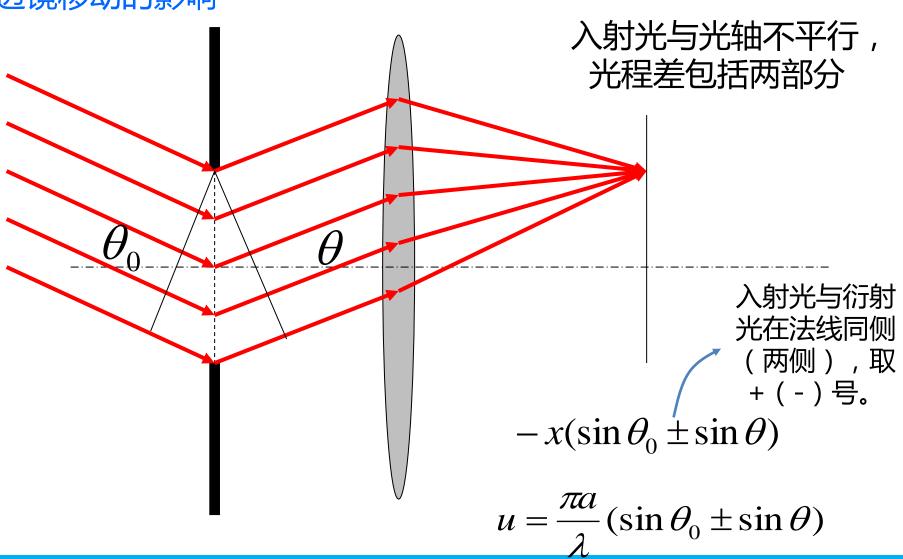
透镜移动的影响





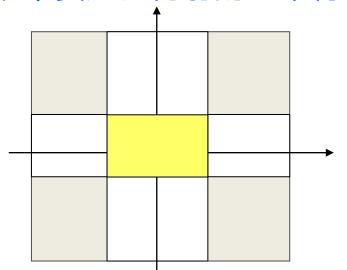
相互平行的狭缝, 衍射条纹完全重合

透镜移动的影响



3.2 单缝衍射的强度公式和衍射图案 透镜移动的影响 衍射角都从透镜的光心算起

3.3 矩孔衍射的强度公式和衍射图案 ^{夫琅未费矩孔衍射的基本特性}



矩孔:

两个正交狭缝的交集

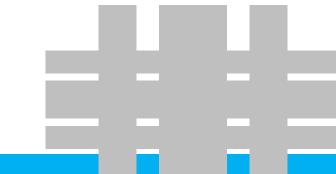
矩孔衍射: 两个正交单狭缝衍射

的交集

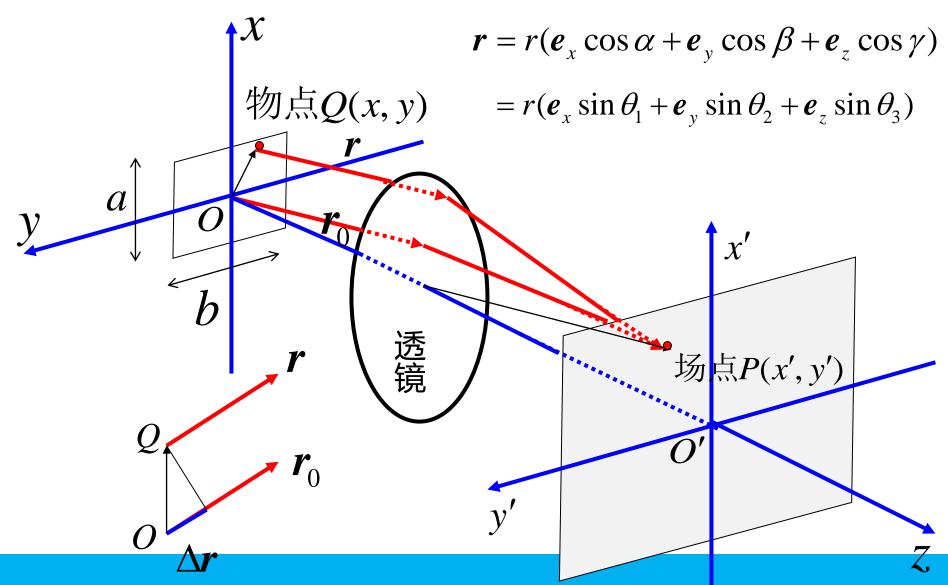
- 同单缝相比,矩孔在两个相互垂直的方向上对光的传播进行限制。
- 两个方向的参数是相互独立的。
- 最后的结果应该是两个方向的单元衍射因子的乘积。

$$\widetilde{U}(x, y) = \widetilde{U}(x)\widetilde{U}(y)$$

$$\tilde{U}(x) = \tilde{U}_x \frac{\sin u_x}{u_x} \qquad \tilde{U}(y) = \tilde{U}_y \frac{\sin u_y}{u_y}$$



3.3 矩孔衍射的强度公式和衍射图案 ^{夫琅未费矩孔衍射的分析}



3.3 矩孔衍射的强度公式和衍射图案

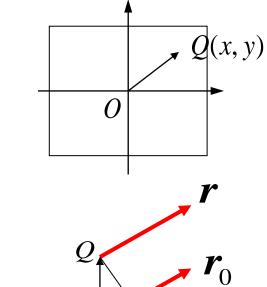
夫琅禾费矩孔衍射的分析

$$\Delta r = -\overline{OQ} \cdot \frac{\mathbf{r}_0}{\mathbf{r}_0}$$

$$= -(x\mathbf{e}_x + y\mathbf{e}_y) \cdot (\mathbf{e}_x \sin \theta_1 + \mathbf{e}_y \sin \theta_2 + \mathbf{e}_z \sin \theta_3)$$

$$= -(x \sin \theta_1 + y \sin \theta_2)$$

$$r = r_0 + \Delta r = r_0 - (x \sin \theta_1 + y \sin \theta_2)$$



$$\tilde{U}(P) = K \iint \tilde{U}_0(x, y) F(\theta_0, \theta) \frac{e^{ikr}}{r} dx dy$$
 满足近轴条件,倾斜因子为1

$$\tilde{U}(P) = K\tilde{U}_0(0,0) \iint_{\Sigma} \frac{e^{ikr_0 - ik(x\sin\theta_1 + y\sin\theta_2)}}{r_0} dxdy \qquad u_1 = \frac{\pi a}{\lambda} \sin\theta_1 u_2 = \frac{\pi b}{\lambda} \sin\theta_2$$

$$= K\tilde{U}_0(0,0) \frac{e^{ikr_0}}{r_0} \int_{-a/2}^{a/2} e^{-ikx\sin\theta_1} dx \int_{-b/2}^{b/2} e^{-iky\sin\theta_2} dy = K\tilde{U}_0(0,0)ab \frac{e^{ikr_0}}{r_0} \frac{\sin u_1}{u_1} \frac{\sin u_2}{u_2}$$

3.3 矩孔衍射的强度公式和衍射图案

夫琅禾费矩孔衍射的前强度和衍射图样

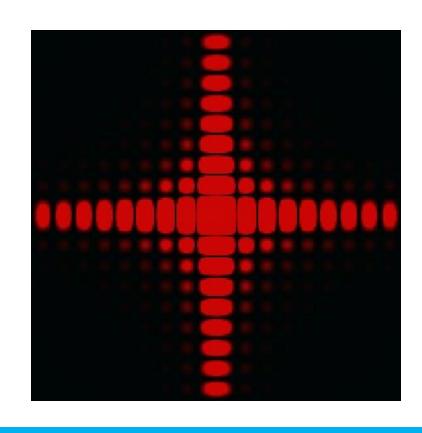
$$\tilde{U}(P) = K\tilde{U}_0(0,0)ab \frac{e^{ikr_0}}{r_0} \frac{\sin u_1}{u_1} \frac{\sin u_2}{u_2}$$

衍射强度分布

$$I(P) = I_0 \left(\frac{\sin u_1}{u_1}\right)^2 \left(\frac{\sin u_2}{u_2}\right)^2$$

$$I_0 = |K\tilde{U}_0(0,0)ab \frac{e^{ikr_0}}{r_0}|^2$$

矩孔发出的光波在焦点 F处产生的光强



1. 极值点

$$\tilde{U}(\theta) = \tilde{U}_0 \frac{\sin u}{u} \qquad u = \frac{\pi a}{\lambda} \sin \theta$$

$$u = \frac{\pi a}{\lambda} \sin \theta$$

$$(\frac{\sin u}{u})' = 0$$

极大值
$$\left(\frac{\sin u}{u}\right)' = 0$$
 $\frac{u\cos u - \sin u}{u^2} = 0$

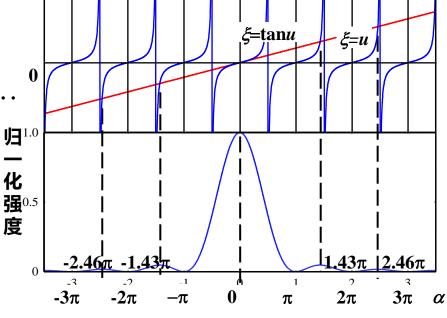
$$\tan u = u$$

$$u = \pm 1.43\pi, \pm 2.46\pi, \pm 3.47\pi, \cdots$$

$$\sin \theta = \pm 1.43 \frac{\lambda}{a}, \pm 2.46 \frac{\lambda}{a}, \pm 3.47 \frac{\lambda}{a}, \cdots$$

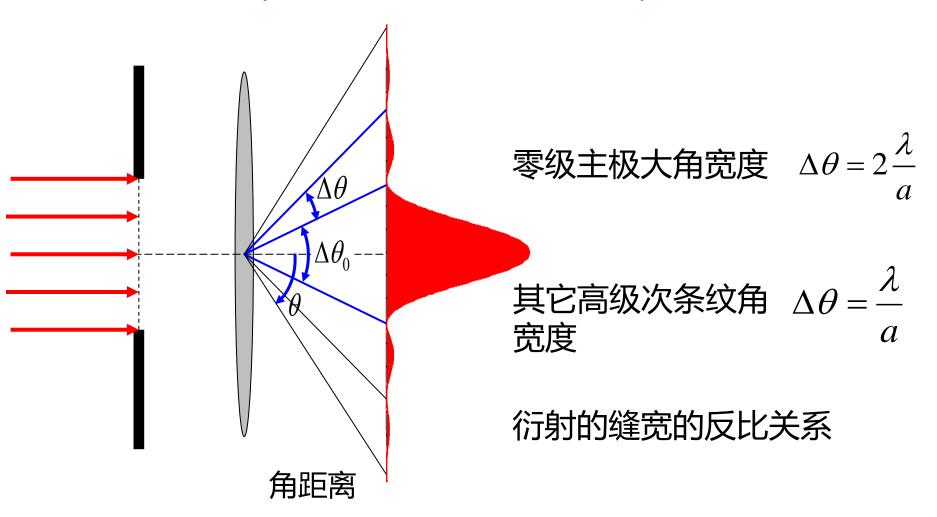
极小值

$$u = \frac{\pi a}{\lambda} \sin \theta = j\pi \quad j \neq 0$$

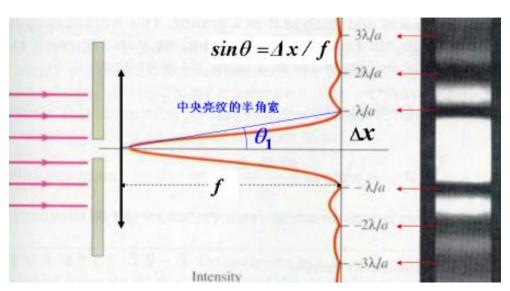


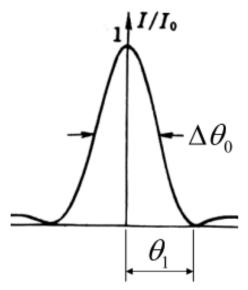
$$\sin \theta = \pm 1 \frac{\lambda}{a}, \pm 2 \frac{\lambda}{a}, \pm \cdots, \pm j \frac{\lambda}{a}, \pm (j+1) \frac{\lambda}{a}, \cdots$$

2. 条纹角宽度(相邻暗条纹之间的角距离)



例:单缝夫琅和费衍射实验中,照明光波长为600nm,透镜焦距为200mm,单缝宽度为15μm,求零级衍射斑的半角宽度和屏幕上显示的零级斑的几何宽度。





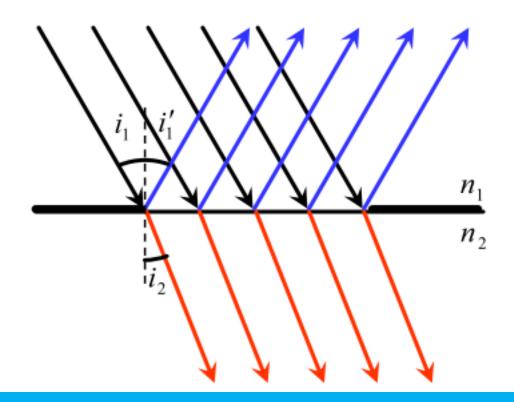
$$\Delta\theta_0 = \frac{\lambda}{a} = \frac{600 \times 10^{-9}}{15 \times 10^{-6}} = 0.04 rad$$

$$l \approx 2f \Delta \theta_0 = 2 \times 200mm \times 0.04 = 1.6mm$$

3.5 衍射反比关系的意义

1. 几何光学极限

反射波场、透射波场都是平行光斜入射的矩孔衍射,其零级 主极大就是几何光学反射和透射光的方向。



3.5 衍射反比关系的意义

2. 波场中的能量分布与参与相干迭加波的数目(面积)有关:

一个点源:各向同性

两个点源:某些方向出现干涉极大

.

参与干涉的波源数目越多,出现干涉极大的条件越苛刻, 能量也越集中在某个特定的方向上。

3. 衍射的放大作用

测量单缝或细丝的宽度或直径

Optics

本节重点

- 1. 夫琅禾费单缝衍射和矩孔衍射的强度计算。
- 2. 单缝衍射因子的特性。

Optics

作业

P224-225:1,4

重排版:P164:1,4

2. 条纹角宽度(相邻暗条纹之间的角距离)

