



CHƯƠNG 3: MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

NỘI DUNG

- 3.1. Đại cương về máy điện không đồng bộ
- 3.2. Quan hệ điện từ trong MĐKĐB
- 3.3. Khởi động và điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB
- 3.4. Động cơ không đồng bộ 1 pha

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

NỘI DUNG

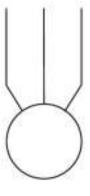
- ĐỊNH NGHĨA MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ
- CÁU TẠO VÀ PHÂN LOẠI MĐKĐB
- NGUYÊN LÝ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB
- CÁC ĐẠI LƯỢNG ĐỊNH MỰC CỦA MĐKĐB
- ÚNG DỤNG CỦA MĐKĐB

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

ĐỊNH NGHĨA MĐKĐB

Máy điện không đồng bộ (MĐKĐB) là máy điện quay, làm việc trên nguyên lý cảm ứng điện từ, dùng để biến đổi cơ năng thành điện năng (Máy phát điện) hoặc điện năng thành cơ năng (Động cơ điện) mà có tốc độ quay của rotor khác với tốc độ quay của từ trường quay trong máy.

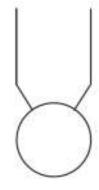
Ký hiệu



MĐKĐB 3 pha rotor lồng sóc



MĐKĐB 3 pha rotor dây quấn



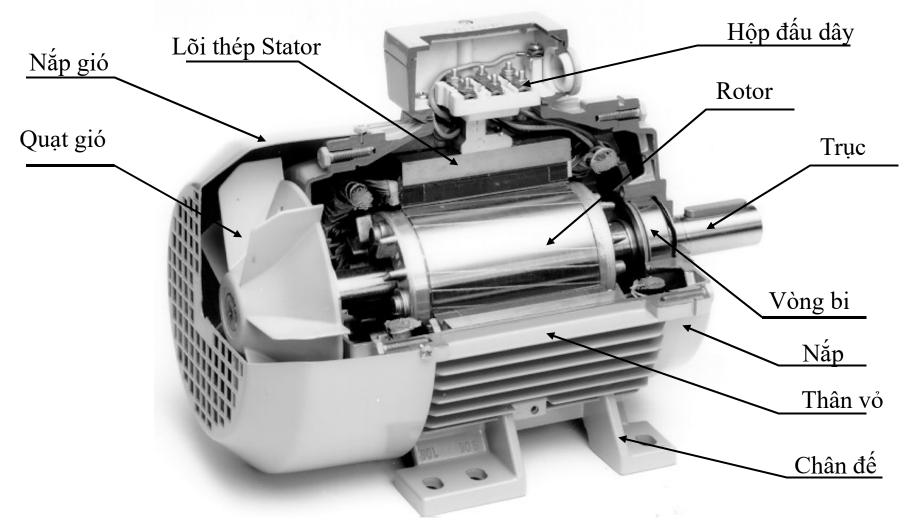
MĐKĐB 1 pha rotor lồng sóc



4

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB





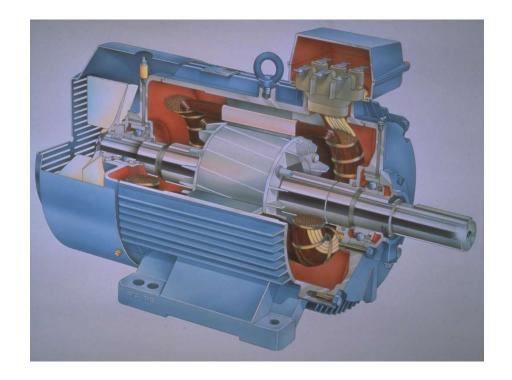
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

Tên gọi không đồng bộ?

Cấu tạo Stator?

Cấu tạo Rotor?



School of E

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

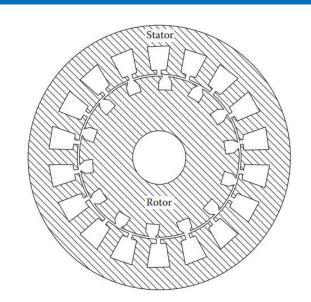
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

1. Stator

Stator gồm: Lõi thép, dây quấn và vỏ máy

- Lõi thép stator có dạng hình trụ là phần dẫn từ, vì từ trường đi qua lõi thép là từ trường quay nên để giảm tổn hao → Lõi thép được ghép bằng các lá thép kỹ thuật điện, được dập rãnh bên trong rồi ghép lại với nhau tạo thành các rãnh theo hướng trục. Lõi thép được ép vào trong vỏ máy.







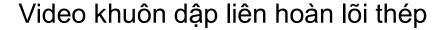
7

Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

- 1. Stator
- Lõi thép stator







Video lót cách điện vào rãnh

BÔ

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

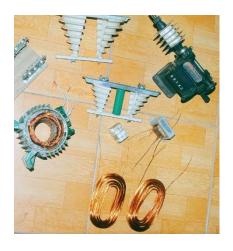
CÁU TẠO MĐKĐB

1. Stator

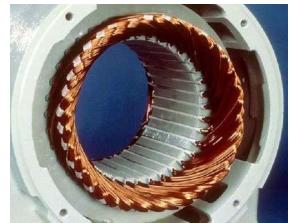
- Dây quấn stator thường được làm bằng dây đồng có bọc cách điện và đặt trong các rãnh của lõi thép. Dòng điện xoay chiều ba pha chạy trong dây quấn ba pha stato sẽ tạo nên từ trường quay.



Video quấn dây tự động









Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

- 1. Stator
- Dây quấn stator



Bối dây mềm, dây dẫn tròn



Dây phần tử cứng, dây dẫn chữ nhật

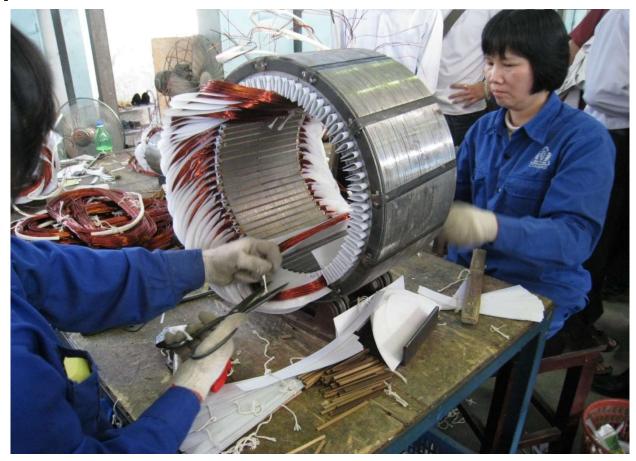


10

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

1. Stator



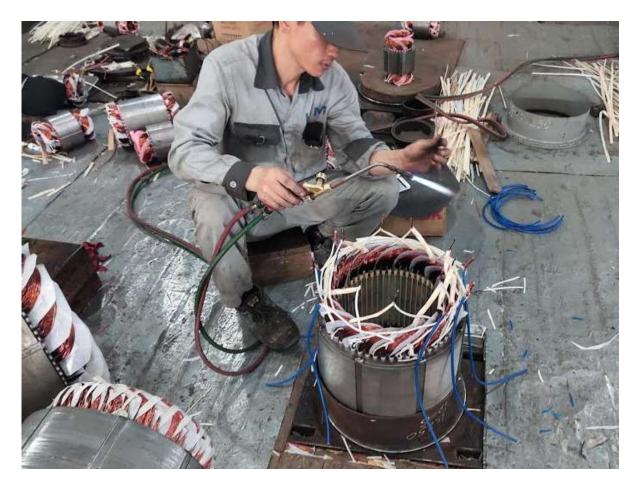
Dây quấn được đặt vào rãnh mạch từ



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

1. Stator



Hàn các bối dây và đầu dây ra



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

1. Stator

- Vỏ máy: Được chế tạo bằng gang đúc, thép, nhôm hoặc các vật liệu kết cấu khác. Vỏ có chức năng đỡ và bảo vệ mạch từ và dây quấn stator.







Ép stator vào vỏ máy



13

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

- 1. Stator
- Vỏ máy:





Đầu dây ra

Hộp đấu dây

Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

CÁU TẠO MĐKĐB

2. Rotor

Rotor là phần quay gồm lõi thép, dây quấn và trục máy.

- Lõi thép: Cũng như lõi thép stator, lõi thép rotor gồm các lá thép kỹ thuật điện được dập rãnh mặt ngoài ghép lại để đặt dây quấn, ở giữa có dập lỗ để lắp trục.





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

2. Rotor



Video khuôn dập liên hoàn lõi thép

CÁU TẠO MĐKĐB

- 2. Rotor
- Dây quấn rotor của máy điện không đồng bộ có hai kiểu:

Rotor ngắn mạch (rotor lồng sóc)

Rotor dây quấn

Rotor lồng sóc:

Gồm các thanh dẫn bằng đồng hàn ngắn mạch 2 đầu hoặc thanh dẫn bằng nhôm đúc vào các rãnh cùng hai vành ngắn mạch ở hai đầu.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁU TẠO MĐKĐB

2. Rotor Rotor lồng sóc



Nhôm thỏi nguyên chất



Đúc nhôm tạo lồng sóc



Rotor sau khi ép vào trục và gia công tạo khe hở

CÁU TẠO MĐKĐB

2. Rotor

Rotor dây quấn: cách quấn và số cực từ giống như dây quấn stator.

- Luôn đấu sao (Y) và có ba đầu ra đấu vào ba vành trượt, gắn vào trục quay của rotor và cách điện với trục.
- Ba chổi than cố định và luôn tiếp xúc trên vành trượt để dẫn điện ra ngoài,
- Thông qua chổi than để nối thêm điện trở phụ vào mạch điện rotor nhằm cải thiện tính năng mở máy hoặc điều chỉnh tốc độ.





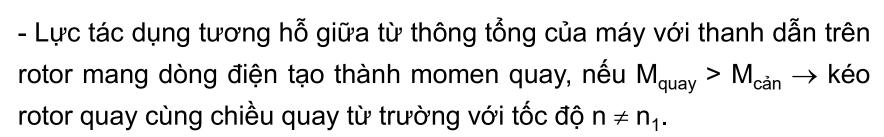
PHÂN LOẠI MĐKĐB

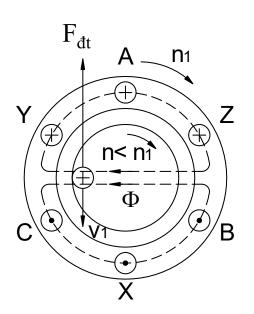
- ◆ Theo kiểu dây quấn rotor
 - MĐKĐB rotor lồng sóc
 - MĐKĐB rotor dây quấn
- ◆ Theo kiểu bảo vệ
 - Kiểu kín
 - > Kiểu hở
 - Kiểu bảo vệ
 - Kiểu phòng nổ

- ◆ Theo chế độ làm việc:
 - Dài hạn
 - Ngắn hạn
 - Ngắn hạn lặp lại
- ◆ Theo số pha:
 - Một pha
 - Ba pha
 - Vạn năng

NGUYÊN LÝ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

- Đặt điện áp xoay chiều vào ba pha dây quấn stator \rightarrow I_A , I_B , $I_C \neq 0$ \rightarrow F_A , F_B , $F_C \neq 0$ Các stđ này lệch nhau góc 120^0 cả về không gian và thời gian \rightarrow $F_{quay} = F_A + F_B + F_C$
- Từ trường $F_{quay} \rightarrow$ từ thông Φ_1 . Φ_1 xuyên qua dây quấn rotor \rightarrow cảm ứng sđđ $E_2 \rightarrow I_2 \rightarrow \Phi_2$. từ thông Φ_2 hợp với từ thông Φ_1 tạo thành từ thông tổng ở khe hở không khí.





Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

NGUYÊN LÝ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

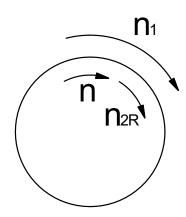
- Do n ≠ n₁ nên gọi là không đồng bộ, còn gọi là động cơ dị bộ hay động cơ cảm ứng (Induction Motor).
- Hệ số trượt của máy điện không đồng

bộ

$$s = \frac{n_1 - n}{n_1}$$

- Tốc độ quay tương đối giữa từ trường quay của dây quấn stator với tốc độ rotor: $n_{2R} = n_1 - n_1$
 - → Tần số sức điện động trong dây quấn rotor là:

$$f_2 = \frac{n_{2R}.p}{60} = s.f_1$$



School of Electrical Engineering

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC ĐẠI LƯỢNG ĐỊNH MỰC CỦA MĐKĐB

- 1. Công suất định mức P_{đm} (kW,W)
- 2. Điện áp định mức U_{đm} (V)
- 3. Dòng điện định mức I_{đm} (A)
- 4. Tốc độ quay định mức n_{đm} (v/p)
- 5. Hiệu suất định mức η_{đm} %
- 6. Hệ số công suất ở tải định mức
- 7. Cấp cách điện
- 8. Cấp bảo vệ IP

Công suất điện định mức mà động cơ tiêu thụ từ lưới điện:

$$P_{1dm} = \frac{P_{dm}}{\eta_{dm}} = \sqrt{3}.U_{dm}.I_{dm}.\cos\varphi_{dm}$$

Momen định mức ở đầu trục: $M_{\rm dm} = \frac{P_{\rm dm}}{\Omega_{\rm dm}} \, (\rm N.m)$ $\Omega_{\rm dm} = \frac{2.\pi.n_{\rm dm}}{60} \, (\rm rad/s)$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC ĐẠI LƯỢNG ĐỊNH MỰC CỦA MĐKĐB

+ Ký hiệu : VD kiểu 3K112-S4

3 là seri hay lần cải tiến

K là động cơ KĐB rotor lồng sóc

112 là chiều cao tâm trục

S là cỡ vỏ (cỡ lõi thép): Ngắn

S – Ngắn

M – Trung bình

L – Dài

4 là số cực từ của máy

24

School of Electrical Engi

3.1 ĐẠI CƯƠNG VỀ MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

ỨNG DỤNG CỦA MĐKĐB

- Chủ yếu được sử dụng làm động cơ do cấu tạo đơn giản, làm việc chắc chắn, dễ sử dụng, vận hành, giá thành rẻ.
- Cũng được sử dụng làm máy phát . Gần đây người ta ứng dụng nhiều làm máy phát điện sức gió công suất đến vài Mêgaoat.





CHƯƠNG 3: MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

NỘI DUNG

- 3.1. Đại cương về máy điện không đồng bộ
- 3.2. Quan hệ điện từ trong MĐKĐB
- 3.3. Khởi động và điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB
- 3.4. Động cơ không đồng bộ 1 pha



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức



Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

KHÁI NIỆM CHUNG

Cấu trúc máy điện KĐB:

Trên stator có dq m₁ pha Trên rotor có dq m₂ pha

 \sum Liên hệ với nhau về cảm ứng từ

Có thể coi MĐKĐB như MBA mà dây quấn stator là dây quấn sơ cấp, dây quấn rotor là dây quấn thứ cấp và sự liên hệ giữa hai mạch sơ cấp và thứ cấp thông qua từ trường quay.

→ Dùng cách phân tích MBA để nghiên cứu MĐKĐB.





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

KHÁI NIỆM CHUNG

Giống như mô hình MBA, cần thực hiện quy đổi để dẫn ra sơ đồ mạch điện thay thế.

Tương quan giữa MĐKĐB và MBA:

MÐKÐB	MBA
Dây quấn Stator	Dây quấn sơ cấp
Dây quấn Rotor	Dây quấn thứ cấp
Lõi thép Stato, Rotor	Mạch từ
Mạch từ hở	Mạch từ khép kín
Từ trường quay	Từ trường đập mạch
$f_1 \neq f_2$	$f_1 = f_2$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Đặt điện áp U_1 (f_1) vào dây quấn stator \rightarrow dòng điện I_1 (f_1), dây quấn rotor kín mạch \rightarrow dòng điện I_2 (f_2);

Dòng I_1 và I_2 sinh ra stđ quay F_1 và F_2 :

$$F_{1} = \frac{m_{1}.\sqrt{2}}{\pi}.\frac{w_{1}.k_{dq1}}{p}I_{1}$$

$$F_{2} = \frac{m_{2}.\sqrt{2}}{\pi}.\frac{w_{2}.k_{dq2}}{p}I_{2}$$

Trong đó:

m₁, m₂ là số pha của dq stator và rotor p là số đôi cực

w₁, w₂ là số vòng dây nối tiếp trên một phadq stator và rotor

k_{dq1}, k_{dq2} là hệ số dây quấn của dây quấn stator và rotor



Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Hai stđ có cùng tốc độ quay n₁ = 60f₁/p và tác dụng với nhau để sinh ra stđ tổng trong khe hở F_0 . \rightarrow Phương trình cân bằng stđ:

$$\dot{F}_1 + \dot{F}_2 = \dot{F}_0 \leftrightarrow \dot{F}_1 = \dot{F}_0 + (-\dot{F}_2')$$

Như MBA, dòng điện l₁ gồm hai thành phần:

• Một thành phần là dđ
$${\bf I_0}$$
 tạo nên stđ
$$\dot{\bf F}_0 = \frac{m_1.\sqrt{2}}{\pi}.\frac{{\bf W}_1.{\bf K}_{\rm dq1}}{\mathfrak{p}}\dot{\bf I}_0$$

• Một thành phần là $(-\dot{I}_2')$ tạo nên stđ $(-\dot{F}_2') = -\frac{m_1.\sqrt{2}}{7}.\frac{w_1.k_{dq1}}{7}\dot{I}_2'$

Bù lại stđ F_2 của dòng điện thứ cấp I_2 $\left| \rightarrow \dot{I}_1 = \dot{I}_0 + (-\dot{I}_2') \right|$



School of Electrical Engineering

3.2. QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Quy đổi MBA? Quy đổi MĐKĐB?



- Mục đích?
- Lý do cần quy đổi ở máy biến áp?
- Phương pháp?
- Điều kiện?
- Xác đinh thông số trước và sau khi quy đổi?





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Quy đổi dây quấn rotor → dây quấn stator:

W_2	\rightarrow	w' ₂ =w ₁
k _{dq2}	\rightarrow	k' _{dq2} = k _{dq1}
k _n	\rightarrow	k _n = 1



Bô môn Thiết bi điên - Điên tử, Viên Điên, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Stđ trước khi quy đổi:

$$\dot{F}_2 = \frac{m_2.\sqrt{2}}{\pi}.\frac{w_2.k_{dq2}}{p}\dot{I}_2$$

Stđ sau khi quy đổi:

$$\dot{F}_{2}' = \frac{m_{1}.\sqrt{2}}{\pi}.\frac{w_{1}.k_{dq1}}{p}\dot{I}_{2}'$$

Stđ trước và sau khi quy đổi bằng nhau:

$$\dot{F}_{2}'.1 = F_{2}.k_{n} \rightarrow k_{i} = \frac{\dot{I}_{2}}{\dot{I}_{2}'} = \frac{m_{1}.w_{1}.k_{dq1}}{m_{2}.w_{2}.k_{dq2}}.\frac{1}{k_{n}}$$

Dòng điện quy đổi:
$$\dot{I}_2' = \frac{\dot{I}_2}{k_i}$$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

SĐĐ trong dây quấn stator và rotor:

$$E_1 = 4,44.f_1.w_1.k_{dq1}.\Phi = E_2'$$

 $E_2 = 4,44.f_1.w_2.k_{dq2}.\Phi$

Khi rotor đứng yên $f_2 = f_1$:

$$k_u = \frac{E_2'}{E_2} = \frac{w_1.k_{dq1}}{w_2.k_{dq2}} \cdot \frac{1}{k_n} \text{: hệ số quy đổi theo sđđ hay điện áp}$$

Qui đổi điện trở rotor r₂ về stator: theo điều kiện nào?

$$m_2 I_2^2 r_2 = m_1 I_2'^2 r_2' \rightarrow r_2' = \frac{m_2}{m_1} (\frac{I_2}{I_2'})^2 . r_2 = k_u . k_i . r_2$$

Tương tự qui đổi điện kháng rotor \mathbf{x}_{2} về stator: $\mathbf{x}_{2}' = \mathbf{k}_{\mathrm{u}}.\mathbf{k}_{\mathrm{i}}.\mathbf{x}_{2}$

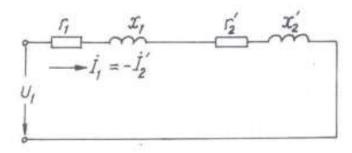


Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

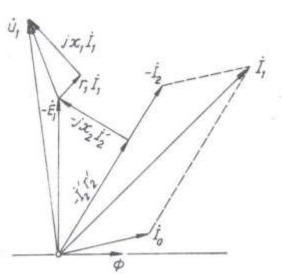
QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR ĐỨNG YÊN

Tương tự như MBA có mô hình toán sau quy đối:

$$\begin{cases} \dot{U}_1 = -\dot{E}_1 + \dot{I}_1.(r_1 + jx_1) \\ \dot{U}_2' = 0 = \dot{E}_2' - \dot{I}_2'.(r_2' + jx_2') \end{cases}$$
 So với mô hình toán của MBA?
$$\dot{I}_0 = \dot{I}_1 + \dot{I}_2'$$



Sơ đồ mạch điện thay thế



Đồ thị vector



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR QUAY

Có: $n \neq 0$, $s \neq 1 \rightarrow f_2 = s.f_1 \neq f_1 \rightarrow Quy đổi rotor quay về rotor đứng yên.$

Sđđ rotor khi rotor đứng yên (n = 0, s = 1):

$$E_2 = 4,44.f_1.w_2.k_{dq2}.k_n.\Phi$$

Sđđ rotor khi rotor quay (n \neq 0, s \neq 1):

$$E_{2s} = 4,44.f_2.w_2.k_{dq2}.k_n.\Phi = 4,44.s.f_1.w_2.k_{dq2}.k_n.\Phi = s.E_2$$

Điện trở và điện kháng:

$$r_2 \approx const$$

$$x = \omega.L = 2.\pi.f.L \rightarrow \begin{vmatrix} x_2 = 2.\pi.f_1.L \\ x_{2s} = 2.\pi.f_2.L = 2.\pi.f_1.s.L \end{vmatrix} \rightarrow x_{2s} = s.x_2$$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR QUAY

Phương trình cân bằng sđđ ở dây quấn rotor khi quay:

$$\begin{split} 0 &= -\dot{E}_{2s} + \dot{I}_{2}.(r_{2} + jx_{2s}) \\ \Leftrightarrow 0 &= -\dot{E}_{2} + \dot{I}_{2}.(\frac{r_{2}}{s} + j.x_{2}) \quad \times \frac{k_{u}.k_{i}}{k_{i}} \ ta \ co': \\ 0 &= -k_{u}.\dot{E}_{2} + \frac{\dot{I}_{2}}{k_{i}}(\frac{r_{2}}{s}k_{u}k_{i} + jx_{2}k_{u}k_{i}) \\ \to 0 &= -\dot{E}_{2}' + \dot{I}_{2}'(\frac{r_{2}'}{s} + jx_{2}') = -\dot{E}_{2}' + \dot{I}_{2}'(r_{2}' + jx_{2}' + \frac{1-s}{s}r_{2}') \end{split}$$
 Trong đó:
$$\frac{1-s}{s}r_{2}' \quad \text{Gọi là điện trở giả tưởng}$$

Công suất cơ đưa ra trục được mô tả tương đương bằng công suất điện trên điện trở giả tưởng này.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR QUAY

Ta có hệ phương trình cơ bản của máy điện không đồng bộ khi rotor quay như sau:

$$\begin{cases} \dot{U}_{1} = -\dot{E}_{1} + \dot{I}_{1}.(r_{1} + jx_{1}) \\ 0 = -\dot{E}_{2}' + \dot{I}_{2}'(r_{2}' + jx_{2}' + \frac{1-s}{s}r_{2}') \\ \dot{E}_{2}' = \dot{E}_{1} \\ \dot{I}_{1} + \dot{I}_{2}' = \dot{I}_{0} \\ -\dot{E}_{1} = \dot{I}_{0}(r_{m} + j.x_{m}) \end{cases}$$

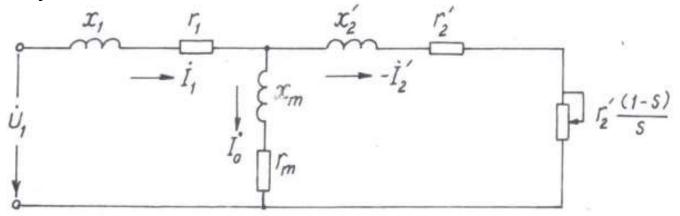




Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

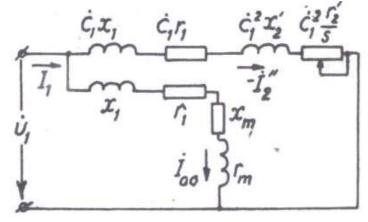
QUAN HỆ ĐIỆN TỪ TRONG MĐKĐB KHI ROTOR QUAY

Mạch điện thay thế hình T

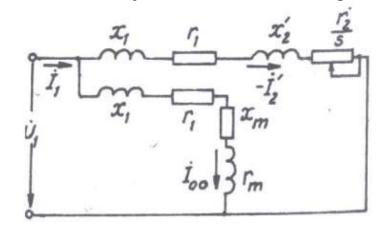


Mạch điện thay thế hình Γ

Mạch điện thay thế hình Γ đơn giản



Với
$$C_1$$
:
$$C_1 = 1 + \frac{Z_1}{Z_m} \approx 1$$





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHÉ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

- 1. Chế độ động cơ điện (0 < s < 1) $n \equiv n_1, n < n_1$
 - +/ Phân phối công suất tác dụng

$$P_1 = m_1.U_1.I_1.\cos \varphi_1$$

$$p_{cu1} = m_1.I_1^2.r_1$$

$$p_{Fe} \approx p_{Fe1} = m_1 I_0^2 r_m$$

$$P_{dt} = P_1 - (p_{cu1} + p_{Fe}) = m_1 I_2^2 . \frac{r_2'}{s} = m_2 I_2^2 . \frac{r_2}{s}$$

$$p_{cu2} = m_1.I_2'^2.r_2' = P_{dt}.s$$

$$P_{co} = P_{dt} - p_{cu2} = P_{dt} (1-s) = m_1 I_2'^2 . (\frac{1-s}{s}) r_2'$$

$$P_2 = P_{co} - p_{co} - p_{fu}$$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

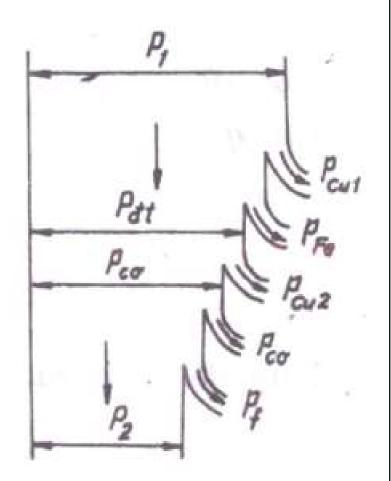
1. Chế độ động cơ điện (0 < s < 1)

Tổng tổn hao:

$$\Sigma p = p_{cu1} + p_{Fe} + p_{cu2} + p_{co} + p_{fu}$$

Hiệu suất của ĐCKĐB:

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = 1 - \frac{\sum p}{P_1}$$



Giản đồ công suất tác dụng



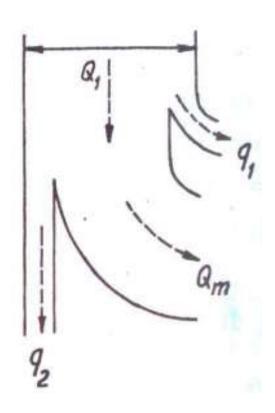
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

- 1. Chế độ động cơ điện (0 < s < 1)
 - +/ Phân phối công suất phản kháng:

$$\begin{aligned} Q_1 &= m_1.U_1.I_1.\sin\phi_1\\ q_1 &= m_1.I_1^2.x_1 \qquad q_2 = m_1.I_2'^2.x_2'\\ Q_m &= m_1.E_1.I_0 = m_1.I_0^2.x_m\\ Q_1 &= q_1 + Q_m + q_2 = m_1.U_1.I_1.\sin\phi_1 \end{aligned}$$

$$I_0$$
 = 20-25% $I_{dm} \rightarrow Q_m$ tương đối lớn
$$\rightarrow cos φ thấp, thường $cos φ_{dm}$ = 0,7 - 0,95
$$cos φ_0$$
 = 0,1- 0,15$$



Giản đồ công suất phản kháng

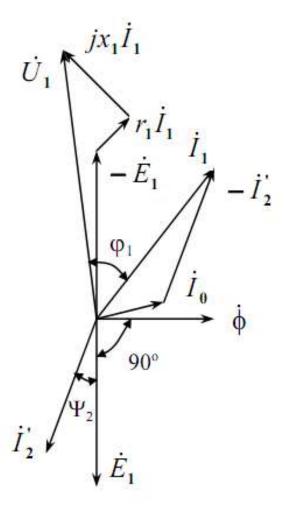




Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

- 1. Chế độ động cơ điện (0 < s < 1)
 - +/ Đồ thị vector





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

2. Chế độ máy phát ($-\infty$ < s < 0) $n \equiv n_1, n > n_1$

 $M_{dtF} <> n : momen cản$

 $M_{co} \equiv n$: momen quay

 $M_{dtF} <> M_{dtDC}$

 \mathring{O} chế độ máy phát, có s < 0 \rightarrow công suất cơ:

$$P_{co}=m_1.I_2'^2.(\frac{1-s}{s})r_2'<0 \rightarrow \text{Máy nhận công suất cơ vào.}$$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

2. Chế độ máy phát (-∞ < s < 0)

Có:
$$tg\psi_2 = \frac{x_2'}{r_2'/s} = \frac{s.x_2'}{r_2'} < 0$$

 \rightarrow góc giữa \dot{E}_2 và \dot{I}_2 là $90^0 < \psi_2 < 180^0$

Từ đồ thị vector thấy góc $\phi_1 > 90^0$ nên:

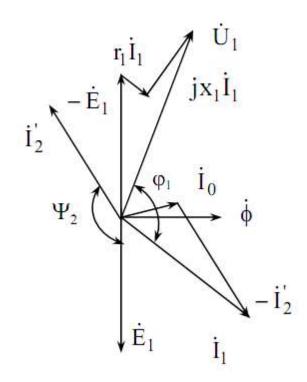
+ Công suất tác dụng:

$$P_1 = m_1.U_1.I_1.\cos \varphi_1 < 0$$

+ Công suất phản kháng:

$$Q_1 = m_1.U_1.I_1.\sin \varphi_1 > 0$$

→ Đây chính là nhược điểm của MFĐKĐB





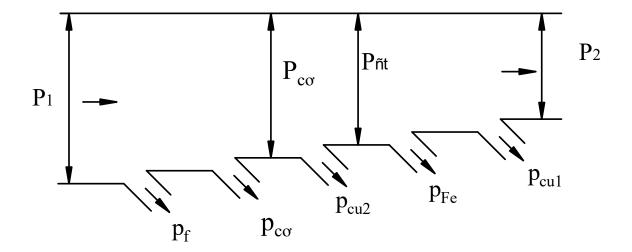


Bô môn Thiết bi điên - Điên tử, Viên Điên, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

2. Chế độ máy phát (-∞ < s < 0)

Giản đồ năng lượng của máy phát điện không đồng bộ:





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

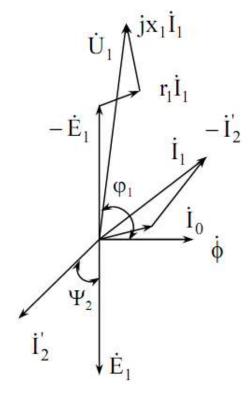
CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

3. Chế độ hãm điện từ (1 < s < 2)

 $\mathring{\text{O}}$ chế độ hãm điện từ rotor có vận tốc n < > $n_{\text{db}} \rightarrow 1 < s < 2$

Do s > 0 nên đồ thị vector ở chế độ hãm điện từ tương tự như ở chế độ

động cơ:





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

3. Chế độ hãm điện từ (1 < s < 2)

$$P_{co} = m_1.I_2'^2.(\frac{1-s}{s})r_2' < 0 \rightarrow M$$
áy nhận công suất cơ P_{co} từ ngoài

$$P_{dt} = m_1 I_2'^2 \cdot \frac{r_2'}{s} > 0 \rightarrow P_1 > 0 \rightarrow M$$
áy nhận công suất điện từ lưới

Tất cả công suất cơ và điện lấy ở ngoài đều biến thành tổn hao đồng trên mạch rotor:

$$P_{dt} + |P_{co}| = m_1 I_2'^2 \cdot \frac{r_2'}{s} + m_1 I_2'^2 \cdot (\frac{s-1}{s}) r_2' = m_1 I_2'^2 \cdot r_2' = p_{cu2}$$

Vì tất cả năng lượng lấy vào đều tiêu thụ trên máy nên khi $U_1 = U_{dm}$ chỉ cho phép máy làm việc trong khoảng thời gian ngắn.

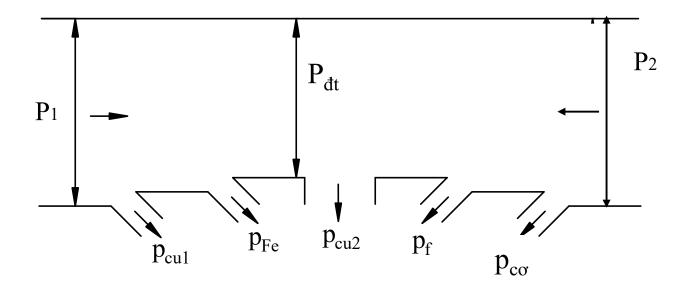


Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC CHẾ ĐỘ LÀM VIỆC CỦA MĐKĐB

3. Chế độ hãm điện từ (1 < s < 2)

Giản đồ năng lượng:





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

1. Biểu thức tính momen:

Xét chế độ động cơ, lúc làm việc phải chịu momen cản bao gồm momen không tải M_0 và momen cản của phụ tải M_2 .

$$M_{CO} = M_0 + M_2 = \frac{p_{co} + p_f}{\Omega} + \frac{P_2}{\Omega} = \frac{P_{co}}{\Omega}$$

Công suất cơ : $P_{co} = P_{dt}(1-s)$

Tốc độ góc của rotor:
$$\Omega = \frac{2.\pi.n}{60} = \frac{2.\pi.n_1.(1-s)}{60} = \Omega_1.(1-s)$$

$$\rightarrow M_{CO} = \frac{P_{co}}{\Omega} = \frac{P_{dt}(1-s)}{\Omega_1(1-s)} = \frac{P_{dt}}{\Omega_1} = M_{dt}$$

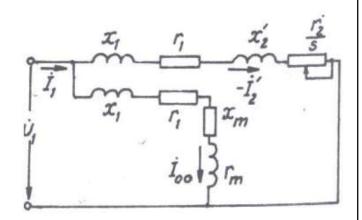


Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

1. Biểu thức tính momen:

$$M_{\text{dt}} = \frac{P_{\text{dt}}}{\Omega_{1}} = \frac{m_{1}.I_{2}^{\prime 2}.\frac{r_{2}^{\prime}}{s}}{\frac{\omega_{1}}{p}} = \frac{p.m_{1}.I_{2}^{\prime 2}.\frac{r_{2}^{\prime}}{s}}{\omega_{1}}$$



Từ mạch điện thay thế hình
$$\Gamma$$
:
$$I_2' = \frac{U_1}{\sqrt{(r_1 + C_1.\frac{r_2'}{s})^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2}}$$

$$M_{\text{dt}} = \frac{p.m_1.U_1^2.\frac{r_2'}{s}}{\omega_1 \left[(r_1 + C_1.\frac{r_2'}{s})^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2 \right]} = f(s)$$

Nhận xét:

- + Momen M tỉ lệ với $U_{\scriptscriptstyle 1}^2$
- + Momen M tỉ lệ nghịch với điện kháng $(x_1 + C_1.x_2')^2$





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

1. Biểu thức tính momen:

Quan hệ M = f(s) và I = f(s):

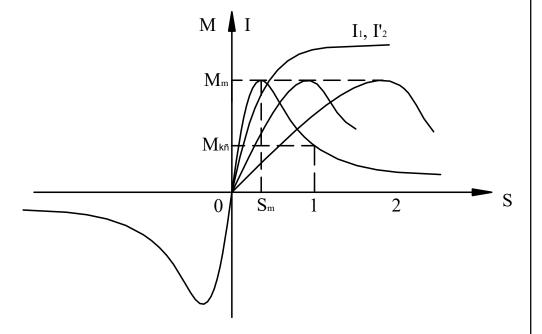
Từ quan hệ M = f(s) ta thấy:

Khi S \uparrow từ 0 \rightarrow s_m (s tới hạn)

$$\rightarrow \frac{I \uparrow}{M \uparrow} c \acute{o} M \sim I^2$$

Khi s > s_m
$$\rightarrow$$

$$\begin{cases} I \uparrow \\ M \downarrow \end{cases} \rightarrow$$
 Momen đạt giá trị cực đại M_{max} = M(s_m)







Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

2. Tìm mômen cực đại M_{max} :

$$\frac{dM}{ds} = 0$$

 \rightarrow Hệ số trượt s_m ứng với momen cực đại M_{max}:

$$s_{m} = \frac{\pm C_{1}.r_{2}'}{\sqrt{r_{1}^{2} + (x_{1} + C_{1}.x_{2}')^{2}}}$$

$$\rightarrow M_{\text{max}} = \pm \frac{p.m_1.U_1^2}{2.\omega_1.C_1.[\pm r_1 + \sqrt{r_1^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2}]}$$

Trong đó: Dấu (+) ứng với Động cơ điện Dấu (-) ứng với Máy phát điện



Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

2. Tìm mômen cực đại M_{max} :

Do
$$C_1 \sim 1$$
, $r_1 \ll X_1$, X_2' nên ta coi $r_1 \rightarrow 0$

Như vậy ta có:
$$s_m \approx \frac{r_2'}{x_1 + x_2'}$$
 $M_{max} \approx \pm \frac{p.m_1.U_1^2}{2.\omega_1.(x_1 + x_2')}$

$$M_{\text{max}} \approx \pm \frac{\text{p.m}_1.\text{U}_1^2}{2.\omega_1.(x_1 + x_2')}$$

Nhận xét:

+
$${\sf M}_{\sf max}$$
 tỉ lệ với ${\sf U}_1^2$

+
$$M_{\text{max}}$$
 tỉ lệ nghịch với $x_1 + x_2'$ khi tần số cho trước.

$$+ M_{\text{max}} \notin r_2'$$

$$+ s_m \sim r_2'$$



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

3. Mômen khởi động:

 \mathring{O} chế độ khởi động có s = 1 (n = 0) \rightarrow Momen khởi động:

$$M_{kd} = \frac{p.m_1.U_1^2.r_2'}{\omega_1[(r_1 + C_1.r_2')^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2]}$$

Nhận xét:

+ M_{kd} tỉ lệ với U_1^2

+ Do r_1 , $r'_2 \ll x_1$, $x'_2 \rightarrow M_{kd}$ tỉ lệ với nghịch với nghịch điện kháng

$$(x_1 + C_1.x_2')^2$$

+ M_{kđ} tỉ lệ với điện trở rotor r'₂





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

Trong lý lịch máy thường cho biết các bội số:

$$m_{\text{max}} = \frac{M_{\text{max}}}{M_{\text{dm}}} = 1.8 \div 2.2$$

Bội số momen khởi động:

$$m_k = \frac{M_k}{M_{dm}} = 1,1 \div 1,7$$

Bội số dòng điện khởi động:

$$i_k = \frac{I_k}{I_{dm}} = 5 \div 7$$





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

4. Biểu thức Klox:

Trong thực tế thường không biết các tham số của MĐKĐB nên có thể dùng biểu thức Klox để tính momen.

Lập tỉ số:
$$\frac{M}{M_{max}} = \frac{2.C_1.r_2'[r_1 + \sqrt{r_1^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2}]}{s.[(r_1 + C_1.\frac{r_2'}{s})^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2]}$$
 Ta có:
$$\sqrt{r_1^2 + (x_1 + C_1.x_2')^2} = \frac{C_1.r_2'}{s_m}$$

$$2.(1 + \frac{r_1}{c_1 + c_2} s_m)$$

$$\rightarrow \frac{M}{M_{\text{max}}} = \frac{2.(1 + \frac{r_1}{C_1.r_2'}s_m)}{\frac{s}{s_m} + \frac{s_m}{s} + \frac{2.r_1}{C_1.r_2'}s_m}$$





Bô môn Thiết bi điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

4. Biểu thức Klox:

Trong máy điện không đồng bộ thường điện trở $r_1 = r_2'$

Và s_m= 0,1÷0,2 nên:
$$\frac{r_1}{C_1.r_2'}$$
s_m << so với số hạng trước nó nên

có thể bỏ qua:

$$\frac{M}{M_{\text{max}}} = \frac{2}{\frac{S}{S_{\text{m}}} + \frac{S_{\text{m}}}{S}} \longrightarrow \text{Biểu thức Klox.}$$





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

BIỂU THỰC MOMEN ĐIỆN TỪ CỦA MĐKĐB

5. Đặc tính cơ của động cơ không đồng bộ:

Momen đầu trục của ĐCKĐB:

$$M_2 = \frac{P_2}{\Omega} = \frac{P_{co} - (p_{co} + p_f)}{\Omega} = M_{co} - M_0$$

Thường momen không tải M_0 << momen tải nhận được ở đầu trục M_2

 \rightarrow Ta có thể thay việc khảo sát $M_2 = f(s)$ bằng $M_{co} = M_{dt} = f(s)$



64

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

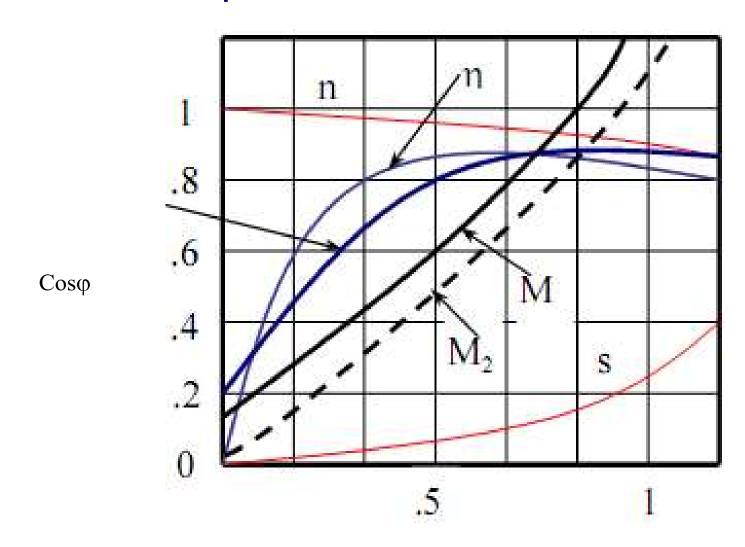
<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC ĐƯỜNG ĐẶC TÍNH CỦA MĐKĐB





66

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

<u>NỘI DUNG</u>

- Khái niệm chung
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor đứng yên
- Quan hệ điện từ của MĐKĐB khi rotor quay
- Các chế độ làm việc của MĐKĐB
- Biểu thức momen điện từ của MĐKĐB
- Các đường đặc tính của MĐKĐB
- MĐKĐB làm việc trong chế độ không định mức



Bô môn Thiết bi điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

MĐKĐB LÀM VIỆC TRONG CHẾ ĐỘ KHÔNG ĐỊNH MỰC

1. Điện áp không định mức:

Giả thiết U₁ < U_{dm}: đây là trường hợp thường gặp nhất, như tải cuối đường dây, vì M ~ $U^2 \rightarrow$ momen M giảm bình phương lần so với điện áp.

Nếu bỏ qua điện áp rơi trong dây quấn stator: $U_1 \approx E_1 \sim \Phi$

$$\rightarrow$$
 khi $U_1 \downarrow \rightarrow E_1 \downarrow$ và từ thông $\Phi \downarrow$

$$M = \frac{p.m_1}{\omega_1}.E_1.I'_{2a}$$

 $M = \frac{p.m_1}{\omega_1}.E_1.I_{2a}' \qquad \begin{array}{l} \text{n\'eu } M_t \text{ không đổi thì } I_2 \text{ sẽ tăng lên tỉ lệ với sự} \\ \text{giảm } E_1 \text{, làm máy nóng lên.} \end{array}$

Khi
$$U_1 \downarrow \to E_1 \downarrow \to$$
 dòng điện từ hóa $I_0 = \frac{E_1}{Z_m} \downarrow$

 \rightarrow Hệ số công suất cos φ có xu hướng tăng.

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

MĐKĐB LÀM VIỆC TRONG CHẾ ĐỘ KHÔNG ĐỊNH MỰC

1. Điện áp không định mức:

Về mặt tổn hao, điện áp giảm có ảnh hưởng như sau:

- Tổn hao sắt: $p_{Fe} = m_1.I_0^2.r_m \rightarrow p_{Fe}$ giảm ~ U_2
- Tổn hao đồng trên dây quấn rotor: $p_{cu2}=m_2.I_2^2.r_2$ tăng ~ I_2^2
- Tổn hao đồng trên dây quấn stator:

 p_{Cu1} phụ thuộc vào l_0 và l_2 vì l_0 giảm còn l_2 tăng.

Với tải nhỏ(< 40%) tổn hao giảm nên hiệu suất η tăng \rightarrow khi làm việc nên giảm điện áp xuống. Với tải lớn hơn (> 50%) tổn hao tăng nên hiệu suất η giảm.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

MĐKĐB LÀM VIỆC TRONG CHẾ ĐỘ KHÔNG ĐỊNH MỰC

2. Tần số không địng mức:

Thường thì f không đổi, trong kỹ thuật khi f thay đổi $\pm 5\% f_{dm}$ được coi như định mức.

Khi f ↓ < f_{dm} , ta có U ≈ E ~ fΦ, nếu U= Const

- \rightarrow Φ ~ 1/ f. Vậy khi tần số f giảm thì:
 - + Φ tăng \rightarrow I₀ tăng \rightarrow p_{Fe} = m₁.I₀².r_m tăng và cos ϕ ₁ giảm
 - + Tốc độ n giảm.
 - + Nếu M_t = Const thì I_2 giảm và $S = \frac{m_2.I_2^2r_2}{P_{dt}}$ giảm



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

MĐKĐB LÀM VIỆC TRONG CHẾ ĐỘ KHÔNG ĐỊNH MỰC

3. Điện áp đặt vào không đối xứng:

- Phân tích điện áp không đối xứng thành các thành phần thứ tự thuận, thứ tự nghịch và thứ tự không. Các ĐCKĐB thường đấu Y hay ∆ và trung tính không nối đất nên thành phần điện áp thứ tự không không ảnh hưởng đến sự làm việc của động cơ.
- ➤ Hệ thống điện áp thứ tự nghịch sinh ra từ trường quay nghịch có hệ số trượt của rotor đối với từ trường quay nghịch là (2 s) > 1 và momen do nó sinh ra có tác dụng hãm làm giảm momen có ích, đồng thời gây nên tổn hao phụ.





CHƯƠNG 3: MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

NỘI DUNG

- 3.1. Đại cương về máy điện không đồng bộ
- 3.2. Quan hệ điện từ trong MĐKĐB
- 3.3. Khởi động và điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB
- 3.4. Động cơ không đồng bộ 1 pha



3.3. KHỞI ĐỘNG VÀ ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

NỘI DUNG

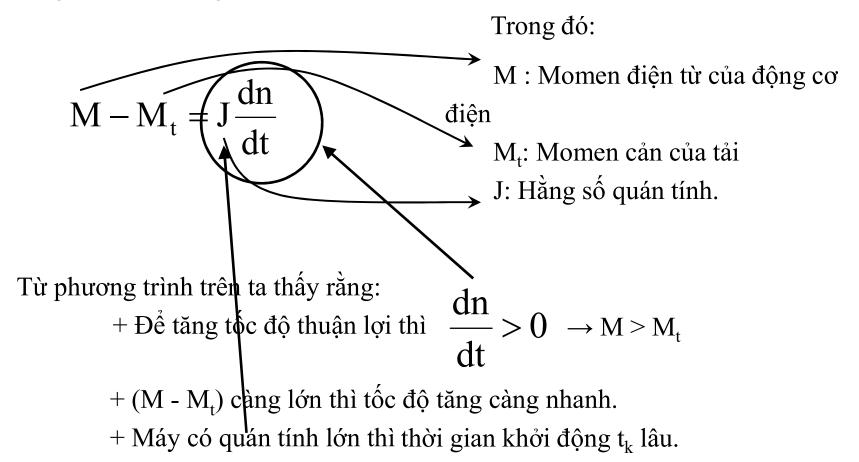
- Các phương pháp khởi động ĐCKĐB
- Các phương pháp điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

Phương trình cân bằng momen:







CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

Khi khởi động n = 0, s = 1 Dòng điện khởi động với U_{dm} :

$$I_{kd} = \frac{U_1}{\sqrt{(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2}}$$
$$= 4 \div 7 I_{dm}$$

Mômen khởi động:

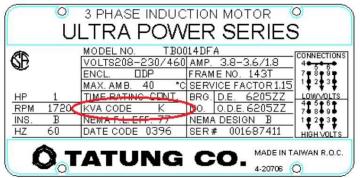
$$M_{kd} = \frac{p.m_1.U_1^2.r_2'}{\omega_1[(r_1 + r_2')^2 + (x_1 + x_2')^2]}$$

The NEMA Code Letters

Code Letter	Locked Rotor kVA/hp	Code Letter	Locked Rotor kVA/hp
A	0-3.14	L	9.00-9.99
В	3.15-3.54	M	10.00-11.19
C	3.55-3.99	N	11.20-12.49
D	4.00-4.49	P	12.50-13.99
E	4.50-4.99	R	14.00-15.99
F	5.00-5.59	S	16.00-17.99
G	5.60-6.29	T	18.00-19.99
Н	6.30-7.09	U	20.00-22.39
J	7.10-7.99	V	22.40 and up
K	8.00-8.99		©

NEMA Code Letters for Locked-Rotor KVA

KVA code K: S=8-8.99*S_{dm}





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

Yêu cầu khi khởi động động cơ:

- Momen M_{kđ} phải đủ lớn để thích ứng với đặc tính cơ của tải.
- Dòng I_{kđ} càng nhỏ càng tốt.
- Thời gian t_k nhanh.
- Phương pháp khởi động và thiết bị cần dùng đơn giản, rẻ tiền, tin cậy.
- Tổn hao công suất trong quá trình khởi động càng thấp càng tốt.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

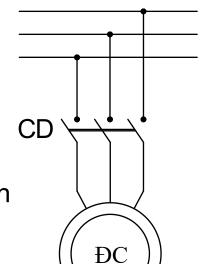
- > Khởi động ĐCKĐB rotor lồng sóc.
 - Khởi động trực tiếp
 - Khởi động gián tiếp → hạ điện áp khởi động
 - ✓ Dùng cuộn kháng mắc nối tiếp vào mạch stator
 - ✓ Dùng MBA tự ngẫu
 - ✓ Khởi động bằng cách đổi nối Y→ Δ
 - ✓ Khởi động mềm
- > Khởi động ĐCKĐB rotor dây quấn.
 - Thêm điện trở phụ vào mạch rotor

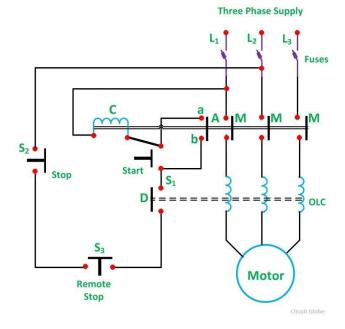




CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

1. Khởi động trực tiếp





Ưu điểm:

- Thiết bị khởi động đơn giản
- Mômen khởi động lớn
- Thời gian khởi động nhanh

Nhược điểm:

 Dòng điện khởi động lớn → Chỉ áp dụng cho những động cơ công suất nhỏ và công suất của nguồn lớn hơn nhiều lần công suất động cơ.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

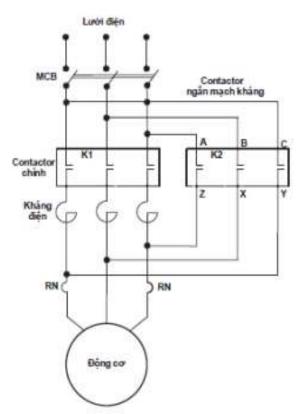
CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

2. Dùng cuộn kháng mắc nối tiếp vào mạch stator:

Khi khởi động:

- √ Đóng MCB
- √ Đóng K1, động cơ bắt đầu khởi động
- ✓ Khi tốc độ đạt 70-80% định mức, đóng K2 ngắn mạch cuộn kháng





Bô môn Thiết bị điện - Điện tử, Viên Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

2. Dùng cuộn kháng mắc nối tiếp vào mạch stator:

Khi khởi động trực tiếp:
$$I_{k d} = \frac{U_1}{\sqrt{r_{DC}^2 + x_{DC}^2}} \approx \frac{U_1}{x_{DC}}$$

Khi khởi động qua cuộn kháng:
$$I'_{kd} = \frac{U_1}{\sqrt{r_{DC}^2 + (x_{DC} + x_k)^2}} \approx \frac{U_1}{x_k}$$

$$(do x_k >> x_{DC} >> r_{DC})$$

$$\left| \rightarrow \frac{I'_{k\dot{d}}}{I_{k\dot{d}}} \sim \frac{x_{DC}}{x_k} < 1 \right| \quad \left| \frac{M'_{k\dot{d}}}{M_{k\dot{d}}} = \frac{I'^2_{k\dot{d}}}{I^2_{k\dot{d}}} \right|$$

$$\frac{M'_{kd}}{M_{kd}} = \frac{I'^2_{kd}}{I^2_{kd}}$$

Ưu điểm: Giảm dòng khởi động, thiết bị khởi động đơn giản

Nhược điểm: Khi giảm dòng khởi động, momen khởi động giảm bình phương lần.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

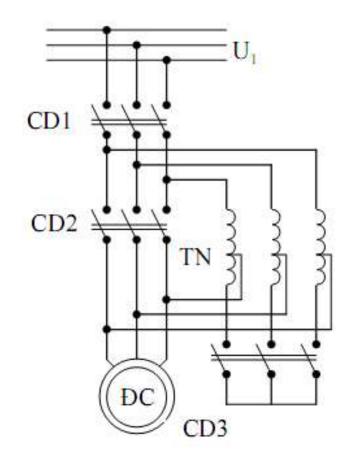
CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

3. Khởi động dùng mba tự ngẫu:

Khi khởi động:

 ${\rm CD_1}$ đóng, ${\rm CD_2}$ mở, ${\rm CD_3}$ đóng, nối dây quấn stator vào lưới điện thông qua biến áp tự ngẫu.

Sau khi khởi động xong thì cắt biến áp tự ngẫu ra bằng cách đóng CD_2 vào và mở CD_3 ra.







CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

3. Khởi động dùng mba tự ngẫu:

Có: U_{DC} = U_{HA} của biến áp tự ngẫu

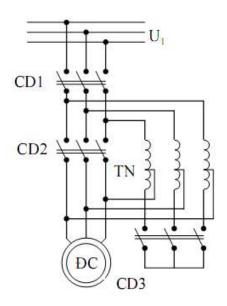
Hệ số biến áp:

$$k = \frac{U_1}{U_{DC}} = \frac{I_{DC}}{I_1}$$

Điện áp đặt vào động cơ khi mở máy:

$$U_{\text{DC}} = \frac{U_1}{k}$$

$$\frac{M'_{\text{kd}}}{M_{\text{kd}}} \sim \frac{U_{\text{DC}}^2}{U_1^2} = \frac{1}{k^2}$$



Điện áp giảm k lần \rightarrow Momen: giảm k² lần so với khi khởi động trực tiếp.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

3. Khởi động dùng mba tự ngẫu:

Dòng điện vào động cơ khi có máy biến áp:

$$I_{\text{DC}} = \frac{U_{\text{DC}}}{z_{\text{DC}}} = \frac{1}{k} \cdot \frac{U_1}{z_{\text{DC}}}$$

Dòng điện l'₁ lưới điện cung cấp cho động cơ khi có máy biến áp (dòng sơ cấp máy biến áp):

$$I_1' = \frac{I_{DC}}{k} = \frac{1}{k^2}.\frac{U_1}{z_{DC}}$$
 Khi khởi động trực tiếp dòng điện: $I_1 = \frac{U_1}{z_{DC}}$
$$\rightarrow \frac{I_1'}{I_1} = \frac{1}{k^2} \qquad \text{Dòng điện của lưới lúc có máy biến áp giảm đi k² lần so với khi không có máy biến áp.}$$



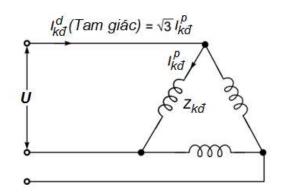
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

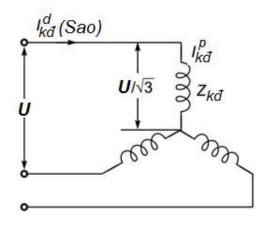
CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

4. Khởi động bằng cách đổi nối $Y \rightarrow \Delta$:

Ta có:

$$\begin{split} I_{f\,\Delta} = & \frac{U_{f\,\Delta}}{Z_n} = \frac{U_d}{Z_n} \qquad I_{d\,\Delta} = \sqrt{3}.I_{f\,\Delta} = \frac{\sqrt{3}.U_d}{Z_n} \\ I_{f\,Y} = & \frac{U_{f\,Y}}{Z_n} = \frac{U_d}{\sqrt{3}.Z_n} \qquad I_{d\,Y} = I_{f\,Y} = \frac{U_d}{\sqrt{3}.Z_n} \\ \rightarrow & \frac{I_{d\,Y}}{I_{d\,\Delta}} = \frac{1}{3} \qquad \text{và} \qquad \frac{M_Y}{M_\Delta} \sim \frac{U_{f\,Y}^2}{U_{f\,\Delta}^2} = \frac{1}{3} \end{split}$$





→ Dòng điện và mômen đều giảm đi 3 lần khi khởi động so với đấu trực tiếp.



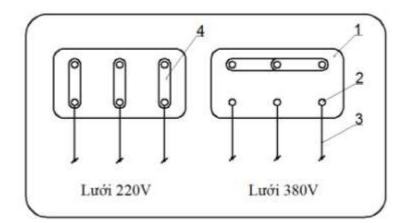


CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

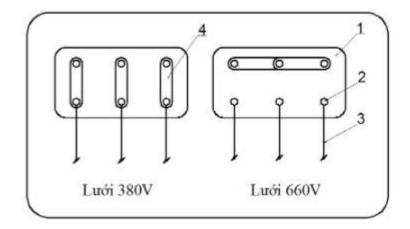
4. Khởi động bằng cách đổi nối $Y \rightarrow \Delta$:

Chọn động cơ nào dưới đây nếu dùng lưới điện 3 pha 380V?

a.Động cơ có điện áp vận hành ghi trên nhãn 220/380V



b. Động cơ có điện áp vận hành ghi trên nhãn 380/660V:





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

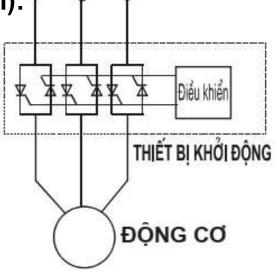
5. Khởi động qua thiết bị bán dẫn (khởi động mềm):

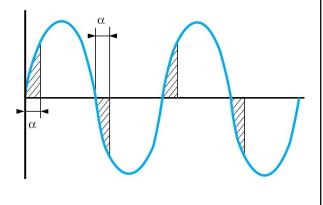
- > Gồm 3 cặp thyristor mắc song song ngược.
- Điện áp đặt vào động cơ là 1 phần điện áp hình sin.

Ưu điểm:

- ✓ Điện áp tăng từ từ và trơn mịn.
- ✓ Có thể thực hiện nhiều thuật toán khởi động.
- Áp đặt được dòng khởi động hoặc thời gian khởi động ở một giá trị nhất định.









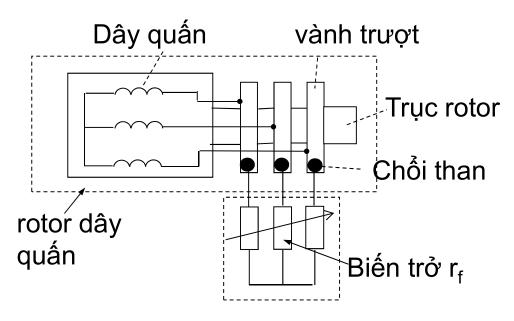
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

6. Khởi động bằng cách thêm điện trở phụ vào rotor:

Chỉ áp dụng cho động cơ rotor dây quấn





$$I_{kd} = \frac{U_1}{\sqrt{(r_1 + r_2' + r_1)^2 + (x_1 + x_2')^2}}$$





CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

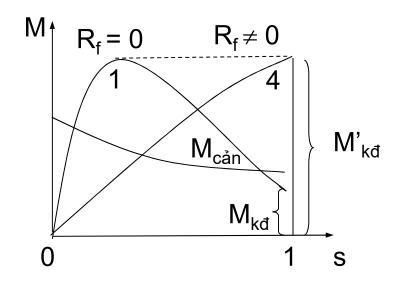
6. Khởi động bằng cách thêm điện trở phụ vào rotor:

Khi thêm r_f vào dây quấn Rotor \rightarrow điện trở dây quấn rotor thay đổi và đặc tính M = f(s) cũng thay đổi.

Khi điều chỉnh điện trở r_f phù hợp sẽ đạt điều kiện khởi động lý tưởng:

Có $M_{kd} = M_{max}$ tức có hệ số trượt

$$s_{\rm m} = \frac{r_2' + r_{\rm f}}{x_1 + x_2'} = 1$$



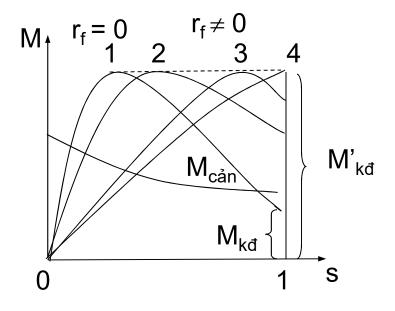


Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP KHỞI ĐỘNG ĐCKĐB

6. Khởi động bằng cách thêm điện trở phụ vào rotor:

Để duy trì momen nhất định trong quá M, $r_f = 0$ trình khởi động, cần giảm dần r_f , quá trình khởi động thay đổi từ đường 4 sang đường 3, đường 2 và đường 1 là đặc tính cơ tự nhiên.



Ưu điểm: Momen khởi động lớn còn dòng điện khởi động nhỏ

Nhược điểm: Giá thành đắt hơn, bảo quản khó khăn hơn và hiệu suất cũng thấp hơn.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

NỘI DUNG

- Các phương pháp khởi động ĐCKĐB
- Các phương pháp điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB





CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

Tốc độ của ĐCKĐB:

$$n = n_1(1-s) = \frac{60 f_1}{p} (1-s) vg/ph$$

+/ ĐCKĐB rotor lồng sốc:

- Thay đổi f₁.
- Thay đổi p dây quấn stato.
- Thay đổi U đưa vào dây quấn stator để thay đổi hệ số trượt s.

+/ ĐCKĐB\rotor dây quấn:

- Thay đổi điện trở rotor để thay đổi hệ số trượt s



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

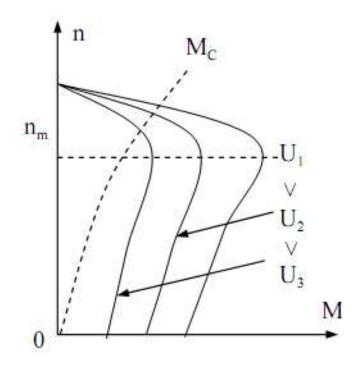
CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

1. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi điện áp cấp cho stator:

$$s_{m} = \frac{r_{2}'}{\sqrt{r_{1}^{2} + (x_{1} + x_{2}')^{2}}} \notin U_{1}$$

$$\left. egin{aligned} \mathbf{r_2'} = \mathbf{const} \\ \mathbf{U_1} \downarrow \end{aligned}
ight.
ight.$$

Do s_m = const nên hệ số trượt tối đa có thể điều chỉnh được là $s = s_m$.





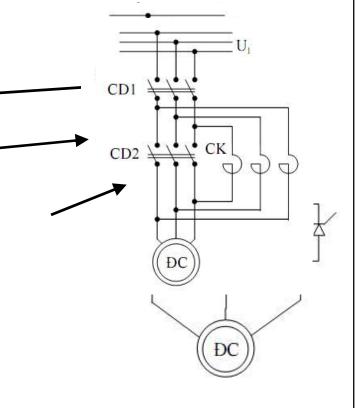


CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

1. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi điện áp cấp cho stator:

Cách thức giảm điện áp U₁:

- ✓ Đổi nối Y/∆.
- ✓ Dùng MBA tự ngẫu.
- ✓ Dùng cuộn kháng kháng nối tiếp với dây quấn Stator.
- ✓ Dùng 3 cặp thyristor: thay đổi góc mở α
 → thay đổi được điện áp trung bình đặt vào động cơ.







CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

1. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi điện áp cấp cho stator:

Ưu điểm: Điều chỉnh tốc độ liên tục.

Nhược điểm:

- ✓ Giảm khả năng quá tải của động cơ vì momen giảm.
- Chỉ có thể thay đổi điện áp nhỏ hơn điện áp định mức nên hệ số trượt lớn hơn hệ số trượt định mức, tốc độ động cơ được điều chỉnh giới hạn nhỏ hơn tốc độ định mức.
- ✓ Phạm vi điều chỉnh tốc độ hẹp.
- ✓ Phương pháp này chỉ thực hiện khi máy mang tải, khi máy không tải giảm điện áp nguồn, tốc độ gần như không đổi.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

Hiện nay được sử dụng khá phổ biến



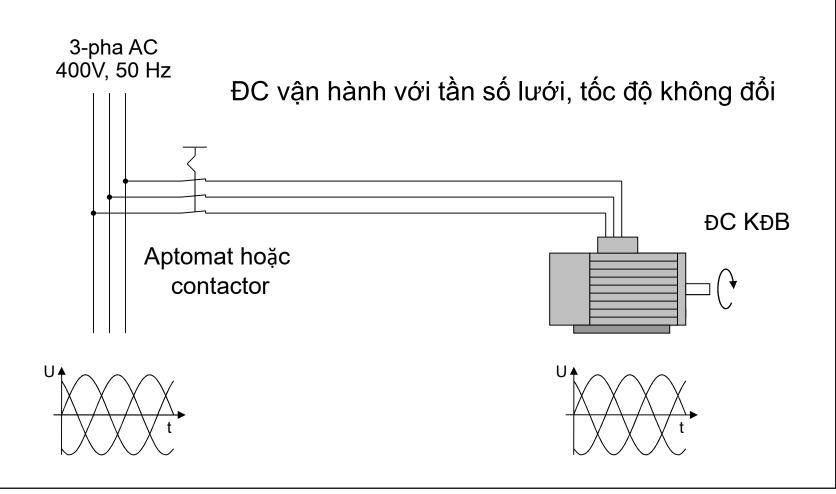




Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

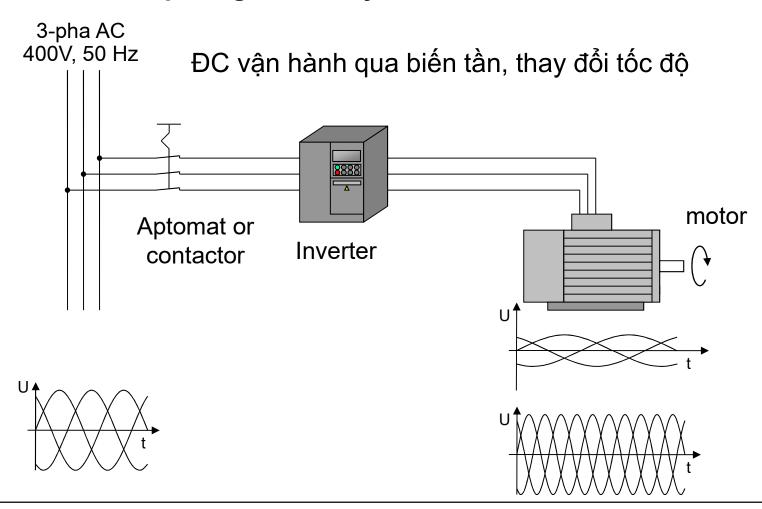




Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

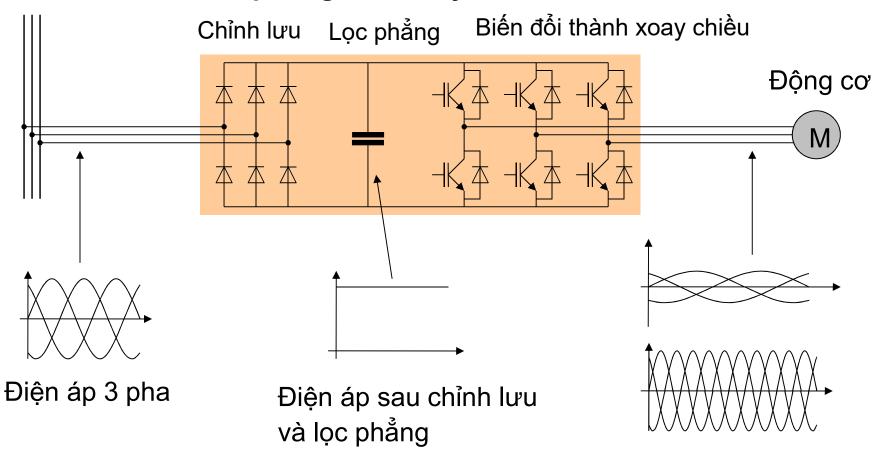




Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:



Thay đổi tần số và điện áp



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

Biến tần gắn cùng động cơ







Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:



Băng chuyền



Ứng dụng của bộ biến tần



Hệ thống bơm nước nóng

Dây chuyền đóng chai





Máy bọc parllet





Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

- 2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:
 - Đặc điểm phương pháp thay đổi tần số?
 - Lưu ý khi thay đổi tần số?
 Từ thông khe hở không khí φ?

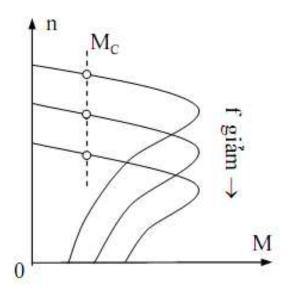
Xét điều kiện năng lực quá tải không đổi

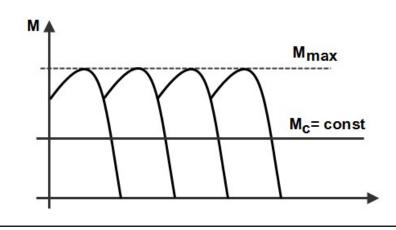
 \rightarrow có quan hệ giữa U₁, f₁ và M:

$$M_{\text{max}} \approx \frac{p.m_1.U_1^2}{2.\omega_1.(x_1 + x_2')} = C.\frac{U_1^2}{f_1^2}$$

Khi yêu cầu momen không đổi ta có:

$$\frac{U_1'}{U_1} = \frac{f_1'}{f_1} \text{ hay } \frac{U_1}{f_1} = \text{const}$$







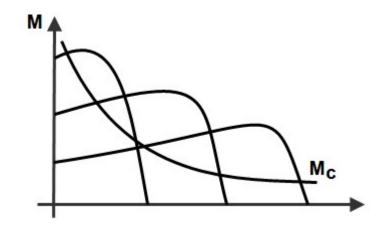
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

Khi yêu cầu công suất cơ P_{co} không đổi \rightarrow mômen tỉ lệ nghịch với tần số:

$$\frac{M'}{M} = \frac{f_1}{f_1'} \rightarrow \frac{U_1'}{U_1} = \sqrt{\frac{f_1'}{f_1}} \rightarrow \frac{U_1^2}{f_1} = const$$





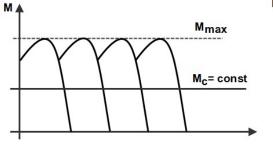
CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

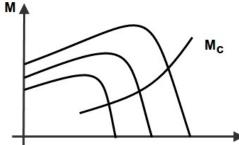
2. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi tần số:

Khi thay đổi tần số f_1 , ta phải đồng thời thay đổi U_1 đưa vào động cơ ứng với các đặc tính cơ của tải.

$$\frac{U}{f} = const$$

 \dot{w} ng với
 $M_c = const$



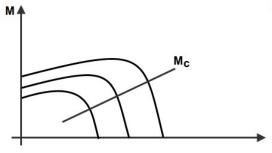


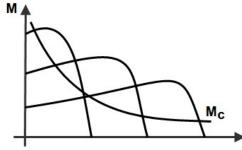
$$\frac{U}{f^2} = const$$

ứng với
 $M_c \sim \omega_m^2$

$$\frac{\overset{\text{U}}{\sqrt{f^3}}=const}{\text{\'ung v\'oi}}$$

$$\text{Mc} \sim \omega_{\text{m}}$$





$$\frac{U}{\sqrt{f}} = const$$

$$\dot{v} = cons$$

$$\dot{v} = const$$



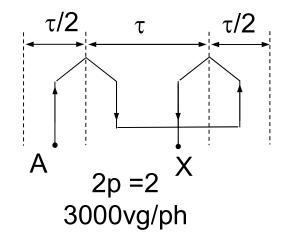


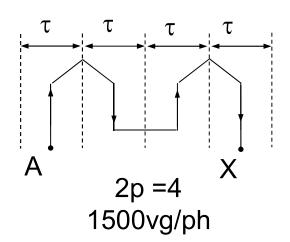
CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

3. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi số đôi cực:

Khi f = const
$$\rightarrow$$
 Tốc độ $n_1 \sim \frac{1}{p} \rightarrow$ thay đổi số đôi cực thì thay đổi được tốc độ động cơ.

Bằng cách đấu các bối dây stator → có thể thay đổi được số đôi cực:



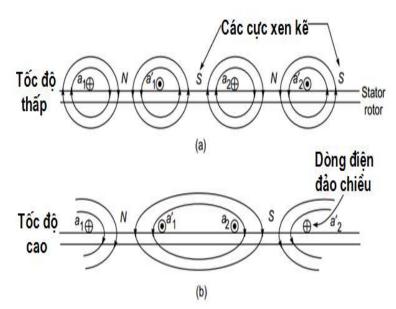


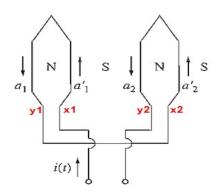


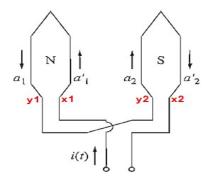
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

3. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thay đổi số đôi cực:







ĐCKĐB có cấu tạo dây quấn để thay đổi số đôi cực từ được gọi là ĐCKĐB nhiều cấp tốc độ.

Ứng dụng: được sử dụng rộng rãi trong máy luyện kim, máy tàu thủy...

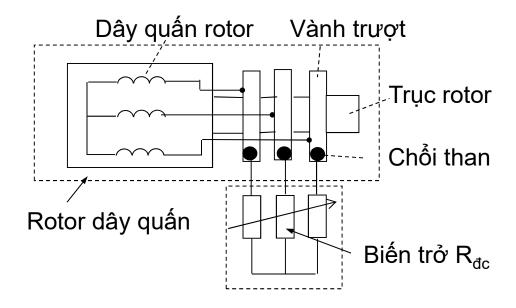


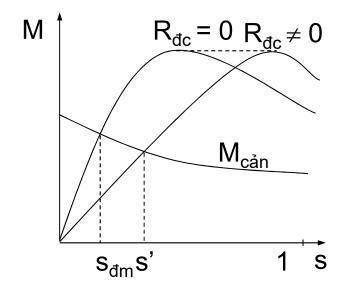
Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

4. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thêm điện trở phụ vào mạch rotor:

Phương pháp này chỉ dùng cho động cơ rotor dây quấn





Khi tăng điện trở thì hệ số trượt tăng, tốc độ quay của động cơ giảm.



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

CÁC PHƯƠNG PHÁP ĐIỀU CHỈNH TỐC ĐỘ ĐCKĐB

4. Điều chỉnh tốc độ bằng cách thêm điện trở phụ vào mạch rotor:

Ưu điểm:

Đây là phương pháp khá đơn giản, điều chỉnh tốc độ bằng phẳng trong phạm vi rộng.

Nhược điểm:

Hiệu suất thấp vì có tổn hao công suất trên biến trở điều chỉnh R_{đc}.





CHƯƠNG 3: MÁY ĐIỆN KHÔNG ĐỒNG BỘ

NỘI DUNG

- 3.1. Đại cương về máy điện không đồng bộ
- 3.2. Quan hệ điện từ trong MĐKĐB
- 3.3. Khởi động và điều chỉnh tốc độ ĐCKĐB
- 3.4. Động cơ không đồng bộ 1 pha



3.4. ĐỘNG CƠ KHÔNG ĐỒNG BỘ 1 PHA

Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

ĐẶC ĐIỂM CẤU TẠO

Là loại động cơ rotor lồng sóc

Stato đặt 2 dây quấn lệch nhau trong không gian góc 900

- Một cuộn chính gọi là cuộn làm việc
- Một cuộn phụ gọi là cuộn khởi động
- Cuộn khởi động thường được nối với 1 phần tử lệch pha là tụ điện hoặc điện trở.

PHÂN LOẠI

Gồm 5 loại:

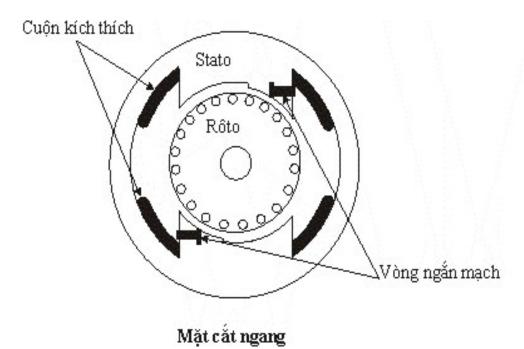
- 1. Khởi động bằng vòng ngắn mạch
- 2. Khởi động bằng điện trở
- 3. Khởi động bằng tụ điện
- 4. Có tụ làm việc
- 5. Có tụ làm việc và tụ khởi động

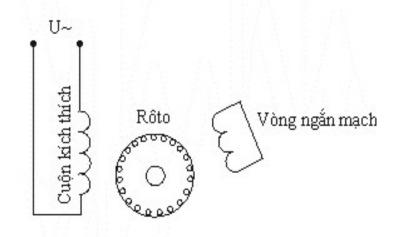
3.4. ĐỘNG CƠ KHÔNG ĐỒNG BỘ 1 PHA



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

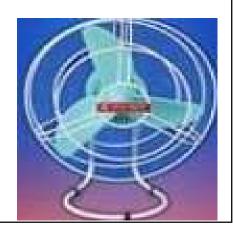
1. ĐCKĐB 1 PHA KHỞI ĐỘNG BẰNG VÒNG NGẮN MẠCH





Sơ đổ nguyên lý

- + Mô men khởi động thấp ($< 0.3 M_{dm}$)
- + Hiệu suất và cosφ thấp.
- + Thường dùng cho quạt công suất nhỏ.

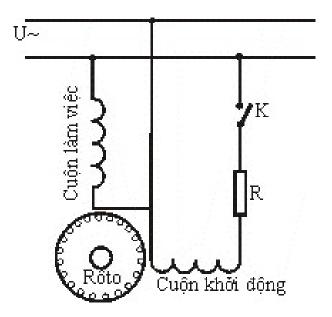






2. ĐCKĐB 1 PHA KHỞI ĐỘNG BẰNG ĐIỆN TRỞ

- Mô men khởi động thấp (< 0,5M_{đm})
- Hiệu suất và cosφ thấp
- Dùng cho các loại tải yêu cầu momen khởi động thấp như bơm nước, quạt gió
- Kích thước khá lớn, giá thành cao
- Hiện nay ít được sử dụng.



Khi khởi động đóng khoá K, M_K≠ 0

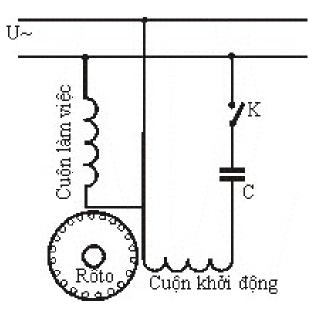
Khi tốc độ gần đạt tốc độ định mức thì khoá K mở bằng công tắc ly tâm.





3. ĐCKĐB 1 PHA KHỞI ĐỘNG BẰNG TỤ ĐIỆN

- Momen khởi động lớn nên phù hợp với các loại tải yêu cầu cao momen khởi động.
- Hiệu suất và cosφ thấp.
- Kích thước lớn, giá thành cao.



Quá trình hoạt động (mở máy) lâu dài giống như động cơ ở trên nhưng khác là động cơ này cho momen khởi động lớn. Tụ C thường được tính toán sao cho có từ trường tròn lúc mở máy.

Ưu điểm : Momen khởi động lớn

Nhược điểm: Tụ dễ cháy

3.4. ĐỘNG CƠ KHÔNG ĐỒNG BỘ 1 PHA



Bộ môn Thiết bị điện - Điện tử, Viện Điện, BKHN

4. ĐCKĐB 1 PHA CÓ TỤ LÀM VIỆC

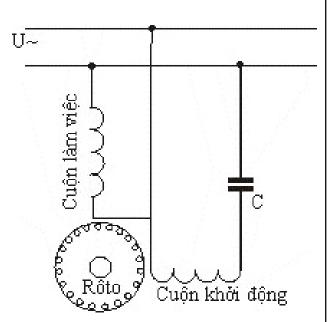
- Mô men khởi động thấp (< 0,5M_{đm})
- Hiệu suất và cosφ cao hơn so với động khởi động bằng điện trở
- Được sử dụng cho các loại tải yêu cầu momen khởi động thấp như bơm nước, quạt gió
- Giá thành thấp, kích thước nhỏ.















5. ĐCKĐB 1 PHA CÓ TỤ LÀM VIỆC VÀ TỤ KHỞI ĐỘNG

- Momen khởi động khá lớn song thấp hơn động cơ có tụ khởi động
- Hiệu suất và cosφ cao hơn so với
 động cơ có tụ khởi động
- Được sử dụng rộng rãi và phù hợp với nhiều loại tải

