

北斗学友科学菁英成长课程研究院

2023秋季·物理竞赛【BAT4-菁联赛】答案

1 波动方程

(1). 受功法:

$$m\ddot{x} = -kx \quad (1)$$

能量法: 质点的总机械能守恒:

$$E = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 + \frac{1}{2}kx^2 = \text{const} \quad (2)$$

上式对时间求导:

$$(m\ddot{x} + kx)\dot{x} = 0 \quad (3)$$

此即 (1) 式。

(2).

(2.1): 取质元 x 到 $x + \Delta x$ 。其质量为:

$$\Delta m = \lambda \Delta x \quad (4)$$

考虑它两端所受到的 u 方向的力。如图, 设两端切线与 x 轴的夹角为 θ_1, θ_2 。则由曲线的性质:

$$\tan\theta_1 = \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)_{x+\Delta x} \quad (5)$$

$$\tan\theta_2 = \left(\frac{\partial u}{\partial x}\right)_{x+\Delta x} \quad (6)$$

由此可列出质元的动力学方程：

$$\Delta m \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = T \left[\left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)_{x+\Delta x} - \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)_x \right] \quad (7)$$

将 Δm 除到等式右边得：

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} - \frac{T}{\lambda} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = 0 \quad (8)$$

(2.2). 弦的总机械能应该用积分形式写出。先写动能：

$$E_k = \int_{x_1}^{x_2} \frac{1}{2} \lambda \left(\frac{\partial u}{\partial t} \right)^2 dx \quad (9)$$

势能可以从如下角度去考虑：现在的质元的长度和原先的 Δx 差了一个二阶小量，而把质元拉长需要多做的功就是张力 T 乘以他的伸长量，这个功就是它的势能。伸长量为：

$$\Delta x * \sqrt{1 + \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^2} - \Delta x = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^2 \Delta x$$

故总势能为：

$$E_p = \int_{x_1}^{x_2} \frac{1}{2} T \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^2 dx \quad (10)$$

总机械能为：

$$E = \int_{x_1}^{x_2} \left[\frac{1}{2} \lambda \left(\frac{\partial u}{\partial t} \right)^2 + \frac{1}{2} T \left(\frac{\partial u}{\partial x} \right)^2 \right] dx \quad (11)$$

(2.3) 不能通过直接求导获得 (2.1) 中的运动方程。理由如下：守恒的是整根弦的总机械能，每个质元的能量不一定守恒，能量可以在质元之间流动。直接从总能量入手缺少了中间的细节，而波动方程正是弦内部作用的结果，从而无法得出波动方程。

(3).

(3.1): 分 3 个方向算受力。以 1 方向为例，此方向的力来源于 1,2,3 三个面。

$$\begin{aligned} F_1 &= \frac{1}{dx_1 dx_2 dx_3} [(\partial_1 T_{11} dx_1) dx_2 dx_3 + (\partial_2 T_{21} dx_2) dx_3 dx_1 + (\partial_3 T_{31} dx_3) dx_1 dx_2] \\ &= \partial_1 T_{11} + \partial_2 T_{21} + \partial_3 T_{31} \end{aligned} \quad (12)$$

其他两个方向同理：

$$F_2 = \partial_1 T_{12} + \partial_2 T_{22} + \partial_3 T_{32} \quad (13)$$

$$F_3 = \partial_1 T_{13} + \partial_2 T_{23} + \partial_3 T_{33} \quad (14)$$

合在一起写就是：

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} F_1 & F_2 & F_3 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \partial_1 & \partial_2 & \partial_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T_{11} & T_{12} & T_{13} \\ T_{21} & T_{22} & T_{23} \\ T_{31} & T_{32} & T_{33} \end{bmatrix} \\ &= \nabla \cdot T \end{aligned} \quad (15)$$

(3.2) 推导出能流密度的表达式要基于功能原理。设考察的区域范围为 V ，则总动能为：

$$E_k = \int_V w d^3 \mathbf{r} \quad (16)$$

功能原理可以写为：

$$\frac{dE}{dt} = \int_V (\nabla \cdot T + \mathbf{f}) \cdot \mathbf{v} d^3 \mathbf{r} \quad (17)$$

上式对任意的 V 都成立，因此有：

$$\frac{\partial w}{\partial t} = (\nabla \cdot T) \cdot \mathbf{v} + \mathbf{f} \quad (18)$$

对于弦体系，没有外力干扰。 $\mathbf{f} = 0$

弦的全部作用力都是作用在 x 方向的面上，其中沿 x 方向的力为 T ，沿 y 方向的力为 $T \frac{\partial u}{\partial x}$ 。因此其应力张量可以写为：

$$T = \begin{bmatrix} T & T \frac{\partial u}{\partial x} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (19)$$

而速度矢量可以写为：

$$\mathbf{v} = \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{\partial u}{\partial t} \\ 0 \end{bmatrix} \quad (20)$$

代入计算：

$$\nabla \cdot T = \begin{bmatrix} 0 & T \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} & 0 \end{bmatrix} \quad (21)$$

$$(\nabla \cdot T) \cdot \mathbf{v} = T \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial u}{\partial t} \quad (22)$$

动能密度 (2.2) 问中已经求过：

$$w = \frac{1}{2} \lambda \left(\frac{\partial u}{\partial t} \right)^2 \quad (23)$$

代入 (18) 式：

$$\lambda \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \frac{\partial u}{\partial t} = T \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \frac{\partial u}{\partial t} \quad (24)$$

即：

$$\lambda \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = T \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \quad (25)$$

这就是 (8) 式。

(4). 以下两问都是基于守恒流方程的标准解题流程。

(4.1) 先求能量密度。动能密度：

$$\epsilon_k = \frac{1}{2} \rho \left(\frac{\partial u}{\partial t} \right)^2 \quad (26)$$

再算应力张量。力都作用在 x, y 方向的面上，每个面的作用力都分为沿着面法向和沿着 z 轴方向。故应力张量可以写为：

$$T = \begin{bmatrix} \sigma & 0 & \sigma \frac{\partial u}{\partial x} \\ 0 & \sigma & \sigma \frac{\partial u}{\partial y} \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (27)$$

速度：

$$\mathbf{v} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{\partial u}{\partial t} \end{bmatrix} \quad (28)$$

从而：

$$\nabla \cdot T = \left[0 \quad 0 \quad \sigma \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) \right] \quad (29)$$

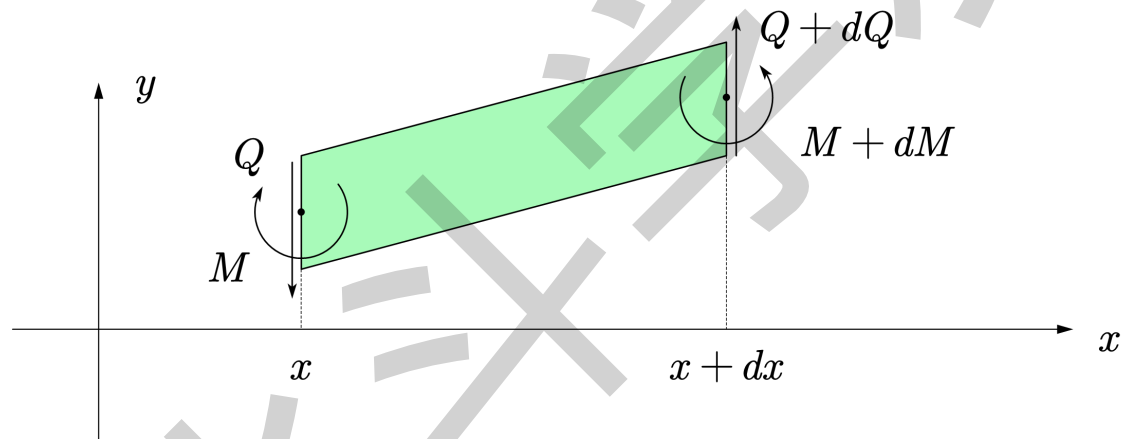
$$\nabla \cdot T \cdot \mathbf{v} = \sigma \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) \frac{\partial u}{\partial t} \quad (30)$$

代入 (18) 式得：

$$\rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = \sigma \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \right) \quad (31)$$

(4.2) 梁得横向振动稍显复杂。其横向运动有两个要素，一是扭力矩，这个可以表示成 $u(x, t)$ 及其导数的形式，一是梁的切向力，这个是未知的，待求解。

如图，设梁的切向力为 $Q(x, t)$ ，扭矩为 $M(x, t)$ ，方向如图。这种正方向的选取导致当 $\partial_{xx}u > 0$ 时， $M > 0$ 。



图中微元力矩平衡，得：

$$Q \cdot dx + dM = 0 \quad (32)$$

即：

$$Q = -\frac{\partial M}{\partial x} \quad (33)$$

而扭矩可以通过积分获得。设 r 为曲率半径，则在小量近似的条件下，有：

$$r = \frac{1}{\frac{\partial^2 u}{\partial x^2}} \quad (34)$$

$$\begin{aligned}
 M &= \int E \frac{y}{r} dS y \\
 &= EI \frac{\partial^2 u}{\partial x^2}
 \end{aligned} \tag{35}$$

代入 (33) 式, 得:

$$Q = -EI \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} \tag{36}$$

应力张量:

$$T = \begin{bmatrix} 0 & -EI \frac{\partial^3 u}{\partial x^3} & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \tag{37}$$

速度矢量:

$$v = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \frac{\partial u}{\partial t} \end{bmatrix} \tag{38}$$

故:

$$\nabla \cdot T \cdot v = -EI \frac{\partial^4 u}{\partial x^4} \frac{\partial u}{\partial t} \tag{39}$$

动能密度:

$$w = \frac{1}{2} \rho A \left(\frac{\partial u}{\partial t} \right)^2 \tag{40}$$

即可得到波动方程:

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} + \frac{EI}{\rho A} \frac{\partial^4 u}{\partial x^4} = 0 \tag{41}$$

评分标准:

(1) 问 6 分: (1)(2)(3) 各 2 分

(2.1) 问 10 分: (4)(5)(6)(7)(8) 各 2 分

(2.2) 问 4 分: (9)(10) 各 2 分

(2.3) 问 6 分: 说出不能 2 分, 解释原因提到“能量在内部的流动”得 4 分

(3.1) 问 8 分: (12)(13)(14)(15) 各 2 分

(3.2) 问 23 分: (16)(18)(19)(20)(21)(22)(23)(25) 各 2 分, (17)4 分, (24)3 分

(4.1) 问 16 分: (26)(28)(29)(30) 各 2 分, (27)(31) 各 4 分

(4.2) 问 27 分: (33)(34)(36)(37)(38)(40) 各 2 分, (39)3 分, (32)(35)(41)4 分

2 光学波包

(1). 波包的复振幅为:

$$U(\mathbf{r}, t) = \frac{1}{(2\pi)^{3/2}} \int g(\mathbf{k}) e^{i(\mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega t)} d^3 \mathbf{k} \quad (1)$$

其总相因子为:

$$\alpha(\mathbf{k}) + \mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega(\mathbf{k})t \quad (2)$$

根据相位稳定法, k_0 附近 (因为它是 $|g(\mathbf{k})|$ 极大值) 对总相位求 \mathbf{k} 梯度应该是 0. 故:

$$\mathbf{r}_0(t) = \nabla_{\mathbf{k}} \omega(\mathbf{k}_0) \cdot t - \nabla_{\mathbf{k}} \alpha(\mathbf{k}_0) \quad (3)$$

上式对时间求导就是波包中心的速度:

$$\mathbf{v}_g = \nabla_{\mathbf{k}} \omega(\mathbf{k}_0) \quad (4)$$

(2). 相因子按照 $(\mathbf{r} - \mathbf{r}_0)$ 的一阶展开:

$$\alpha(\mathbf{k}_0) + \nabla_{\mathbf{k}} \alpha(\mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) + \mathbf{k} \cdot \mathbf{r} - \omega(\mathbf{k}_0)t - \nabla_{\mathbf{k}} \omega(\mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{k} - \mathbf{k}_0)t \quad (5)$$

利用 (3) 式把和 α 有关的量换成 \mathbf{r}_0 可得:

$$(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0) + [\mathbf{k}_0 \cdot \mathbf{r} - \omega(\mathbf{k}_0)t + \alpha(\mathbf{k}_0)] \quad (6)$$

后一项与 \mathbf{k} 无关, 因此积分的相对相位之和 $(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0)$ 有关, 即:

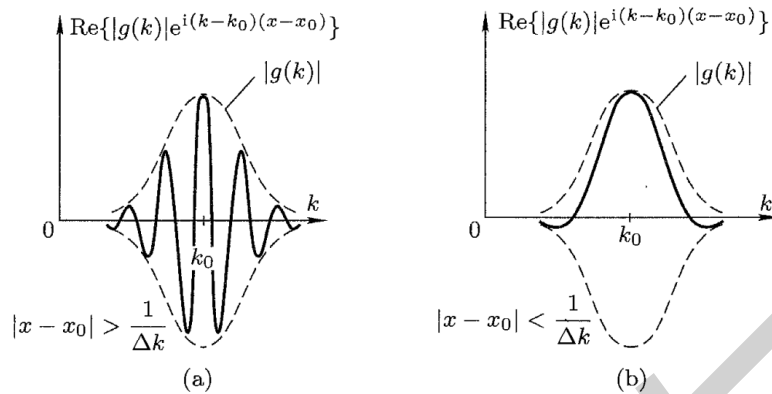
$$|g(\mathbf{k})| e^{i(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0)} \quad (7)$$

才是决定复振幅模方的因子。

我们分别研究其实部和虚部。以实部为例:

$$\text{Re} = |g(\mathbf{k})| \cos(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0) \quad (8)$$

当 \mathbf{r} 离 \mathbf{r}_0 较远的时候, 令 $(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0)$ 遍历 Δk , 则 \cos 项的变化很快; 反之如果 \mathbf{r} 离 \mathbf{r}_0 较近的时候, \cos 项几乎不变。具体图像如下:



临界情况是，当遍历 Δk 时 $(\mathbf{k} - \mathbf{k}_0) \cdot (\mathbf{r} - \mathbf{r}_0)$ 改变 $2\pi \sim 1$ 的数量级，这时 \cos 刚好变化一个周期。对虚部也是一样，只是把 \cos 变为 \sin ，其变化趋势是一样的。因此，这时的 $|\mathbf{r} - \mathbf{r}_0|$ 表征了波包在空间中的大小。对三个分量，都有：

$$\begin{aligned} \Delta k_x \cdot \Delta x &\sim 1 \\ \Delta k_y \cdot \Delta y &\sim 1 \\ \Delta k_z \cdot \Delta z &\sim 1 \end{aligned} \quad (9)$$

这是对下限的要求。上式左边的数值不可能是远小于 1 的数值。利用德布罗意关系稍微改写即得：

$$\begin{aligned} \Delta p_x \cdot \Delta x &\sim \hbar \\ \Delta p_y \cdot \Delta y &\sim \hbar \\ \Delta p_z \cdot \Delta z &\sim \hbar \end{aligned} \quad (10)$$

此即不确定关系的雏形。

(3). 题文中给了初态的高斯波包，其中每个成分都以不同的频率随时间变化。由此写出任意 t 时刻波包的方程：

$$U(x, t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} \sqrt{\frac{a}{\sqrt{2\pi}}} e^{-\frac{a^2}{4}(k-k_0)^2} e^{i(kx-\omega t)} dk \quad (11)$$

为了完成这个高斯积分，先将相因子配方：

$$-\left(\frac{a^2}{4} + \frac{igt}{2}\right) \cdot \left[k - \left(\frac{a^2 k_0 + 2ix}{a^2 + 2igt}\right)\right]^2 + \frac{\left(\frac{a^2 k_0}{2} + ix\right)^2}{a^2 + 2igt} - \frac{a^2 k_0^2}{4} \quad (12)$$

利用题目给的积分公式积分，得出 t 时刻复振幅积分后的形式：

$$\begin{aligned} U(x, t) &= \frac{a^{1/2}}{(2\pi)^{3/4}} \sqrt{\frac{\pi}{\frac{a^2}{4} + \frac{igt}{2}}} \cdot e^{\left[\frac{\left(\frac{a^2 k_0}{2} + ix\right)^2}{a^2 + 2igt} - \frac{a^2 k_0^2}{4}\right]} \\ &= \left(\frac{2a^2}{\pi}\right)^{1/4} \frac{1}{(a^4 + 4q^2 t^2)^{1/4}} e^{ik_0 x} \cdot e^{\left[-\frac{(x - qk_0 t)^2}{a^2 + 2igt}\right]} \cdot e^{-i\varphi} \end{aligned} \quad (13)$$

其中 $\varphi = (qk_0^2 t + \frac{1}{2} \arctan \frac{2qt}{a^2})$ 是与 x 无关的相因子。复振幅的模方：

$$|U(x, t)|^2 = \sqrt{\frac{2a^2}{\pi}} \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{4q^2 t^2}{a^4}}} \cdot e^{-\frac{2a^2 (x - qk_0 t)^2}{a^4 + 4q^2 t^2}} \quad (14)$$

(4). 分析上面波包的函数，可以发现上面的函数还是一个高斯函数，只是零点平移了：

$$x = qk_0 t \quad (15)$$

宽度也变了：

$$\Delta x = \frac{a}{2} \sqrt{1 + \frac{4q^2 t^2}{a^4}} \quad (16)$$

这说明，波包的宽度会随着时间增加而增加。这就是波包的展宽。

(5). 介质分界面的边界条件由麦克斯韦方程决定，它们是：

$$E_{t1} = E_{t2} \quad (17)$$

$$H_{t1} = H_{t2} \quad (18)$$

由于色散关系不是线性关系，折射率并不是定值。设入射波矢为 k 的波在介质中的波矢为 k' ：

$$\omega = qk^2 \quad (19)$$

$$\omega = q(k'^2 + K_0^2) \quad (20)$$

故相对折射率：

$$n(k) = \frac{\sqrt{k^2 - K_0^2}}{k} \quad (21)$$

由于是正入射，故不需要分 p, s 分量计算。介质 I 中，由入射反射波，介质 II 中则由透射波。设振幅的反射率，透射率为 r, t ：

$$1 + r(k) = t(k) \quad (22)$$

$$1 - r(k) = n(k) \cdot t(k) \quad (23)$$

解得：

$$r(k) = \frac{1 - n(k)}{1 + n(k)} = \frac{k - \sqrt{k^2 - K_0^2}}{k + \sqrt{k^2 - K_0^2}} \quad (24)$$

$$t(k) = \frac{2}{1 + n(k)} = \frac{2k}{k + \sqrt{k^2 - K_0^2}} \quad (25)$$

(6). 上一问已经解决了单色波的反射透射问题，波包本质就是单色波的叠加，对每一个单色波的成分进行反射，透射再叠加就能得到总的复振幅了。

先写出如果没有分界面，波包自由传播的积分形式：

$$U(x, t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{K_0}^{\infty} g(k) e^{i[kx - \omega(k)t]} k \quad (26)$$

但由于有分界面，我们就把已经传到分界面上的那一部分波包分解为反射波和入射波，使用 $\theta(x)$ 分离各部分解：

$$\begin{aligned} U(x, t) = & \theta(-x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{K_0}^{\infty} g(k) e^{i[kx - \omega(k)t]} k \\ & + \theta(-x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{K_0}^{\infty} g(k) r(k) e^{-i[kx + \omega(k)t]} k \\ & + \theta(x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{K_0}^{\infty} g(k) t(k) e^{i[\sqrt{k^2 - K_0^2}x - \omega(k)t]} k \end{aligned} \quad (27)$$

入射, 反射, 折射波包中心位置: (同样假设 $\alpha(k)$ 是 $g(k)$ 的相位)

$$x_0(t) = \left(\frac{\omega(k)}{k} \right)_{k_0} t - \left(\frac{\alpha(k)}{k} \right)_{k_0} \quad (28)$$

$$x_{0,r}(t) = - \left(\frac{\omega(k)}{k} \right)_{k_0} t + \left(\frac{\alpha(k)}{k} \right)_{k_0} \quad (29)$$

$$x_{0,t}(t) = \frac{\sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{k_0} \left[\left(\frac{\omega(k)}{k} \right)_{k_0} t - \left(\frac{\alpha(k)}{k} \right)_{k_0} \right] \quad (30)$$

重写入射波成分和透射波成分的同因子:

$$\alpha(k_0) + k_0 x - \omega(k_0)t + (k - k_0)(x - x_0) \quad (31)$$

$$\alpha(k_0) + \sqrt{k_0^2 - K_0^2} x - \omega(k_0)t + \frac{k_0}{\sqrt{k_0^2 - K_0^2}} (k - k_0)(x - x_0) \quad (32)$$

透射部分第二项等价于入射波第二项把 x 换为 $\frac{k_0}{\sqrt{k_0^2 - K_0^2}} x$. 因此, 透射波的波包宽度 $(\Delta x)_t$ 和入射波的波包宽度 Δx 的关系为:

$$(\Delta x)_t = \frac{\sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{k_0} \Delta x < \Delta x \quad (33)$$

反射波包的宽度和入射波包一样:

$$(\Delta x)_r = \Delta x \quad (34)$$

(7). 按题文的定义, 透射率/反射率应该等于复振幅振幅的平方乘以波包宽度之比。代入 (8) 问中的结论可得:

$$\begin{aligned} T &= \frac{\sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{k_0} \left(\frac{2k_0}{k_0 + \sqrt{k_0^2 - K_0^2}} \right)^2 \\ &= \frac{4k_0 \sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{(k_0 + \sqrt{k_0^2 - K_0^2})^2} \end{aligned} \quad (35)$$

$$\begin{aligned} R &= \left(\frac{k_0 - \sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{k_0 + \sqrt{k_0^2 - K_0^2}} \right)^2 \\ &= 1 - \frac{4k_0 \sqrt{k_0^2 - K_0^2}}{(k_0 + \sqrt{k_0^2 - K_0^2})^2} \end{aligned} \quad (36)$$

显然, $R + T = 1$ 。说明粒子不是被反射就是被透射。

(8). $k < K_0$ 的时候会出现一个问题: k' 将是纯虚数:

$$k' = i\sqrt{K_0^2 - k^2} \quad (37)$$

这实际上导致了透射波的衰减, 也就是形成了隐失波, 不再具有沿 x 方向的波动性。

类似地, 我们可以写出全反射的情况下的波包函数:

$$\begin{aligned} U(x, t) = & \theta(-x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_0^{K_0} g(k) e^{i[kx - \omega(k)t]} dk \\ & + \theta(-x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_0^{K_0} g(k) r'(k) e^{-i[kx + \omega(k)t]} dk \\ & + \theta(x) \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_0^{K_0} g(k) t'(k) e^{-\sqrt{K_0^2 - k^2}x - i\omega(k)t} dk \end{aligned} \quad (38)$$

(9). 反射/透射波包被积函数的相位为:

$$\alpha(k) - 2 \arctan\left(\frac{\sqrt{K_0^2 - k^2}}{k}\right) - kx - \omega(k)t \quad (39)$$

$$\alpha(k) - \arctan\left(\frac{\sqrt{K_0^2 - k^2}}{k}\right) - \omega(k)t \quad (40)$$

注意到透射波包的相位与 x 无关。也就是说, 并没有所谓的“透射波包”, 它更像“隐失波”。所以我们只能求出反射波包的中心位置。

入射/反射波包中心位置:

$$x_0(t) = \left(\frac{\omega(k)}{k}\right)_{k_0} t - \left(\frac{\alpha(k)}{k}\right)_{k_0} \quad (41)$$

$$x_{0,r}(t) = -\left(\frac{\omega(k)}{k}\right)_{k_0} t + \left(\frac{\alpha(k)}{k}\right)_{k_0} + \frac{2}{\sqrt{K_0^2 - k_0^2}} \quad (42)$$

不难发现, 当 $x_0 = 0$ 时, $x_{0,r} > 0$ 。这就说明, 全反射时, 反射波包的出现有**时间滞后**。滞后的时间为:

$$\tau = \frac{2}{\sqrt{K_0^2 - k_0^2}} \bigg/ \left(\frac{\omega(k)}{k}\right)_{k_0} = \frac{2}{q} \frac{1}{k_0 \sqrt{K_0^2 - k_0^2}} \quad (43)$$

评分标准:

(1) 问 7 分: (2)(4) 各 2 分, (3)3 分

(2) 问 8 分: (6)4 分, (9)(10) 写到一个即给 4 分, 等号右边在量纲正确的情况下, 可以有非数量级级别的差别。

(3) 问 12 分: (11)2 分, (12)3 分, (13)4 分, (18)3 分

(4) 问 5 分: (15)2 分, (16)3 分

(5) 问 16 分: (17)(18) 各 2 分, (19)(20) 各 1 分, (21)(22)(23)(24)(25) 各 2 分

(6) 问 14 分: (26)2 分, (27)4 分, (28)(29)(30)(31)(32)(34) 各 1 分, (33)2 分

(7) 问 4 分: (35)(36) 各 2 分

(8) 问 6 分: (37)2 分, (38)4 分

(9) 问 8 分: (39)(40) 各 1 分, (41)(42)(43) 各 2 分

3 自行车

(1) 质心与主杆中点的距离

$$\Delta z = \frac{2mh}{M + 2m}. \quad (1)$$

对过主杆中点且垂直于自行车平面的轴, 转动惯量为

$$I'_1 = \frac{1}{12}ML^2 + mr^2 + 2m(h^2 + \frac{1}{4}L^2). \quad (2)$$

对过主杆中点且与主杆平行的轴 (即与主杆重合的轴), 转动惯量为

$$I'_2 = \frac{1}{2}mr^2 + 2mh^2. \quad (3)$$

对过主杆中点且垂直于前两根轴的轴, 转动惯量为

$$I'_3 = \frac{1}{12}ML^2 + \frac{1}{2}mr^2 + \frac{1}{2}mL^2. \quad (4)$$

所以绕题述的三根轴转动惯量分别是

$$\begin{cases} I_1 = I'_1 - (M + 2m)\Delta z^2 = \frac{1}{12}ML^2 + m(r^2 + 2h^2 + \frac{1}{2}L^2) - \frac{4m^2h^2}{M + 2m}, \\ I_2 = I'_2 - (M + 2m)\Delta z^2 = \frac{1}{2}mr^2 + \frac{2mMh^2}{M + 2m}, \\ I_3 = I'_3 = \frac{1}{12}ML^2 + \frac{1}{2}m(r^2 + L^2). \end{cases} \quad (5)$$

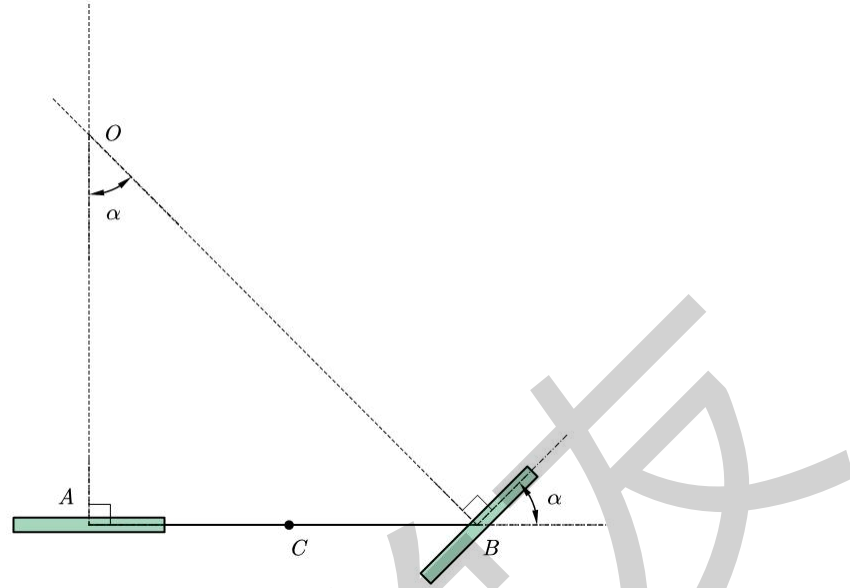


图 1: 自行车

(2) 如图 1, 从正上方俯视, 车身整体绕着一根竖直轴旋转, 这根竖直轴与车轮的连线垂直于车轮所在平面。A, B 分别是两车轮的圆心, C 是主杆的中点, O 表示前述的这根竖直轴。经过简单的几何推导, 可以得出:

$$\begin{cases} |OA| = L \cot \alpha \\ |OB| = L \csc \alpha \\ |OC| = L \sqrt{\cot^2 \alpha + \frac{1}{4}} \end{cases} \quad (6)$$

所以, 每转一圈, 后轮中心、前轮中心、主杆中点行进的距离分别为

$$\begin{cases} 2\pi|OA| = 2\pi L \cot \alpha \\ 2\pi|OB| = 2\pi L \csc \alpha \\ 2\pi|OC| = 2\pi L \sqrt{\cot^2 \alpha + \frac{1}{4}} \end{cases} \quad (7)$$

(3) 如图 2 假设主杆中点受到的外力为 $\mathbf{F} = F_x \mathbf{e}_x + F_y \mathbf{e}_y$, 在主杆中点施加的外力矩为 $\boldsymbol{\tau} = \tau \mathbf{e}_x$ 。后轮受到的摩擦力为 $\mathbf{f}_1 = f_1 \mathbf{e}_y$, 前轮受到的摩擦力为

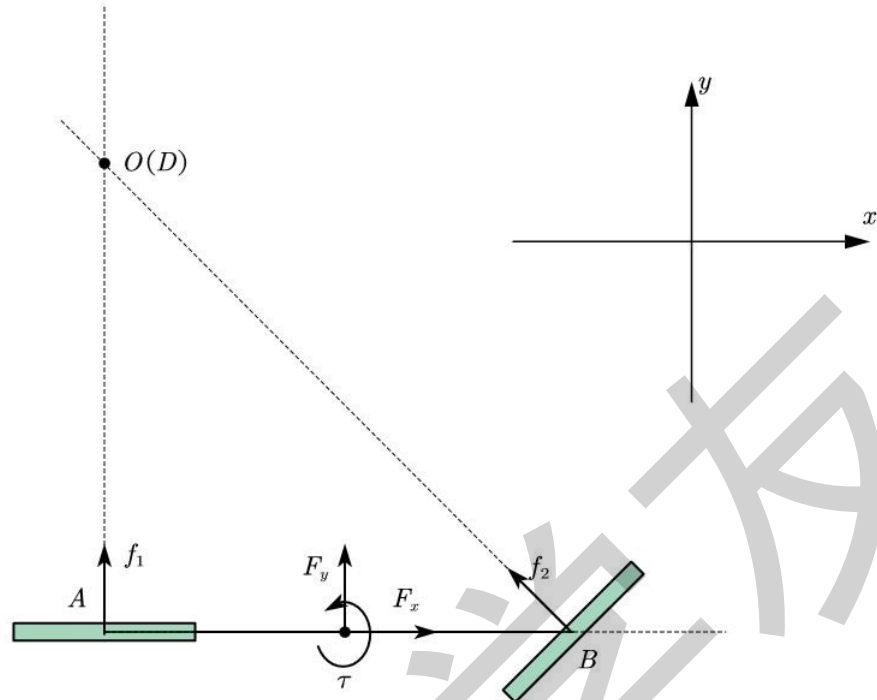


图 2: 自行车

$\mathbf{f}_2 = f_2(-\sin \alpha \mathbf{e}_x + \cos \alpha \mathbf{e}_y)$ 。由质心运动定理,

$$\mathbf{f}_1 + \mathbf{f}_2 + \mathbf{F} = 3m\Omega^2 \overrightarrow{CO} \quad (8)$$

写成分量式即

$$\begin{cases} F_x - f_2 \sin \alpha = -\frac{1}{2}(M + 2m)\Omega^2 L \\ F_y + f_1 + f_2 \cos \alpha = (M + 2m)\Omega^2 L \cot \alpha \end{cases} \quad (9)$$

记竖轴 O 与地面的交点为 D 。由简单的几何关系:

$$\begin{cases} \overrightarrow{DA} = -L \cot \alpha \mathbf{e}_y + r \mathbf{e}_z \\ \overrightarrow{DB} = L \mathbf{e}_x - L \cot \alpha \mathbf{e}_y + r \mathbf{e}_z \\ \overrightarrow{DC} = \frac{1}{2}L \mathbf{e}_x - L \cot \alpha \mathbf{e}_y + (h + r) \mathbf{e}_z \end{cases} \quad (10)$$

后轮质心的速度为

$$\mathbf{v}_1 = \Omega L \cot \alpha \mathbf{e}_x \quad (11)$$

前轮质心的速度为

$$\mathbf{v}_2 = \Omega L \cot \alpha \mathbf{e}_x + \Omega L \mathbf{e}_y \quad (12)$$

主杆中点的速度为

$$\mathbf{v}_3 = \Omega L \cot \alpha \mathbf{e}_x + \frac{1}{2} \Omega L \mathbf{e}_y \quad (13)$$

后轮在随后轮质心平动的参考系中, 转动角速度为

$$\boldsymbol{\omega}_1 = \Omega \mathbf{e}_z + \frac{|\mathbf{v}_1|}{r} \mathbf{e}_y = \Omega \left(\frac{L \cot \alpha}{r} \mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z \right) \quad (14)$$

前轮在随前轮质心平动的参考系中, 转动角速度为

$$\boldsymbol{\omega}_2 = \Omega \mathbf{e}_z + \frac{|\mathbf{v}_2|}{r} \frac{\overrightarrow{BO}}{|\overrightarrow{BO}|} = \Omega \left(-\frac{L}{r} \mathbf{e}_x + \frac{L \cot \alpha}{r} \mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z \right) \quad (15)$$

主杆在随主杆质心平动的参考系中, 转动角速度为

$$\boldsymbol{\omega}_3 = \Omega \mathbf{e}_z \quad (16)$$

所以, 相对于 D 点, 自行车的角动量为

$$\begin{aligned} \mathbf{L} = & m \overrightarrow{DA} \times \mathbf{v}_1 + m \overrightarrow{DB} \times \mathbf{v}_2 + M \overrightarrow{DC} \times \mathbf{v}_3 \\ & + \frac{1}{12} M L^2 \boldsymbol{\omega}_3 + \frac{1}{2} m r^2 (\boldsymbol{\omega}_1 - \Omega \mathbf{e}_z) + \frac{1}{4} m r^2 \Omega \mathbf{e}_z + \frac{1}{2} m r^2 (\boldsymbol{\omega}_2 - \Omega \mathbf{e}_z) + \frac{1}{4} m r^2 \Omega \mathbf{e}_z \end{aligned} \quad (17)$$

为方便计算, 将 $L = 3r, h = 2r, M = m$ 代入计算, 得到:

$$\mathbf{L} = -9m r^2 \Omega \mathbf{e}_x + 18m r^2 \Omega \cot \alpha \mathbf{e}_y + m r^2 \Omega \left(\frac{25}{2} + 27 \cot^2 \alpha \right) \mathbf{e}_z \quad (18)$$

列出对 D 点的角动量定理方程:

$$\begin{aligned} \frac{d\mathbf{L}}{dt} &= \Omega \mathbf{e}_z \times \mathbf{L} \\ &= \boldsymbol{\tau} + \overrightarrow{DC} \times \mathbf{F} \\ &= 3r F_x \mathbf{e}_y - 3r F_y \mathbf{e}_x + \left(\frac{3}{2} r F_y + 3r F_x \cot \alpha + \tau \right) \mathbf{e}_z \end{aligned} \quad (19)$$

写成分量式得：

$$\begin{cases} -3rF_y = -18mr^2\Omega^2 \cot \alpha \\ 3rF_x = -9mr^2\Omega^2 \\ \frac{3}{2}rF_y + 3rF_x \cot \alpha + \tau = 0 \end{cases} \quad (20)$$

由 (9) 和 (20) 得

$$\begin{cases} F_x = -3mr\Omega^2 \\ F_y = 6mr\Omega^2 \cot \alpha \\ \tau = 0 \end{cases} \quad (21)$$

此即待求的物理量。

评分标准：第 (1) 小题 10 分，第 (2) 小题 4 分，第 (3) 小题 36 分。(1)-(17) 式各 2 分，(18)-(21) 式各 4 分。

4 霍尔效应的副效应

(1) 显然，附加项为电磁场的做功项。

$$C = \frac{q}{T} \mathbf{J}_n \cdot (\mathbf{E} + \mathbf{v} \times \mathbf{B}) = \frac{q}{T} \mathbf{J}_n \cdot \mathbf{E}. \quad (1)$$

(2) 由题意，

$$\begin{cases} \mathbf{J}_Q = L_{11} \nabla \frac{1}{T} + L_{12} \left(-\frac{\nabla \mu}{T} + \frac{q}{T} \mathbf{E} \right), \\ 0 = L_{21} \nabla \frac{1}{T} + L_{22} \left(-\frac{\nabla \mu}{T} + \frac{q}{T} \mathbf{E} \right). \end{cases} \quad (2)$$

将 $\nabla \mu$ 项和 \mathbf{E} 项消去得

$$\mathbf{J}_Q = \frac{L_{11}L_{22} - L_{12}L_{21}}{L_{22}} \nabla \frac{1}{T} = -\frac{L_{11}L_{22} - L_{12}L_{21}}{L_{22}T^2} \nabla T. \quad (3)$$

所以

$$\kappa = \frac{L_{11}L_{22} - L_{12}L_{21}}{L_{22}T^2}. \quad (4)$$

(3) 由题意， $\nabla T = 0$ 且 $\nabla \mu = 0$ 。所以 $\mathbf{J}_n = \frac{qL_{22}}{T} \mathbf{E}$ 。又因电流密度为 $\mathbf{J}_e = q\mathbf{J}_n$ ，故

$$\mathbf{J}_e = \frac{q^2L_{22}}{T} \mathbf{E}. \quad (5)$$

即有

$$\sigma = \frac{q^2 L_{22}}{T}. \quad (6)$$

(4) 由题意

$$\begin{cases} \mathbf{J}_Q = L_{11} \nabla \frac{1}{T} + L_{12} \left(-\frac{\nabla \mu}{T} + \frac{q}{T} \mathbf{E} \right), \\ \mathbf{J}_n = L_{21} \nabla \frac{1}{T} + L_{22} \left(-\frac{\nabla \mu}{T} + \frac{q}{T} \mathbf{E} \right). \end{cases} \quad (7)$$

将 $\nabla \mu$ 项和 \mathbf{E} 项消去得到:

$$\mathbf{J}_Q = -\kappa \nabla T + \frac{L_{12}}{L_{22}} \mathbf{J}_n = -\kappa \nabla T + \frac{L_{12}}{q L_{22}} \mathbf{J}_e. \quad (8)$$

于是得

$$\pi = \frac{L_{12}}{q L_{22}}. \quad (9)$$

所以有

$$\begin{cases} L_{11} = \kappa T^2 + \sigma \pi^2 T, \\ L_{12} = L_{21} = \frac{\sigma \pi T}{q}, \\ L_{22} = \frac{\sigma T}{q^2}. \end{cases} \quad (10)$$

(5) 写出分量式, 可得:

$$\begin{cases} J_{Qx} = -\frac{L_{11}}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{L_{12} q}{T} \left(E_x + \frac{J_{ny}}{n} B \right), \\ J_{Qy} = -\frac{L_{11}}{T^2} \frac{\partial T}{\partial y} + \frac{L_{12} q}{T} \left(E_y - \frac{J_{nx}}{n} B \right), \\ J_{nx} = -\frac{L_{21}}{T^2} \frac{\partial T}{\partial x} + \frac{L_{22} q}{T} \left(E_x + \frac{J_{ny}}{n} B \right), \\ J_{ny} = -\frac{L_{21}}{T^2} \frac{\partial T}{\partial y} + \frac{L_{22} q}{T} \left(E_y - \frac{J_{nx}}{n} B \right). \end{cases} \quad (11)$$

由 $J_{Qy} = 0, J_{ny} = 0$ 。对 11 近似计算得:

$$E_y = \frac{B q L_{22}}{n T} E_x - \frac{B L_{21}}{n T^2} \frac{\partial T}{\partial x}. \quad (12)$$

又 $U_H = E_y b$, 所以

$$Q = \frac{\sigma \pi b}{nqT}. \quad (13)$$

(6) 由题意, $\frac{\partial T}{\partial x} = 0$ 。负载满足

$$E_x d + RqJ_{nx}bt = 0. \quad (14)$$

由此解出

$$\begin{cases} J_{Qy} = q\pi J_{ny} - \kappa \frac{\partial T}{\partial y}, \\ J_{nx} = \frac{\sigma dB J_{ny}}{nq(d + Rbt\sigma)}. \end{cases} \quad (15)$$

做功功率为

$$P = (qJ_{nx}bt)^2 R = \frac{\sigma^2 d^2 b^2 t^2 B^2 J_{ny}^2 R}{n^2 (d + Rbt\sigma)^2}. \quad (16)$$

评分标准: (1)、(10)、(11)、(13)、(14)、(15)、(16) 各 4 分; (2)、(6)、(7)、(8)、(9)、(12) 各 2 分。

5 成像系统中的衍射

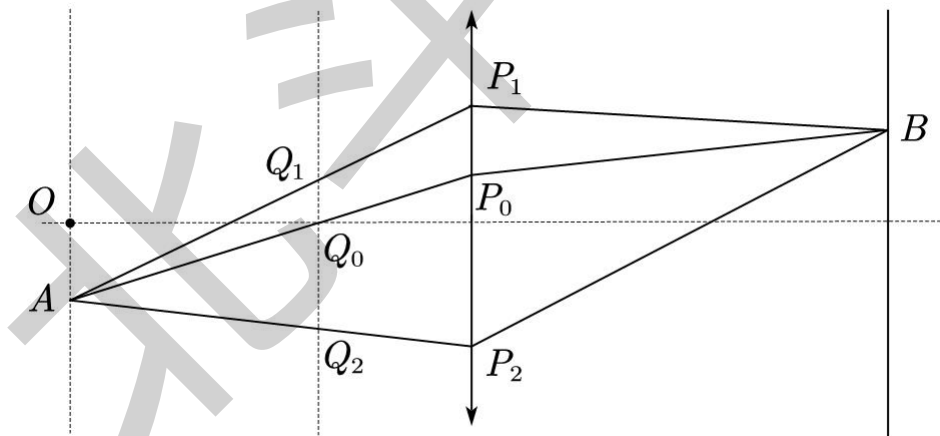


图 3: 光路

(1) 基尔霍夫衍射积分公式:

$$U = \frac{1}{i\lambda} \int_{\Sigma_0} U(\Sigma_0) F(\theta, \theta_0) \frac{e^{ikr}}{r} d\Sigma \quad (1)$$

其中 Σ_0 为衍射屏。由成像公式易得, 成像的像距为

$$v = \frac{uf}{u-f} \quad (2)$$

所以成像的放大率为 $M = -\frac{v}{u} = -\frac{f}{u-f}$ 。假设衍射屏上的点用坐标 x', y' 来表示, 像屏上的点用 x, y 来表示。见图 3, 其中 A 点和 B 点分别是物平面上和像平面上的共轭点, 图中标出了三条成像光线, 其中 Q_0 恰好是衍射屏与主光轴的交点。由成像的等光程性, $AQ_1P_1B, AQ_2P_2B, AQ_0P_0B$ 光程均相等, 即

$$L(AQ_1P_1B) = L(AQ_2P_2B) = L(AQ_0P_0B) \quad (3)$$

所以, 对于从衍射屏上 $Q(x', y')$ 点经凸透镜上 P 点到像屏上 $B(x, y)$ 点的光程, 我们可以用如下方法计算:

$$L(QPB) = L(AQPB) - |AQ| = L(AQ_0P_0B) - |AQ| \quad (4)$$

衍射屏上的波前是点光源发出的波前。忽略掉点光源的强度随距离的衰减, 衍射屏上的波前为

$$U(x', y') = \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} \sqrt{z^2 + x'^2 + y'^2} \right] \approx \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} z \left(1 + \frac{x'^2 + y'^2}{2z^2} \right) \right] \quad (5)$$

经过衍射屏, 上述波前应乘以一个屏函数 $t(x', y')$ 。所以衍射积分公式可以写为

$$U(x, y) = C \int t(x', y') \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} z \left(1 + \frac{x'^2 + y'^2}{2z^2} \right) \right] \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} L(QPB) \right] dx' dy' \quad (6)$$

其中将无关的常数都吸收到常数 C 中。 $L(AQ_0P_0B)$ 是一个跟 x', y' 无关的函数, 记为 $L_0(x, y)$ 。由放大率的定义得 A 的坐标为 $A(\frac{x}{M}, \frac{y}{M})$ 。所以

$$|AQ| = \sqrt{z^2 + \left(\frac{x}{M} - x' \right)^2 + \left(\frac{y}{M} - y' \right)^2} \approx z + \frac{\left(\frac{x}{M} - x' \right)^2 + \left(\frac{y}{M} - y' \right)^2}{2z} \quad (7)$$

所以式 (6) 可以写为

$$U(x, y) = C \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} L_0(x, y) + i \frac{2\pi}{\lambda} \frac{x^2 + y^2}{2M^2z} \right] \int t(x', y') \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} \frac{x'x + y'y}{Mz} \right] dx' dy' \quad (8)$$

对比标准的平行光夫琅禾费衍射场积分表达式

$$U(x, y) = CP(x, y) \int t(x', y') e^{-x' \sin \alpha - y' \sin \gamma} dx' dy' \quad (9)$$

可知式 (8) 相当于平行光的夫琅禾费衍射场。衍射角为

$$\sin \alpha = -\frac{x}{Mz}, \quad \sin \gamma = -\frac{y}{Mz} \quad (10)$$

对平行光的圆孔夫琅禾费衍射，主极强的半角宽为 $\Delta\theta = 1.22 \frac{\lambda}{D}$ 。所以圆斑的半径为

$$r = 1.22 \frac{\lambda}{D} |M|z = 1.22 \frac{\lambda f}{z(u-f)} \quad (11)$$

(2) 接第 (1) 小题，我们已经知道了像屏上的光强与平行光夫琅禾费衍射可以一一对应。但在这一小题中，点光源的位置移动了，因此衍射屏上的波前为

$$U(x', y') = \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} \sqrt{z^2 + x'^2 + (y' + h)^2} \right] \approx \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} z + i \frac{2\pi}{\lambda} \frac{x'^2 + (y' + h)^2}{2z} \right] \quad (12)$$

仿照第 (1) 小题的推导，可知像屏上的衍射积分公式可以写为

$$U(x, y) = C \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} L_0(x, y) + i \frac{2\pi}{\lambda} \frac{x^2 + y^2}{2M^2z} \right] \int t(x', y') \exp \left[i \frac{2\pi}{\lambda} \frac{x'x + y'(y + Mh)}{Mz} \right] dx' dy' \quad (13)$$

这里 $t(x', y')$ 为光栅的屏函数。完成此积分 (或也可直接根据光栅的衍射光强公式) 得到

$$i(x, y) = \begin{cases} \left(\frac{\sin N\gamma}{\sin \gamma} \frac{\sin \frac{\pi dh}{\lambda z}}{\sin N \frac{\pi dh}{\lambda z}} \right)^2, & \text{if } \alpha = 0 \\ 0, & \text{if } \alpha \neq 0 \end{cases} \quad (14)$$

其中 $\alpha = \frac{\pi d}{\lambda} \frac{x(u-f)}{zf}$, $\gamma = -\frac{\pi d}{\lambda} \frac{h}{z} + \frac{y(u-f)}{zf}$ 。用狄拉克 δ 函数表示也可得分:

$$i(x, y) = \left(\frac{\sin N\gamma}{\sin \gamma} \frac{\sin \frac{\pi dh}{\lambda z}}{\sin N \frac{\pi dh}{\lambda z}} \right)^2 \frac{\delta(x)}{\delta(0)} \quad (15)$$

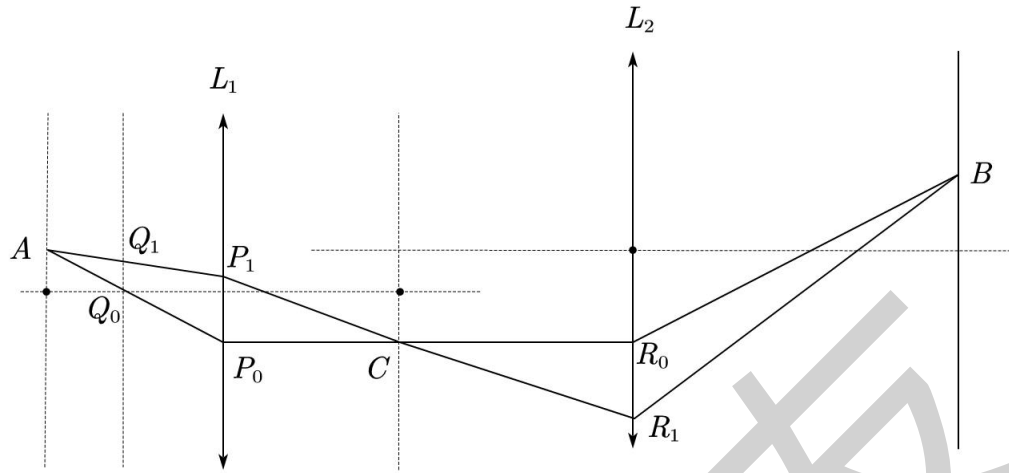


图 4: 光路

(3) 如图 4: 第一次, 经过透镜 L_1 成像, 像距显然为 $2f$, 放大率为 -1 。于是, 经过透镜 L_2 成像的时候, 物距为 $3f$ 。设第二次成像的像距为 v , 则

$$\frac{1}{3f} + \frac{1}{v} = \frac{1}{2f} \quad (16)$$

于是

$$v = 6f \quad (17)$$

所以第二次成像放大率为 -2 。点光源成的像在像屏上位置为 $x = 0, y = 2b$ 。两次成像的联合放大率为 $M = 2$ 。所以物平面上 (x_0, y_0) 点对应于像平面上 $(2x_0, 2b + 2y_0)$ 。所以像屏上 $B(x, y)$ 点对应于物平面上 $A(\frac{1}{2}x, \frac{1}{2}y - b)$ 。故衍射积分公式可以写为

$$U(x, y) = C \int e^{i\frac{2\pi}{\lambda} \frac{x'^2 + y'^2}{2f}} e^{i\frac{2\pi}{\lambda} [L(AQ_0P_0R_0B) - |AQ|]} dx' dy' \quad (18)$$

注意到 $|AQ| \approx f + \frac{(x' - x/2)^2 + (y' - y/2 + b)^2}{2f}$ 。将无关的关于 x, y 的函数记作 $C(x, y)$ 。于是

$$U(x, y) = C(x, y) \int t(x', y') \exp \left[i\frac{2\pi}{\lambda} \frac{x'x + y'(y - 2b)}{2f} \right] dx' dy' \quad (19)$$

因此很容易得出结论, 圆斑的半径为

$$r = 2.44 \frac{\lambda}{D} f \quad (20)$$

(4) 直接利用上一小题得到的积分公式, 可知

$$i(x, y) = \begin{cases} \left(\frac{\sin N\gamma \frac{\sin \frac{\pi d b}{\lambda f}}{\sin \gamma \sin N \frac{\pi d b}{\lambda f}}}{\sin \gamma \sin N \frac{\pi d b}{\lambda f}} \right)^2, & \text{if } \alpha = 0 \\ 0, & \text{if } \alpha \neq 0 \end{cases} \quad (21)$$

其中 $\alpha = -\frac{\pi d x}{\lambda 2f}$, $\gamma = -\frac{\pi d y - 2b}{\lambda 2f}$ 。用狄拉克 δ 函数表示也可得分。

(5) 根据前面的结果, 可得:

$$i(x, y) = \begin{cases} \left[\beta \left(\frac{\sin N\gamma_1}{N \sin \gamma_1} \right)^2 + \left(\frac{\sin N\gamma_2}{N \sin \gamma_2} \right)^2 \right] / \left[\beta \left(\frac{\sin N \frac{\pi d b}{\lambda_1 f}}{N \sin \frac{\pi d b}{\lambda_1 f}} \right)^2 + \left(\frac{\sin N \frac{\pi d b}{\lambda_2 f}}{N \sin \frac{\pi d b}{\lambda_2 f}} \right)^2 \right], & \text{if } x = 0 \\ 0, & \text{if } x \neq 0 \end{cases} \quad (22)$$

其中 $\gamma_i = -\frac{\pi d y - 2b}{\lambda_i 2f}$ ($i = 1, 2$)。

评分标准: (1)(3)(4)(6)(8)(12)(13)(14)(18)(19)(21)(22) 各 3 分, (2)(4)(7)(11)(16)(17)(20) 各 2 分。