

磁路概要

C. M. Liaw (廖聰明)

Department of Electrical Engineering,
National Tsing Hua University, Hsinchu, Taiwan, ROC.

磁路概要

- 藉由磁動勢 Ni 在由鐵心與氣隙組成之串聯磁路產生磁化
- 假設鐵心 B 與 H 間之關係為線性， $B = \mu_c H_c = \mu_r \mu_0 H_c$

$$\oint H \cdot dl = Ni = H_c l_c + H_g g = \frac{B_c}{\mu_c} l_c + \frac{B_g}{\mu_0} g = \frac{B_c}{\mu_r \mu_0} l_c + \frac{B_g}{\mu_0} g$$

$$Ni = \phi \left(\frac{l_c}{\mu_r \mu_0 A_c} + \frac{g}{\mu_0 A_g} \right) = \phi (R_c + R_g)$$

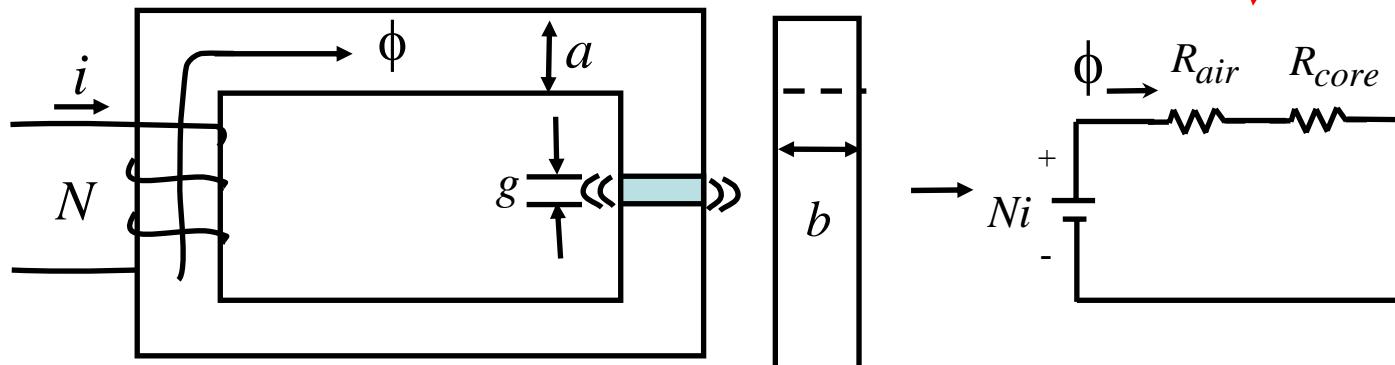
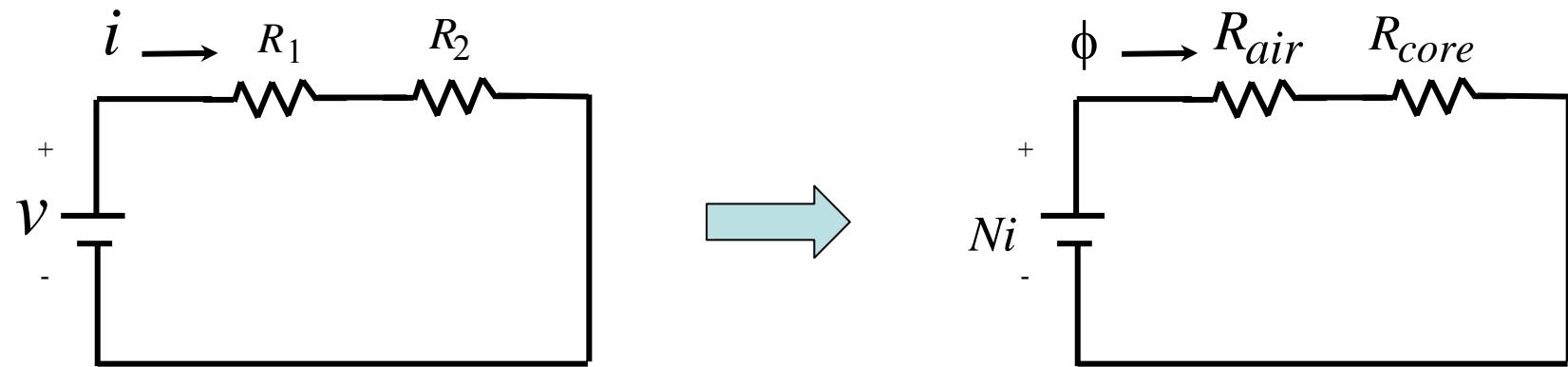


圖2.1：一個含有間隙之磁路裝置。

磁路與電路之類比、磁路之組態



- 電路： $v = i(R_1 + R_2)$ ：電動勢(電壓降) = 電流 \times 電阻
- 磁路： $Ni = \phi(R_c + R_g)$ ：磁動勢(磁壓降)
= 磁通 \times 磁阻

串並聯之磁路例

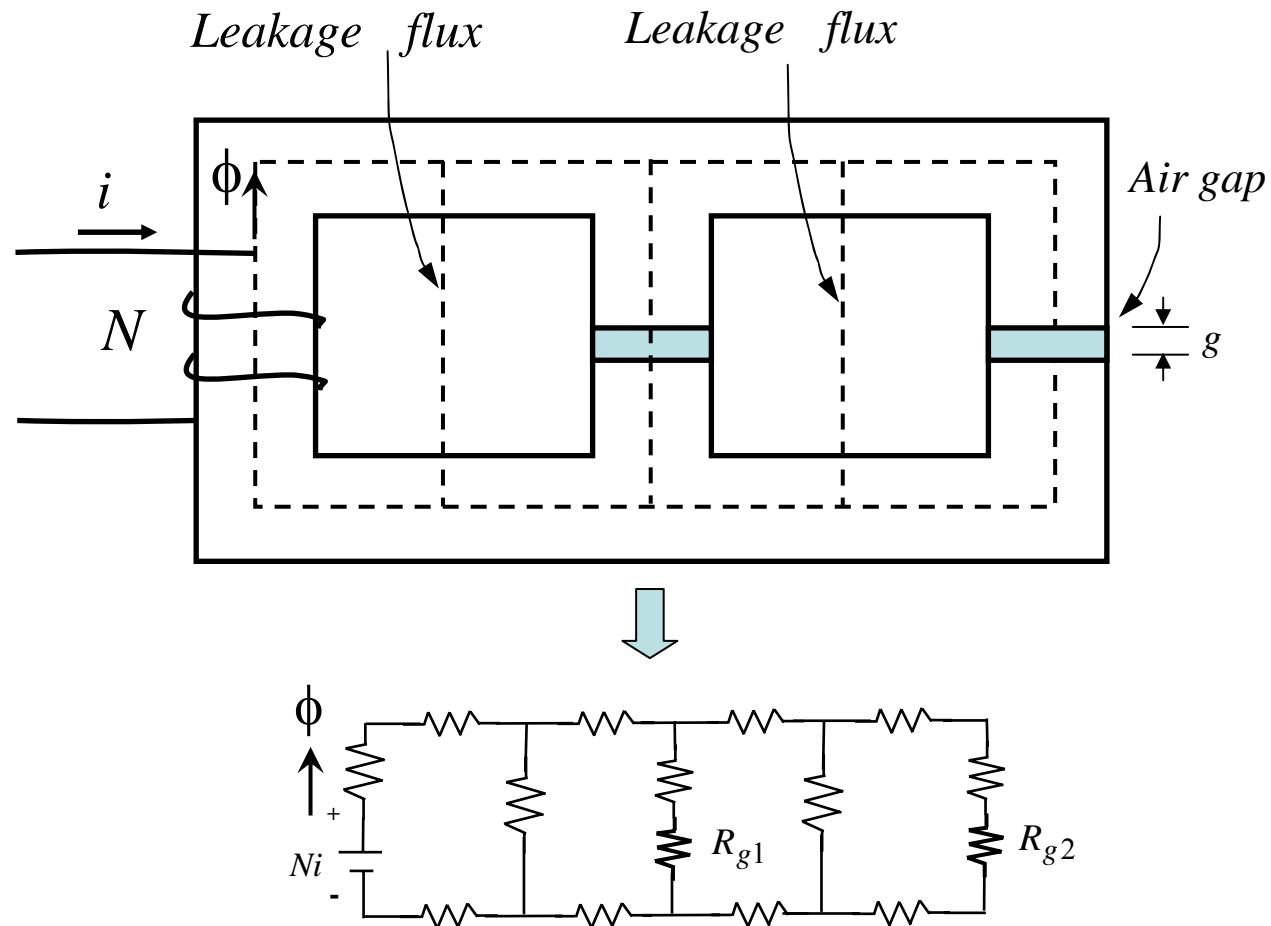


圖2.2：串並聯之磁路結構及其等效電路。

磁路與電路之間之不同

- (i) 鐵心為鐵磁材料用以導引磁通流動路徑，其磁阻仍大，鐵心存在鐵損，而電導線之電阻很小。
- (ii) 由於鐵心鐵磁材料之相對導磁係數非為無窮大，磁漏洩一般存在，電路則幾乎無。
- (iii) 在氣隙處磁通會外擴產生邊緣效應(Fringing effect)。

磁路磁阻之修正

- 鐵心部分：為減少渦流損，一般鐵心由疊片組成：

$$A_c \rightarrow K_s A_c \quad (K_s < 1) \Rightarrow$$

$$B_c = \frac{\phi}{A_c} \rightarrow \frac{\phi}{K_s A_c} \uparrow, \quad R_c = \frac{l}{\mu_c A_c} \rightarrow \frac{l}{K_s \mu_c A_c} \uparrow$$

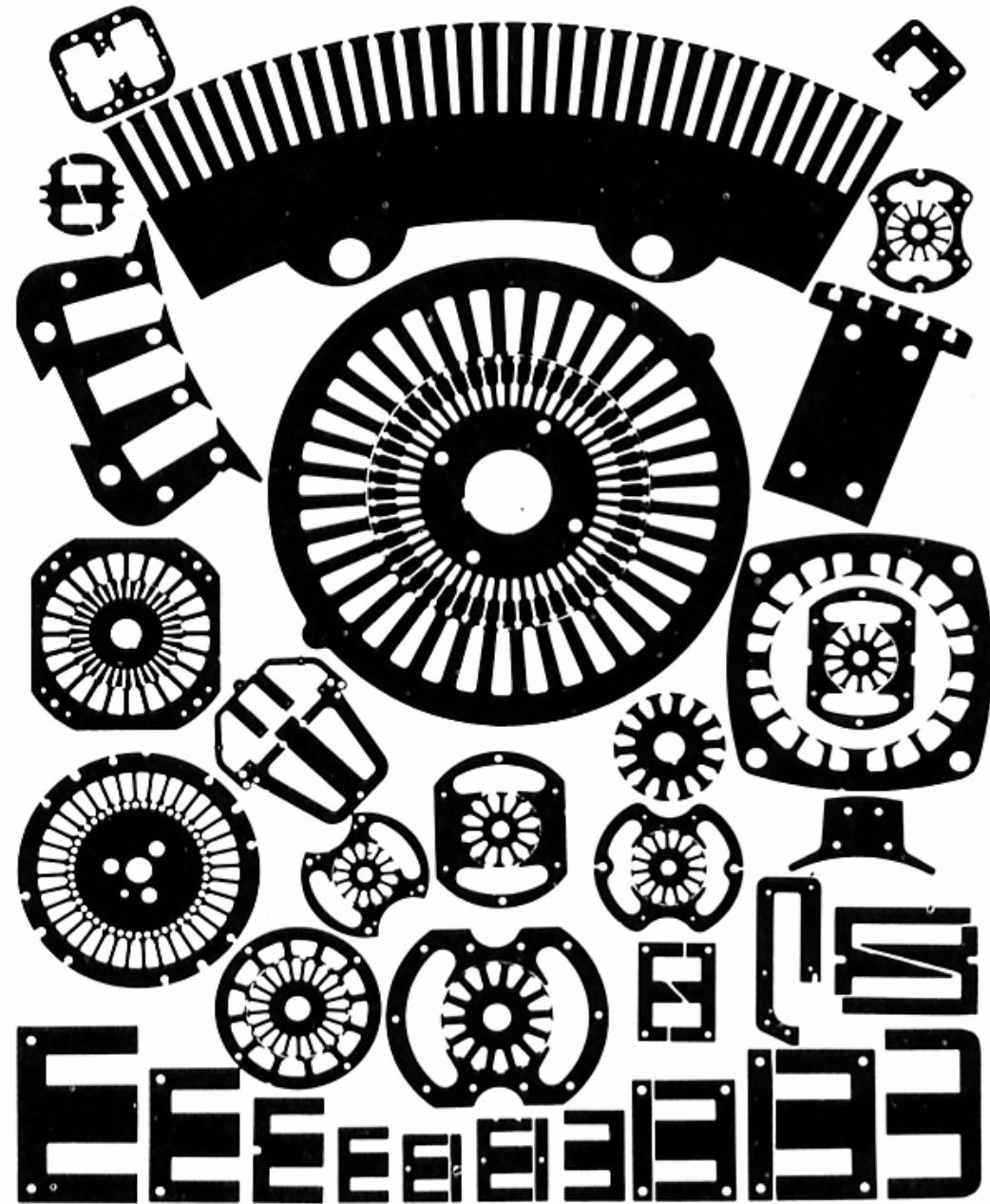
- 氣隙部分：氣隙處磁通會外擴之邊緣效應（方式之1）：

$$A_g = (ab) \rightarrow A_g = (a+g)(b+g) \uparrow \Rightarrow$$

$$B_g = \frac{\phi}{(ab)} \rightarrow \frac{\phi}{(a+g)(b+g)} \downarrow,$$

$$R_g = \frac{g}{\mu_0(ab)} \rightarrow \frac{g}{\mu_0(a+g)(b+g)} \downarrow$$

常見之鐵心疊片



磁路間隙邊緣效應之考慮

(A) 方式1

一般以長與寬各增一氣隙之截面積長度考慮之：

$$A_g = (ab) \rightarrow A_g = (a + g)(b + g) \uparrow$$

$$P_g = \frac{1}{R_g} = \frac{\mu_0(a + g)(b + g)}{g}$$

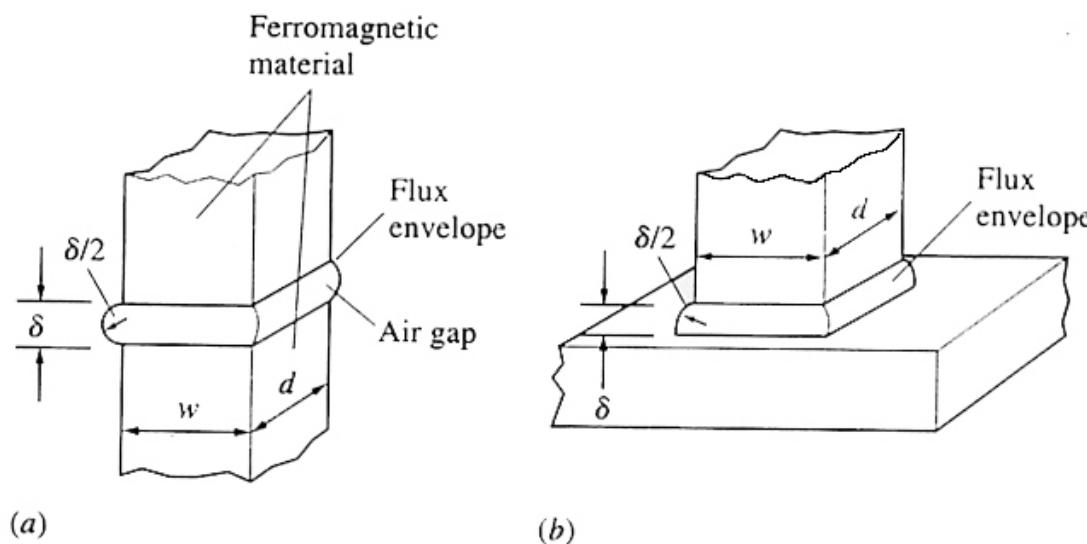
(B) 方式2

(a) 兩對邊相同截面積

$$P_g = \frac{1}{R_g} = \mu_0 \left[\frac{wd}{\delta} + 0.52(w+d) + 0.308\delta \right]$$

(b) 一對邊為截面積較大之平板：

$$P_g = \frac{1}{R_g} = \mu_0 \left[\frac{wd}{\delta} + 1.04(w+d) + 0.616\delta \right]$$

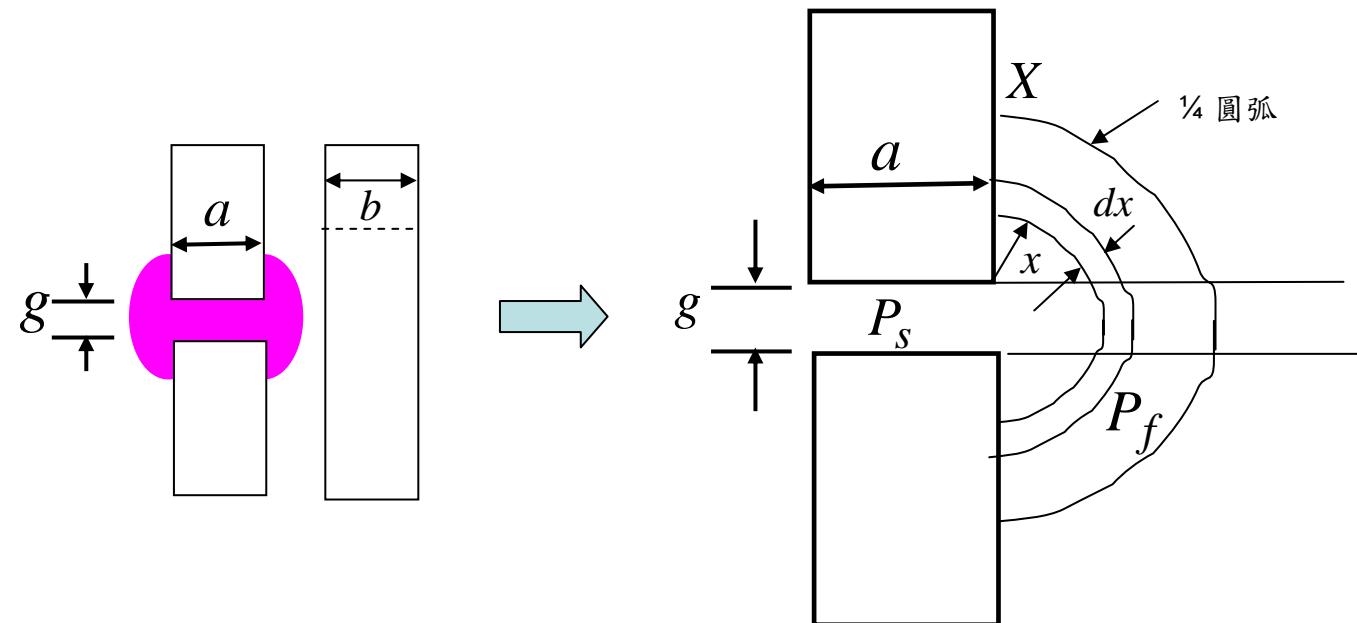


圓弧-直線磁導模式法

$$P_g = P_s + 4P_f, \quad P_s = \frac{\mu_0 A}{g} = \frac{\mu_0 ab}{g}$$

$$P_f = \int_0^X \frac{\mu_0 b}{g + \pi x} dx = \frac{\mu_0 b}{\pi} \ln\left(1 + \frac{\pi X}{g}\right)$$

其中， X 一般選為氣隙長 g 之數倍(<10)。



永久磁鐵及其磁路分析

- 採用永磁式磁場之電磁螺線管閥具有功率密度高、總體產品組件緊湊、體積小、推力產生特性佳等優點。然而欲得良好之致動控制性能，永磁式電磁機構需妥適之分析、設計、製作，始可得到良好之推力性能。

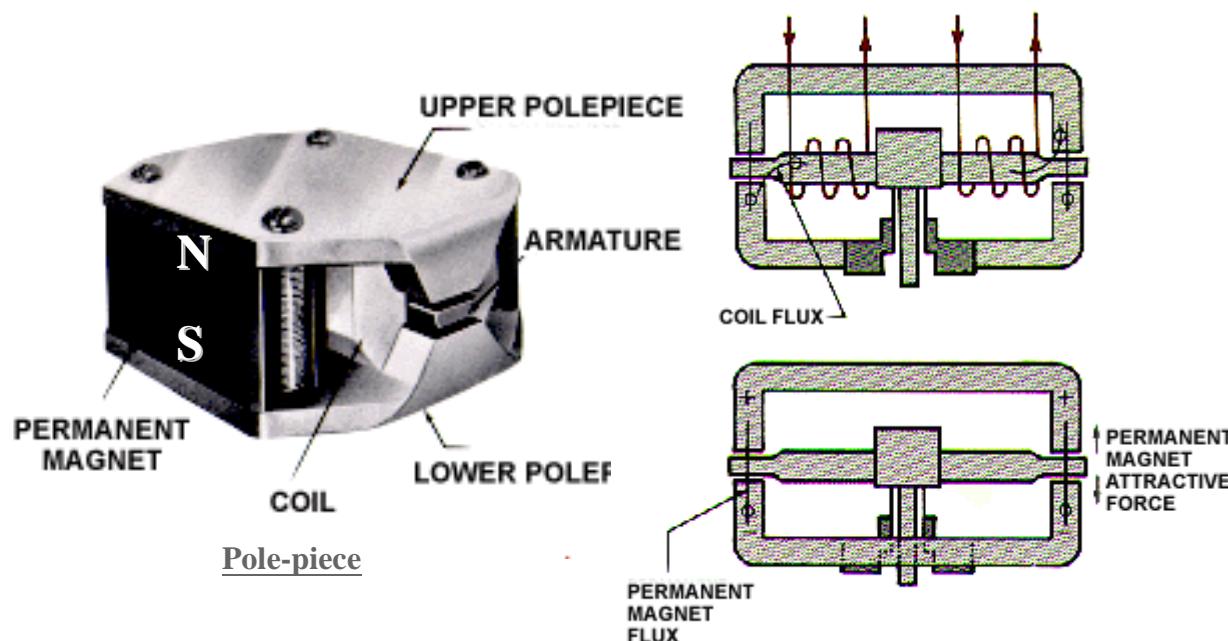
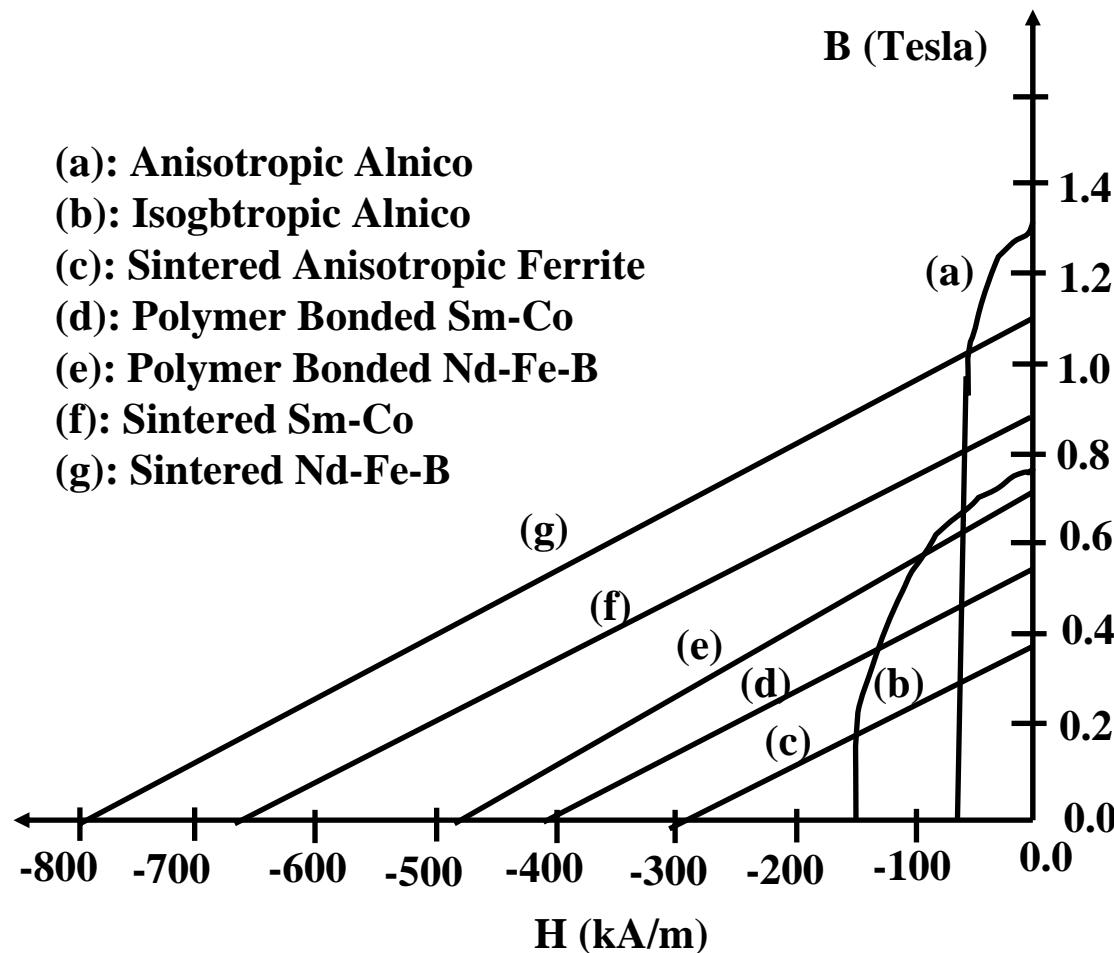
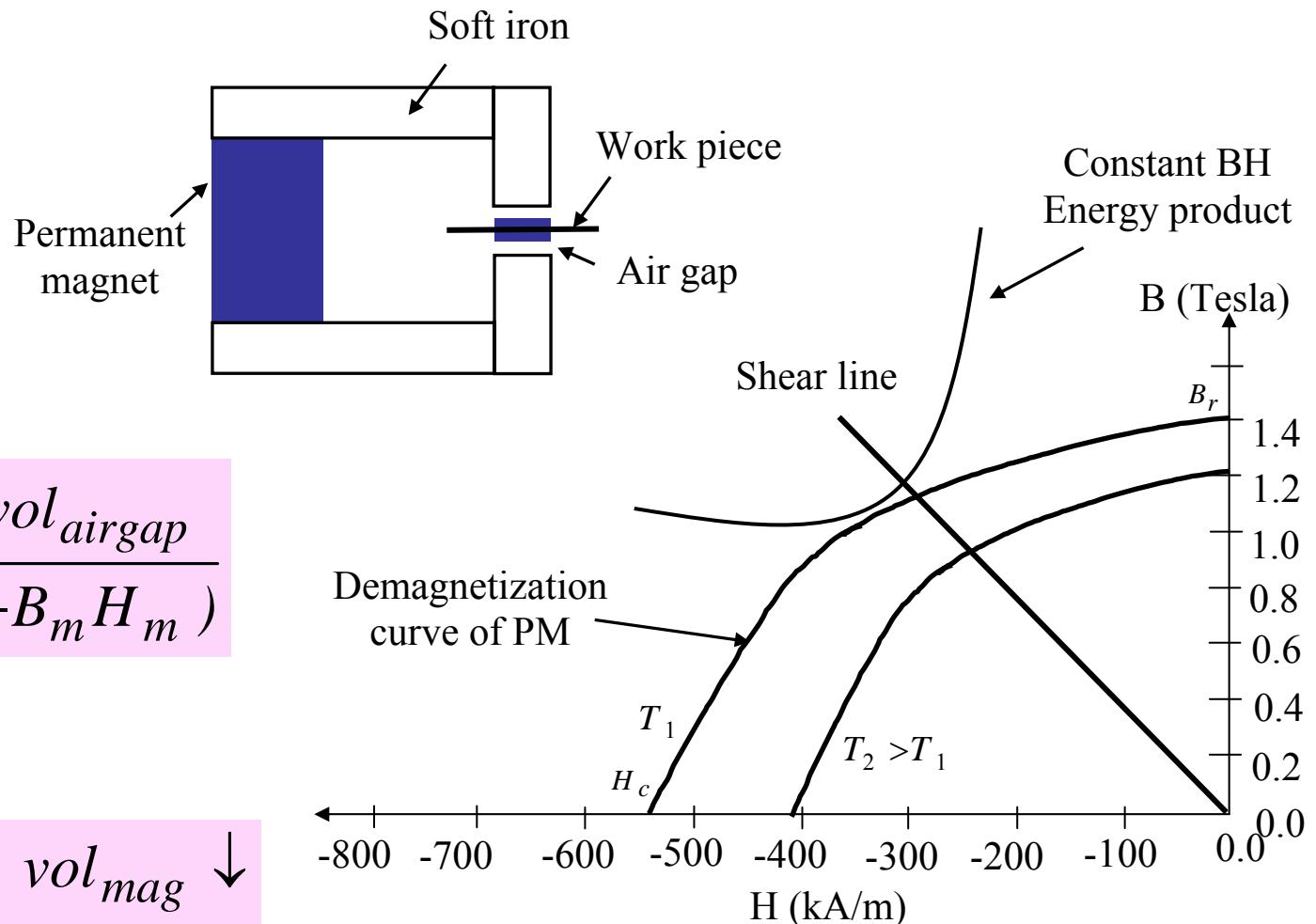


圖2.7：Moog公司之典型永磁式電磁閥(www.moog.com)。

一些典型永磁材質之特性

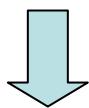


永磁磁路之操作點

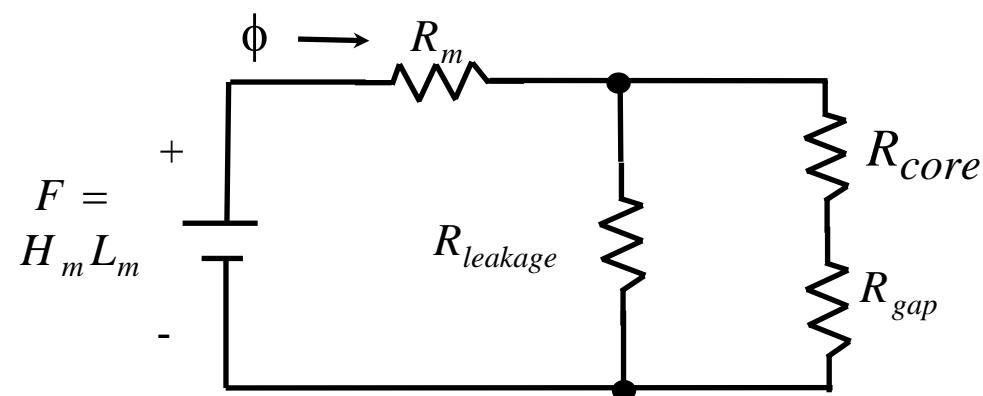
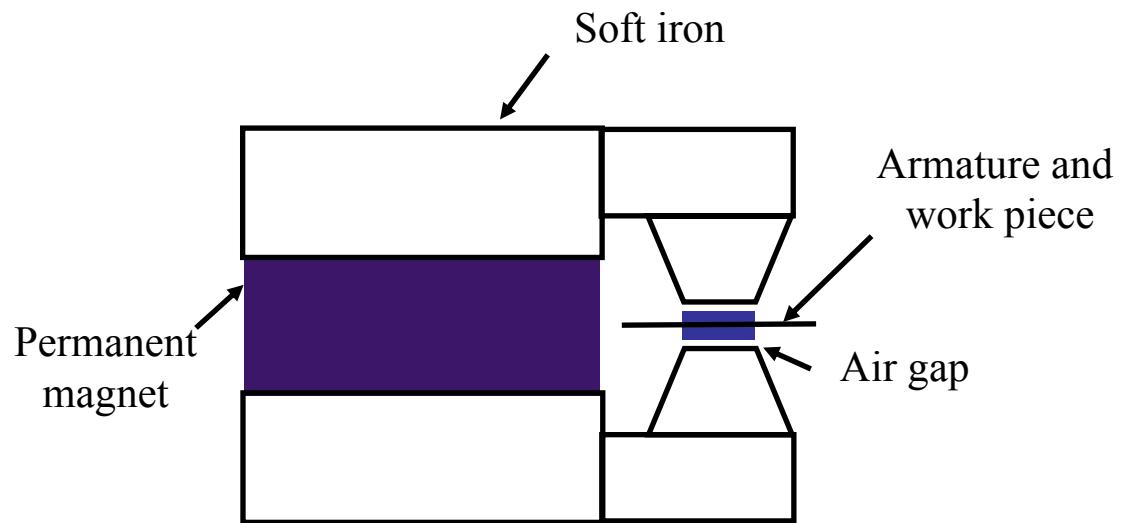


永磁電磁閥之磁阻等效電路

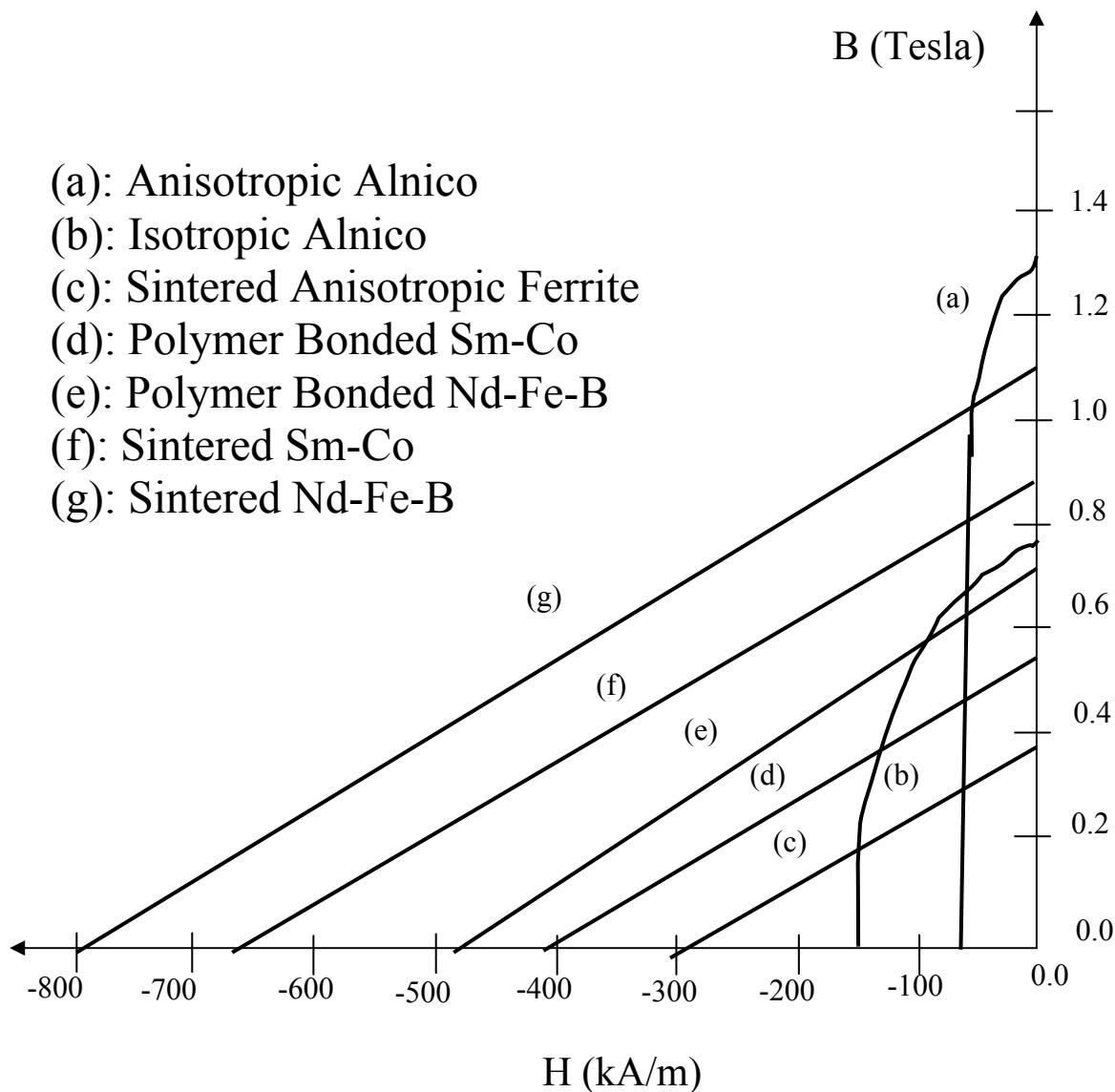
$$B_g = A_m B_m / A_g$$



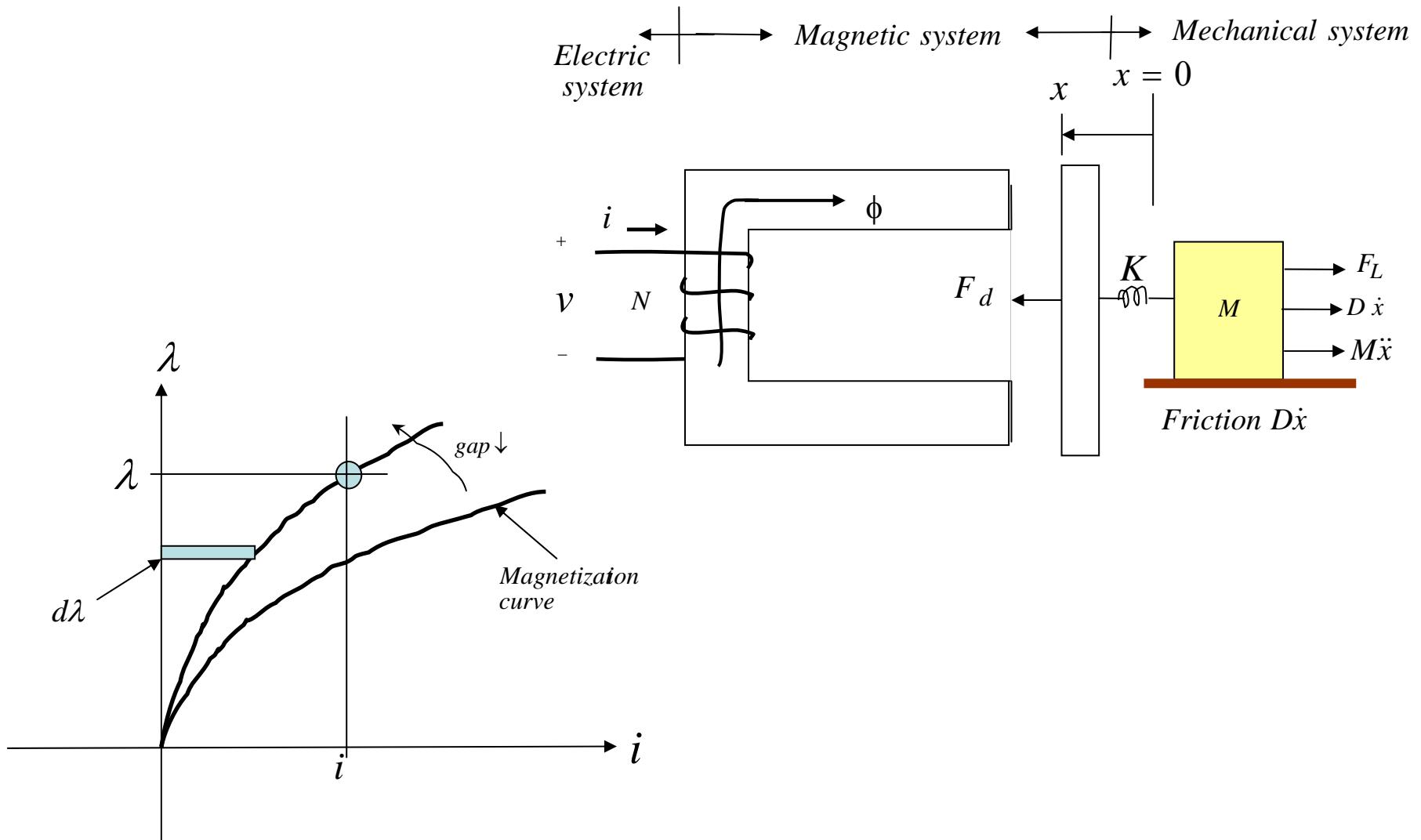
$$A_m = A_g B_g / B_m$$



一些典型永磁材質之特性



電-磁-機械能量轉換



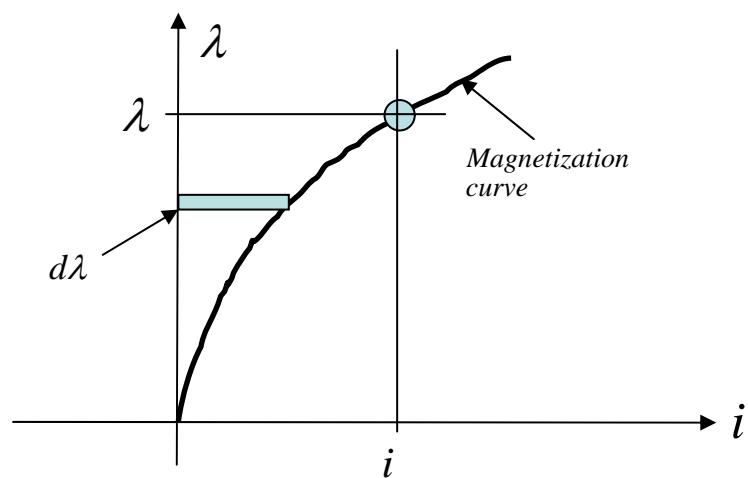
電-磁-機械能量間之關係： $dW_e = dW_f + dW_m$

機械能變化造成電磁推力： $dW_m = F_d dx$

機械力方程式為： $F_d = F_e = M\ddot{x} + D\dot{x} + Kx + F_L$

磁場儲能： $W_f' = \lambda i - W_f = \int \lambda di$

磁場共能： $W_f = \int id\lambda = W_{fc} + W_{fg} \approx W_{fg}$



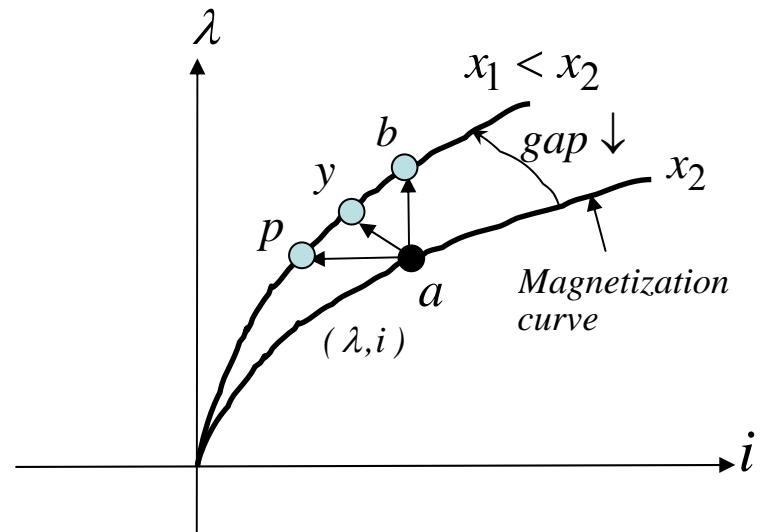
電-磁-機械能量轉換

真正路徑：

$$a \rightarrow y$$

近似路徑：

$$a \rightarrow b \text{ (constant current) :}$$



$$f_e = f_d = \left. \frac{\partial W_f'(i, x)}{\partial x} \right|_{i=\text{constant}} = \left. \left(-\frac{\partial W_f(i, x)}{\partial x} + i \frac{\partial \lambda(i, x)}{\partial x} \right) \right|_{i=\text{constant}}$$

$$a \rightarrow p \text{ (constant } \lambda)$$

$$f_e = f_d = \left. \frac{-\partial W_f(\lambda, x)}{\partial x} \right|_{\lambda=\text{constant}} = \left. \left(-\lambda \frac{\partial i(\lambda, x)}{\partial x} + \frac{-\partial W_f'(\lambda, x)}{\partial x} \right) \right|_{\lambda=\text{constant}}$$

旋轉電磁裝置與線性運動電磁裝置之對應關係為：

$$f_d \rightarrow T_d, \quad x \rightarrow \theta$$