中華民國第60屆中小學科學展覽會作品說明書

高級中等學校組 物理與天文學科

第三名

051818

實驗探究轉動液體的遲滯現象

學校名稱:國立嘉義高級中學

作者:

高二 王勁皓

高二 陳家容

高二 林品好

指導老師:

林芳妃

關鍵詞:遲滯現象、轉動液體、黏滯係數

摘要

U形管繞著鉛直軸轉動時,如果鉛直軸和管的對稱軸未重疊,管中流動的液體 會發生遲滯(Hysteresis)現象;利用三叉管、方形盒、圓柱筒和方形筒做實驗,發 現液體在五種不同形狀的容器中都會發生遲滯現象。

U形管、三叉管、和方形盒轉動時,旋轉盤的轉速由慢漸快時,液柱高度在特定轉速時會大幅度的升高,旋轉盤的轉速由快漸慢時,液柱高度在特定轉速時會 小幅度的下降,作液柱高度和轉速的關係圖,會呈現遲滯曲線。

圓柱筒和方形筒繞鉛直軸轉動時,遲滯現象會隨著鉛直軸轉盤中心點距離而異, 液面觸底後乾燥區會呈現圓、橢圓、三角形和部分橢圓等不同圖樣。

壹、研究動機

U 形管繞鉛直軸轉動時,若鉛直軸和管的對稱軸未重疊,管中液體會發生遲滯(Hysteresis)現象〔1,2〕。容器換成三叉管、方形盒、圓柱筒和方形筒結果會如何?我們實驗探究轉軸位置、液體的高度、黏滯力和轉速對於液體遲滯現象的影響。

貳、研究目的

- 一、探討轉動 U 形管內液體的遲滯現象
- 二、探討轉動三叉管內液體的遲滯現象
- 三、探討轉動方形盒內液體的遲滯現象
- 四、探討轉動圓柱筒和方形筒內液體的遲滯現象

參、研究過程或方法

一、研究器材和設備

(一)、U 形管、三叉管和方形盒實驗:

1.重 56 公斤的拉坏機改裝 步進馬達,轉盤轉速可達 1700rpm。

2.U 形管,內徑 4mm 的壓克力管 一組底部長 12.5cm 高 25cm,附 有底座可固定在轉盤上。

3.三叉管: 內徑 4mm 的壓克力管,底部長 12.5cm 三個鉛直管高 30cm,附有底座可固定在轉盤上。

4.方形盒:長 12.5cm,寬 4mm,高 30cm 的壓克力盒,附有底座可固 定在轉盤上。

- (4)攝影機。
- (5)轉速器。





圖一:U 形管和三叉管



圖二:轉速器、 三叉管和尺。



圖三:圓柱筒實 驗裝置。

(二)、圓柱筒和方形筒實驗:

- 1.內徑 12.5cm 高 20cm 圓柱筒且底部貼方格紙。
- 2.長和寬各 12.5cm 高 20cm 方形筒底部貼方格紙。
- 3.攝影機攝影時,由筒正上方往下拍攝。
- 4.染料、水。

二、原理

(一)、U 形管繞鉛直軸轉動

圖四所示:U 形管的截面積 A 盛密度ρ的液體,底部液柱長度 L,兩側液柱高度 h,繞著 Y 軸(鉛直軸)以角速度ω轉動,Y 軸和近軸管距離 a,

$$1.a = \frac{L}{2} \left(\frac{2a}{L} = 1 \right)$$

大氣壓力 P_0 , $(P_0 + \rho gy)A = \frac{L}{4}\omega^2\frac{L}{2}A\rho$

$$\rightarrow \omega^2 = \frac{8(P_0 + \rho gy)}{L^2} \cdots (1)$$

$$2.a < \frac{L}{2} \left(\frac{2a}{L} < 1 \right)$$

(1)近軸管尚有液柱高度 c 時(c ≥ 0),

$$\rho g(y-c)A = \frac{(L-a)\omega^2}{2}(L-a)\rho A - \frac{a\omega^2}{2}aA\rho$$

$$y+c=2h \ , \ c=2h-y>0 \to y \le 2h$$

$$\to \omega^2 = \frac{4g(y-h)}{(L-a)^2 - a^2} \cdots (2) \ (h \le y \le 2h)$$

y = 2h時,容器的轉速達臨界值 ω_c

$$\omega_{max}^2 = \frac{4gh}{(L-a)^2 - a^2} \cdots (3)$$

$$\rightarrow \omega_c = \sqrt{\frac{4gh}{(L-a)^2-a^2}}$$

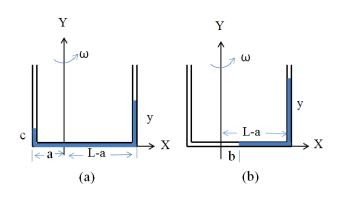
(2)近軸管沒有液柱時, $(y > 2h, \omega \ge \omega_c)$

$$\rho gyA = \frac{b\omega^2 + (L-a)\omega^2}{2}(L-a-b)A\rho, \qquad b = y-a-2h$$

$$\to \omega^2 = \frac{2gy}{(y+L-2a-2h)(L+2h-y)} \cdots (4) \left[2h \le y < (L+2h) \right]$$

 $\frac{d\omega}{dx} = 0$ 得液柱的極小值

$$y_{min} = \sqrt{(L+2h)(-L+2a+2h)} \cdots (5)$$



圖四: U 形管繞著 Y 軸轉動,(a) 近軸管尚有液柱,(b)近軸管沒有液柱。

(3)將公式(3)代入公式(4)成為 y 的二次方程式,若有兩個實數解,且 [h < y < (L + 2h)],則液體有遲滯現象。

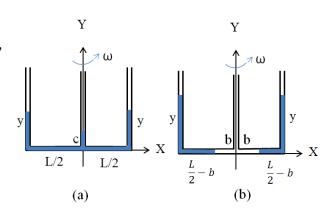
(二)、三叉管繞 Y 軸轉動

三叉管的截面積 A 盛密度ρ的液體, 底部液柱長度 L,三管液柱高度均 為 h,繞著 Y 軸角速度ω轉動,

1.
$$a = \frac{L}{2} \left(\frac{2a}{L} = 1 \right)$$

(1)中央管尚有液柱高度 c 時,

$$\rho g(y - c)A = \frac{L}{2}\omega^2 \frac{L}{2}A\rho$$
$$2y + c = 3h$$



圖五: 三叉管繞著中央軸轉動,(a)中央 管尚有液柱,(b)中央管沒有液柱。

$$\rightarrow \omega^2 = \frac{24g(y-h)}{L^2} \cdots (6) [h \le y \le 1.5h]$$

$$y = 1.5h$$
 $\frac{1}{15}$, $\omega_{max}^2 = \frac{12gh}{L^2} \cdots (7)$

(2)中央管沒有液柱時, $y > \frac{3}{2}h$

$$\rho gyA = \frac{b\omega^2 + \frac{L}{2}\omega^2}{2} \left(\frac{L}{2} - b\right) A\rho$$

$$b = y - \frac{3}{2}h$$

$$\rightarrow \omega^2 = \frac{2gy}{\left(\frac{L}{2}\right)^2 - (y - \frac{3}{2}h)^2} \cdots (8) \quad (y > \frac{3h}{2})$$

(3)將公式(7)代入公式(8)得 $y_1 = \frac{3h}{2}$, $y_2 = \frac{3h}{2} - \frac{L^2}{6h}$ (不合),液體沒有遲滯現象。

$$2.a < \frac{L}{2} (\frac{2a}{L} < 1)$$

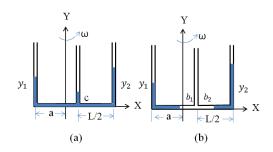
(1)中央管尚有液柱高度 c 時,

$$A\rho g(y_1 - c)$$

$$= \frac{a^2 \omega^2}{2} A \rho - \frac{\left(\frac{L}{2} - a\right) \omega^2}{2} \left(\frac{L}{2} - a\right) A \rho$$

$$\rightarrow y_1 - c = \frac{a^2 - \left(\frac{L}{2} - a\right)^2}{2g} \omega^2$$

$$\rightarrow \omega^2 = \frac{2g(y_1 - c)}{a^2 - \left(\frac{L}{2} - a\right)^2} \cdots (9)$$



圖六: 三叉管繞著距離近軸管 a 的 Y 軸轉動,(a)中央管尚有液柱,(b) 中央管沒有液柱。

(四)、帕穗定律(Poiseuille's law)

密度 ρ 的液體流速v流過長度 ℓ 半徑r的圓管,液體的黏滯係數 μ 流量Q,形成管的兩端壓力差 $\Delta p = \frac{8\mu\ell Q}{\pi r^4} = \frac{8\mu\ell v}{r^2} \cdots$ (10), $Q = \frac{\Delta V}{\Delta t} = Av = \pi r^2 v$

三、實驗步驟

(一). U 形管實驗:

- 1. U 形管,裝在轉盤上,盛入水高度 h=5cm,鉛直軸到近軸管距離 a=2.25cm;打開攝影機及啟動拉坏機馬達,轉盤轉速緩緩增加,直到遠軸管水位高度 y 約 20cm,然後緩緩減速到停。攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用 KMplayer 軟體讀取 y 隨轉速ω的變化。改變鉛直軸到近軸管距離 a=3.25cm,4.25cm,5.25cm 依序重作上述實驗。
- 2. U 形管盛入水高度 h=7cm, 重作上述實驗。
- 3. U 形管盛入乙二醇高度 h=5cm, a=5.25cm 重作上述實驗。
- 4. U 形管改盛入甘油高度 h=5cm, a=5.25cm 重作上述實驗。

(二). 三叉管實驗:

- 1. 三叉管盛入水高度 h=5cm,鉛直軸到近軸管距離 a=6.25cm(即:鉛直軸通過轉盤中心點);打開攝影機及啟動拉坏機馬達,轉盤轉速緩緩增加,到遠軸管水位高度 y 約 12cm,緩緩減速到停。攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用 KMplayer 軟體讀取 y 隨轉速ω的變化。
- 2. 改變鉛直軸到近軸管距離 a=5.25cm 重作上述實驗。

(三). 方形盒實驗:

1. 方形盒盛入水高度(1) h=1cm,鉛直軸到盒的一側距離 a=6.25cm(即:鉛直軸通過轉盤中心點);啟動拉坏機馬達,打開攝影機從側面攝影;轉盤轉速緩緩增加,直到底部出現長度約 6cm 的乾燥區(Dry region)〔3〕,然後緩緩減速到停。攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用 KMplayer 軟體讀取乾燥區長度 y 隨轉速ω的變化。(2).改變水的高度 h=2cm 重作上述實驗。(3).改變水的高度 h=3cm 重作上述實驗。2.重作上述實驗,但鉛直軸到盒的一側距離改變為(1) a=5.25cm(2) a=4.25cm(3) a=3.25cm(4) a=2.25cm 等四種情況。

(四). 圓柱筒實驗:

- 1. 圓柱筒底部貼方格紙,固定在轉盤上,盛入混有藍色染料的水高度 h=3cm,圓柱筒中央軸和轉盤中心點重疊(a=6.25cm);打開攝影機及啟動拉坏機馬達,轉盤轉速緩緩增加,到底部的乾燥區圓形直徑約5cm,然後緩緩減速到停。攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用 KMplayer 軟體擷取不同的轉速ω下液面圖樣的變化〔4,5〕。
- 2. 改變圓柱筒中央軸和筒壁距離(1) a=5.25cm(2) a=4.25cm(3) a=3.25cm(4) a=2.25cm 等四種情況重作上述實驗。
- 3. 改用乙二醇,a=2.25cm,重作上述實驗。

(五). 方形筒實驗:

改用方形筒重作實驗(四)。

四 、結果和討論

(一). U 形管實驗:

L=12.5cm,h=5cm,公式 (2) 變成
$$\omega^2 = \frac{313.6(y-5)}{12.5-2a} \cdots (2-1)(5 \le y \le 10)$$
cm

公式 (3) 變成
$$\omega_{max}^2 = \frac{1568}{12.5-2a} \cdots (3-1)$$

公式 (4) 變成
$$\omega^2 = \frac{1960y}{(y-2a+2.5)(22.5-y)} \cdots (4-1) (5 \le y < 22.5) cm$$

公式 (5) 變成
$$y_{min} = \sqrt{22.5(2a - 2.5)} \cdots (5 - 1)$$

h=7cm,公式 (2) 變成
$$\omega^2 = \frac{313.6(y-7)}{12.5-2a} \cdots (2-2) (7 \le y \le 14)$$

公式 (3) 變成
$$\omega_{max}^2 = \frac{2195}{12.5-2a} \cdots (3-2)$$

公式 (4) 變成
$$\omega^2 = \frac{1960y}{(y-2a-1.5)(26.5-y)} \cdots (4-2) (14 \le y < 26.5) cm$$

公式 (5) 變成
$$y_{min} = \sqrt{26.5(2\alpha + 1.5)} \cdots (5-2)$$

1.圖七為 a=3.25cm 正以 111.78rpm 轉動的 U 形管,遠軸管水柱高度 8.36cm;實驗的結果取三位有效數字,(1)液體的轉彎點(管和管相接的地方),都成90°,管的內半徑 0.2cm,液體在通過轉彎處,會有氣泡伴隨進入管中,影響液柱高度,大一點的可見氣泡可以扣除高度,但小氣泡會使測量的結果偏高;若改用內徑較小的管,會較難灌入液體,(2)因虛設力作用,遠軸管液面傾斜,量取液柱高度時採取斜面的中點的高度(3)液體移動速度慢,黏滯力的影響可忽略。



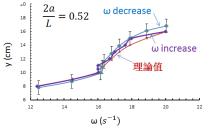
圖七:旋轉中的 U 形管,轉速 111.78rpm。

2.轉軸距離近軸管 a=3.25cm($\frac{2a}{L}=0.52$), h=5cm

的 U 形管裝水轉動時,y = 10cm時, $\omega_{max}^2 = 261.3s^{-2}$,代入公式(4-1)得y = 10cm,沒有遲滯 現象。圖八為實驗值和理論值得比較。液體移動

速度小,黏滯的影響可忽略,水柱因轉彎時有氣泡進入管內,使得水柱高度的測量值偏大。 3.表一之 1:轉速漸增至 $\omega = 19.8s^{-1}$ 時,水柱由

10.0cm 跳升到 13.5cm



圖八: U 形管 a=3.25cm,液柱 高度(y)隨轉速(ω)的變化。

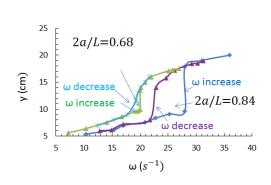
y(cm)	7.00	8.00	9.00	10.0	11.0	12.0	13.5	14.0	15.0
$\omega(s^{-1})$	12.5	15.3	17.7	19.8			19.8	20.1	20.9

表一之 2:轉速漸減 $\omega = 19.3s^{-1}$ 時, 水柱由 11.6cm 降低到 9.75cm

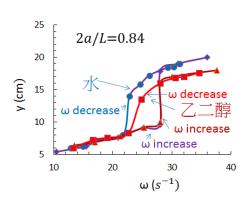
y(cm)	15.0	14.0	13.0	12.0	11.6	10.0	9.75	8.00	7.00
$\omega(s^{-1})$	20.9	20.1	19.9	19.5	19.3		19.3	15.3	12.5

表一為 a=4.25cm($\frac{2a}{L}$ = 0.68),h=5cmU 形管水柱高度隨轉盤轉速的變化,(1)轉速漸增時,近軸管水柱高度由 5cm 漸減,遠軸管水柱高度(y)由 5cm 漸增,在轉速 ω = 19.8 s^{-1} 遠軸管水柱 y=10.0cm(左管 c=0cm)突然跳升到 y=13.5cm。(2)轉速漸減時,遠軸管水柱高度漸減,在轉速 ω = 19.3 s^{-1} 遠軸管水柱由 y=11.6cm 降低到

y=9.75cm。(3)水柱高度隨轉速的變化顯現出顯著的遲滯現象。



圖九: U 形管 a=5.25cm($\frac{2a}{L}$ = 0.84)的 遲滯曲線面積比 a=4.25cm($\frac{2a}{L}$ = 0.68) 形成的遲滯曲線面積大。



圖十:水和乙二醇液柱高度隨 轉速的變化,乙二醇的黏 滯係數大,液柱上升的高 度小。

- 4. 圖九為: h=5cm 兩個轉軸位置不同的 U 形管 a=4.25cm($\frac{2a}{L}=0.68$)和 a=5.25cm ($\frac{2a}{L}=0.84$)的水柱高度隨轉速變化關係圖,(1) a=5.25cm($\frac{2a}{L}=0.84$)在轉速 $\omega=28.0s^{-1}$ 遠軸管水柱 y=10.0cm 突然跳升到 y=18.0cm;在轉速 $\omega=23.2s^{-1}$ 遠軸管水柱 y=13.4cm 降低到 y=8.56cm。
- (2) 2a 愈大遲滯曲線面積愈大。
- 5. a=6.25cm($\frac{2a}{L}=1$)旋轉盤的轉速必須超過 25400rpm,兩管水柱才會上升。
- 6.圖十為:a=5.25cm($\frac{2a}{L}$ = 0.84)的 U 形管分別盛 h=5cm 的水(黏滯係數 μ = 0.89cp) 和乙二醇(μ = 16.1cp) 液柱高度隨轉速的變化關係圖:(1)利用 KMplayer 軟體算出水柱跳升 8cm 的平均速度為 v=52.8cm/s,管內水的總長度 ℓ = 22.5cm,管的半徑

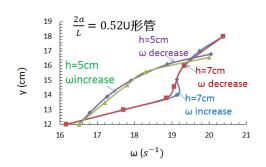
r=0.2cm 由黏滯形成的壓力差 $\Delta p=\frac{8\mu\ell v}{r^2}=\rho gh$,得到高度差 h=0.02cm。(2) 乙二醇跳升 6.02cm 的平均速度為 v=40.6cm/s,高度差 h=2.12cm。

- (3)黏滯力只影響液柱跳升的高度(以及遲滯曲線面積),液柱發生跳升和降低的位置不受影響。
- 7. 圖十一為:a=5.25cm($\frac{2a}{L}=0.84$)的U形管,裝甘油轉動轉速最高為 $\omega=40.8s^{-1}$,旋轉盤轉速漸降到 $\omega=34.64s^{-1}$ 時,擷取的畫面。因甘油的黏滯係數高達 2000cp 所以液柱沒有跳升、突降的遲滯現象,移動過程中,黏著管壁,大量空氣進入

管中形成氣泡。



圖十一:甘油的液面傾斜,底 部管中充滿著氣泡。



圖十二:U 形管盛水高度(h)不同, h=5cm 沒有遲滯現象,h=7cm 發 生遲滯現象。

8. .轉軸距離近軸管 a=3.25cm($\frac{2a}{L}$ = 0.52), h=7cm 的 U 形管裝水轉動時,y = 14cm 時, ω_{max}^2 = 365.9 s^{-2} ,代入公式(2-2)得y = 15.10cm,公式(5-2) y_{min} = 14.56cm 發生遲滯現象。 h=5cm 則未發生遲滯現象。

(二).三叉管實驗:

1. L=12.5cm, h=5cm, a=6.25cm, 公式 (6)

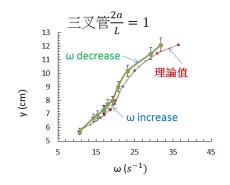
變成
$$\omega^2 = 150.5(y-5)\cdots(6-1)(5 \le y \le 7.5)$$
cm

公式 (7) 變成 $\omega_{max}^2 = 376.25 \cdots (7-1)$

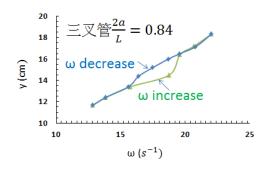
公式 (8) 變成
$$\omega^2 = \frac{1960y}{(y-1)(13.75-y)} \cdots (8-1) (7.5 \le y < 13.75) cm$$

將 $\omega_{max}^2 = 376.25$ 代入公式(8-1)得y = 7.5cm,換言之,三叉管繞中央軸轉動,液體沒有遲滯現象。

2.三叉管轉軸距中央管 1 cm (a = 5.25 cm, $\frac{2a}{L} = 0.84$)轉動時,遲滯現象甚為顯著。

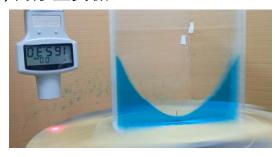


圖十三:三叉管盛水繞中央軸轉動 時,沒有遲滯現象。



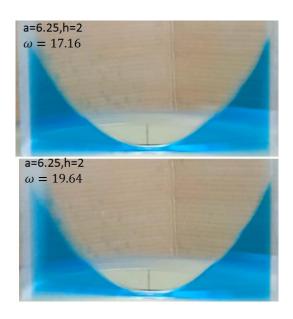
圖十四: 三叉管盛水 a=5.25cm,遲滯 現象甚為顯著。

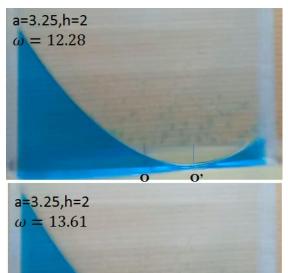
(三).方形盒實驗:

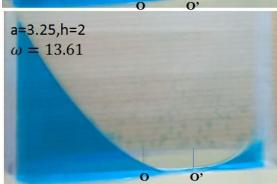


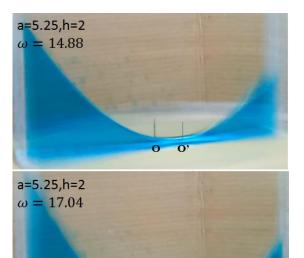
圖十五:方形盒盛水 a=6.25cm, 轉盤的轉速 165.3 rpm。

圖十六:方形盒盛水 a=6.25cm,上圖ω $=17.16s^{-1}$ 時,水面觸底,下圖 $\omega=19.6s^{-1}$,兩側對稱的拉開。









圖十七:方形盒盛水 a=3.25cm,上圖ω $=12.28s^{-1}$ 時,水面觸底,下圖 ω $=13.61s^{-1}$,發生乾燥區擴大的遲滯現 象。○和〇、分別為方形盒中央線和旋 轉盤中心點(〇和〇) 距離3公分)。

圖十八:方形盒盛水 a=5.25cm,上圖 $ω=14.88s^{-1}$ 時,水面觸底,下圖ω $=17.04s^{-1}$,發生乾燥區擴大甚多的遲 滯現象(○和○) 距離1公分)。

- 1.圖十五及圖十六為盛水 h=2cm, a=6.25cm 的方形盒, 轉盤轉動時, 由側面攝影, 擷取的畫面。轉速漸增, 液面呈現拋物線, 沒有遲滯現象。h=1cm 及 h=3cm 也都沒有遲滯現象。
- 2.圖十七為盛水 2cm 的方形盒,a=3.25cm,方形盒中央線(O)和旋轉盤中心點(O') 距離 3 公分,在 ω =12.28 s^{-1} 時,水面觸底,O'點左側的液體受虛設力 F_c = $\sum m_i r_i \omega^2 = 150 \sum m_i r_i$ 大於右側液體受虛設力,液體被拉開呈乾燥區的長度比 b_1 : $b_2 = 6$: $1(b_1, b_2)$ 如圖六所示),發生乾燥區擴大和三叉管 a=3.25cm 情形相似的遲滯現象。
- 3. 圖十八為盛水 2cm 的方形盒,a=5.25cm,方形盒 O 和 O' 距離 1 公分,在 ω =14.88 s^{-1} 時,水面觸底,O' 點左側的液體受虛設力 $F_c = \sum m_i r_i \omega^2 = \omega^2 \sum m_i r_i$ 右侧液體受虛設力較小,(但比圖十七的右側液體受力大很多),液體被拉開呈乾燥區的長度比 b_1 : $b_2 = 3$: 1。因 O' 點兩側的虛設力作用,發生乾燥區擴大甚多的遲滯現象。

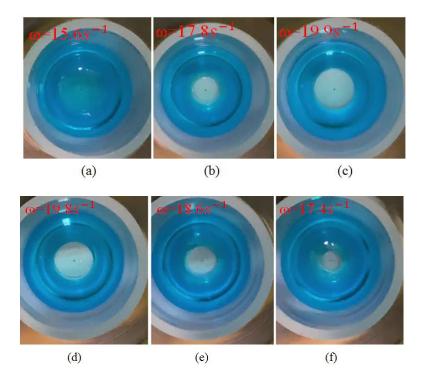
(四).圓柱筒實驗:

1. 圓柱筒盛水 3 cm 高,加入藍色染料,轉軸和旋轉盤中心點重疊,類似三叉管 $(a=6.25 \text{cm}, \frac{2a}{L}=1.00)$ 。旋轉盤轉動時由側面攝影,擷取畫面成圖十九;從正

m=0 $m=7.69s^{-1}$ $m=13.4s^{-1}$

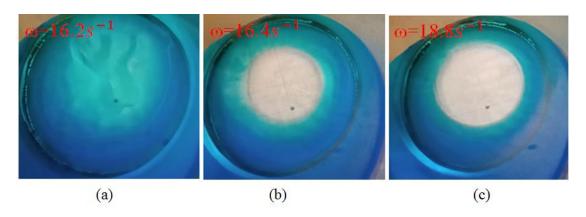
上方向下攝影,旋轉盤轉速漸增時成圖二十-1,旋轉盤轉速漸減時成圖二十-2。

- (1)圖十九顯現:轉速加快時,圓柱筒中央的水位下降,液面成拋物面。
- (2)圖二十-1 顯現:轉速漸增時,(a)容器底部隱約出現圓柱筒所附方格紙,(b)轉速 $\omega = 17.8s^{-1}$ 時,容器底部出現圓形乾燥區域,(c)轉速加大,圓形乾燥區面積增大。
- (3)圖二十-2 顯現:轉速漸減時,圓形面積漸減,轉速減到 $\omega = 17.4s^{-1}$ 時,圓形面積乾燥區減少到極小值,然後消失,沒有遲滯現象。
- (4)乾燥區的直徑(d)隨轉盤轉速(ω)的變化如圖二十一所示。

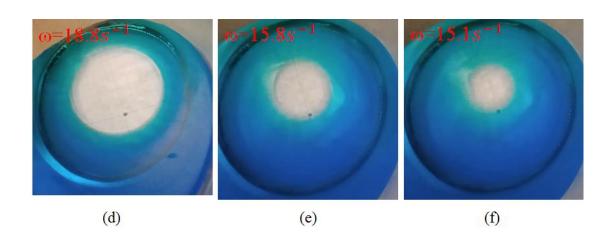


圖二十:(a) 轉速 漸增時,容器底部 隱約出現圓柱筒 所附方格紙,(b) 轉速 $\omega=17.4s^{-1}$ 時,出現圓形乾燥 區域,(c)轉速加 大,圓形乾燥區 大,圓形乾燥區的 養增大。(d)至(e) 轉速減到 $\omega=17.4s^{-1}$ 時,乾燥區面積減少到極 小值,然後消失。

- 2.圓柱筒盛水 3 cm 高,加入藍色染料,轉軸和旋轉盤中心點距離 1 cm,類似三叉管 $(a=5.25 \text{cm}, \frac{2a}{L}=0.84)$ 。旋轉盤轉動時由正上方向下拍攝,擷取畫面成圖二十一。
- (1)圖二十一-1 顯現:轉速漸增時,(a)容器底部隱約出現轉盤所附方格紙,(b)轉速 達 $\omega = 17.1 \text{s}^{-1}$ 時,容器底部液體突然出現橢圓形乾燥區,(c)轉速加大,橢圓 形乾燥區面積增大,O和O'分別為圓柱筒底部和旋轉盤的中心點。
- (2) 圖二十一-2 顯現: 轉速漸減時,圓形乾燥區面積漸減,轉速減到 $\omega = 13.8s^{-1}$ 時,橢圓形乾燥區面積減少到極小值,然後消失。
- (3) 圓柱筒轉動的遲滯現象類似於三叉管 a=5.25cm 轉動;轉速增大到 ω_{max} 時,容器底部的水大量的水平跳躍,轉速漸減時,底部的水只有少量的跳躍。

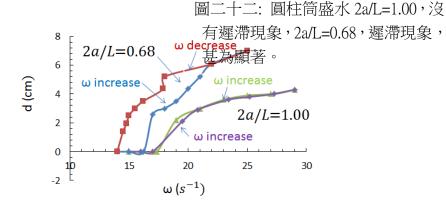


圖二十一-1: 轉速漸增, $\omega = 16.4s^{-1}$ 時,容器底部液體突然出現橢圓形乾燥區域,轉速加大,橢圓形乾燥區面積增大,O 和 O' 分別為圓柱筒底部和旋轉盤的中心點。。

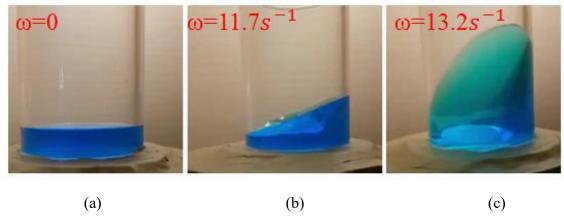


圖二十一-2: 轉速漸減,轉速減到 $\omega = 14.1s^{-1}$ 時,橢圓形乾燥區面積減少

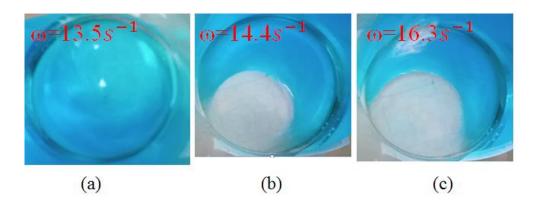
到極小值,然後消失。
3.圓柱筒盛水高度 h=3cm,(1)繞中央軸轉動 (2a/L=1.00),轉盤轉速 ω = 17.3s⁻¹,角速度達臨界,底面出現的乾燥區為圓形,由其直徑(d)隨角速度(ω)的變化,沒有遲滯現象。(2)2a/L=0.68,轉盤轉速 ω = 16.23s⁻¹,角速度達臨界,底面出現的乾燥區為橢圓形,由其長軸(d)隨角速度(ω)的變化,有顯著的遲滯現象。



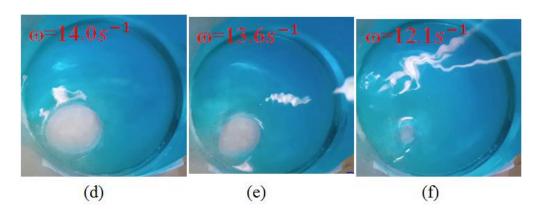
- **4.** 圓柱筒盛水 3 cm 高,加入藍色染料,轉軸和旋轉盤中心點距離 3 cm,類似 U 形管 $(a=3.25 \text{cm}, \frac{2a}{L}=0.52)$ 。旋轉盤轉動時由正上方向下拍攝,擷取畫面成圖二十二,側面拍攝成圖二十三(a)~(c)。
- (1)圖二十四-1 顯現:轉速漸增(b)轉速達 $\omega = 14.4s^{-1}$ 時,容器底部液體突然出現橢圓形(部分)乾燥區域,(c)轉速加大,橢圓形乾燥區面積增大。
- (2) 圖二十四-2 顯現: 轉速漸減時,橢圓形(部分)乾燥區面積漸減,轉速減到 $\omega = 12.1s^{-1}$ 時,橢圓形桿遭區面積減少到極小值,然後消失。
- (3)圓柱筒轉動的遲滯現象類似於 U 形管 a=3.25cm 轉動;轉速增大到 ω_{max} 時,容器底部的水大量的水平跳躍,轉速漸減時,底部的水只有少量的跳躍。



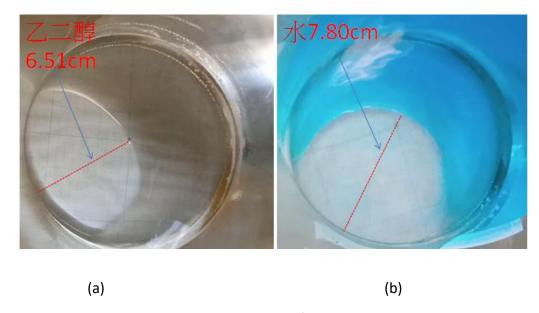
圖二十三: (a)~(c)圓柱筒鉛直軸和中央軸相距 3cm ,轉速漸增時,近軸管液體下降,遠軸管液體上升,(d)液面如同 U 形管的液體跳升。



圖二十四-1: 轉速漸增時,(a)容器底部隱約出現轉盤所附方格紙,(b)轉速 $達\omega = 19.8 \text{s}^{-1}$ 時,容器底部液體突然出現橢圓形(部分)乾燥區域,(c) 轉速加大,橢圓形(部分)乾燥區面積增大。



圖二十四-2: 轉速漸減,轉速減到 $\omega = 12.5 s^{-1}$ 時,橢圓形乾燥區面積減少到極小值,然後消失。

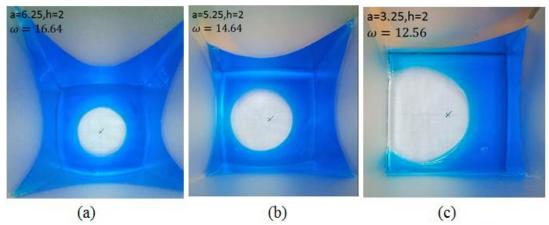


圖二十五:圓柱筒轉軸和旋轉盤中心點距離 $\frac{2a}{L} = 0.52$ (a)盛乙二醇(b)盛水,

h=3cm,轉速 $\omega = 16.8s^{-1}$ 形成的橢圓(部分)乾燥區。

5.圖二十五: 圓柱筒盛入乙二醇高度 h=3cm 'a=3.25cm '轉盤轉速 $\omega = 16.8 s^{-1}$ 時, 圓柱筒底部乾燥區為部份的橢圓,距離筒緣 6.51cm ,相同轉速的水形成的橢圓距離筒緣 7.80cm。25℃的水和乙二醇的黏滯係數分別為 0.89cp 和 16.1cp ,相差 18.1倍,液體貼著筒底流動,顯現黏滯的影響比在管中流動大。

(五).方形筒實驗:



圖二十六: 方形筒中心點和筒緣距離 a 不同時,液面出現不同的形狀; (a)a=6.25cm 類似圓,(b)a=5.25cm 類似橢圓,(c)a=3.25cm 類似部分橢圓。

1. a=6.25cm,轉盤轉速漸大時,筒中央出現小圓,轉速漸增乾燥區面積漸大,轉速漸減時,乾燥區面積減少;沒有遲滯現象。

2.a=5.25cm,轉盤轉速漸大時,筒中央突然出現類似橢圓乾燥區,轉速漸增乾燥 區面積漸大,轉速漸減時,乾燥區面積減少;遲滯現象十分顯著。

3.a=3.25cm 出現類似部分橢圓的乾燥區,遲滯現象十分顯著。

肆、展望

三叉管和方形盒發生遲滯現象的理論推導,值得進一步研究。

伍、結論

U 形管和三叉管轉動由慢漸快時,管內液柱高度在特定轉速時會大幅度的升高,轉速由快漸慢時,液柱高度會小幅度的下降的遲滯現象,黏滯力只影響液柱升降高度,不影響液柱發生跳升或降低的位置;方形盒轉動時,盒的底部出現乾燥區也顯現遲滯現象。

圓柱筒和方形筒轉動也有遲滯現象,隨著轉軸的位置不同,乾燥區出現圓形、 橢圓形和部分的橢圓。

陸、參考資料

- 1. Bruce Denardo, Brad Barber, Chris Folley, and William Wright, 1989, *Am. J. Phys.* **57**, 1126-1130
- 2. Bruce Denardo, Brad Barber, Chris Folley, and William Wright, 1990, *Am. J. Phys.* **58**, 631-635
- 3. Paul Menker, and Andrzej Herczynski, 2020, Am. J. Phys. 88, 475-482
- 4. Thomas R.N. Jansson, Martin P. Haspang, and Tomas Bohr, 2006, *Phys. Rev. Lett*, **96**, 174502
- 5. Keita Iga, Sho Yokota, Shunichi Watanabe, 2014, Fluid Dyn. Res. 46, 1-10

【評語】051818

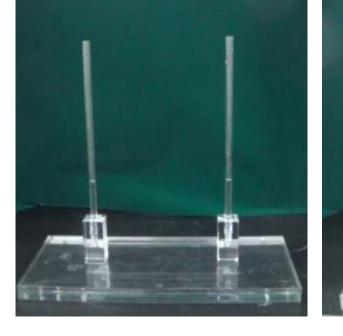
相同實驗、理論、討論已有多篇報告,本作品主題未見自創 思維或實驗設計或現象。實驗設計及流程,雖能顯現探討議題, 但實驗環境與物理條件控制較少創新設計。應思考以新穎流程與 分析,揭露物理圖像與機制。

壹、研究動機

U形管繞鉛直軸轉動時,管中液體會發生遲滯(Hysteresis)現象 [1,2]。容器換成三叉管、方形盒、圓柱筒和方形筒結果會如何?我們實驗探究轉軸位置、液體的高度、黏滯力和轉速對於液體遲滯現象的影響。

貳、研究目的

- 一、探討轉動U形管內液體的遲滯現象
- 二、探討轉動三叉管內液體的遲滯現象
- 三、探討轉動方形盒內液體的遲滯現象
- 四、探討轉動圓柱筒和方形筒內液體的遲滯現象。







圖一:U形管(左)和 三叉管(右)。

圖二:三叉管實驗裝置。

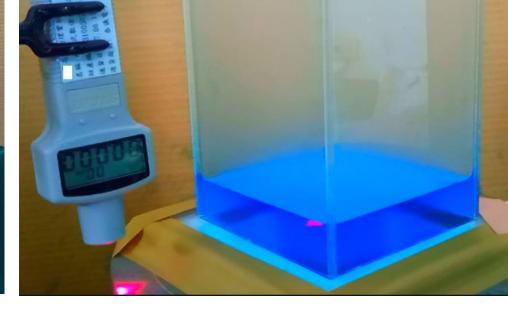
叁、研究過程或方法

一、研究器材和設備

(一)、U形管、三叉管和方形盒實驗:

- 1. 重56公斤的拉坏機改裝步進馬達,轉盤轉速可達1700rpm。
- 2. U形管,內徑4mm的壓克力管底部長12.5cm 高25cm。
- 3. 三叉管,內徑4mm的壓克力管,底部長12.5cm 三個鉛直管高30cm。4. 方形盒:長12.5cm,寬4mm,高30cm的壓克力盒。5. 染料、水。





圖三:圓柱筒(左)及方形筒(右)實驗裝置。

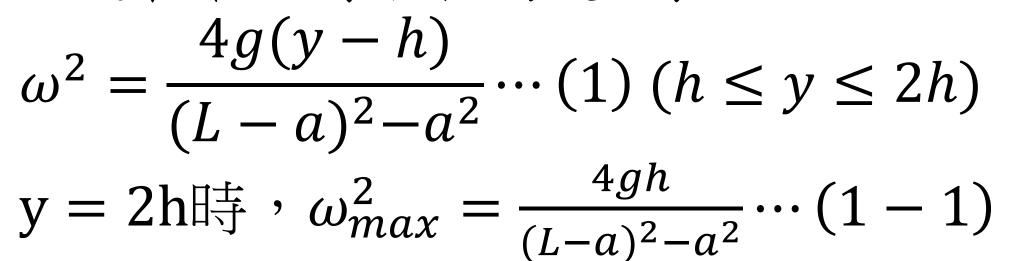
(二)、圓柱筒和方形筒實驗:

1. 內徑12.5cm 高20cm 圓柱筒且底部貼方格紙。2. 長和寬各12.5cm 高20cm 方形筒底部貼方格紙。3. 攝影機攝影時,由筒正上方往下拍攝。

二、原理

(一)、U形管繞Y軸轉動

U形管的截面積A盛密度ρ的液體,底部液柱長度L,兩側液柱高度 h,繞著Y軸以ω轉動,Y軸和近軸管距離a,1.近軸管尚有液柱高度c時,



2. 近軸管沒有液柱時,

$$\omega^{2} = \frac{2gy}{(y+L-2a-2h)(L+2h-y)}\cdots(2)$$

 $y_{min} = \sqrt{(L+2h)(-L+2a+2h)} \cdots (2-1)$ (3) 將公式(1-1)代入公式(2)成為二次方程式,有兩個根y,若 [2h < y < (L+2h)],則液體有遲滯現象。

(二)、三叉管繞中央軸轉動

1. 中央管尚有液柱高度c時,

$$\omega^2 = \frac{24g(y-h)}{L^2} \cdots (3)$$

2. 中央管沒有液柱時,

$$\omega^{2} = \frac{2gy}{(\frac{L}{2})^{2} - (y - \frac{3}{2}h)^{2}} \cdots (4)$$

(三)、三叉管繞Y軸轉動

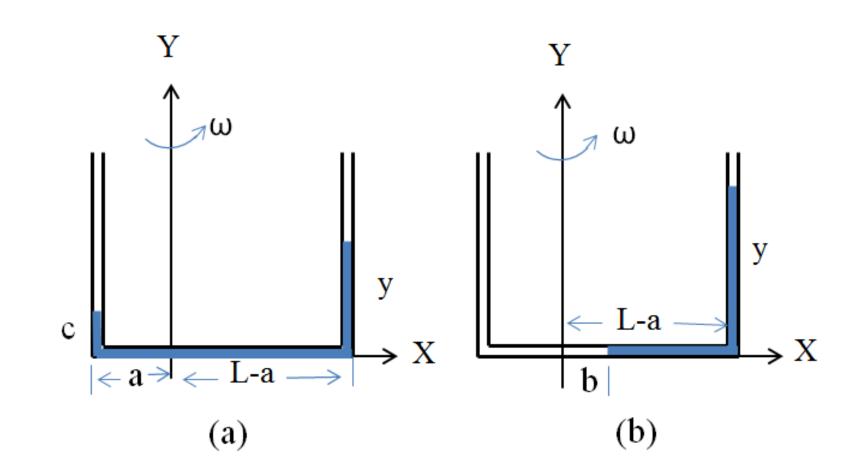
中央管尚有液柱高度c時,

$$\omega^{2} = \frac{2g(y_{1}-c)}{a^{2}-(\frac{L}{2}-a)^{2}}\cdots(5)$$

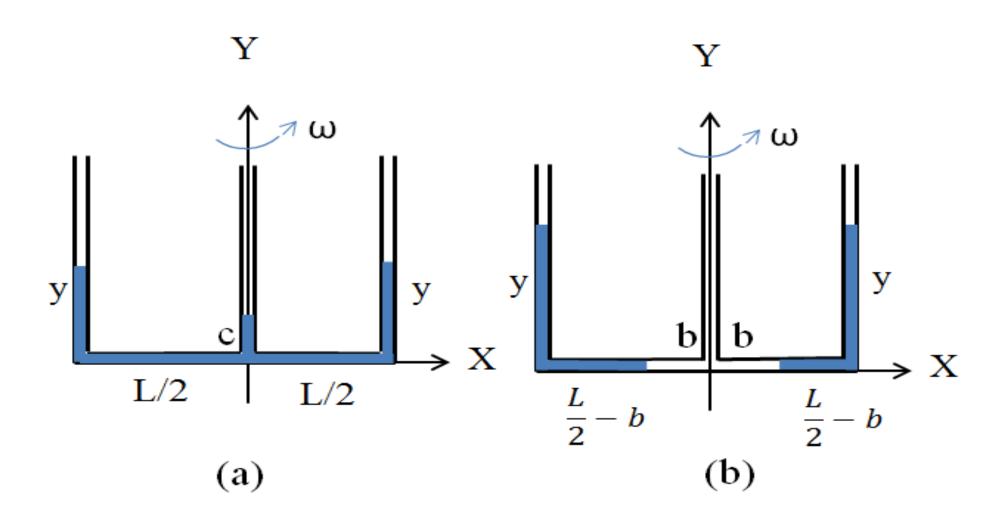
(四)、帕穗定律(Poiseuille's law)

密度p的液體流速v流過長度f半徑r的圓管,液體的黏滯係數µ流量Q,形成管的兩端壓力差

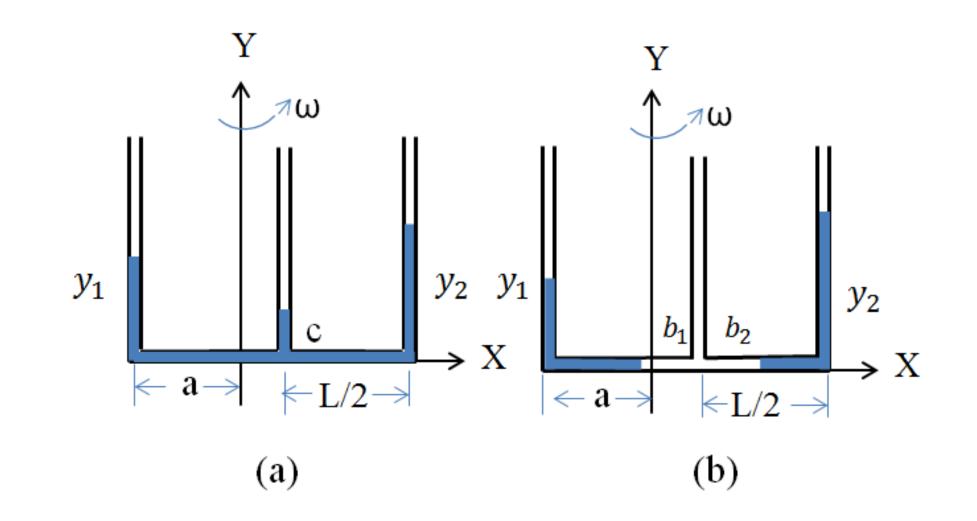
$$\Delta p = \frac{8\mu\ell Q}{\pi r^4} = \frac{8\mu\ell v}{r^2} \cdots (6), \quad Q = \frac{\Delta V}{\Delta t} = Av = \pi r^2 v$$



圖四:(a)U形管繞著Y軸轉動,近軸管尚有液柱,(b)近軸管沒有液柱柱



圖五:三叉管繞著中央軸轉動,(a)中央管尚有液柱,(b)中央管沒有液柱。



圖六:三叉管繞著距離近軸管a的Y軸轉動,(a)中央管尚有液柱,(b)中央管沒有液柱。

三、實驗步驟

(一). U形管、三叉管和方形盒實驗:

1. U形管和三叉管分別,裝在轉盤上,盛入水 h=5cm, Y軸到近軸管距離a=2. 25cm; 打開攝影機及啟動拉坏機馬達,轉盤轉速緩緩增加,到遠軸管水位高度y約20cm,緩緩減速到停。攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用KMplayer 軟體讀取y隨轉速ω的變化。改變Y軸到近軸管距離a=3. 25cm, 4. 25cm, 5. 25cm重作上實驗。

2. 方形盒盛入水a=(1)6. 25cm(2)5. 25cm(3)4. 25cm(4)3. 25cm(5)a=2. 25cm等五種情况,打開攝影機從 側面攝影,攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用KMplayer 軟體讀取乾燥區長度y隨轉速ω的變化。 (二). 圓柱筒和方形筒實驗:

盛入水a=(1)6.25cm(2)5.25cm(3)4.25cm(4)3.25cm(5)a=2.25cm等五種情況,打開攝影機從上方向 下攝影,攝錄的影片資料輸入電腦,直接利用KMplayer 軟體讀取乾燥區長度y隨轉速ω的變化。

肆、結果與討論

一、U形管和三叉管實驗:

1. 圖七為(1)正以111. 8rpm轉動的U形管,右 管液柱高度8.36cm;實驗的結果取三位有效 數字。(2)液體的轉彎點(管和管相接的地方), 都成90°,管的內半徑0.2cm,液體在通過轉 彎處,會有氣泡伴隨進入管中,影響液柱高 度;量取液柱高度時採取斜面的中點的高度。



圖七:旋轉中的U形 管,轉速111.8rpm。

2. 圖八為底部長度L=12.5cm,h=5cm,管a=3.25cm(2a/L=0.52) 的U形管, 裝水轉動時, 液柱高度(y) 隨旋轉盤轉速(ω)的變化。 (1)轉速 $\omega = 16.16s^{-1}$ 時,水柱跳升1.8cm,(2)液體移動速度 小,黏滯的影響可忽略,(3)水柱跳升時氣泡進入管內,使得水 柱高度的測量值偏大。

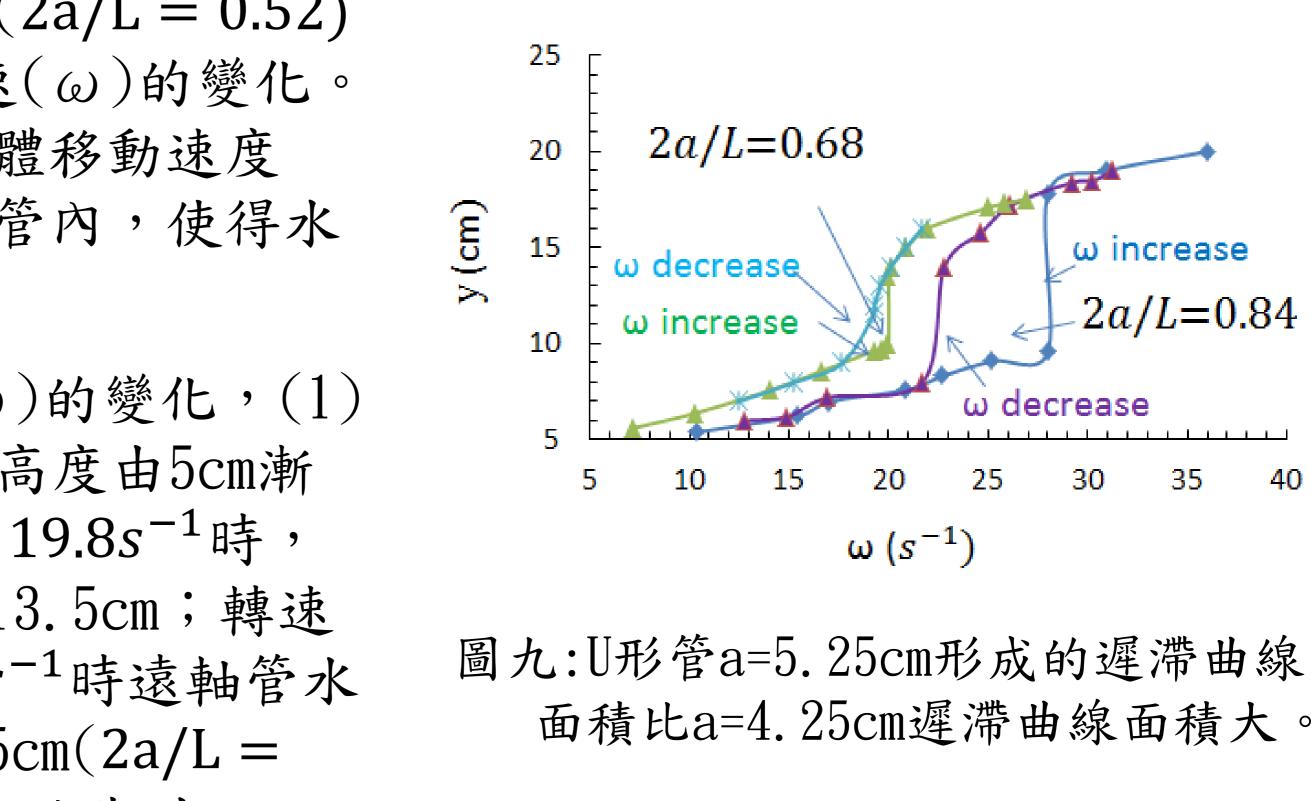
3. 圖九:h=5cm的U形管水柱高度(y)隨轉盤轉速(ω)的變化,(1) a=4.25cm(2a/L=0.68)轉速漸增時,近軸管水柱高度由5cm漸 減,遠軸管水柱高度(y)由5cm漸增,在轉速 $\omega_c = 19.8s^{-1}$ 時, 遠軸管水柱=10.0cm(近軸管y=0cm)突然跳升到y=13.5cm;轉速 漸減時,遠軸管水柱高度漸減,在轉速 $\omega=19.3s^{-1}$ 時遠軸管水 柱由y=11.6cm降低到 $y_{min} = 9.75cm \circ (2)$ a=5.25cm(2a/L = 0.84), $\omega_c = 28.0s^{-1}$ 時,遠軸管水柱=10.0cm突然跳升到 y=18.0cm;在轉速 $\omega = 23.2s^{-1}$ 時遠軸管水柱由y=11.6cm降到 $y_{min} = 8.56cm$ 。水柱高度隨轉速的變化顯現出顯著的遲滯現 象。(3)2a/L的值愈大,遲滯曲線的面積愈大。

4. a=6. 25cm(2a/L = 1.0)因大氣壓力作用,旋轉盤的轉速必須 超過25400rpm,兩管水柱才會上升。

5. (1) 圖十:a=3.25cm(2a/L = 0.52), h=7cm的U形管裝水轉動 時, y = 14cm時, $\omega_{max}^2 = 365.9s^{-2}$, 代入公式(2)得 y = 15.10cm , 公式(2-1) $y_{min} = 14.56$ cm , 發生遲滯現象。 h=5cm則未發生遲滯現象。(2)液體的高度(h)愈大,臨界轉速 (ω_c) 愈大,愈容易發生遲滯現象。

6. 圖十一為:a=5. 25cm的U形管分別盛h=5cm的水(黏滯係數 μ = 0.89cp)乙二醇(μ = 16.1cp)液柱高度隨轉速的變化。 (1)水柱跳升8cm的平均速度為v=52.8cm/s,管內水的總長度 $\ell = 22.5 \, \text{cm}$,管的半徑r=0.2cm由帕穗定律計算,黏滯形成的水 柱高度差0.02cm。(2)乙二醇跳升6.02cm的平均速度為 v=40.6cm/s, 形成的液柱高度差h=2.12cm。(3)甘油的黏滯係數 高達2000cp所以液柱沒有跳升、突降的遲滯現象,移動過程中, 黏著管壁,大量空氣進入管中形成氣泡。(4)黏滯力只影響液體 跳升或突降的高度, 對發生跳升或突降的位置, 沒有影響。

7. 圖十二:底部長12.5cm的三叉管繞 中央軸(2a/L = 1.0)轉動,h=5cm, $\omega = 21.95s^{-1}$ 時,水柱略為跳升, 遲滯現象較不顯著。 8. 圖十三:三叉管轉軸距中央管1cm (a = 5.25 cm, 2a/L = 0.84)轉動時, 遲滯現象甚為顯著。



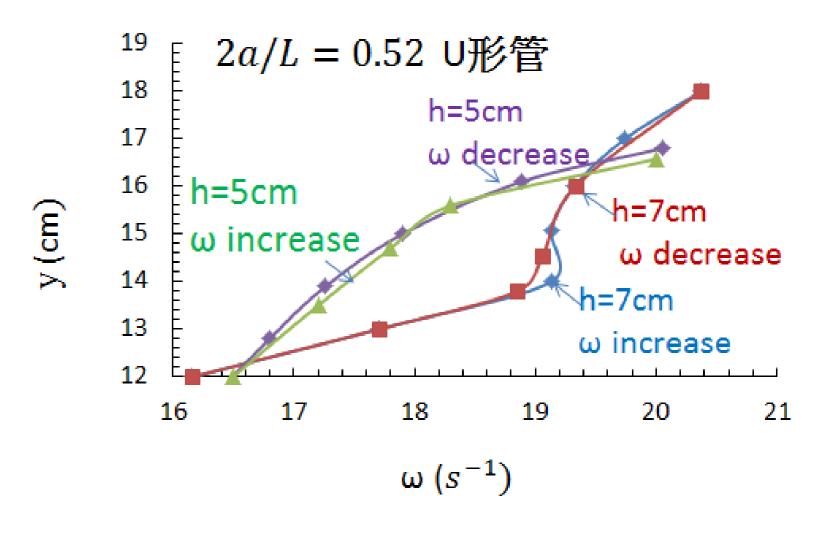
y (cm)

面積比a=4.25cm遲滯曲線面積大。

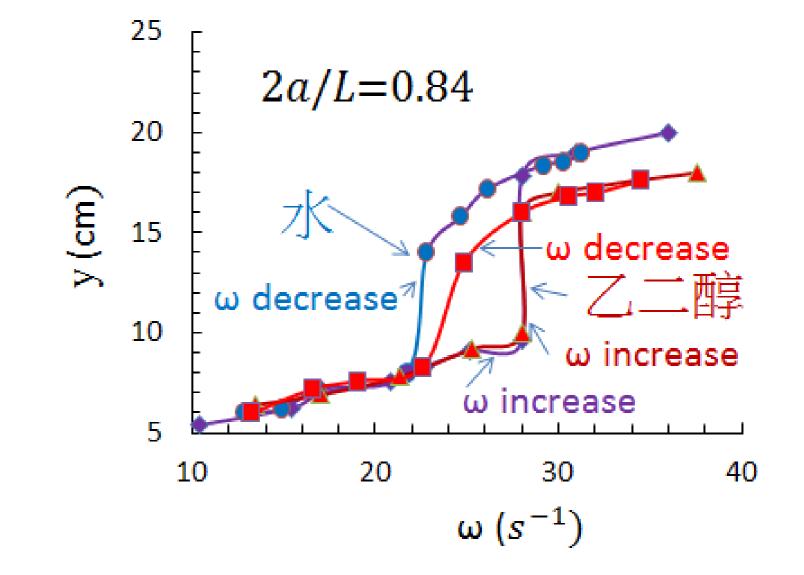
 $\omega (s^{-1})$

高度(y)隨轉速(ω)的變化。

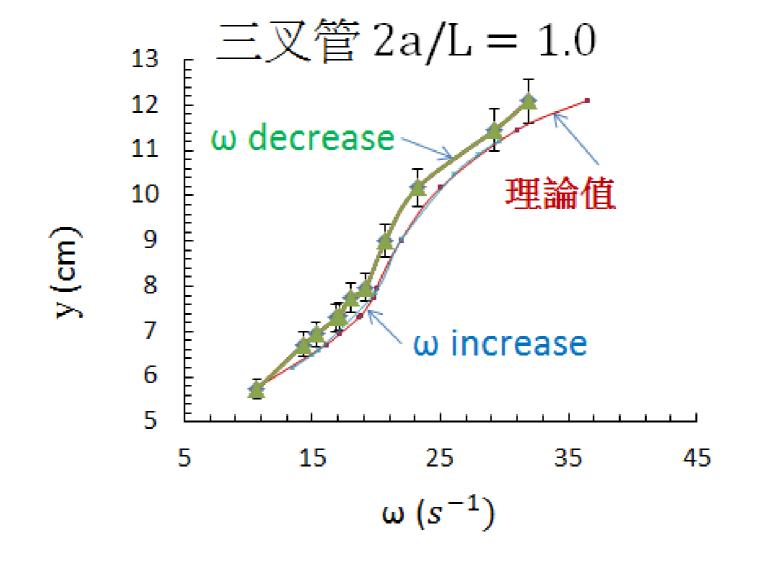
圖八:U形管a=3.25cm,液柱

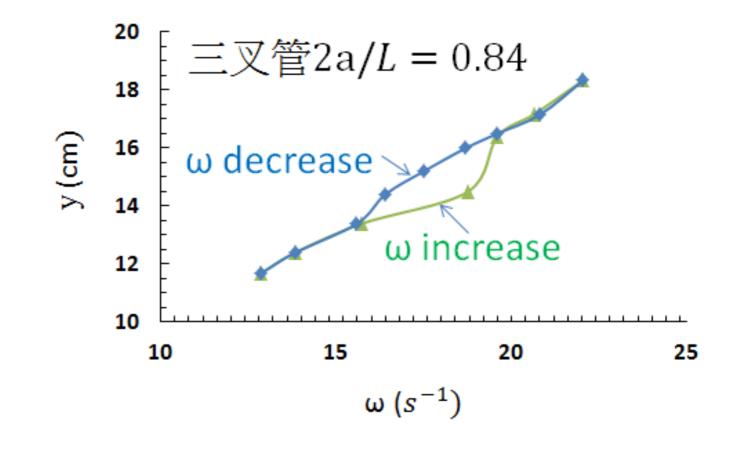


圖十:U形管盛水高度h=5cm沒有遲滯現 象,h=7cm發生遲滯現象。



圖十一:水和乙二醇液柱高 度隨轉速的變化。





圖十二:三叉管盛水繞中央 軸轉動,遲滯現象較不顯著

圖十三:三叉管盛水a=5.25cm, 遲滯現象甚為顯著。

二、方形盒實驗:

1. 圖十四為盛水h=2cm, a分別為(a)6. 25cm、

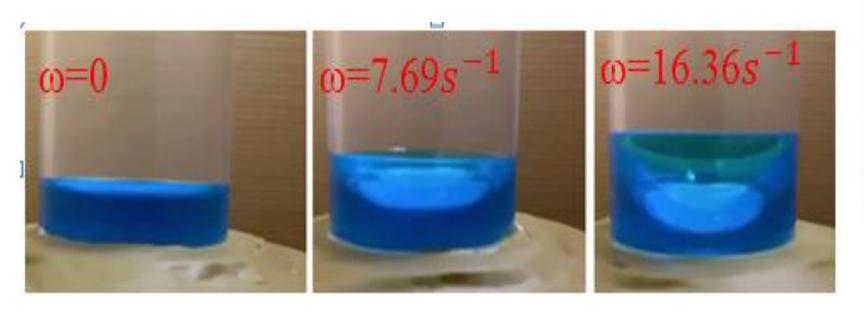
(b)5.25cm和(c)3.25cm (d)2.25cm的方形盒,轉盤轉動時,由側面攝影,擷取的畫面。

2. 方形盒盛水高度h=2cm,轉速增加14%時,(a)2a/L=1.0,兩側對稱拉開,(b)2a/L=0.84,乾燥區r=3.25cm,(c)2a/L=0.52,乾燥區r=2.43cm,(d)2a/L=0.36,乾燥區r=3.69cm。

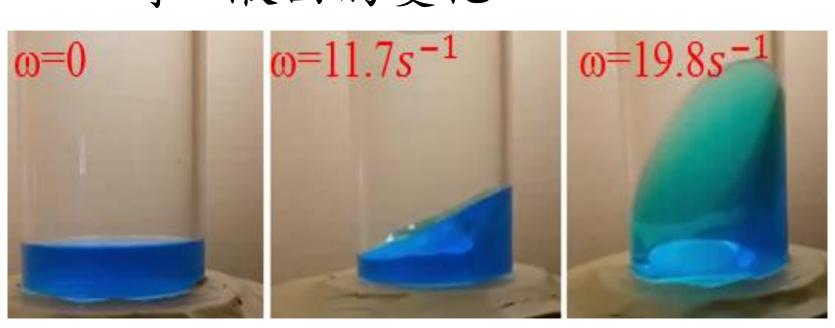
3. 2a/L值越接近0.50,乾燥區的長度越小,遲滯曲線的面積愈小。

圖十四:0和0'分別為方形盒中央線和旋轉盤中心點, 2a/L(a)1.0,(b)0.84,(c)0.52,(d)0.36。

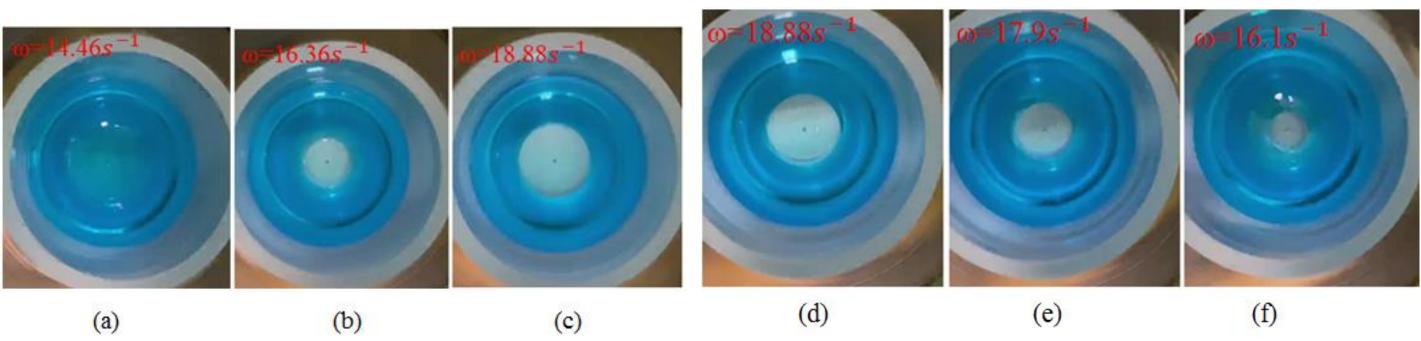
三、圓柱筒實驗:



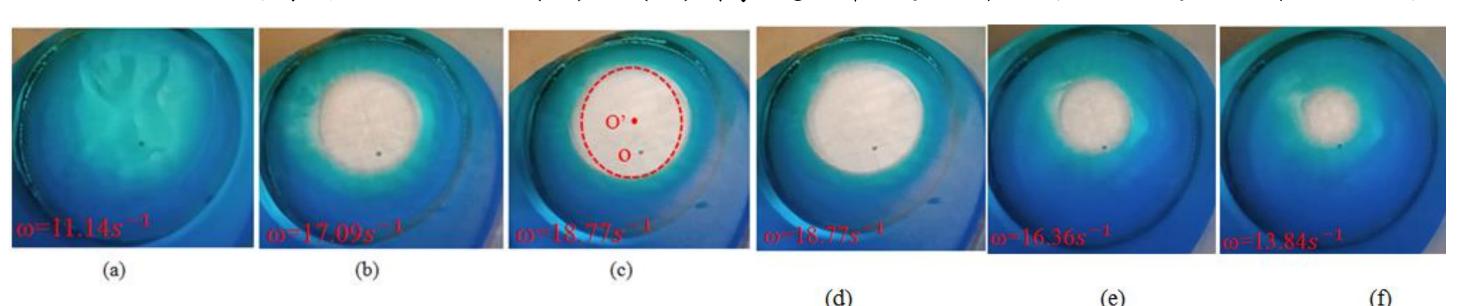
圖十五之1:圓柱筒繞中央軸轉動 時,液面的變化。



圖十六之1:圓柱筒a=2.25cm,轉動時,液面的變化。

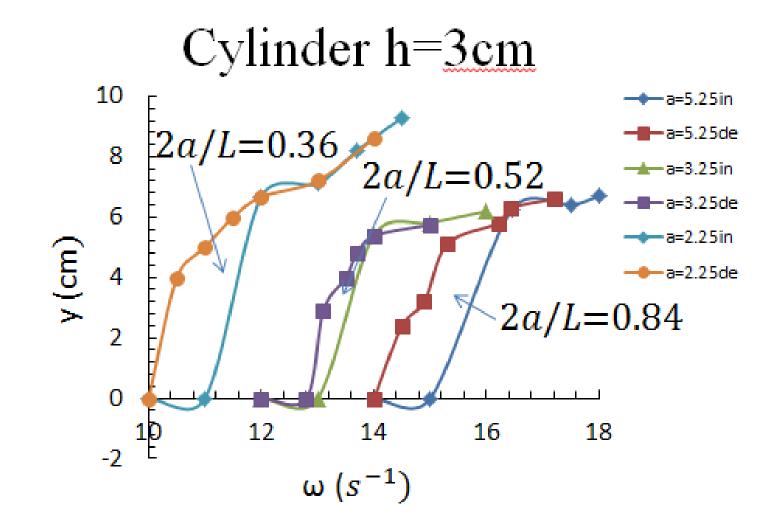


圖十五之2:a=6.25cm,(a)~(c)轉速漸增時,圓柱筒底部乾燥區,出現圓形區域;(d)~(f)轉速漸減,乾燥區減少到極小值。



圖十六之2:a=5.25cm (a)~(c)轉速漸增時,圓柱筒底部乾燥區,出現橢圓形;(d)~(f)轉速漸減時,橢圓形面積減到極小值。

- 1. 圖十五:水深3cm,旋轉盤轉速漸增ω=16.16s⁻¹時,容器底部液體突然向外擴增,出現圓形區域;轉速漸減時,圓形面積減少到極小值,然後消失,沒有遲滯現象。
- 2. 圖十六:轉速漸增時,容器底部液體突然向外擴增, 出現橢圓形乾燥區;轉速漸減時,橢圓形面積漸減, 遲滯現象類似於方形盒a=5. 25cm的轉動〔3,4〕。
- 3. 圖十七: 圓柱筒盛水3cm高, 2a/L值愈接近0.50,遲 滯曲線的面積愈小。

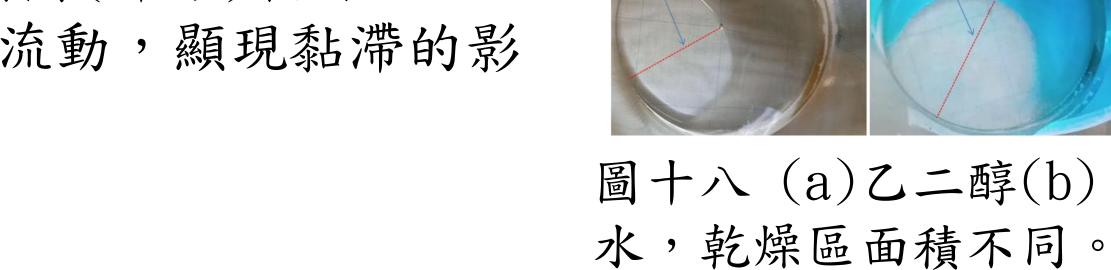


圖十七:圓柱筒2a/L=0.52,遲滯曲線的面積最小。

4. 圖十八: 圓柱筒轉軸和旋轉盤中心點距離 $\frac{2a}{L} = 0.52$ (a) 盛乙二醇 (b) 盛水,h=3cm,轉速 $\omega = 16.8 \text{s}^{-1}$ 形成的橢圓(部分)乾燥區,乙二醇黏滯係數為水的18. 1倍,液體貼著筒底流動,顯現黏滯的影響比在管中流動大。

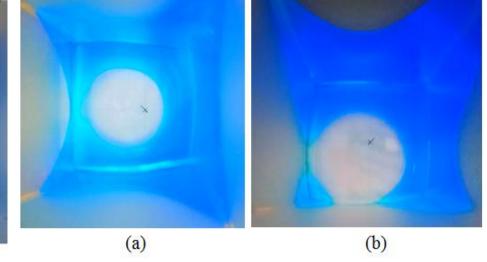
四、方形筒實驗:

- 1. 圖十九:(a)~(c)a=6.25cm、5.25cm和3.25cm, 乾燥區以及遲滯曲線的變化和圓柱筒相同。
- 2. 圖二十:(a)方形筒中心點向右方移動2cm,(b)方形筒中心點向右上方30°方向移動2cm;兩者乾燥區以及遲滯曲線的變化相同。



a=6.25,h=2 $\omega = 16.64$ a=3.25,h=2 $\omega = 12.56$ $\omega = 12.56$ (a)
(b)
(c)

圖十九:方形筒的乾燥區圖樣和圓柱筒相同。



圖二十:方形筒移動的方位不同。

伍、結論

- 1. U形管和三叉管轉動由慢漸快時,管內液柱高度在特定轉速時會大幅度的升高,轉速由快漸慢時,液柱高度會小幅度的下降的遲滯現象,黏滯力只影響液柱升降高度,不影響液柱發生跳升或降低的位置;方形盒轉動時,盒的底部出現乾燥區也顯現遲滯現象。 2. 圓柱筒和方形筒轉動也有遲滯現象,隨著轉軸的位置不同,乾燥區出現圓形、橢圓形和部分的橢圓。
- 2. 方形筒轉動也有遲滯現象,轉軸的位置不同,液面出現圓形、橢圓形和部分的橢圓。

陸、参考資料

- 1. Bruce Denardo, Brad Barber, Chris Folley, and William Wright, 1989, Am. J. Phys. 57, 1126-1130
- 2. Bruce Denardo, Brad Barber, Chris Folley, and William Wright, 1990, Am. J. Phys. 58, 631-635
- 3. Paul Menker, and Andrzej Herczynski, 2020, Am. J. Phys. 88, 475-482
- 4. Thomas R.N. Jansson, Martin P. Haspang, and Tomas Bohr, 2006, Phys. Rev. Lett, 96, 174502
- 5. Keita Iga, Sho Yokota, Shunichi Watanabe, 2014, Fluid Dyn. Res. 46, 1-10