# 氣液壓學

第三章

氣壓元件介紹及實習(1)-A

3-1 氣壓缸之種類、構造及作用原理

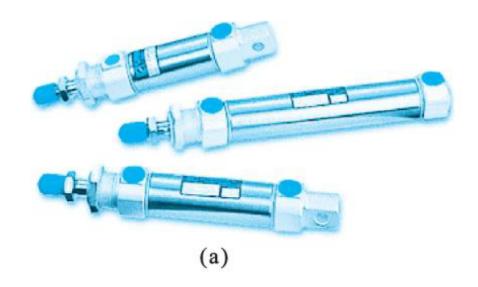
凡是能將壓縮空氣的壓力能轉換為直線或迴轉等機械運動的氣壓元件,稱為氣壓驅動器。氣壓驅動器的種類繁多,大致上可區分為氣壓缸、迴轉缸、及氣壓馬達三種。

- 3-1-1 氣壓缸的種類
- 一、單動氣壓缸
- ■單動氣壓缸只能活塞之單側施加氣壓空氣,當外力消失 後,活塞的反向運動可利用其內裝的彈簧,外力或自重復 位。主要使用在夾緊、退料、壓入、進給等操作,
- ●依活塞之構造可區分為活塞式、膜片式、滾捲膜片式三種。



#### (一)活塞式單動氣壓缸

- ●如圖3-1所示,係利用柔性材 料嵌裝於金屬或塑膠活塞上 執行壓縮空氣的密封作業。
- ●行程長度皆在100 mm以內。



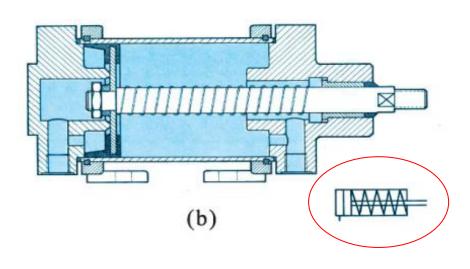


圖 3-1 活塞式單動氣壓缸

# ( - ) net

### (二) 膜片式氣壓缸

- 以橡膠、塑膠及金屬製成的膜片取代活塞,並以連接在膜片中央的壓力板取代活塞桿。
- ●由於此種氣壓缸僅具有 極短的行程,約2mm

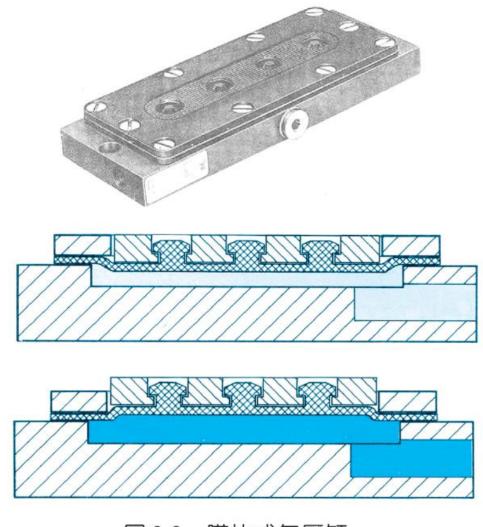


圖 3-3 膜片式氣壓缸

# Ŋė.

### (三) 滾捲式膜片氣缸

- ■當壓縮空氣進入氣壓缸內時,膜片沿著氣缸內壁滾捲並促使活塞桿向外伸出
- ■此種氣壓缸幾乎不會產生 任何摩擦,而且密封性良 好,行程比膜片式氣缸長 約 50-80 mm。

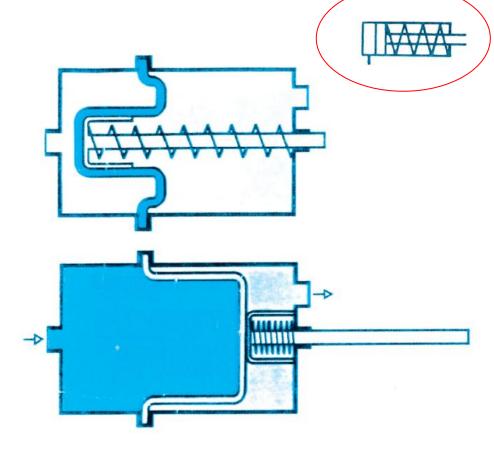


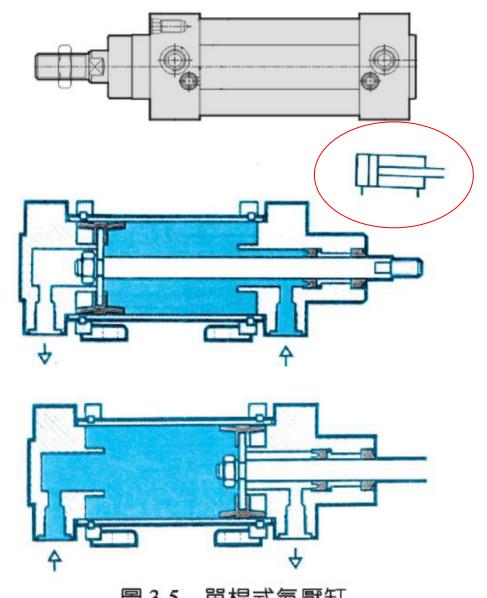
圖 3-4 滾捲式膜片式氣壓缸

# 二、雙動氣壓缸

可分別由活塞兩側供 壓,同時藉由方向閥改變 壓縮空氣的流向,可促使 氣壓缸產生往復運動。

#### (一)單桿雙動氣壓缸

- ●如圖 3-5 所示,因為只在 活塞單側有活塞桿伸出, 所以活塞兩側的有效斷面 積不同,故由推力及拉力 公式 F=PxA 得知活塞雨 侧的出力不同。
- 在工業界此種型式的氣壓 缸符合大部份需求。



單桿式氣壓缸 圖 3-5

#### (二)緩衝氣壓缸

- ■為了防止其因為產生劇烈碰撞而損壞機件,所以當活塞到達端點前必須妥為緩衝。
- ●緩衝原理乃活塞到達端點位置前,其正常排氣被裝設在活塞桿上的緩衝套及端蓋上的緩衝環所阻斷,此時氣壓缸內尚未排放的空氣由於被壓縮,致使壓力升高並形成一股背壓(氣墊)與氣壓缸之運動產生制衡,迫使氣壓缸減速。

同時高壓的餘氣從端 蓋內設的可調節小孔 慢慢逸去,故可使活 塞緩緩動到達端點 位置。

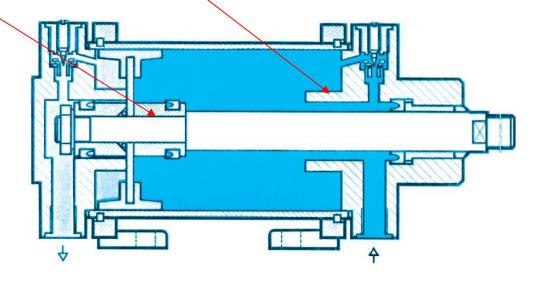


圖 3-6 緩衝氣壓缸

# (三) 感應式氣壓缸

- ●如圖 3-7 所示,除了活塞上安裝一環狀永久磁鐵外,與傳統常用的氣壓缸並無不同之處。
- ●磁簧片接點型磁簧開關安裝在氣壓缸上的固定方式如圖3-8,有軌道式、鋼帶夾緊式及安裝固定式三種。而氣壓缸 往復端點之控制可由磁簧開關之位置獲得。

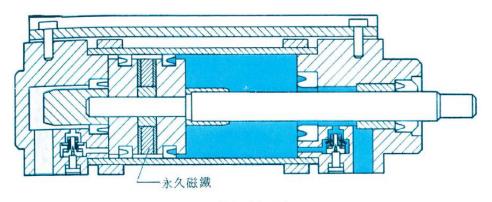
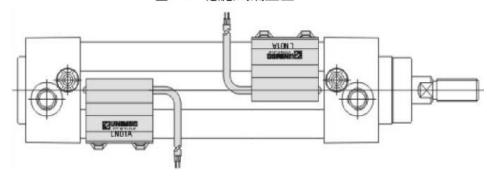
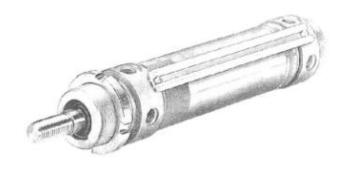
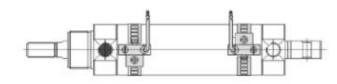


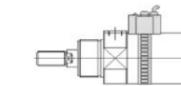
圖 3-7 感應式氣壓缸

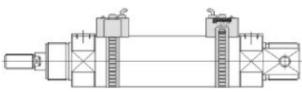






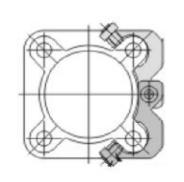


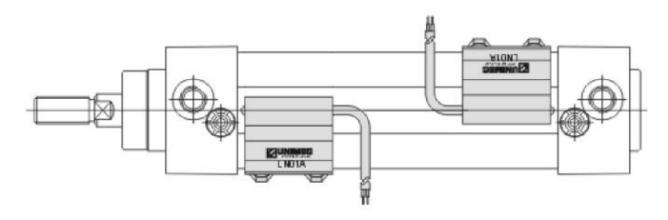




(a)軌道式安裝

(b)鋼帶夾緊式安裝

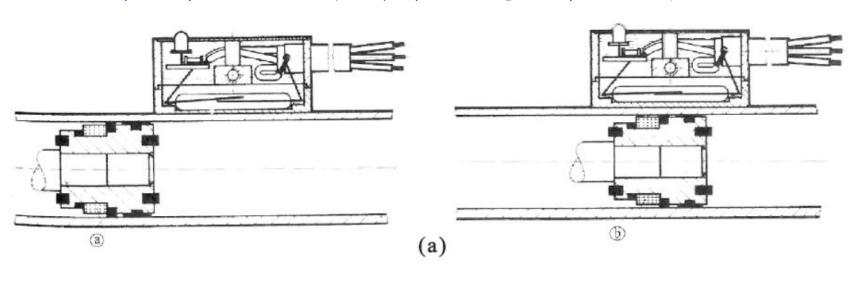




(c)安裝架固定

圖 3-8 磁簧開關的安裝方式

●圖 3-9 為磁簧開關的作動原理及迴路圖。注意避免在具強 大磁場的場合使用此種開關,如電阻焊接設備。



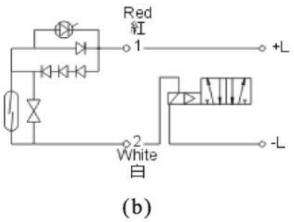


圖 3-9 磁簧開關的作動原理及迴路圖

# ķΑ

### (四) 雙桿式氣壓缸

■活塞兩側的有效斷面積皆一樣,所以氣壓缸往復的出力均相同。

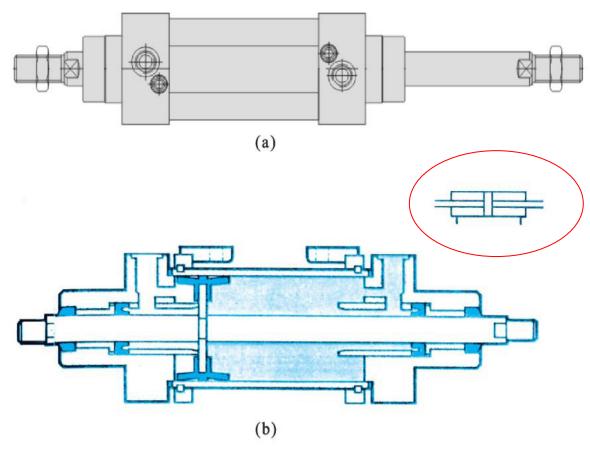


圖 3-10 雙桿式氣壓缸

# Ŋ.

#### (五) 短行程氣壓缸

此種氣壓壓缸由於其超薄型的設計,故重量輕。安裝空間小,約為一般傳統氣壓缸的30%左右。

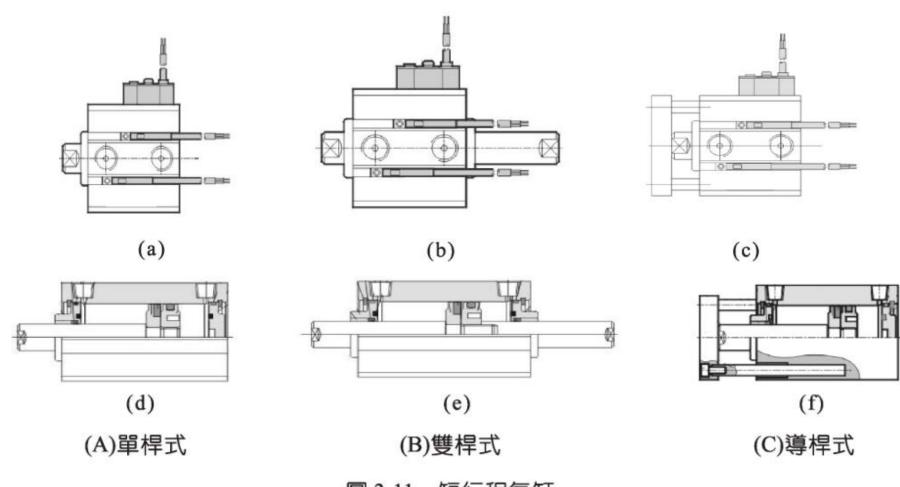


圖 3-11 短行程氣缸



#### 三、不旋轉缸

所謂不旋轉缸即活塞桿不旋轉的氣壓缸。依其構造之不同可區分為下列幾種。

#### (一) 六角形活塞桿

由於其活塞桿為六角形,因此心軸不會迴轉,一般活塞行程約在100 mm以內。



圖 3-12 不旋轉缸 (活塞桿六角形)

# M

#### (二)活塞桿三角形

如圖3-13所示,此種氣壓缸為活塞桿三角形的雙動氣壓缸,故心軸亦不會迴轉。

#### (三)雙軸氣壓缸

如圖3-14所示,此種單支氣壓缸在活塞之單側有兩支活塞桿伸出,並使用固定塊連結兩支活塞桿,故其抗旋轉、扭立即側向負荷均較單桿式氣壓缸佳。

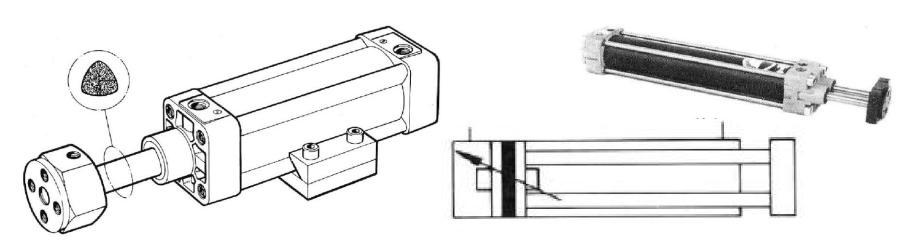
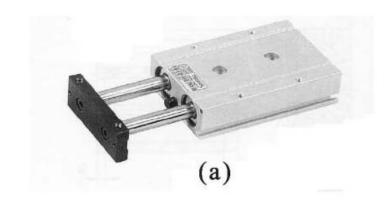


圖 3-13 不旋轉缸 (活塞桿三角形)

圖 3-14 雙軸氣壓缸

### (四)雙軸氣壓缸

如圖3-15所示,兩支氣壓缸並列,故可產生兩倍的出力。 其抗旋轉、扭力及側向負荷 的能力亦佳。



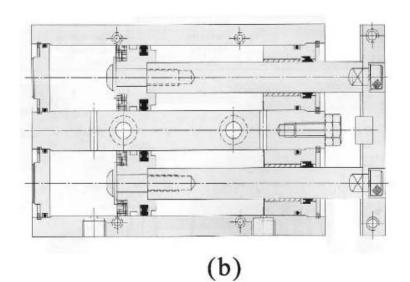


圖 3-15 雙軸氣壓缸

# M

#### (五) 導桿氣缸

利用一般傳統氣壓缸並配合週邊設備組合而成,其抗旋轉、扭力及側向負荷的能力比上述任一種不旋轉缸均佳。

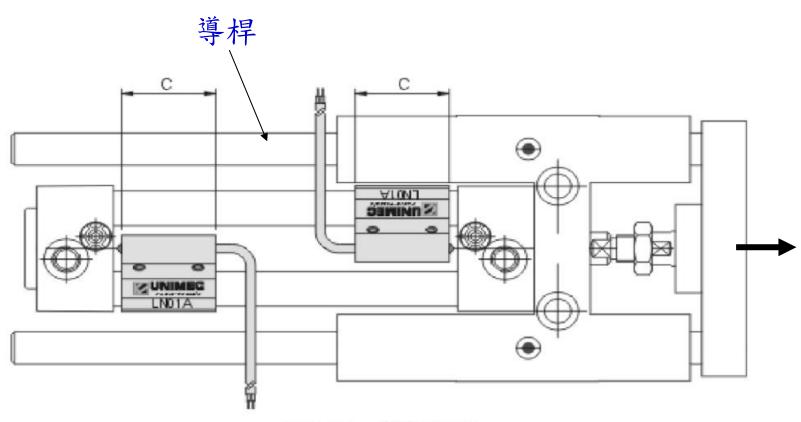


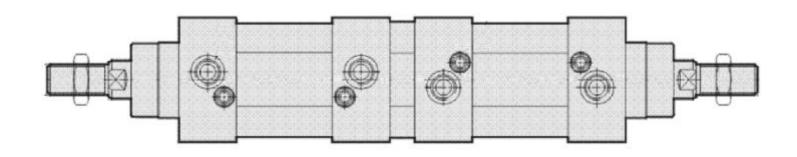
圖 3-16 導桿氣缸

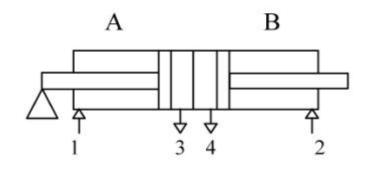
# .

### 四、特殊用途設計的氣壓缸

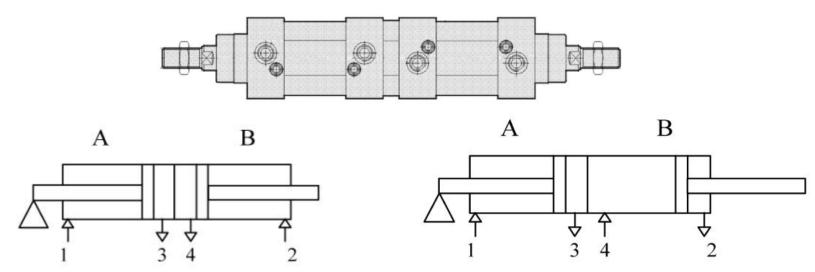
#### (一) 並連式氣壓缸

並連式氣壓缸係利用兩支行程長度不同的氣壓缸組合而成,如圖3-17所示,只要分別從氣缸的進氣口加壓,即可獲得四個位置的組合。

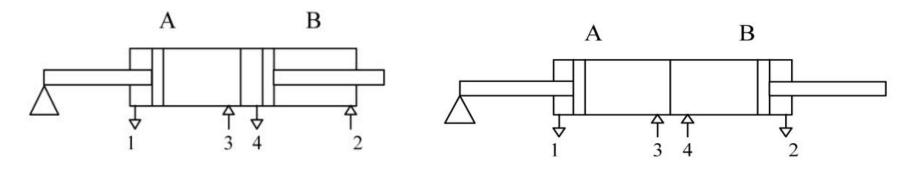








(a) 第1個作動位置,1、2孔供氣而3、4孔排氣 (c) 第3個作動位置,1、4孔供氣而2、3孔排氣

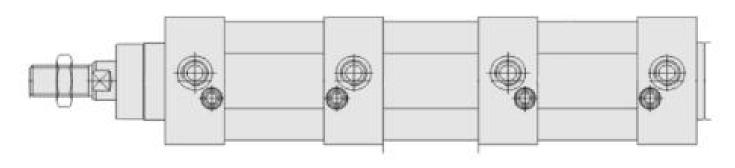


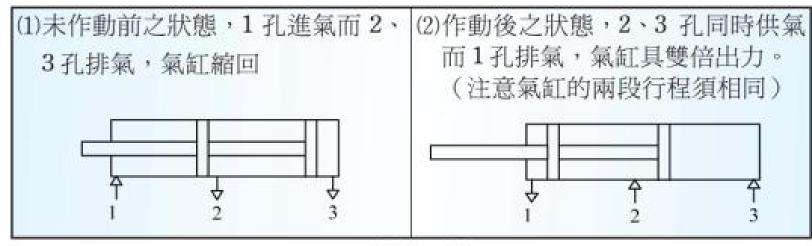
(b)第2個作動位置,2、3孔供氣而1、4孔排氣 (d)第4個作動位置,3、4孔供氣而1、2孔排氣 圖 3-17 並連式氣壓缸



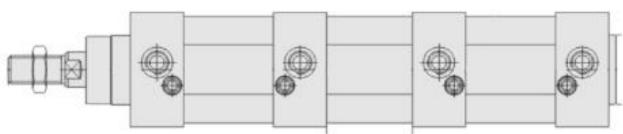
#### (二) 串連式氣壓缸

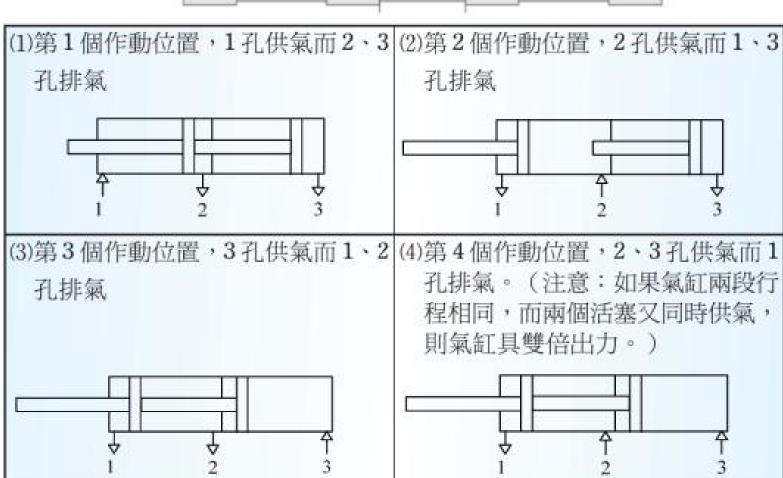
串連式氣壓缸如圖3-18所示,依構造之不同可區分為兩種功能不同之氣壓缸,即(a)倍力缸(b)多位置缸





(a)倍力缸功能



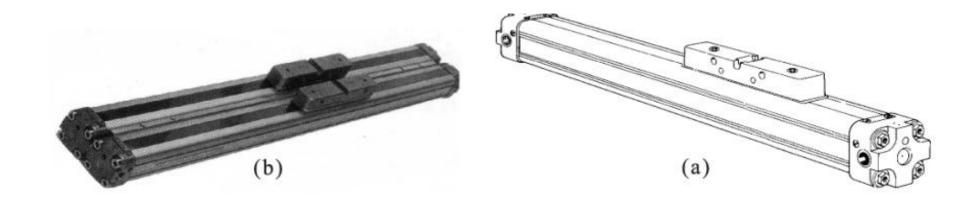


(b)多位置缸功能

圖 3-18 串連式氣壓缸

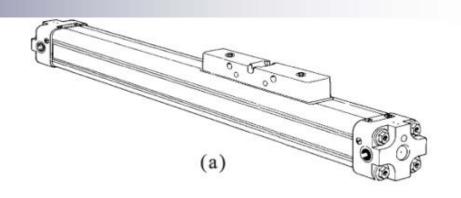
#### (三)無桿式氣壓缸

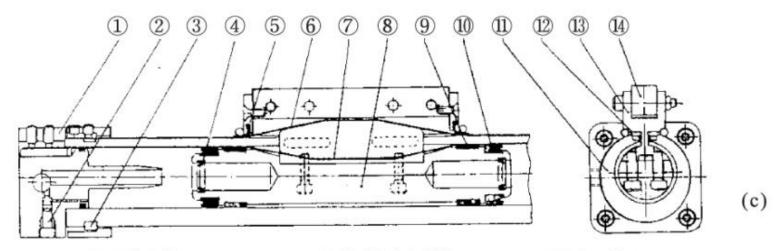
- ●無桿式氣壓缸是沒有活塞桿,最大行程可達 10000 mm,可 具精密定位性及低速穩定性。
- ●如圖3-19所示,在缸筒的軸向上開一個槽縫,並在活塞上設一個活塞軛,從槽縫突出於外側,當施加推力於活塞上,則活塞軛沿著缸筒之槽縫行進,並將力量經由連接在活塞軛上的承座輸出。



槽縫的內外側橫跨了兩條 以磁鐵固定之不鏽鋼帶, 其中外剛代為防塵用,而

內鋼帶則作為密封用。





- ①壓缸蓋
- ②緩衝針
- ③環 片
- ④緩衝迫緊
- ⑤除塵器

- ⑥外側密封帶
- ⑦內側密封帶
- ⑧活 塞
- 9磨 環
- ⑩活塞迫緊

- ⑪壓 缸
- ⑫滑動支持片
- ③活塞軛
- 4 連接架

圖 3-19 無桿式氣壓缸

# (四)滑台氣缸

兩支氣壓缸並列,除了可產生兩倍出例外,並具有絕佳之抗 旋轉、扭力及側向負荷能力。滑台兩端附調整螺絲,可調校 行程。

供氣口 圖 3-20 滑台氣缸 固定活塞

# (五) 氣壓夾爪

如圖3-21所示,依構造之不同可區分為平行氣壓夾爪及V形氣壓夾爪兩種。

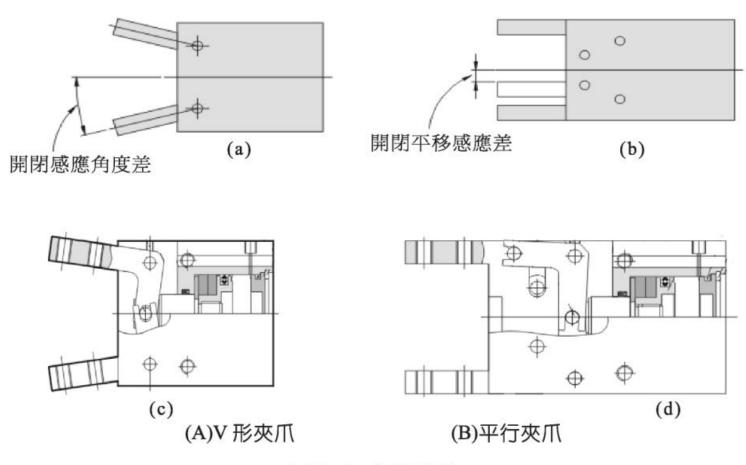


圖 3-21 氣壓夾爪

#### (六)衝擊式氣壓缸

採用衝擊能公式  $E=1/2 \cdot mV^2$  得知,只要增加速度V,即可獲得很高的動能。為了達到上述的控制目的,所以在衝擊缸內設有一蓄器室,

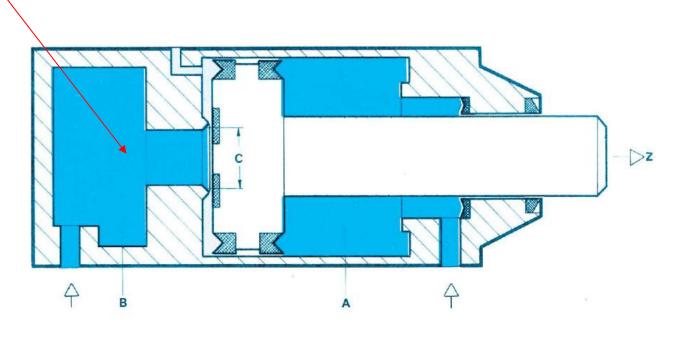


圖 3-22 衝擊式氣壓缸

#### 動作原理如下所述:

- ●當氣室 A 供氣時,則活塞復歸起始位置,接著操作方向閥促使氣室 B 加壓而氣室 A 排放,當面積 C 所承受之力大於氣室 A 的活塞力時,活塞自其密封處開始移動,致使加壓的活塞 面積增大,因此力量也隨之加大。同時壓縮空氣亦自氣室 B 經通道 C 快速進入截面積較大的部份,所以衝擊缸產生快速而強大的衝擊力。
- ●衝擊缸可產生7.5~10 m/秒的衝擊速度(正常1-2 m/秒),可供作加壓、衝邊、衝孔及鉚合等作業。

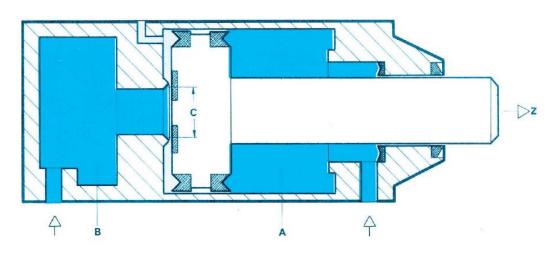
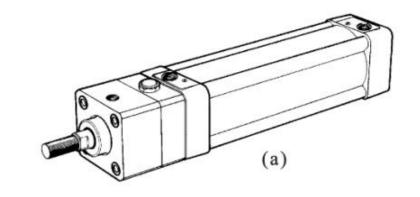


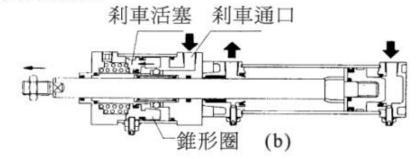
圖 3-22 衝擊式氣壓缸

# (七)剎車氣壓缸

- ●因為空氣具有可壓縮性, 故利用一般傳統的氣缸進 行鎖固及中間定位其準確 度有技術上的困難,但如 果利用剎車缸(如圖3-23 所示)則其定位精度可達 ±0.2 m/秒以內。



刹車彈簧壓縮



刹車彈簧放鬆

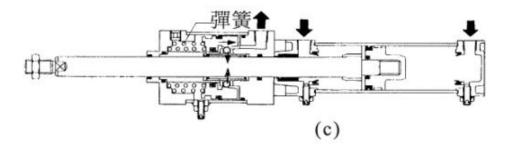


圖 3-23 刹車氣壓缸

### 3-1-2 氣壓缸的構造

活塞式氣壓缸主要由缸筒、前後端蓋、活塞、活塞桿、軸套及除塵環所組合而成。此外有連結零件及密封元件。如圖 3-24 所示

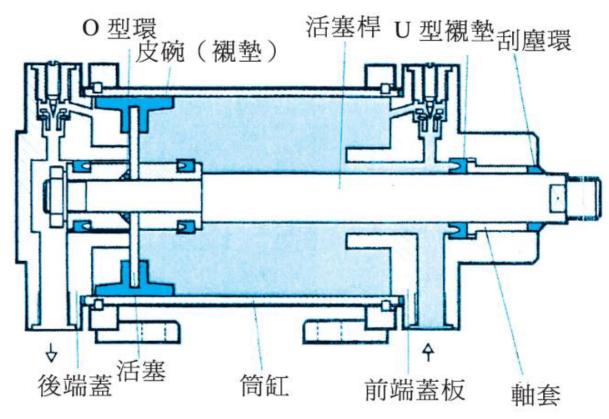
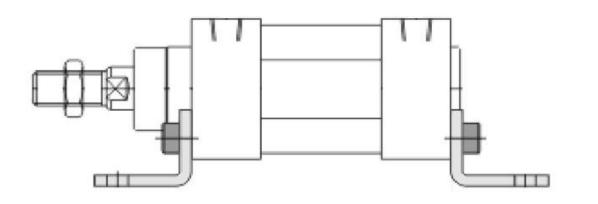


圖 3-24 氣壓缸的構造

## 3-1-3 氣壓缸的安裝

- ■氣壓缸在設備或機器上的安裝方式可區分為固定式或擺動式 兩種。如果負荷作直線運動則採用固定式,但如果負荷須在 同一平面內擺動則採用擺動式。茲將其敘述如下:
- 一、固定式:可區分為腳座型及法蘭型
- (一) 腳座型 (LB) ,如圖3-25所示,為最普通及簡單的安裝方式,主要使用在輕負荷。



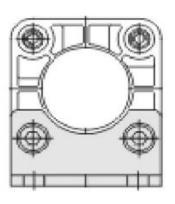
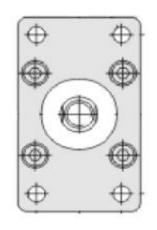


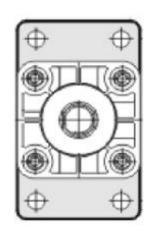
圖 3-25 腳座安裝

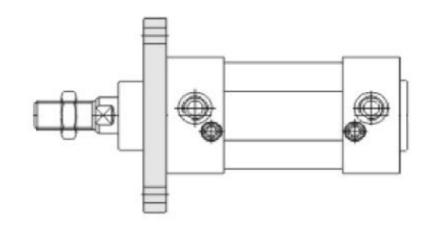
## (二) 法蘭式

如圖3-26所示, 因為安裝位置的 不同又可區分為 前法蘭 (FA) 及後法蘭

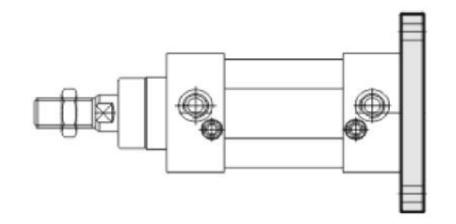
(FB),為最 緊固的安裝方 式。但在進行安 裝時務必使運動 方向與軸心對 準。







#### (a)前法蘭 (FA)

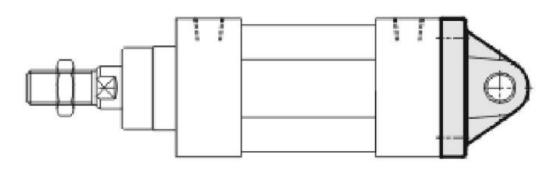


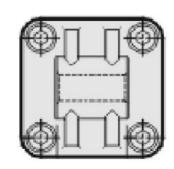
(b)後法蘭 (FB)

圖 3-26 法蘭安裝

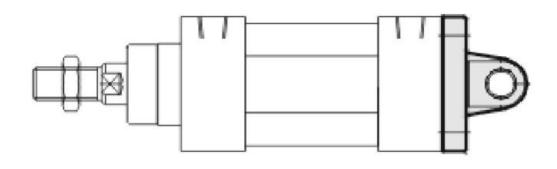
M

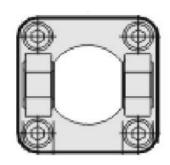
二、擺動式:可區分為環首型及耳軸型,(一)環首型,如圖3-27所示,又可區分為分離式環首型(CA)及分離式U形鉤型(CB)





(a)分離式環首型(單山)





(b)分離式 U 形鉤型(雙山)

圖 3-27 環首型安裝



### (二)耳軸型,如圖3-28所示,又稱砲耳型(TC)

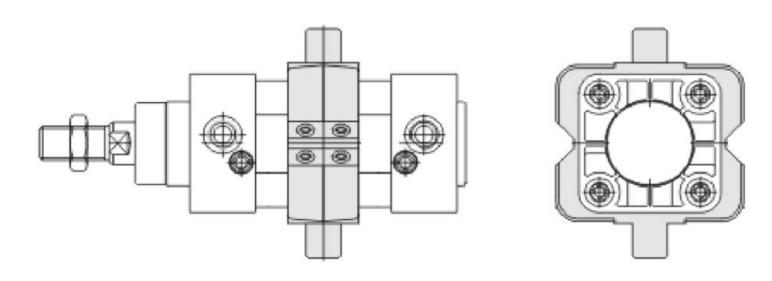


圖 3-28 耳軸型安裝

### 3-1-4 迴轉式氣壓缸

此種氣壓缸係將出力軸限制在某一個角度內做往復迴轉的一種裝置。依其構造之不同可區分為葉片型及活塞型兩種。

#### 一、葉片型

如圖3-29所示,壓縮空氣作用在出力軸的葉片上,使其產生迴轉扭矩。

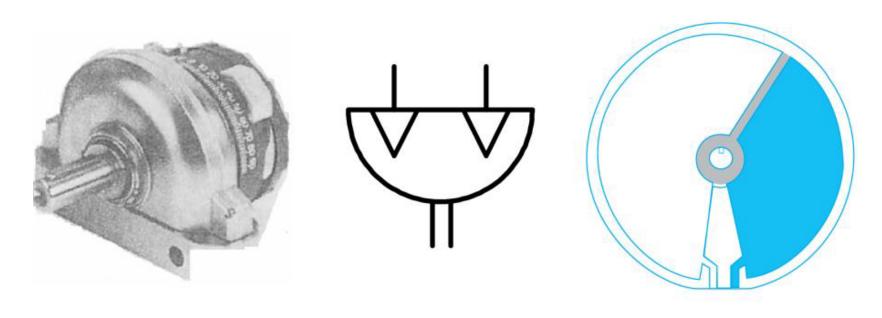
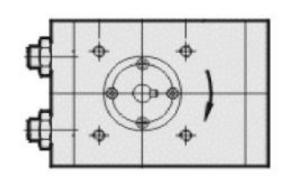
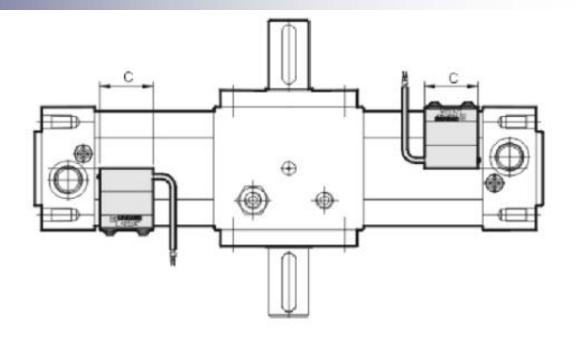


圖 3-29 葉片型迴轉氣壓缸







#### 二、活塞型

如圖 3-30 所示,利 用活塞桿上齒條的移 動帶動齒輪迴轉,將 活塞的直線運動轉變 成旋轉運動並輸出力 扭矩。

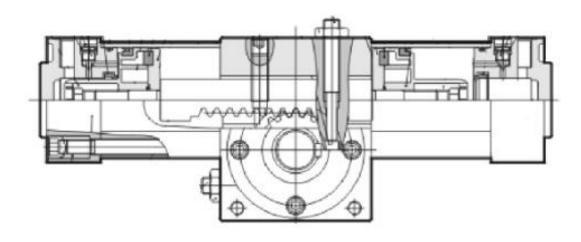


圖 3-30 活塞型回轉氣壓缸

# M

### 3-1-5 氣壓缸有關之計算

#### 一、活塞力

如果不考慮摩擦阻力及彈簧力等因素,則氣壓缸活塞之理論出力可表示如下:

$$F_{th} = P \times A$$

式中 $F_{th}$ :理論出力(kg)

P :操作壓力 (bar) (kP/cm<sup>2</sup>)

A:活塞的有效斷面積(cm²)

而摩擦阻力及彈簧力可假定為活塞理論出力的 3~20%,故 單動及雙動氣壓缸的活塞出力可表示如下:

單動氣壓缸的實際出力

$$F_n = P \times A - F_R - F_f$$

## 雙動氣壓缸的實際出力:

$$F_n = P \times A - F_R$$

式中Fn:理論出力(kP)

P:操作壓力(bar)(kP/cm<sup>2</sup>)

A:活塞的有效斷面積(cm²)

(活塞頭側 $\pi$  D<sup>2</sup>/4,活塞桿側 $\pi$  (D<sup>2</sup>-d<sup>2</sup>)/4)

F<sub>R</sub>: 摩擦力(kP)(F<sub>th</sub>的 3~20%)

 $F_f$ : 回行彈簧力 (kP)

D:缸筒內徑 (cm)

d :活塞桿直徑(cm)

例題:雙動氣壓缸的內徑 50 mm,活塞桿直徑 12 mm,操作壓力 6 bar,求此雙動氣壓缸活塞之實際出力(前進及後退。假設襯墊之摩擦力為理論出力的 10 %,而荷重忽略不計)。

解:氣壓缸活塞頭側(前進)的實際出力  $F_n = P \times A - F_R$ 

$$F_n = \frac{\pi D^2}{4} \times P - \left(\frac{\pi D^2}{4} \times P\right) \times 0.1 = \frac{3.14 \times 5^2}{4} \times 6 - \left(\frac{3.14 \times 5^2}{4} \times 6\right) \times 0.1$$

$$\approx 106 \text{ kP} \qquad (1 \text{ kgf/cm}^2 = 1 \text{ kp} = 0.981 \text{ bar})$$

氣缸活塞桿側(後退)的實際出力  $F_n = P \times A - F_R$   $F_n = \frac{\pi (D^2 - d^2)}{4} \times P - \left(\frac{\pi D^2 - d^2}{4} \times P\right) \times 0.1$   $= \frac{3.14 \times (5^2 - 1.2^2)}{4} \times 6 - \left(\frac{3.14 \times (5^2 - 1.2^2)}{4} \times 6\right) \times 0.1$ 

 $\approx 100 \text{ kP}$ 

## 二、活塞行程的長度

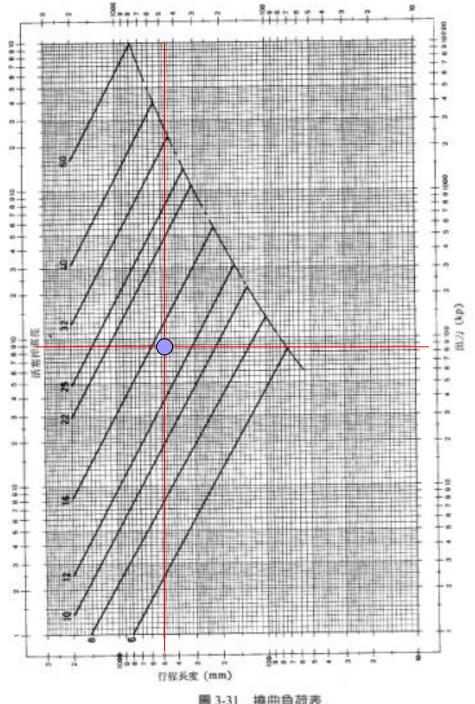
因為大直徑長行程的氣壓缸其所需的空氣消耗量太大,不 甚經濟,故氣壓缸的行程長度最好不要大於 2000 mm。

## 三、活塞的速度

- ●氣壓缸一般活塞移動的平均速度約為0.1~1.5 m/s。
- ●如果速度低於 0.1 m/s 時,活塞移動會產生滯滑的現象(走走停停);當進行高速運動時,則必須考慮密封件是否能承受高溫。
- ●至於氣壓缸活塞移動的速度可利用閥辦加以調節,例如降低活塞移動的速度可利用節流閥,而提高速度則利用快速排放閥。

例題:活塞桿的負荷 800 N, 行程 500 mm, 活塞 直徑 50 mm, 求活塞趕 不致產生撓曲所需的桿 徑。

解:利用圖3-31的撓曲 負荷表從Y軸負荷為800 N (≈80 kp) 支點劃一條 垂直線及X軸型成為 500 mm之點劃另一條垂直 線,而兩條垂直線的交 點落在活塞桿直徑 12-16 mm之間,故得知桿徑在 14 mm以上時,活塞桿 不會產生撓曲。



# 五、空氣消耗量

●在計算氣壓缸的空氣消耗量時,首先須將壓縮空氣轉換為大氣壓力下的空氣量,所以要乘以壓縮比CR,其計算式如下:

氣壓缸的空氣消耗量=活塞面積×行程×壓縮比

式中壓縮比= 
$$\frac{1.033bar + 操作壓力(bar)}{1.033bar}$$

空氣消耗量係以每分鐘的正常立升(吸入量)為單位 (N1/min)

## 7

### ● 單動氣壓缸空氣消耗量的計算式如下:

$$Q = S \times n \times \frac{\pi D^2}{4} \times 壓縮比(N1/min)$$

● 雙動氣壓缸空氣消耗量的計算式如下:

$$Q = \left\{ S \times \frac{\pi D^{2}}{4} + S \times \frac{\pi (D^{2} - d^{2})}{4} \right\} \times n \times \mathbb{E} \text{ if } \mathbb{E} \left( N1 / \min \right)$$

式中:Q=空氣消耗量,S=氣缸行程,n=氣缸每分鐘的作動次數 D=缸桶內徑 d=活塞桿直徑

M

例題:有一缸桶內徑 50 mm的雙動氣壓缸,桿徑為 16 mm, 行程 100 mm,每分鐘作動 10 次,操作壓力 6 bar,求 氣壓缸每分鐘的空氣消耗量。

解: 壓縮比 = 
$$\frac{1.033 + 6}{1.033}$$
 = 6.8

空氣消耗量

$$Q = \left\{ S \times \frac{\pi D^2}{4} + S \times \frac{\pi (D^2 - d^2)}{4} \right\} \times n \times \mathbb{E}$$
 This is the second of the second

$$Q = \left\{10 \times \frac{3.14 \times 5^{2}}{4} + 10 \times \frac{3.14 \times (5^{2} - 1.6^{2})}{4}\right\} \times 10 \times 6.8$$

$$Q = \{10 \times 19.625 + 10 \times 17.615\} \times 10 \times 6.8$$

$$Q = 25323.2 \text{ cm}^3/\text{min} = 25.3 \text{ (N1/min)}$$

例題:假設 $P=5 \text{ kgf/cm}^2$ , $\eta=90\%$ ,今有一氣壓 1500 kgf的 自載 在 0.5 秋內須白上移動 500 n

例題:假設P=5 kgf/cm², η = 90%,今有一氣壓缸承受 1500 kgf的負載在 0.5 秒內須向上移動 500 mm,試求 符合要求的氣壓缸內徑,緩衝能量、控制閥的額定流量及有效斷面積。

解:因為氣壓缸承受 1500 kgf負載在 0.5 秒內向上移動 500 mm,故其合成速度為

$$a_t = \frac{2S}{t^2} = \frac{2 \times 500}{0.5^2} = 4000 mm / sec^2 = 400 cm / sec^2$$

### (一)氣壓缸

氣壓缸向上推舉工作必須克服重力(g),最後產生400 cm/sec<sup>2</sup>的合成加速度,氣壓缸才能在 0.5 秒內向上移動 500 mm,故實際由氣壓缸所產生的加速度為

$$a_{cv} = a_t + g = 400 + 980 = 1380 \text{ (cm/sec}^2\text{)}$$

## Ŋ.

二. 氣壓缸之實際出力為 
$$F = ma = \frac{1500}{980} \times 1380 = 2112(kgf)$$

故  

$$F_{th} = P \times A \times \eta \qquad D = \sqrt{\frac{4 \times F}{\pi \times \eta \times P}} = \sqrt{\frac{4 \times 2112}{\pi \times 0.9 \times 5}} = 24.45(cm)$$

$$A = \pi D^2/4$$

選用 $\phi$ 250 mm之氣壓缸(以工業界的標準缸為基。)

### (二)緩衝能量

此氣壓缸之最大移動速度為

$$V_{\text{max}} = V_{\text{o}} + a t = a t = 400 \times 0.5 = 200 \text{ (cm/sec)}$$
  
故其緩衝能量  $KE = \frac{1}{2}mV^2 = \frac{1}{2} \times \frac{1500}{980} \times 200^2 = 30612(kgf/cm)$ 

(三)方向閥之額定流量 採瞬間最大空氣消耗量

数 
$$Q = A \times V = \frac{\pi}{4} D^2 \times V \times 60 \times 10^{-3} \times \frac{P + 1.033}{1.033}$$
  
=  $\frac{\pi}{4} \times 25^2 \times 200 \times 60 \times 10^{-3} \times \frac{5 + 1.033}{1.033}$   
=  $34385 (N1/min)$ 

#### (四)控制閥的有效斷面積

控制閥上下游的壓力比

$$\frac{P_1}{P_2} = \frac{5 + 1.033}{\frac{2112}{4 \times 25^2} + 1.033} = \frac{5 + 1.033}{4.305 + 1.033} = 1.130 < 1.893$$

由上述的壓力彼得知其為亞音速流動

故採用公式 
$$Q = 22.6 \times S \times \sqrt{(P_1 - P_2)(P_2 + 1.033)}$$

## þΑ

但如果壓力比大於 1.893, 則為音速流動, 必須採用公式

$$Q = 11.3 \times S \times (P_1 + 1.033)$$

:.控制閥的有效斷面

$$S = \frac{Q}{22.6 \times \sqrt{(P_1 - P_2)(P_1 + 1.033)}}$$

$$= \frac{34385}{22.6 \times \sqrt{(5 - 4.305)(5 + 1.033)}}$$

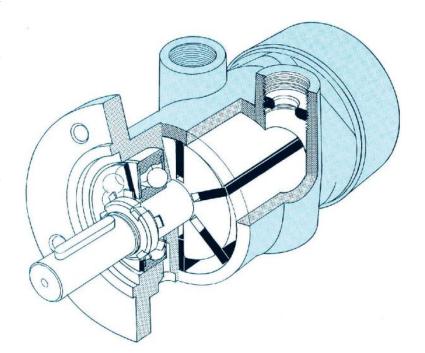
$$= 742(mm^2)$$

## 3-2 氣壓馬達之種類、構造及作用原理

氣壓馬達仍利用壓縮空氣的壓力能量及速度能量來產生連續 迴轉的驅動器。依構造之不同可區分為容積型及速度型,其 中容積型是利用壓縮空氣的壓力能量,有輪葉式、齒輪式及 活塞式三種不同構造

### 一、輪葉式氣壓馬達

一安軸槽至轉利縮轉過具編工工事槽至10枚時期的有人並引的海門工作時期,等間內的清別時期,等間內的清別時期,等間子的海灣時間,等時,



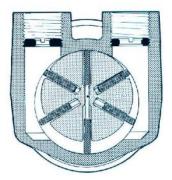


圖 3-33 輪葉式氣壓馬達

# Ŋ.

#### 二、齒輪式氣壓馬達

壓縮空氣作用在二個密接齒輪中間的銜接齒形,促使齒輪迴轉產生扭矩,而出力軸由其中一個齒輪接出。

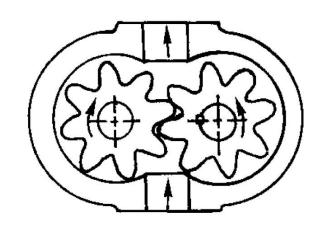


圖 3-34 齒輪式氣壓馬達

### 三、活塞式氣壓馬達

此類氣壓馬達仍利用壓縮空氣促使活塞產生活塞式氣壓馬達由於起動扭矩佳,依其構造可區分為徑向式及軸向式二種。

## (一) 徑向式活塞氣壓馬達

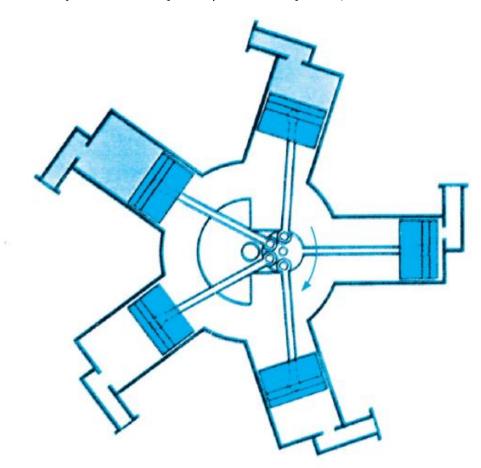




圖 3-35 徑向活塞式氣壓馬達

## Ŋė.

### (二)軸向活塞氣壓馬達

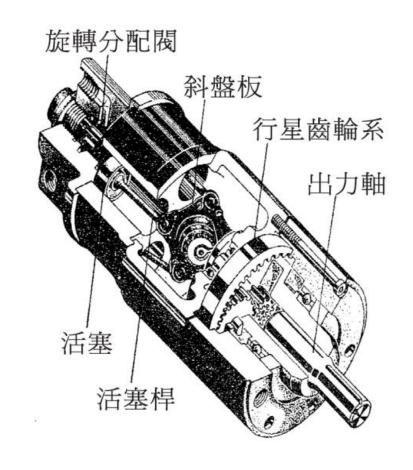


圖 3-36 軸向活塞氣壓馬達

# M

### 四、輪機氣壓馬達

其動作原理仍利用直接吹在輪葉上的壓縮空氣,此類氣壓馬達通常使用在高速低扭矩的場合。

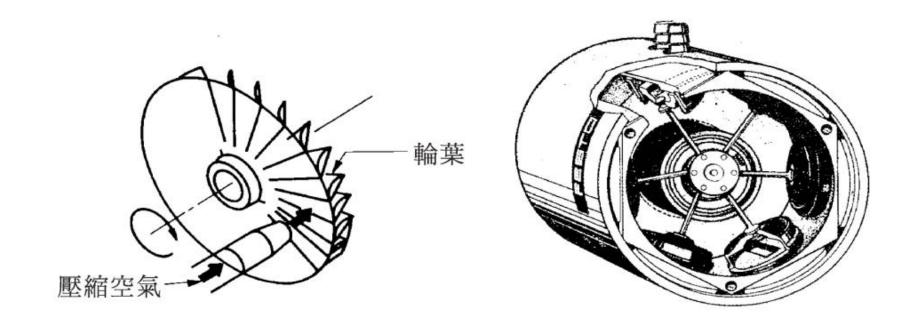


圖 3-37 輪機氣壓馬達