國立虎尾科技大學機械設計工程系 113學年度機械工程實驗(二):熱流力實驗

實驗報告

實驗二:水衝擊實驗

41023210鄭翊均

41023222陳奕倫

41023242廖旭宏

41023252鄭煜橙

41023255徐佑寧

壹、 實驗目的

瞭解

體 動時,其動 變

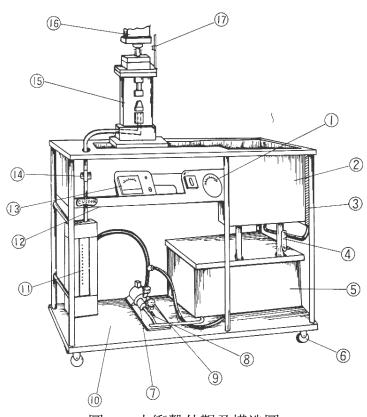
錶、

)、寒隐、噴嘴、名

貳、 儀器與設備

水衝擊實驗係由一水循環泵、驅動馬達、儲水槽、實驗台架、柏登壓 水衝擊台一套(包括有透明壓克

三角形堰(計)、和稱重器等構成整套儀器,詳細構造如圖一所示。



圖一、水衝擊外觀及構造圖

1	出口水壓計	11	浮沉式 計
2	測 速用水箱	12	馬達開關
3	水 刻 表	13	馬達速 控制錶
4	測 速水箱之洩放	14	控制閥
5	儲水槽	15	水衝擊器
6	子	16	重 (秤動器
7	心泵及馬達	17	平衡指標
8	進口閥		
9	進口水壓計	·	
10	機架底座		

[實驗儀器規格與尺寸]

1	驅動馬達規格	電壓:110 伏特 頻 :60HZ 功 :0.12 仟瓦
2	水循環泵規格	型式: 心式 揚程:3.0-13.7m :11.4-54.5l/min(or 150-720 G. P. H)
3	測試元件	噴嘴:直徑 5mm 1 個 8mm 1 個 衝擊擋板:平板、45 錐形硯板、半球形硯板各 1 個

實驗原

衝擊試驗之主要目的在驗証動

一,其應用頗為廣泛,如衝動式水

方程式的計算。至於各式

方程式

體積時,一般可表為下

之形式

$$\vec{F} = \vec{F_s} + \vec{F_B} = \frac{\partial}{\partial \tau} \int c \nabla \vec{V_\rho} \vec{V} \cdot d\vec{A}$$
 (1)

上式等號左邊之F表控制體積所受到之合

、磁

方程式。

機之分析

心泵、循

分析, 古

)。 $\frac{\partial}{\partial t} \int \mathbf{c} \mathbf{V} \overrightarrow{\mathbf{V}_{\rho}} \, \mathbf{d} \mathbf{V}$ 則表控制體積內動

∫隨時間的變側為。

制經控

體積表面的淨動

 $\vec{F_s} + \vec{F_B} = \int cs \vec{V_o} \vec{V} \cdot d\vec{A}$

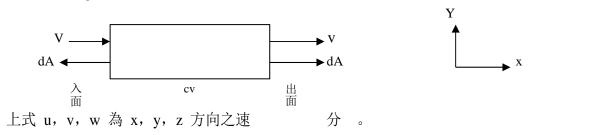
將上式表為納方的的 游舞式為 則可得在

現

$$F_x = F_{sx} + F_{Bx} = \int cs \ u\rho \vec{\nabla} \cdot d\vec{A}$$
 (3a)

$$F_y = F_{sy} + F_{By} = \int cs \, v \rho \vec{V} \cdot d\vec{A} \tag{3b}$$

$$F_z = F_{sz} + F_{Bz} = \int cs \, w \rho \vec{\nabla} \cdot d\vec{A} \tag{3c}$$



上面各式之 $\vec{\mathbf{V}} \cdot \vec{\mathbf{A}} = |\mathbf{V}| |\mathbf{dA}| \cos \theta$ 。由於 \mathbf{dA} 之方向均定義為自控制體表面垂直向外之

方向,故 根據此一現象,則對一均勻 θ 吾 80°, 取 8 控制表面均與 動方

$$F_x=F_{sx}+F_{Bx}=u\rho Q$$
) 出之表 - $u\rho Q$) 入之表面 (4)

即 X 方向之受 = 出之動 在 X 方向之分 — 入之動 在 X 方向之分 — y其他 方向之情形均同,在此 — 再重複。

形 , 萬硯板

方程式的時候,吾人均做 : 如下的假設

1.平板之表面極為光

驗證此-

上之等

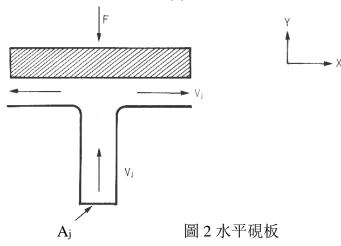
2.因水之重

3.穩定 。

1.水平硯板

衝擊水

(2) 循展在此視視板 泫 注射記憶印圖



由於左右對稱故其受 F_x 為 O_y 在 y 方向之受 F_y = 出之動 O_y 入之動 O_y , 其中 出之動 O_y 本向之分 O_y 方程式式為

 $-F_y=0-\rho QV$

得
$$\mathbf{F}_{y} = \rho \mathbf{Q} \mathbf{V}$$
 (5)

2. 圓錐形硯板

圓錐形硯板受水

(3) **循环之情樣的圖**在 X 方向為對稱,故 $F_{x=0}$ 而在 Y 方

向 $\rho Q V \cos \theta$, 入之動 則為 $\rho Q V$,故得 $-F_{V} = \rho Q V \cos \theta - \rho Q V$

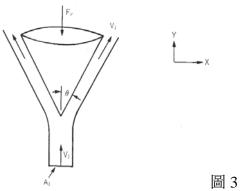


圖 3 圓錐形硯板

3.半圓形硯板

半圓形硯板受水

(4)衝擊的撲飛如圖

1800衝擊機威 故

出之動

為負y方向,而

則與前面所述想同

$$-F_y = -\rho QV$$
) $\pm -\rho QV$) λ

 $\mathbf{F_v} = 2\rho \mathbf{QV}$

(7)

ρ以 kg/m³, Q以 m³/s, V以 m/s 為單位,則計算所得之 F單位為 在(5)(6)(7)式中, $[F_y] = [kg/m^3] [m^3/s] [m/s] = [kg \times m/s^2] = [N]$

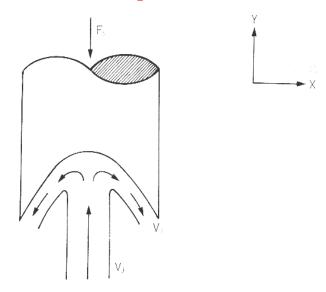


圖 4 半球形硯板

在實驗時, Q可由水位計中測得,再配合噴嘴的口徑 D,則由 Q=AV 可求得

V= Q/A, 那麼由 (5)~(7)式, 各型硯板的

F 受可輕

- (1) 圖 5 為石硯台之衝擊部分簡圖。在水 末啟 動時, 硯板因受彈簧作用位於最高點 A, 此 時加一預付荷 W, (約350~450gw)於盤上, 使硯板下 B點。
- (2) 啟動水 A. 點時硯板將受水衝擊推回 於是吾人再加負荷重於盤上直至將硯板壓回 B點,此時盤上之負荷 W2稱為總負荷。
- (3) 顯然的,總負荷 W2 較預負荷 W1 所增加之部 份即為水的衝擊 F_{gg} 由實驗所得之實際衝擊

可得實驗誤差 E(%) 為

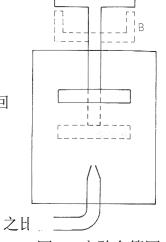


圖 5 實驗台簡圖

$$E(\%) = \frac{\left|F_{zz} - F_{zz}\right|}{F_{zz}} \times 100\% \tag{8}$$

:某生在實驗中,以 D=5mm 之噴嘴衝及平面形硯板,測得之預負荷 W1=

450gw, 總負荷 W₂ = 1700gw, Q 為 3I/min, 是求(1)實際衝擊 (2)

與

衝擊

衝擊 (3)實驗誤差。

1 kgw = 9.8 N

換算得 1250gw = 1.25kgw = 12.25N

(2) 衝擊

對平面形硯板而言,

$$F_{\text{ gr}} = \rho QV$$

其中

$$\rho = 1000 \text{kg/m}^3$$
, Q = 301/min = $\frac{0.03 \text{m}^2}{60 \text{s}}$ = 0.0005m³/s

$$V = \frac{Q}{A} = \frac{0.0005 \text{m}^3/\text{s}}{\frac{\pi \times 0.005^2}{4} \text{m}^2} = 25.5 \text{m/s}$$

$$F = \rho QV = 1000 \text{kg/m}^3 \times 0.0005 \text{ m}^3/\text{s} \times 25.5 \text{m/s} = 12.75 \text{N} (4)$$

實驗誤差 E(%) =
$$\frac{\left|\mathbf{F}_{\mathbf{z}} - \mathbf{F}_{\mathbf{z}}\right|}{\mathbf{F}_{\mathbf{z}}} \times 100\%$$

= $\frac{\left|\mathbf{12.75} - \mathbf{12.25}\right|}{\mathbf{12.75}} \times 100\% = 3.92\%$

肆、實驗步驟

1.將 110V 之電源

接妥當。

2. 儲水槽加入之水

約九分滿。

- 3. 將噴嘴及硯板裝入水衝擊器內。

350衡器免棄加使運輸彈簧約 80%之壓縮 (勿將彈簧完

全壓縮,否則會產生很大的誤差〉,並將平衡指標

] [包括容器、即杯子 下 ,此即為預負荷。

實際重

5.按下啟動馬達開關,並逐漸打開

控制閥至某一特定

6.同時衝擊水

到原

即為水對硯板之衝擊 。

7.逐漸打開

),以控制器(出口閥

, 重覆

五種,並詳細記

各值。

8. 關閉電源,並將出口閥關閉。

9.依序

3換贖嘴或關定成重穩之 測。

10.實驗結束,關閉電源,並將

測 槽內之水排放至儲水槽。

口對準則

對硯板產 之平衡位

伍、實驗結果與討

1.討

硯板與噴嘴間之距 對硯板受 大小之影響。

2.討

在同 之情況下,噴嘴直徑與硯板受

3.繪製

速與硯板受 之關係圖,比較三種碩

4.討

誤差大小與噴嘴直徑、硯板形 間之關係。

、測驗題

- 1. 水衝擊實驗在驗証 動量 方程式。
- 2. 本實驗有哪幾種硯板可供實驗: 水平硯版、圓錐形硯版、半圓形硯版
- 3. 本實驗有那幾種規格之噴嘴: 噴嘴8mm 、噴嘴5mm 。

噴口嘴越小衝擊力越大。

合衝擊 噴霧8mm、圓錐形硯版,噴嘴8mm、水平硯版。前者約爲後者的2倍。

- 7. $1 \text{Kgw} = 9.8 \text{ N}_{\odot}$
- 8. 推導 ρ QV 所得到之單位: N 。 〈取 ρ 爲 kg/m³, Q 爲 m³/s, V 爲 m/s〉
- 9. 預負荷 300gw, 總負荷 2800gw, Q=301/min,噴嘴 5mm 作用在半圓形硯板, 則實際負荷 為24.5 N, 衝擊 25.5 N, 誤差爲 3.92 %。

考文獻

- 1. J.P. Holman, Experimental Methods for Engineers, McGRAW-Hill.
- 2. R.S. Figliola and D.F. Beasley, Theory and Design for Mechanical Measurement, Wiley.
- 3. E.R.G. Eckert and R.J. Goldstein, Measurements in Heat Transfer, Hemishpere Publishing Co.

					水種	扩擊實驗 幹	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
			水溫	: 26 °C			密度(ρ):	1000kg/m³			
項 噴嘴		嘴	預負荷	預負荷	實際測得之衝擊		實際量測流量		噴嘴速	ゴロ さん/チェ東島	
次目		現板 型式	(gw) W ₁	(gw) W ₂	公斤重 (kgw)	牛頓 (N)	則量水量(ℓ / min	測量Q(m³/s)		理論衝擊 力F(N)	誤差(%)
1		水平	310	980	0.67	6.566	30	0.00050	9.9	4.974	32%
2					0	0.000					
3					0	0.000					
4					0	0.000					
5		45°圓錐 形硯板	310	530	0.22	2.156	30	0.00050	9.9	1.457	48%
б	8mm				0	0.000					
7	OIIIII				0	0.000					
8					0	0.000					
9		半圓形	310	1310	1	9.800	31	0.00052	10.3	10.621	8%
10					0	0.000					
11					0	0.000					
12					0	0.000					
1		水平。現板	310	970	0.66	6.468	22	0.00037	18.7	6.847	6%
2					0	0.000					
3	5mm				0	0.000					
4					0	0.000					
5		45°圓錐 形硯板 半圓形 硯板	310	630	0.32	3.136	21	0.00035	17.8	1.827	72%
6					0	0.000					
7					0	0.000					
8			210	1160	0	0.000	10	0.00000	15.0	0.167	0.07
9			310	1160	0.85	8.330	18	0.00030	15.3	9.167	9%
10					0	0.000					
11					0	0.000					
12					0	0.000					