

切变模量实验报告

张博厚 PB22071354

2023.6.12

目录

1	实验背景与目的	2
2	实验原理	2
3	实验内容	3
3.1	实验仪器	3
3.2	实验步骤	4
3.3	方案设计	4
4	数据记录与处理	4
5	思考与讨论	8
5.1	本题是否满足 $\gamma \ll 1$ 的条件?	8
5.2	为提高精度, 本实验在设计上做了哪些安排? 实验中应注意 什么?	8
6	附录	9
6.1	实验方案设计	9
6.2	实验原始数据	9

1 实验背景与目的

切变模量, 又称剪切模量/刚性模量, 材料的力学性能指标之一, 是指材料在剪切应力作用下, 在弹性变形比例极限范围内, 切应力与切应变的比值. 切变模量表征材料抵抗切应变的能力, 模量大, 则表示材料的刚性强. 本实验中采用扭摆实验装置来测量金属丝的切变模量, 尽量避免测量较难测准的物理量, 提高实验精度.

2 实验原理

本实验的实验对象是一根上下均匀而细长的钢丝, 在几何上可认为是一个半径为 R , 长度为 L 的细长圆柱体. 将钢丝上端固定, 下端面发生扭转, 则在弹性限度内有

$$\tau = G\gamma \quad (1)$$

式中 G 即为材料的切变模量, 如下图所示:

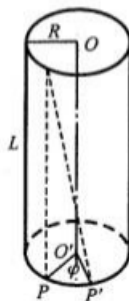


图 1: 金属丝扭转形变示意图

设钢丝下端面绕中轴线转过的角度为 ϕ (图中 P 点转到 P' 点), 根据位错理论, 金属丝各截面均相应地发生了转动, 其单位长度的转角 $\frac{d\phi}{dl} = \frac{\phi}{L}$, 选取其中长为 dl 的体积元, 可以推知在其中半径为 ρ 的位置, 切应变为

$$\gamma_\rho = \rho \frac{d\phi}{dl} \quad (2)$$

其产生的恢复力矩

$$dM = \tau_\rho \cdot \rho \cdot 2\pi\rho \cdot d\rho = 2\pi G\rho^3 \frac{d\phi}{dl} \cdot d\rho \quad (3)$$

故总力矩为

$$M = \int_0^R 2\pi G \rho^3 \frac{d\phi}{dl} \cdot d\rho = \frac{\pi}{2} G R^4 \frac{d\phi}{dl} = \frac{\pi}{2} G R^4 \frac{\phi}{L} \quad (4)$$

为求出钢丝的恢复力矩, 在其下端悬挂一圆盘, 可绕中轴线自由扭动, 则摆扭过的角度正比于所受的扭力矩:

$$M = D\phi \quad (5)$$

又由转动定律,

$$M = I_0 \frac{d^2\phi}{dt^2} \quad (6)$$

联立 (5)(6), 得

$$\frac{d^2\phi}{dt^2} + \frac{D}{I_0}\phi = 0 \quad (7)$$

这是一个简谐运动微分方程, 其周期为

$$T_0 = 2\pi\sqrt{\frac{I_0}{D}} \quad (8)$$

但作为扭摆的圆盘上有一个夹具, 并不对称, 直接计算 I_0 比较困难, 因此可将一个金属环对称地置于圆盘上. 设环的质量为 m , 内外半径分别为 r_1, r_2 , 易知其转动惯量为 $I_1 = \frac{1}{2}m(r_1^2 + r_2^2)$, 则此时扭摆周期为

$$T_1 = 2\pi\sqrt{\frac{I_0 + I_1}{D}} \quad (9)$$

联立 (4)(5)(6)(8)(9), 得

$$D = \frac{2\pi^2 m(r_1^2 + r_2^2)}{T_1^2 - T_0^2} \quad (10)$$

$$G = \frac{4\pi L m(r_1^2 + r_2^2)}{R^4(T_1^2 - T_0^2)} \quad (11)$$

3 实验内容

3.1 实验仪器

扭摆装置, 螺旋测微器, 游标卡尺, 米尺, 秒表

3.2 实验步骤

1. 调整扭摆装置, 使钢丝与圆盘面垂直, 圆环能方便地置于圆盘上.
2. 用螺旋测微器测量钢丝直径, 用游标卡尺测量环的内外径, 用米尺测量钢丝的有效长度.
3. 写出相对误差公式, 据此估算应测量的周期数目.
4. 选定扭转角度, 测量放置金属环前后多个周期的时长.
5. 计算钢丝的切变模量 G 和扭转模量 D , 完成误差分析.
6. 测量不同扭转角度下的周期, 研究钢丝的切变模量与其扭转角度的关系.

3.3 方案设计

在实验中, 直接测量量为金属丝, 金属环的直径, 将式 (11) 改写为

$$G = \frac{16\pi Lm(d_1^2 + d_2^2)}{d^4(T_1^2 - T_0^2)} \quad (12)$$

根据最大不确定度公式, 有

$$\frac{\Delta G}{G} = \frac{\Delta L}{L} + \frac{\Delta m}{m} + \frac{2d_1\Delta d_1}{d_1^2 + d_2^2} + \frac{2d_2\Delta d_2}{d_1^2 + d_2^2} + 4\frac{\Delta d}{d} + \frac{2T_0\Delta t_0}{N_0(T_1^2 - T_0^2)} + \frac{2T_1\Delta T_1}{N_1(T_1^2 - T_0^2)}$$

粗侧数据及相应的实验设计见附录 1: 实验方案设计

4 数据记录与处理

原始数据见附录 2: 实验原始数据

考虑零点误差 $d_0 = -0.019\text{mm}$, 钢丝直径 d 的平均值为

$$\bar{d} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n d_i = \frac{0.779 + 0.782 + 0.786 + 0.789 + 0.783 + 0.787}{6} \text{mm} = 0.78433 \text{mm}$$

钢丝直径 d 的标准差

$$\sigma_d = \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^n (d_i - \bar{d})^2} = 0.0036697 \text{mm}$$

其 A 类不确定度为

$$\Delta_{A,d} = \frac{\sigma_d}{\sqrt{n}} = 1.498 \times 10^{-3} \text{ mm}$$

B 类不确定度为

$$\Delta_{B,d} = 0.004 \text{ mm}$$

钢丝直径 d 的展伸不确定度

$$\begin{aligned} U_d &= \sqrt{(t_P \Delta_{A,d})^2 + \left(k_P \frac{\Delta_{B,d}}{C}\right)^2} \\ &= \sqrt{(2.57 \times 1.498 \times 10^{-3})^2 + \left(1.96 \times \frac{0.004}{3}\right)^2} \text{ mm} \\ &= 0.004653 \text{ mm} \quad (P = 0.95) \end{aligned}$$

环内直径

$$d_1 = 79.62 \text{ mm}$$

其 A 类不确定度为 0, B 类不确定度为

$$\Delta_{B,d1} = 0.02 \text{ mm}$$

展伸不确定度为

$$U_{d1} = k_P \frac{\Delta_{B,d1}}{C} = 1.96 \times \frac{0.02}{\sqrt{3}} \text{ mm} = 0.022632 \text{ mm} \quad (P = 0.95)$$

环外直径

$$d_2 = 100.16 \text{ mm}$$

其 A 类不确定度为 0, B 类不确定度为

$$\Delta_{B,d2} = 0.02 \text{ mm}$$

展伸不确定度为

$$U_{d2} = k_P \frac{\Delta_{B,d2}}{C} = 1.96 \times \frac{0.02}{\sqrt{3}} \text{ mm} = 0.022632 \text{ mm} \quad (P = 0.95)$$

钢丝长度

$$L = 48.3 \text{ cm}$$

B 类不确定度

$$\Delta_{B,L} = \sqrt{\Delta_{\text{仪}}^2 + \Delta_{\text{估}}^2} = \sqrt{0.1^2 + 0.05^2} \text{ cm} = 0.1118 \text{ cm}$$

展伸不确定度

$$U_L = k_P \frac{\Delta_{B,L}}{C} = 1.96 \times \frac{0.1118}{3} \text{ cm} = 0.073045 \text{ cm}, P = 0.95$$

圆环质量

$$m = 478.4 \text{ g}$$

B 类不确定度为 (采用七级物理天平)

$$\Delta_{B,m} = 0.08 \text{ g}$$

展伸不确定度为

$$U_m = k_P \frac{\Delta_{B,m}}{C} = 1.96 \times \frac{0.08}{3} \text{ g} = 0.0523 \text{ g} \quad (P = 0.95)$$

不带圆环时, $N_0 = 33$, 所用时间的平均值

$$\overline{t_0} = \frac{1}{3}(83.58s + 83.63s + 83.64s) = 83.62s$$

周期平均值

$$\overline{T_0} = \frac{\overline{t_0}}{N_0} = 2.5339 \text{ s}$$

t_0 的标准差为

$$\sigma_{t_0} = \sqrt{\frac{(83.58 - 83.62)^2 + (83.63 - 83.62)^2 + (83.64 - 83.62)^2}{2}} = 0.0324s$$

其 A 类不确定度为

$$\Delta_{A,t_0} = \frac{\sigma_{t_0}}{\sqrt{n}} = 0.0187s$$

B 类不确定度

$$\Delta_{B,t_0} = 0.2 \text{ s}$$

展伸不确定度为

$$U_{t_0} = \sqrt{(2.57 \times 0.0187)^2 + (1.96 \times \frac{0.2}{3})^2} = 0.1392s \quad (P = 0.95)$$

带圆环时, $N_1 = 49$, 所用时间的平均值

$$\bar{t}_1 = \frac{1}{3}(184.39s + 184.54s + 184.89s) = 184.61s$$

周期 T_1 的平均值

$$\bar{T}_1 = \frac{\bar{t}_1}{N_1} s = 3.7676s$$

t_1 的标准差为

$$\sigma_{t1} = \sqrt{\frac{(184.39 - 184.61)^2 + (184.54 - 184.61)^2 + (184.89 - 184.61)^2}{2}} = 0.2566s$$

其 A 类不确定度为

$$\Delta_{A,t1} = \frac{\sigma_{t1}}{\sqrt{n}} = 0.1481s$$

B 类不确定度

$$\Delta_{B,t1} = 0.2s$$

展伸不确定度

$$U_{t1} = \sqrt{(2.57 \times 0.1481)^2 + (1.96 \times \frac{0.2}{3})^2} = 0.4024s \quad (P = 0.95)$$

由式 (10), 改写得

$$D = \frac{\pi^2 m (d_1^2 + d_2^2)}{2(T_1^2 - T_0^2)} \quad (13)$$

代入数据得, 扭转模量

$$D = \frac{\pi^2 \times 0.4784 (0.07962^2 + 0.10016^2)}{2 \times (3.7676^2 - 2.5339^2)} \text{ kg} \cdot \text{m}^2/\text{s}^2 = 4.9719 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{m}^2/\text{s}^2$$

展伸不确定度

$$\frac{U_D}{D} = \sqrt{\left(\frac{U_m}{m}\right)^2 + \left(\frac{2d_1 U_{d1}}{d_1^2 + d_2^2}\right)^2 + \left(\frac{2d_2 U_{d2}}{d_1^2 + d_2^2}\right)^2 + \left(\frac{2T_1 U_{t1}}{N_1(T_1^2 - T_0^2)}\right)^2 + \left(\frac{2T_0 U_{t0}}{N_0(T_1^2 - T_0^2)}\right)^2}$$

得

$$U_D = 4 \times 10^{-5} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-2} \quad (P = 0.95)$$

故

$$D = (0.00497 \pm 0.00004) \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{s}^{-2}$$

由式 (12), 切变模量

$$G = \frac{16\pi \times 0.483 \times 0.4784 (0.07962^2 + 0.10016^2)}{0.00078433^4 \times (3.7676^2 - 2.5339^2)} \text{ kg}/(\text{m} \cdot \text{s}^2) = 6.4635 \times 10^{10} \text{ kg}/(\text{m} \cdot \text{s}^2)$$

其展伸不确定度

$$\frac{U_G}{G} = \sqrt{\left(\frac{U_L}{L}\right)^2 + 4\left(\frac{U_d}{d}\right)^2 + \left(\frac{U_m}{m}\right)^2 + \left(\frac{2d_1 U_{d_1}}{d_1^2 + d_2^2}\right)^2 + \left(\frac{2d_2 U_{d_2}}{d_1^2 + d_2^2}\right)^2 + \left(\frac{2T_1 U_{t_1}}{N_1(T_1^2 - T_0^2)}\right)^2 + \left(\frac{2T_0 U_{t_0}}{N_0(T_1^2 - T_0^2)}\right)^2}$$

得

$$U_G = 2.8 \times 10^9 \text{ kg}/(\text{m} \cdot \text{s}^2) \quad (P = 0.95)$$

故

$$G = (6.46 \pm 0.28) \times 10^{10} \text{ kg}/(\text{m} \cdot \text{s}^2)$$

5 思考与讨论

5.1 本题是否满足 $\gamma \ll 1$ 的条件?

本题中扭转角度 $\phi = 270^\circ = 4.712 \text{ rad}$, 由式 (2), 知

$$\gamma_{\max} = \frac{\bar{d}}{2} \cdot \frac{\phi}{L} = 3.826 \times 10^{-3} \ll 1$$

满足条件

5.2 为提高精度, 本实验在设计上做了哪些安排? 实验中应注意什么?

在设计上, 本实验设法避免测量难以测量的物理量. 由于圆盘的转动惯量难以计算和测量, 利用摆上放置圆盘前后的周期关系, 将转动惯量这一难测量的量转化为测量金属环的质量与内外径, 提高了实验精度; 此外在设计实验时, 找到对结果影响最大的主要误差项, 对其进行多次测量减小误差; 测量多个周期的总时间, 也减小了时间测量误差对结果的影响.

在实验操作中, 应注意规范使用千分尺, 游标卡尺等实验仪器, 避免出现读数错误; 在测量前应调整扭摆装置, 使得钢丝与圆盘面垂直; 测量时应适当调整扭摆, 使之仅围绕其中轴线自转, 避免其做圆锥摆运动.

6 附录

6.1 实验方案设计

6.2 实验原始数据