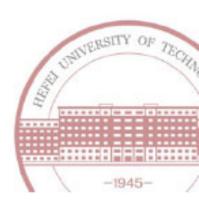




声速的测定



一、实验导入

- 声波是一种在弹性媒质中传播的机械波,频率低于20Hz的声波称为次声波;频率在20Hz-20kHz的声波可以被人听到,称为可闻声波;频率在20kHz以上的声波称为超声波。
- 超声波在介质中的传播速度是一个基本物理量,超声技术日趋广泛应用。
- 超声测距、超声清洗、超声探伤、超声检查、超声美容等。



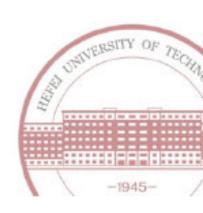






二、实验目的

- 1. 加深对共振、驻波等理论知识的理解。
- 2. 学会用共振干涉法、相位比较法测量声速。
- 3. 能设计实验方案,完成实验的测量任务。
- 4. 了解超声波技术的应用(超声悬浮等)。



1. 超声波的产生和接收

- 发射和接收超声波的器件: 压电陶瓷。
- 压电陶瓷具有正压电效应和逆压电效应。
- 在发射压电陶瓷上加交变电压,则产生纵向机械振动,产生超声波(逆压电效应)。

电─声

接收压电陶瓷接收到超声波后,产生电信
 号。(正压电效应).

声─申

● 压电陶瓷有一个谐振频率f₀(如40kHz),当输入电信号的频率等于谐振频率 f₀时,压电陶瓷产生振动或信号最大。

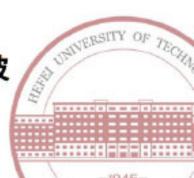


2. 声速测量方法

利用公式 $v = f\lambda$ 来测量超声波在空气中的传播速度。

其中f 为声波在媒质中传播的频率,l为波长。

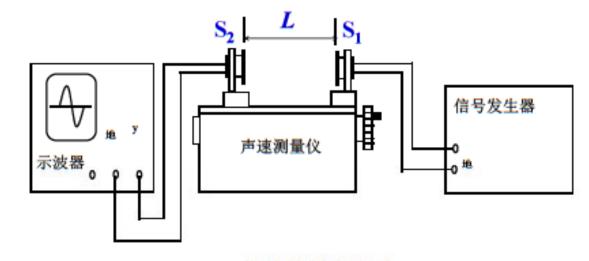
- 声波频率 f 测量方法:利用共振使信号发生器的输出频率等于压电 陶瓷器本身固有频率,然后直接由信号发生器读出。
- 声波波长 ¹ 测量方法:利用共振干涉法和相位比较法来测量超声波的波长。



3. 波长 2 的测量方法

(1) 共振干涉(驻波)法

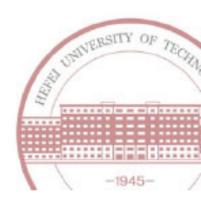
 S₁作为超声源(发射头),低频信号 发生器输出的正弦交变电压信号接到 换能器S₁上,使S₁发出一列平面波。



实验装置接线图

- S₂作为超声波接收器,把接收到的声压转换成交变的 正弦电压信号后,从示波器CH2接口输入观察。
- · 当 S_1 和 S_2 之间的距离 L满足下式:

 $L= n \lambda/2$ (n=1, 2...) 时, 形成驻波。



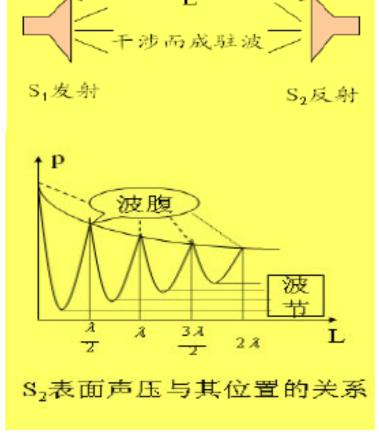
S₂在接收超声波的同时还反射一部分超声波。由S₁发出的超声波和由S₂反射的超声波在S₁和S₂之间产生定域干涉,而形成驻波。

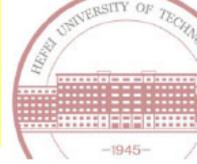
产生驻波的条件: $L = k \frac{\lambda}{2}$

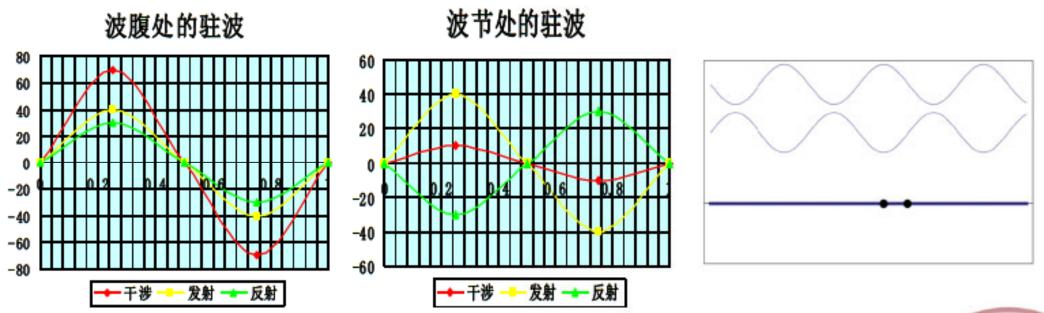
驻波方程:

$$Y = Y_1 + Y_2 = (2A\cos 2\pi \frac{x}{\lambda})\cos \omega t$$
$$x = (2k+1)\frac{\lambda}{4}$$
 波节

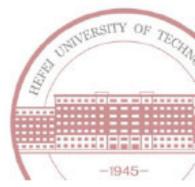
$$x = k \frac{\lambda}{2}$$
 波腹



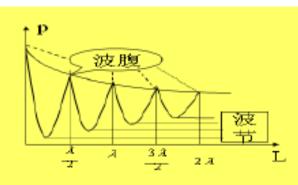




结论:每两个相邻波腹(波节)间的距离为2/2



对某一特定波长,将相继出现一系列共振态,任意两个相邻 共振态之间,S₂的移动位移为:

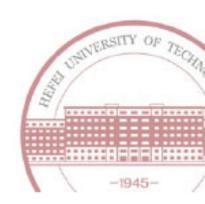


 S_2 表面声压与其位置的关系

$$\Delta x = x_{k+1} - x_k = (k+1)\frac{\lambda}{2} - k\frac{\lambda}{2} = \frac{\lambda}{2}$$

• 所以当 S_1 和 S_2 之间的距离 L 连续改变时,示波器上的信号幅度每一次周期性变化,相当于 S_1 和 S_2 之间的距离改变了 $\frac{\lambda}{2}$ 。此距离可由游标卡尺测得,频率f由信号发生器读出。

根据波速公式: $v = \lambda \cdot f$ 可以求得声速。



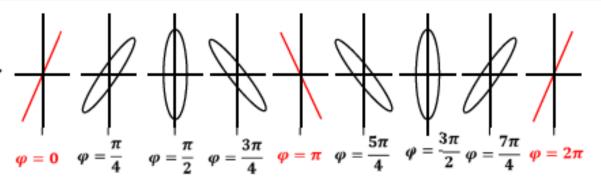
2.相位比较法

 置示波器功能于X-Y方式。当S₁发出的平面 超声波通过媒质到达接收器S₂时,在发射波 和接收波之间产生位相差:

$$\Delta \phi = \phi_1 - \phi_2 = 2\pi \frac{L}{\lambda}$$

 改变S₁和S₂之间的距离L,相当于改变了△∅, 屏幕上的图形也随之不断变化。当李萨如图 形由斜率为正的直线变为斜率为负的直线时:

$$\Delta \phi = \pi$$
, $\Delta L = \lambda / 2$



相位差与李萨如图形

发射器:
$$x = A_1 \cos(\omega t + \varphi_1)$$

接收器: $y = A_2 \cos(\omega t + \varphi_2)$
合成振动方程为(椭圆):
$$\frac{x^2}{A_1^2} + \frac{y^2}{A_2^2} - \frac{2xy}{A_1A_2} \cos(\varphi_2 - \varphi_1) = \sin y^2 (\varphi_2 - \varphi_1)$$
WERSTIY OF

当
$$\Delta \varphi = \varphi_2 - \varphi_1 = 0$$
 , 椭 圆 呈 直 线 : $y = \frac{A_2}{A_1}x$

当
$$\Delta \varphi = \varphi_2 - \varphi_1 = \pi$$
 , 椭 圆 呈 直 线: $y = -\frac{A_2}{A_1}x$

-1945-

四、实验内容

1. 共振干涉(驻波)法

 $f_{\theta} = (kHz)$

n	0	1	2	3	4	5	6	7
X _i (mm)								

2. 相位比较法

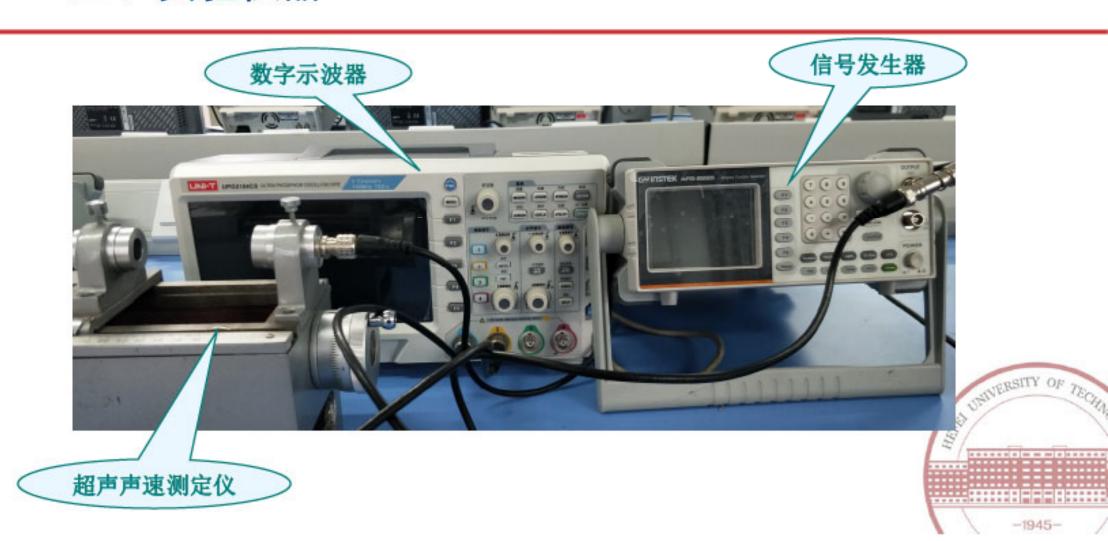
 $f_{\theta} = (kHz)$

n	0	1	2	3	4	5	6	7
X _i (mm)								
						/		

注意:测微鼓轮须一个方向转动,避免空程误差!



五、实验仪器



1. 正确连线

示波器模式切换:

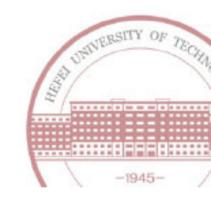
display — F₂ — 共振干涉法: 选择 "YT" 模式

(1) 共振干涉(驻波)法

- a. 声速测定仪S₁与信号发生器CH1通道连接, S₂与示波器 "2" 通道连接, "2" 键要按下;
- b. 示波器选择 "YT"模式。

(2) 相位比较法

- a. 声速测定仪S₁与信号发生器CH1通道连接,同时与与示波器 "1"通道连接, S₂与示波器 "2"通道连接;
- b. 示波器选择 "XY(1&2)"模式。



• 信号发生器

频率单位选择F4(kHz) OUTPUT 根据实际选 CH1或CH2 (F1 (5) Square (F2 2 (F2 CH1/CH2 Ramp - 1/FREQ -> - 1/FREQ -F5 POWER waveform ➡正弦波 output = ⇒按亮 -1945-

按下FREQ/Rate 调节频率,

• 数字示波器 display UNI-T UPO2104CS LETRA PHOSPHOR OSCILLOSCOPE "2"健按亮 调节时间轴 (10µs左右) "1"通道连接S₁ "2"通道连接S2

-1945-

2. 调出共振频率

驻波振幅要达到最大,需满足:

- (1) $S_1 \cap S_2$ 之间的距离 = $k \frac{\lambda}{2}$, (驻波态)
- (2) 给驻波系统所加的频率与驻波的固有频率相等, (共振态)

调节方法:

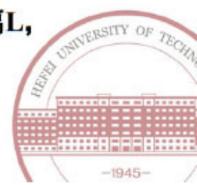
- (1) 在共振频率 f_0 (40kHz) 附近调节声速仪鼓轮改变 S_1 和 S_2 之间的距
- 离L, 使得正弦波振幅最大;
 - (2) 在此基础上再细微调节信号发生器上的输出频率,使得正弦波振幅
- 最大,此时的频率即共振频率 f_0 。

注意: 测微鼓轮须一个方向转动, 避免空程误差!

3. 共振干涉法测声速

- a. 示波器选择 "YT"模式;
- b. 在共振频率条件下,调节声速仪距离调节鼓轮改变 S_1 和 S_2 之间的距离L,当示波器上的正弦波振幅最大时记录 S_2 的位置,连续记录8组数据。
- 4. 相位比较法测声速
- a.示波器选择 "XY" 模式;
- b. 在共振频率条件下,调节声速仪距离调节鼓轮改变 S_1 和 S_2 之间的距离L,
- 当示波器上出现45°和135°斜线时记录 S_2 的位置,连续记录8组数据。

注意: S₂的位置由主尺刻度、手轮的位置决定。手轮与丝杆相连上分为100分格,每转一周,接收器平移1mm,故手轮每一小格为0.01mm, 可估到0.001mm。



七、数据处理要求

- 1. 共振干渉法和相位比较法都要用逐差法计算 ΔL , 再求出波长 $\lambda = 2\Delta L$, 和声速 $\nu = \lambda \cdot f_0$ 。
- 2. 声速测量值与理论值比较,求出相对不确定度。
 - 声波在理想气体中的传播过程,可以认为是绝热过程。
 - · 若同时考虑空气中温度的影响, 声速可表示为:

$$v_0 \approx 331.45 \sqrt{1 + \frac{t}{273.16}}$$
 (m/s)

其中t为室温,单位为℃,计算实验环境条件下声速的理论值。



七、数据处理要求

$$\overline{\lambda} = 2\overline{\lambda L} = 2 \times \frac{(L_5 - L_1) + (L_6 - L_2) + (L_7 - L_3) + (L_8 - L_4)}{4 \times 4}$$

$$\sigma_{\overline{\lambda L}} = \sqrt{\frac{(\underline{\lambda}_1 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_2 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_3 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_4 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_5 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_6 - \overline{\lambda L})^2 + (\underline{\lambda}_7 - \overline{\lambda L})^2}{6 \times 7}$$

$$\sigma_{\{\underline{\lambda}\}} = \frac{\Delta_{\{\underline{\lambda}\}}}{\sqrt{3}} = \frac{0.01}{2\sqrt{3}} (mm) \qquad \sigma_{\Delta L} = \sqrt{\sigma_{\overline{\Delta L}}^2 + \sigma_{\{\underline{\lambda}\}}^2} \qquad \sigma_{\lambda} = \frac{d\lambda}{d(\Delta L)} \cdot \sigma_{\Delta L} = 2\sigma_{\Delta L}$$

$$\pm V = f \cdot \lambda \wedge \frac{\partial V}{\partial f} = 0 \Leftrightarrow : \sigma_{v} = \sqrt{(\frac{\partial V}{\partial f} \sigma_{f})^2 + (\frac{\partial V}{\partial \lambda} \sigma_{\lambda})^2} = \frac{\partial V}{\partial \lambda} \cdot \sigma_{\lambda}$$

$$\overline{V} = f \cdot \overline{\lambda} \qquad \text{in } \underline{E} \Leftrightarrow \mathbb{R} : \begin{cases} V = \overline{V} \pm \sigma_{V} \\ E_{v} = \frac{\sigma_{V}}{\overline{V}} \times 100\% \end{cases}$$

