SEL 329 – CONVERSÃO ELETROMECÂNICA DE ENERGIA

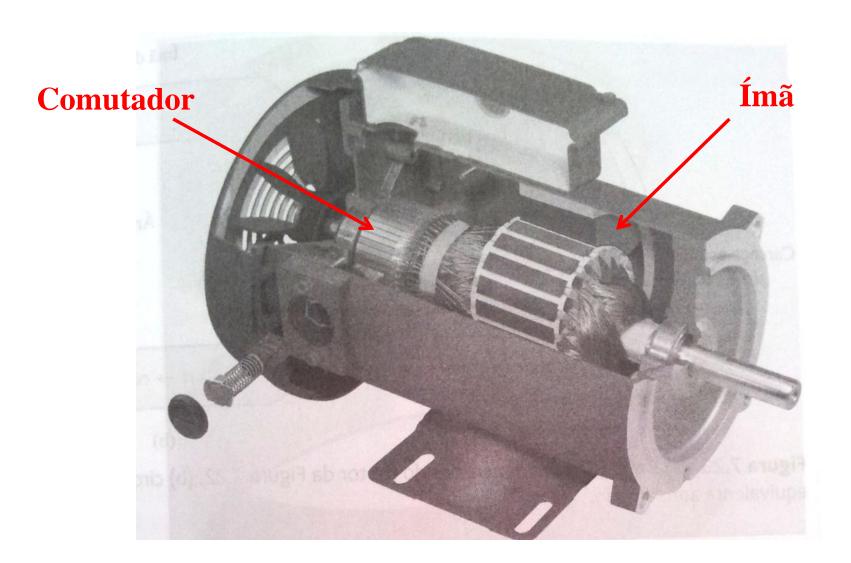
Aula 16

Aula de Hoje

Máquinas CC de Ímã Permanente

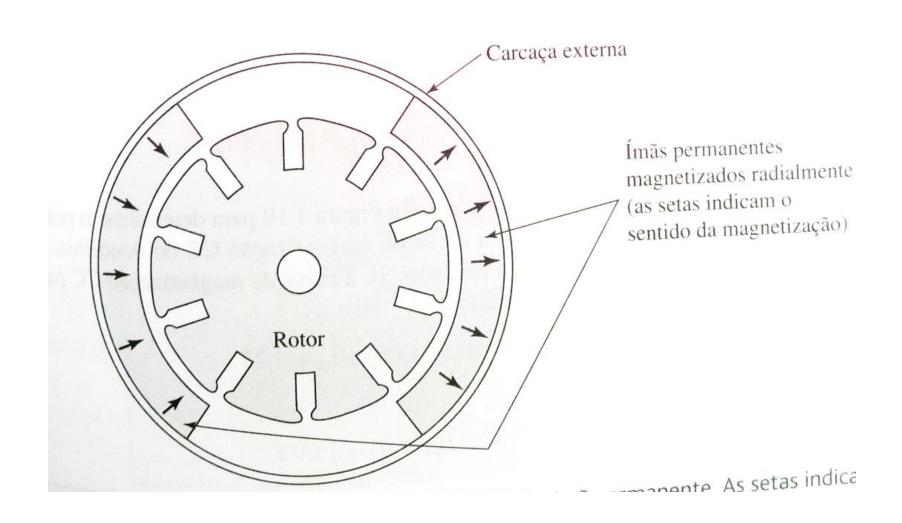
Estrutura

Visão geral:



Estrutura

Detalhe da seção transversal de um motor típico de ímã permanente:



Características

> Vantagens:

- > Construção mais simples, uma vez que o enrolamento de campo deixa de existir.
- ➤ Não há a necessidade de uma fonte de excitação externa e também não há dissipação de potência para criar o campo magnético da máquina. Isso implica em maior eficiência.
- Máquinas menores e mais baratas em comparação às máquinas com excitação externa.

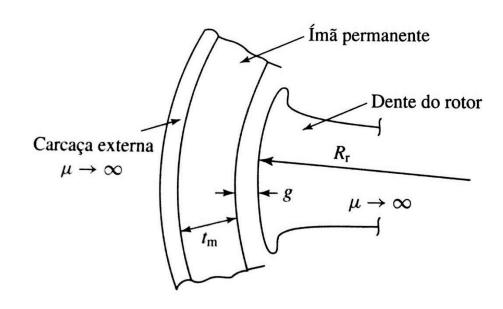
Desvantagens:

- ➤ Risco de desmagnetização dos ímãs permanentes por correntes de armadura excessivas ou por aquecimento excessivo.
- ➤ Perde-se a possibilidade de controle de velocidade via corrente de campo da MCC.
- ➤ Os ímãs permanentes normalmente são limitados em relação à produção de **B**. No entanto, a descoberta de novos materiais (ex. samário-cobalto e neodímio-ferroboro) tem reduzido essas limitações.

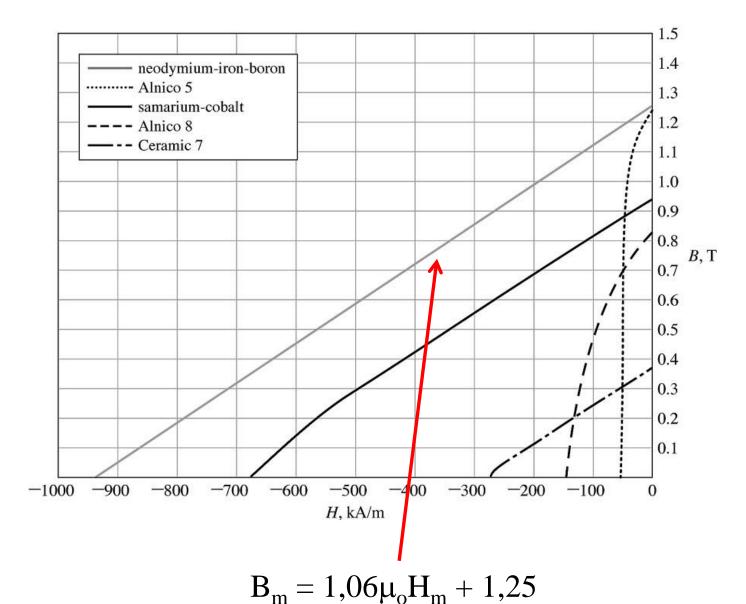
Exemplo

- Um motor CC de ímã permanente tem as dimensões definidas na figura abaixo. Os valores são:
 - \triangleright Raio do rotor: $Rr = 1.2 \ cm$
 - \triangleright Comprimento do entreferro: $g = 0.05 \ cm$
 - Espessura do ímã: tm = 0.35 cm

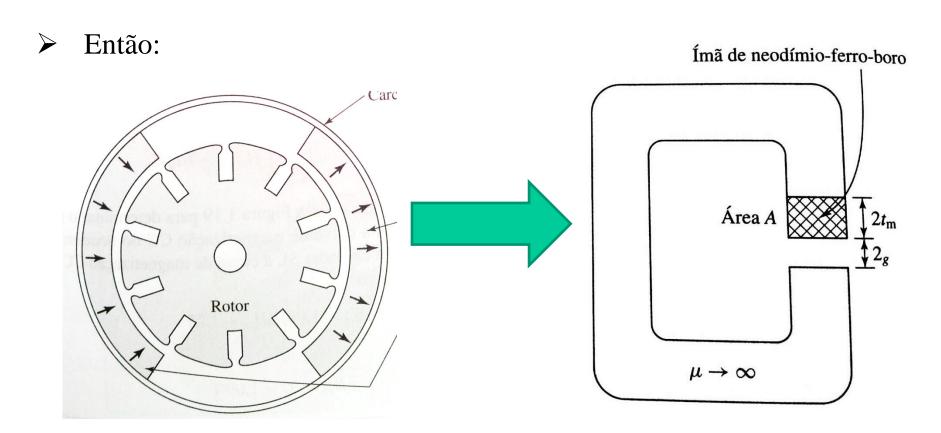
Admita que o rotor e a carcaça tenham permeabilidade infinita e que o ímã seja de neodímio-ferro-boro. Desprezando os efeitos das ranhuras do rotor, estime a densidade de fluxo magnético *B* no entreferro do motor.



Característica do ímã:



Como estamos desprezando as relutâncias da carcaça e do rotor, e a influência das ranhuras do rotor, o motor pode ser aproximado por um circuito magnético equivalente consistindo de um entreferro de 2g em série com uma seção de ímã permanente de comprimento 2tm.



Sabemos que (reta de carga):

$$B_m = -\mu_0 (A_g/A_m)(l_m/l_g)H_m$$

 \triangleright Então, como $A_g = A_m$, tem-se:

$$B_m = -\mu_0 (t_m/g) H_m = -7\mu_0 H_m$$

➤ Isolando H_m da expressão acima e substituindo na equação da curva de magnetização do ímã, tem-se:

$$B_{\rm m} = 1.06 \mu_{\rm o} [-B_{\rm m}/(7\mu_{\rm o})] + 1.25$$

$$B_{\rm m} = 1,09 {\rm T}$$

Estime a densidade do fluxo magnético se o raio do rotor for aumentado para 1,3 cm e a espessura do ímã for reduzida para 0,25 cm.

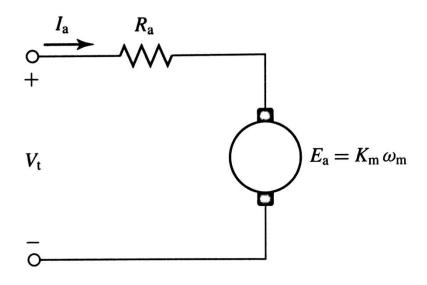
$$B_m = -\mu_0 (t_m/g) H_m = -5\mu_0 H_m$$

$$B_m = 1.06\mu_0[-B_m/(5\mu_0)] + 1.25$$

$$B_{\rm m} = 1.03 {\rm T}$$

Circuito Equivalente da MCC de Ímã Permanente

Igual ao de um motor CC com excitação independente, porém sem o circuito do enrolamento de campo.



- Sabemos que: $E_a = K_a \Phi \omega_m$ $T = K_a \Phi I_a$
- \triangleright Como ϕ é constante, podemos reescrever Ea e T, como:

$$E_a = K_m \omega_m \qquad T = K_m I_a$$

$$K_m = K_a \Phi \longrightarrow Constante \ de \ conjugado \ do \ motor$$

Exemplo

Um motor CC de ímã permanente tem resistência de armadura igual a 1,03Ω. Quanto está operando em vazio, com uma fonte CC de 50V, observa-se que a sua velocidade é 2100rpm e a corrente é 1,25A. Encontre (a) a constante de conjugado; (b) as perdas rotacionais do motor a vazio e (c) a potência de saída do motor quando ele operando em 1700rpm a partir de uma fonte de 48V.

(a) Considerando uma velocidade de 1700rpm, tem-se:

$$E_a = V_t - R_a I_a = 50 - 1,03 \times 1,25 = 48,7 V$$

Logo:
$$K_m = 48.7 / (2\pi \times 2100/60) = 0.22 \text{ V/(rad/s)}$$

▶ (b) Em vazio, a potência fornecida para a tensão gerada E_a é usada para alimentar as perdas. Portanto:

$$P_{rot} = E_a \times I_a = 48.7 \times 1.25 = 61 \text{ W}$$

(c) Considerando uma velocidade de 1700rpm, tem-se:

$$E_a = K_m \times \omega_m = 0.22 \times (2\pi \times 1700/60) = 39.2V$$

Podemos calcular o novo valor de I_a:

$$I_a = \frac{V_t - E_a}{R_a} = \frac{50 - 39.2}{1.03} = 8.54A$$

A potência mecânica é então $P_m = E_a \times I_a = 39,2 \times 8,54 = 335 W$

Finalmente, admitindo que as perdas rotacionais em vazio sejam constante, tem-se:

$$P_{eixo} = P_m - P_{rot} = 335 - 61 = 274W$$