



المملكة العربية السعودية  
المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني  
الإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج



## تخصص أجهزة طبية آلات كهربائية للأجهزة الطبية - نظري

262 أطب

طبعة ١٤٢٩ هـ

## مقدمة

الحمد لله وحده، والصلاة والسلام على من لا نبي بعده، محمد وعلى آله وصحبه، وبعد:

تسعى المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني لتأهيل الكوادر الوطنية المدربة القادرة على شغل الوظائف التقنية والفنية والمهنية المتوفرة في سوق العمل، ويأتي هذا الاهتمام نتيجة للتوجهات السيدة من لدن قادة هذا الوطن التي تصب في مجملها نحو إيجاد وطن متكامل يعتمد ذاتياً على موارده وعلى قوة شبابه المسلح بالعلم والأيمان من أجل الاستمرار قدماً في دفع عجلة التقدم التتموي؛ لتصل بعون الله تعالى لمصاف الدول المتقدمة صناعياً.

وقد خطت الإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج خطوة إيجابية تتفق مع التجارب الدولية المتقدمة في بناء البرامج التدريبية، وفق أساليب علمية حديثة تحاكي متطلبات سوق العمل بكافة تخصصاته لتلبي متطلباته، وقد تمثلت هذه الخطوة في مشروع إعداد المعايير المهنية الوطنية الذي يمثل الركيزة الأساسية في بناء البرامج التدريبية، إذ تعتمد المعايير في بنائها على تشكيل لجان تخصصية تمثل سوق العمل والمؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني بحيث تتوافق الرؤية العلمية مع الواقع العملي الذي تفرضه متطلبات سوق العمل، لتخرج هذه اللجان في النهاية بنظرة متكاملة لبرنامج تدريبي أكثر التصاقاً بسوق العمل، وأكثر واقعية في تحقيق متطلباته الأساسية.

وتتناول هذه الحقيبة التدريبية "آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)" لمتدربي تخصص "فني الأجهزة الطبية" للكليات التقنية موضوعات حيوية تتناول كيفية اكتساب المهارات اللازمة لهذا التخصص.

والإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج وهي تضع بين يديك هذه الحقيبة التدريبية تأمل من الله عز وجل إن تسهم بشكل مباشر في تأصيل المهارات الضرورية اللازمة، بأسلوب مبسط يخلو من التعقيد، وبالإستعانة بالتطبيقات والأشكال التي تدعم عملية اكتساب هذه المهارات.

والله نسأل إن يوفق القائمين على إعدادها والمستفيدين منها لما يحبه ويرضاه؛ إنه سميع مجيب الدعاء.

الإدارة العامة لتصميم وتطوير المناهج

## تهيد

الحمد لله رب العالمين والصلاة والسلام على سيد المرسلين نبينا محمد صلى الله عليه وسلم أما بعد :  
تعتبر الآلات الكهربائية جزء أساسيا لا يمكن الاستغناء عنه في مجالات الأجهزة الطبية. لذا فإنه من  
الضروري جدا تعلم الآلات الكهربائية من حيث التركيب والتشغيل والاختبار المناسب لدعم المجالات  
الصناعية عامة و الأجهزة الطبية خاصة.

وتحتوي هذه الحقيبة على تركيب وتشغيل ودراسة أداء الآلات الكهربائية (المحركات والمحولات).  
كما تتضمن وصف الدوائر الإلكترونية للتحكم في المحركات المستعملة في الاجهزة الطبية.

# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

## الدوائر المغناطيسية

## الوحدة الأولى

### الدوائر المغناطيسية

**الجدارة:** معرفة الدوائر المغناطيسية ومقارنتها بالدوائر الكهربائية

**الأهداف:** عندما تكمل هذه الوحدة يكون لديك القدرة على:

- معرفة العلاقات الأساسية للدوائر المغناطيسية
- تمثيل الدوائر المغناطيسية البسيطة

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل الطالب إلى إتقان الجدارة بنسبة 90%.

### الوسائل المساعدة:

استعمال الوسائل التعليمية المساعدة المتوفرة بالكلية مثل التدريب الإلكتروني \_ السيور الذكية.

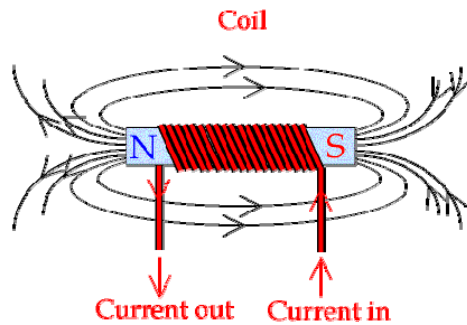
**الوقت المتوقع للتدريب:** 4 ساعات

**متطلبات الجدارة:** مقرر هندسة كهربائية .

**مقدمة :**

المواد المغناطيسية تشكل جزءاً هاماً في تركيب الآلات الكهربائية فهي تشكل وتوجه المجالات المغناطيسية التي تمثل الوسط الذي تتم فيه عملية تحويل الطاقة الكهربائية إلى طاقة ميكانيكية في حالة استخدام الآلة كمحرك والعكس صحيح في حالة استخدام الآلة كمولد. و تحتوي الآلة الكهربائية على دائرة مغناطيسية للحصول على كثافة تدفق مغناطيسي عالية في حجم محدود والتي ينتج عنها عزم قوي أو قدرة خرج عالية لوحدة الحجم مع أن هذه الكثافة العالية لا تتطلب إلا مفقودات قدرة قليلة.

في معظم الآلات الكهربائية ما عدا ذات المغناطيس الدائم، يتم توليد المجال المغناطيسي بتمرير تيار كهربائي في ملف ملفوف على مادة حديدية مغناطيسية كما في الشكل 1-1

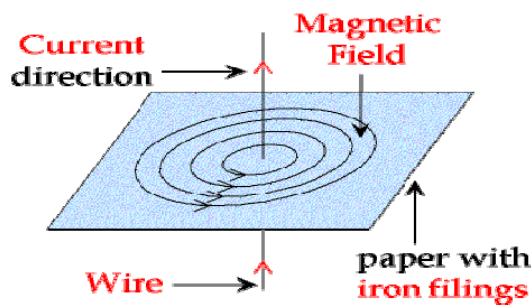


شكل 1-1: توليد المجال المغناطيسي عن طريق ملف ومادة حديدية

**1-1: تعريفات هامة:**

• المجال المغناطيسي: (Magnetic Field)

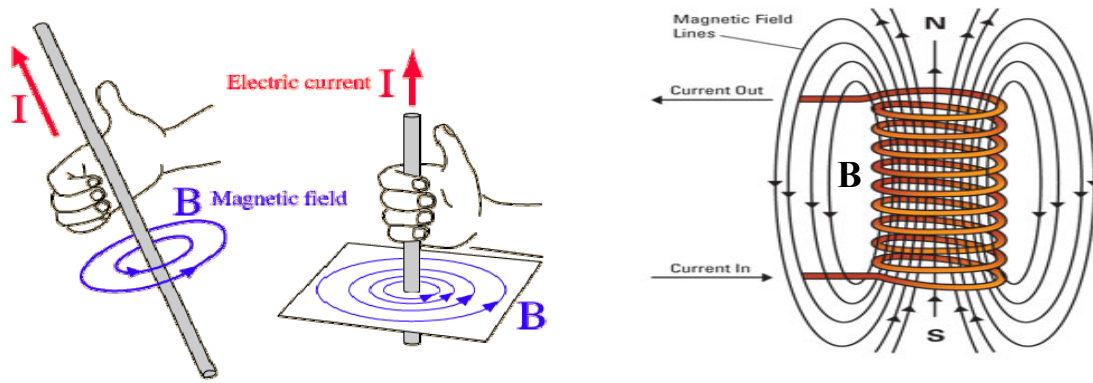
هو المنطقة التي تحيط بالمغناطيس وتظهر فيها تأثيرات مختلفة -شكل 1-2، حيث يحدث فيها نوع من الإجهاد غير المرئي تستجيب له الأجسام التي تتأثر بالفعل المغناطيسي بظاهرة محددة.



شكل 1-2: خطوط الفيض المغناطيسية

• خطوط القوى المغناطيسي (Spectrum)

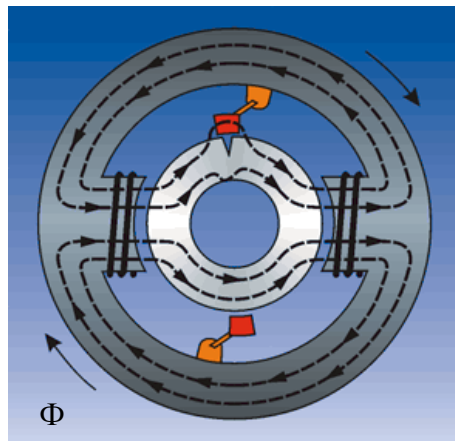
يمثل المجال المغناطيسي بخطوط يمكن رسمها حول المغناطيس و تبدأ من القطب الشمالي وتنتهي إلى القطب الجنوبي كما هو في الشكل 1-3 ويمكن تحديد اتجاه الفيض المغناطيسي بقاعدة اليد اليمنى بحيث إذا مسكنا الموصل أو الملف باليد اليمنى تكون الأصابع الأربعة تشير إلى التيار والإبهام هو الذي يشير إلى القطب الشمالي.



شكل 1-3 اتجاه خطوط القوى المغناطيسي

• التدفق المغناطيسي: (Flux  $\Phi$ )

هو عدد خطوط المجال المغناطيسي الموجودة في الدائرة المغناطيسية ويتم قياسه بالويبر (Weber). يحافظ التدفق المغناطيسي على قيمته خلال أي جزء مستقيم في الدائرة المغناطيسية فهو مماثل للتيار في الدوائر الكهربائية. الشكل 1-4 يعرض رسم تخطيطي لخطوط الفيض المغناطيسي المتولدة في آلة كهربائية ذات قطبين



شكل 1-4 التدفق المغناطيسي

• شدة المجال المغناطيسي ( H )

يمكن حسابها في الدوائر المغناطيسية البسيطة بتطبيق نظرية أمبير والتي تقول بأن التكامل الخطي لشدة المجال المغناطيسي  $H$  حول مسار مغلق يساوي التيار الكلي داخل هذا المسار كما في المعادلة 1-1.

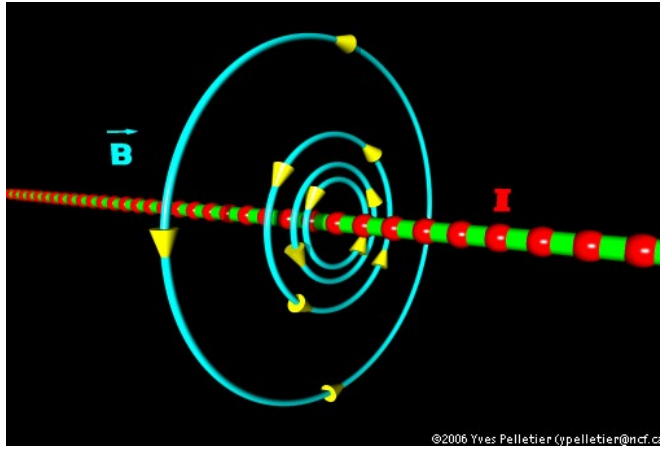
$$\oint HdL = NI \quad 1-1$$

إذا كانت الدائرة مكونة من أجزاء متطابقة يكتب قانون أمبير على النحو التالي :  $\oint HdL = NI$

في حالة موصل كهربائي واحد ( $N=1$ ) فإن المجال المغناطيسي  $H$  يكون

$$H = \frac{I}{2\pi r} \quad 1-2$$

حيث من المعادلة  $HL=I$  وإذا كان نصف قطر الدائرة يساوي  $r$  فإن المحيط  $L$  يساوي  $L=2\pi r$



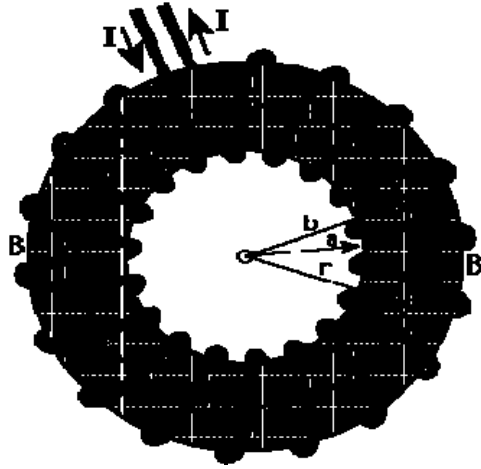
شكل 5-1 موصل كهربائي

نلاحظ أن شدة المجال المغناطيسي  $H$  تعتمد على طول المسار المغناطيسي  $L$  وبشدة التيار الكهربائي  $I$  في حالة قلب حديدي دائري (Toroid) كما في الشكل 1-6: عندما يمر تيار  $I$  بملف عدد لفاته  $N$  حول قلب حديدي دائري يكون المجال المغناطيسي محصورا داخل المادة الحديدية، و بتطبيق قانون أمبير

$$\sum HL = \sum NI \Rightarrow 2\pi rH = NI \rightarrow H = \frac{NI}{2\pi r} \quad r = \frac{b+a}{2}$$

1-3





شكل 1-6 قلب حديدي دائري

يسمى المقدار (NI) القوة الدافعة المغناطيسية ووحدتها عدد اللفات بالأمبير (AT)

• كثافة التدفق المغناطيسي (أو الحث المغناطيسي)  $B$  :

هي كمية التدفق المغناطيسي  $\Phi$  التي تعبر مساحة مقطع معينة  $A$  ويمكن حسابها من المعادلة 1-4

$$B = \frac{\Phi}{A} \quad 1-4$$

ووحده ويبر/متر مربع  $Wb/m^2$  أو (تسلا Tesla)

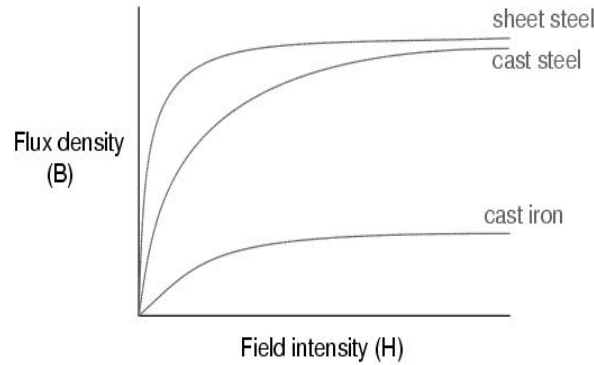
• العلاقة بين كثافة التدفق المغناطيسي  $B$  والشدة للمجال المغناطيسي  $H$ :

لكل مجال مغناطيسي قوة أو شدة مجال يقاس بها مدى تأثيره. وتعرف شدة المجال بأنها النسبة بين كثافة التدفق المغناطيسي  $B$  ومعامل النفاذ  $\mu$  ويعطى بالعلاقة:

$$H = \frac{B}{\mu} \quad h/m \quad 1-5$$

• معامل النفاذ المغناطيسي  $\mu$  (Permeability):

لكل وسط معامل نفاذ  $\mu$  يطلق عليه معامل النفاذ المغناطيسي للمادة (Magnetic permeability) وهي ليست ثابتة القيمة بالنسبة للمادة الواحدة، وإنما تتغير قيمتها بتغير شدة المجال المغناطيسي المؤثر. يوجد لكل مادة منحنى خاص يعرف باسم منحنى التمغنط (Magnetization curve)، وهو من المنحنيات الهامة بالنسبة للمواد المغناطيسية التي تستخدم في الآلات الكهربائية، ويمكن الحصول عليه إما من المصنع الذي ينتج المادة، أو معمليا بالطرق القياسية. ويعطي منحنى التمغنط العلاقة بين شدة المجال وكثافة الخطوط المغناطيسية التي تنتج في المادة. شكل 1-7



شكل 7-1 منحنى التماغنط

ويربط بينهما معامل النفاذ للمادة بالعلاقة 6-1:

$$\mu = \mu_0 \mu_r \quad 1-6$$

حيث  $\mu_r$  هي معامل النفاذ النسبي و  $\mu_0$  معامل النفاذ الهواء أو الفراغ ويسمى معامل نفاذ المطلق (Absolute permeability) وقيمته:

$$\mu_0 = 4\pi 10^{-7} \quad 1-7$$

في حالة الفراغ فإن B و H متناسبان حسب القانون:

$$B = \mu_0 H \quad 1-8$$

• القوة الدافعة المغناطيسية (Magneto-motive-force m.m.f):

القوة الدافعة المغناطيسية تعرف بأنها الضغط المغناطيسي الذي يدفع الفيض المغناطيسي في الدائرة المغناطيسية. وتتوقف قيمتها على قيمة التيار الكهربائي المار في الملف وعدد لفاته، ووحداتها هي الأمبير.لفه (Ampere.turn: At) وتعرف بالعلاقة:

$$MMF = F_m = NI \quad 1-9$$

• الممانعة المغناطيسية  $R_m$  (Magnetic reluctance):

عند مرور الفيض المغناطيسي في دائرة مغناطيسية فيلأقى ممانعة، وهي النسبة بين القوة الدافعة المغناطيسية والتدفق المغناطيسي وتحسب من العلاقة:

$$R_m = \frac{F_m}{\Phi} = \frac{N.I}{\Phi} \quad 1-10$$

ويمكن حساب الممانعة بدلالة أبعاد الدائرة المغناطيسية، فإذا كان طول المسار للفيض المغناطيسي L ومساحة مقطعه A ومعامل النفاذ  $\mu$  فإن الممانعة تعطى بالعلاقة:

$$R_m = \frac{L}{\mu A} \quad 1-11$$

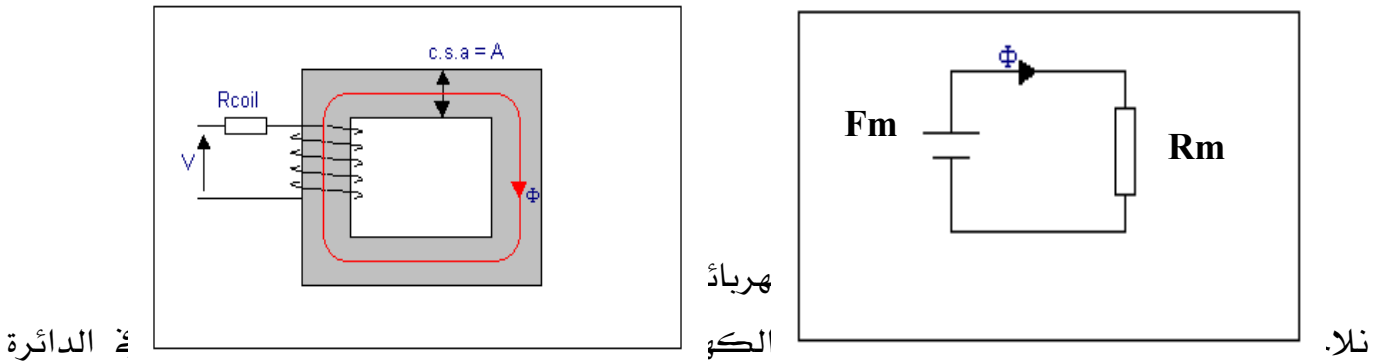
## 2-1: التناظر بين الدائرة الكهربائية والدائرة المغناطيسية

الدائرة المغناطيسية		الدائرة الكهربائية	
m.m.f = Fm	قوة دافعة مغناطيسية	e.m.f = E	قوة دافعة كهربائية
$R_m = \frac{L}{\mu A}$	الممانعة المغناطيسية	$R = \frac{\rho L}{A}$	المقاومة الكهربائية
$\Phi = \frac{F_m}{R_m}$	التدفق المغناطيسي	$I = \frac{E}{R}$	التيار الكهربائي
$B = \frac{\Phi}{A}$	كثافة التدفق	$J = \frac{I}{A}$	كثافة التيار

جدول 1-1 التناظر بين الدائرة الكهربائية والدائرة المغناطيسية

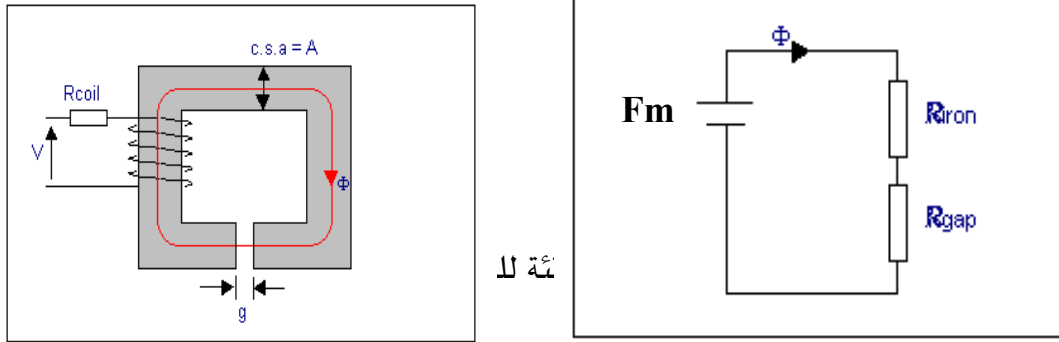
مثال 1-1 : الشكل 8-1 يمثل دائرة كهربائية مكافئة للدائرة المغناطيسية. في هذه الدائرة القوة الدافعة المغناطيسية Fm

$$F_m = NI = R_m \Phi \quad 1-12$$



$$MMF = F_m = NI = H_{iron} L_{iron} + H_{gap} L_{gap} = R_{iron} \Phi + R_{gap} \Phi \quad 1-13$$

حيث:  $R_c$  يمثل الممانعة المغناطيسية في الحديد و  $R_{gap}$  يمثل الممانعة المغناطيسية في الثغرة الهوائية



نمّة للا

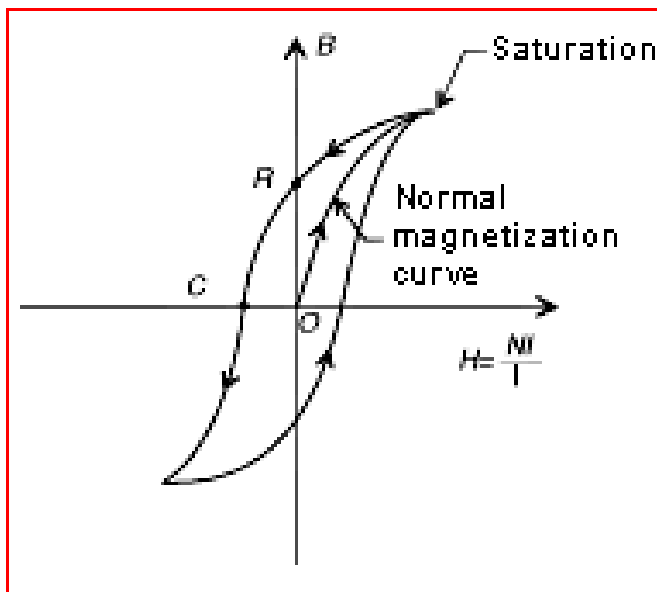
### 3-1: المفاتيح

تنتج المفاتيح الحديدية تحت تأثير مغناطيسي دوري عن سببين مختلفين :

- التخلف المغناطيسي أو Hysteresis
- التيارات الإعصارية أو الدوامية.

### 1-3-1: التخلف المغناطيسي

في الدائرة المغناطيسية المبينة في الشكل 10-1 نفترض أن القلب الحديدي لم يكن أصلاً ممغنطاً. فإذا زادت شدة المجال الآن نتيجة لزيادة التيار  $I$  ، كثافة التدفق المغناطيسي ستتغير حسب المنحنى في الشكل التالي.



شكل 10-1 : التخلف المغناطيسي

يمكن تبين أن مساحة منحنى التخلف متناسبة مع فقد التخلف المغناطيسي ويستهلك الدوران في

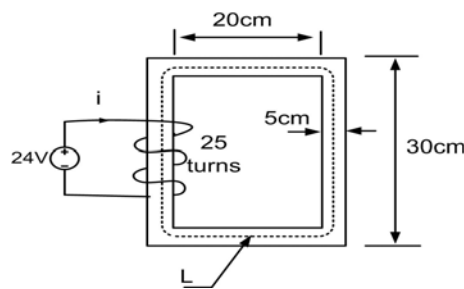
حلقة التخلف المغناطيسي طاقة تتناسب مع المساحة المحاطة بهذه الحلقة. وهذه الطاقة تسمى فقد التخلف المغناطيسي. يمكن حساب فقدان الطاقة باستعمال العلاقة التجريبية التالية:  $P_h = K_h v B_m n f$  حيث  $K_h$  ثابت متعلق بالمادة المغناطيسية وحجم القلب الحديدي،  $B_m$  هي كثافة التدفق المغناطيسي العظمى ،  $n$  عدد يتغير في المجال 1.5 إلى 2.5

يحدث نوع آخر لفقد الطاقة في القلب الحديدي عندما تتغير كثافة التدفق المغناطيسي بسرعة في القلب فتتولد قوة دافعة كهربائية داخل هذا القلب. وإثرها ينشأ مرور تيار في شكل دوامات يسمى بالتيار الدوامي أو الإعصاري  $I_e$  مما يؤدي إلى فقد في القدرة قيمته  $R_e I_e^2$  حيث  $R_e$  هي مقاومة القلب الحديدي.

### مثال 1-1:

شكل 11-1 يمثل إطار من الحديد على شكل مستطيل أبعاده  $30 \times 20 \text{ cm}$  ، ومساحة مقطعه على شكل مربع طول ضلعه  $5 \text{ cm}$  ملفوف على أحد جانبي الإطار ملف عدد لفاته 25 ومقاومته  $2 \Omega$  ويغذى من منبع جهد مستمر  $24 \text{ V}$  فإذا كانت كثافة الفيض المغناطيسي في الإطار  $0,008 \text{ T}$  ، احسب:

1. التيار في الملف
2. شدة المجال المغناطيسي،
3. التدفق المغناطيسي.



شكل 11-1

من الدائرة المغناطيسية في الشكل 11-1

طول المسار المغناطيسي المتوسط  $L$  من العلاقة:  $L = 2(20 + 5 + 30 - 5) = 100 \text{ cm} = 1 \text{ m}$

$$A = (5 \times 10^{-2})^2 = 25 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

المساحة

$$I = \frac{V}{R} = \frac{24}{2} = 12 \text{ A}$$

1- التيار

$$H = \frac{NI}{L} = \frac{25 \times 12}{1} = 300 \text{ A/m}$$

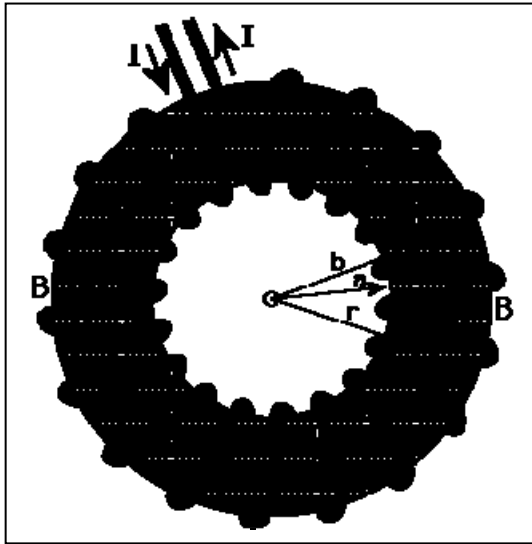
-2 المجال

$$\Phi = BA = 0.008 \times 25 \times 10^{-4} = 0.00002 \text{ Wb}$$

-3 التدفق المغناطيسي

## مثال 2-1:

حلقة من المعدن (شكل 12-1) قطرها المتوسط  $D=50\text{cm}$  ومساحة مقطعها  $A=3\text{cm}^2$ . ملفوف عليها ملف عدد لفاته 600 ويمر به تيار مقداره  $2A$  فإذا كان معامل النفاذ النسبي للمعدن 1500. احسب:



-1 الممانعة المغناطيسية للحلقة

-2 القوة الدافعة المغناطيسية

-3 شدة المجال المغناطيسي

-4 التدفق المغناطيسي

-5 كثافة الفيض المغناطيسي.

شكل 12-1

طول المسار المغناطيسي المتوسط  $L$  من العلاقة:  $L = \pi D = \pi \times 50 \times 10^{-2} = 1.57 \text{ m}$

حيث  $I=2 \text{ A}$   $N=600$   $\mu_o=4\pi 10^{-7}$   $\mu_r=1500$   $A=3 \times 10^{-4} \text{ m}^2$

$$1. \text{ الممانعة المغناطيسية } R_{mag} = \frac{L}{\mu_r \mu_o A} = \frac{1.57}{1500(4\pi 10^{-7})(3)10^{-4}} = 2.78 \times 10^6 \text{ At/wb}$$

$$2. \text{ القوة الدافعة المغناطيسية } Fm = NI = 600 \times 2 = 1200 \text{ At}$$

$$3. \text{ شدة المجال المغناطيسي } H = \frac{Fm}{L} = \frac{1200}{0.0157} = 763.33 \text{ At/m}$$

$$4. \text{ التدفق المغناطيسي } \Phi = \frac{Fm}{R_{mag}} = \frac{1200}{2.78 \times 10^6} = 4.32 \times 10^{-4} \text{ wb}$$

$$5. \text{ كثافة الفيض المغناطيسي. } B = \frac{\Phi}{A} = \frac{4.32 \times 10^{-4}}{3 \times 10^{-4}} = 1.44 \text{ Tesla}$$

### أسئلة وتمارين على الوحدة الأولى

- (1) عرف التدفق المغناطيسي وكثافة الفيض المغناطيسي مع ذكر العلاقة التي تربط بينهما.
- (2) عرف شدة المجال المغناطيسي والقوة الدافعة المغناطيسية مع ذكر العلاقة التي بينهما.
- (3) ما هي أوجه الشبه الاختلاف بين الدائرة الكهربائية والدائرة المغناطيسية.
- (4) ماذا يقصد بالمانعة المغناطيسية ومعامل النفاذ ؟
- (5) وضح كيف يمكن توليد قوة دافعة كهربية.
- (6) حلقة من المعدن ملفوف عليها ملف يمر به تيار ويسبب فيض مغناطيسي مقداره 6 ميكروويبر، وكانت شدة المجال المغناطيسي 12 أمبير/متر. وطول المسار المغناطيسي المتوسط 0,5 متر ومساحة مقطع الحلقة 0,00015 متر مربع. احسب القوة الدافعة المغناطيسية الناتجة عن الملف، وكذلك كثافة الفيض المغناطيسي.
- (7) إطار من الحديد على شكل مربع طول ضلعه 20 سم، ومساحة مقطعه على شكل مستطيل أبعاده 3 x 5 سم. ملفوف على أحد جانبي الإطار ملف عدد لفاته 15 ومقاومته 1,4 أوم ويغذى من منبع جهد مستمر 12 فولت. فإذا كانت كثافة الفيض المغناطيسي في الإطار 0,006 تسلا، احسب: التيار في الملف ، شدة المجال المغناطيسي، التدفق المغناطيسي.
- (8) حلقة من الحديد يمر بها فيض مغناطيسي مقداره 0,0002 ويبر وطول المسار المغناطيسي المتوسط 100 سم<sup>2</sup> ومساحة مقطع الحلقة 2.5 سم احسب القوة الدافعة المغناطيسية الناتجة عن الملف، وكذلك شدة المجال المغناطيسي باعتبار معامل النفاذ للحديد 500.



# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

المحولات الكهربائية

## اسم الوحدة: المحولات الكهربائية

**الجدارة:** معرفة نظرية عمل المحول الكهربائي وتركيبه وطريقة ترتيب الملفات، واستنتاج معادلة القوة الدافعة الكهربائية ونسبة التحويل وكذلك الدائرة المكافئة وتشغيله عند الأحمال المختلفة وأيضا حساب المفقودات والكفاءة ومعامل التنظيم.

**الأهداف:** عندما تكتمل هذه الوحدة يكون لديك القدرة على:

1. معرفة نظرية عمل وتركيب المحول الكهربائي وطرق ترتيب الملفات.
2. استنتاج معادلة القوة الدافعة الكهربائية ونسبة التحويل.
3. معرفة العلاقات الخاصة بالمحول المثالي.
4. استنتاج الدائرة المكافئة منسوبة للابتدائي والثانوي.
5. تشغيل المحول عند اللاحمل وعند التحميل.
6. إجراء الاختبارات الضرورية.
7. استنتاج عناصر الدائرة المكافئة.
8. حساب معامل التنظيم وكذلك المفقودات والكفاءة.
9. تركيب المحول الذاتي ومجالات استخدامه.

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان هذه الوحدة بنسبة 90%

**الوقت المتوقع للتدريب:** 6 ساعات.

**متطلبات الجدارة:** تحتاج إلى مراجعة مقرر الدوائر الكهربائية

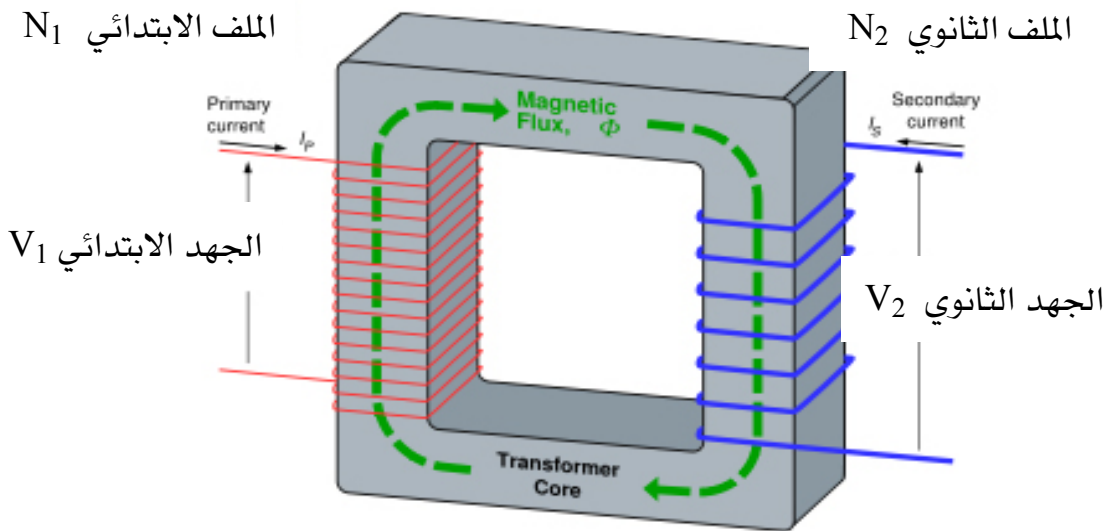
## مقدمة:

المحول هو آلة كهربائية تستخدم لتحويل القدرة من دائرة أولية بجهد معين إلى دائرة ثانوية بنفس التردد مع خفض أو رفع الجهد الكهربائي، وتستخدم المحولات الكهربائية بصورة واسعة في مجال الأجهزة الطبية بقدرات وجهود مختلفة و تستخدم أيضا في كثير من الأجهزة الكهربائية وأجهزة القياس

## 1-2 نظرية عمل المحول وتركيبه

يتكون المحول من ملفين متقاربين ومعزولين كهربائيا وملفوفين على قلب (core) من شرائح الحديد (كما هو موضح في شكل 2-1)، وهذا القلب يربط الملفين مغناطيسيا. عند تغذية الملف الأول بجهد متردد فينشأ في القلب الحديدي تدفق مغناطيسي (Magnetic flux) متردد أيضا، ويتشابك هذا التدفق مع الملف الثاني ويتولد به قوة دافعة كهربائية مستتجة بالتأثير المتبادل تبعا لقانون فارادي للحث الكهرومغناطيسي. في حالة وجود حمل على الملف الثاني فيمر فيه تيار،

الملف الأول والذي يتصل بمنبع الجهد يطلق عليه اسم الملف الابتدائي (Primary winding) وعدد لفاته  $N_1$ ، أما الملف الثاني المتصل بالحمل فيطلق عليه اسم الملف الثانوي (Secondary winding) وعدد لفاته  $N_2$ .



شكل 1-2 مكونات المحول

## 1-1-2 أنواع المحولات

تنقسم المحولات من وجهة نظر تطبيقاتها إلى ثلاث مجموعات:

- محولات القدرة (Power transformers) وهي تستخدم لمراقبة مولدات الجهد المتردد وذلك لرفع كفاءة نقل الطاقة الكهربائية وكذلك تستخدم في محطات التوزيع لخفض الجهد العالي.



شكل 2-2: محولات القدرة

- محولات الالكترونيات (Electronic transformers) وتستخدم في دوائر التكبير الإلكتروني للربط بين المنبع والحمل وتعمل على توافق دائرتين ذي معاوقة مختلفة وذلك لنقل أقصى قدرة. أيضا تعمل كمرحلة عزل كهربائي بين دوائر مختلفة القدرة.



شكل 2-3: محولات الالكترونيات

- محولات القياس (Instrument transformers) وهي تستخدم في أجهزة قياس الجهد والتيار العالي والتي تستعمل في أجهزة الحماية، وأيضا كحساس للجهد والتيار في أنظمة التحكم. تنقسم المحولات من ناحية التركيب إلى:

1. محولات ذات ملفين مستقلين

2. محولات ذات ملف مشترك (محول ذاتي)

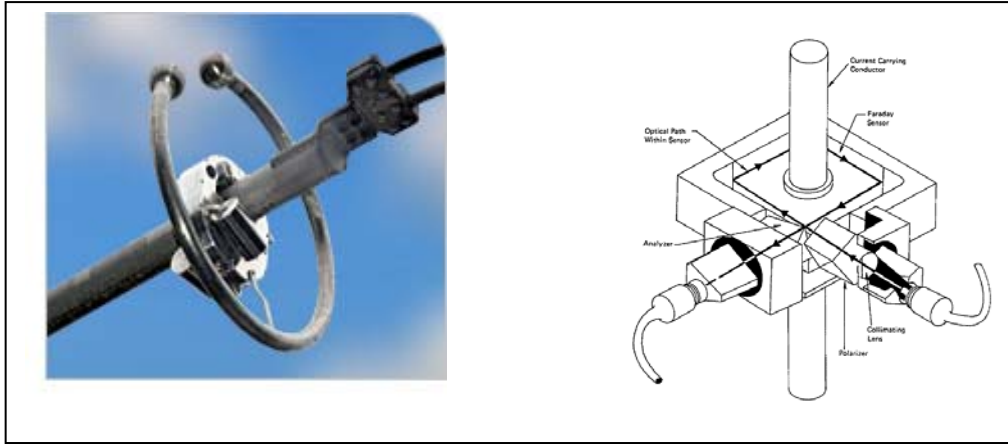
3. محولات رفع

4. محولات خفض

كما يمكن تقسيم المحولات من حيث التغذية إلى:

1. محولات أحادية الوجه

2. محولات ثلاثية الأوجه

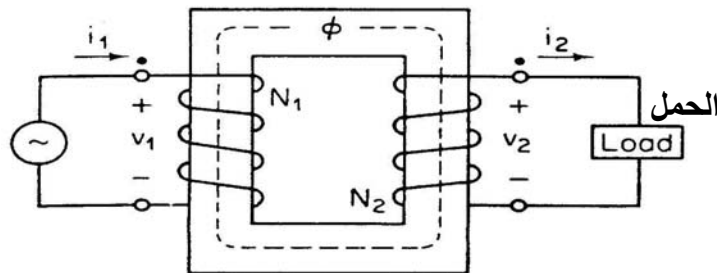


شكل 2-4: محولات القياس

## Ideal Transformer

## 2-2 المحول المثالي:

يستخدم المحول المثالي لتفسير العلاقة بين الملفات الثانوية والابتدائية ومن ثم للمحول الحقيقي. ويفترض في المحول المثالي أنه لا يوجد فقد في الطاقة حيث تنتقل الطاقة من دائرة الملف الابتدائي إلى دائرة الملف الثانوي دون أي فقد. أيضا يفترض في المحول المثالي أن الملفات ليس لها مقاومة لمرور التيار، كذلك لا يوجد تسرب في الفيض المغناطيسي. وبالنظري للشكل 2-5 فإنه يمكن إيجاد العلاقات التالية بين الجهود والتيارات أطرافه المحمول كمايلي:



شكل 2-5: المحول المثالي

$$v_1 = e_1 = N_1 \frac{d\Phi}{dt}$$

2-1

$$v_2 = e_2 = N_2 \frac{d\Phi}{dt} \quad 2-2$$

حيث  $N_1$  عدد لفات الملف الابتدائي، و  $N_2$  عدد لفات الثانوي، و  $e_1$  و  $e_2$  القوة الدافعة العكسية المستتجة به في الابتدائي و الثانوي،  $v_1$  و  $v_2$  الجهد الابتدائي و الثانوي. بقسمة المعادلة 2.1 على المعادلة 2.2 نحصل على النسبة الآتية:

$$\frac{v_1}{v_2} = \frac{e_1}{e_2} = \frac{N_1}{N_2} = a \quad 2-3$$

تعرف  $\frac{N_1}{N_2} = a$  بأنها نسبة تحويل الجهد للمحول، فإذا كان  $N_1 > N_2$  حينئذ يسمى المحول محول خافض، أما إذا كان  $N_2 > N_1$  فحينئذ يسمى المحول محول رافع. وحيث إن المحول المثالي ينقل القدرة الكهربائية بدون فقد في الطاقة، وبناء عليه تكون قدرة الدخل مساوية مع قدرة الخرج وبالتالي يمكن كتابة المعادلة الآتية:

$$S_1 = S_2 = V_1 I_1 = V_2 I_2 \rightarrow a = \frac{V_1}{V_2} = \frac{I_2}{I_1} = \frac{N_1}{N_2} \quad 2-4$$

من المعادلة 4.2 يمكن إيجاد العلاقة بين التيار في الملفين الابتدائي والثانوي. بما أن المحول مثالي فإن

$$V_1 = aV_2 \quad \text{و} \quad I_1 = \frac{I_2}{a} \quad 2-5$$

### مثال 1.2:

محول وجه واحد  $v = 480/120$  5KVA ، ينقل تيار لحمل جهده 120V . بإهمال المفايد احسب تيار المحول و الجهد المغذي له ؟

الحل:

$$S_1 = S_2 = V_1 I_1 = V_2 I_2 = 5KVA = 5000VA \quad \text{و} \quad V_1 = 480V, \quad V_2 = 120V \quad \text{المحول مثالي}$$

باستعمال المعادلة (2.4) نحسب التيار عبر الملفات الثانوية ( $I_2$ )

$$I_2 = \frac{S}{V_2} = \frac{5000}{120} = 41.67A$$

$$a = \frac{N_1}{N_2} = \frac{V_1}{V_2} = \frac{480}{120} = 4 \quad \text{نجد نسبة اللف عن طريق نسبة الجهود:}$$

ويمكن الحصول على التيار في الملفات الابتدائية من المعادلة (5.2) كالتالي:

$$I_1 = \frac{I_2}{a} = \frac{41.67}{4} = 10.42A$$

## 2-2-1 معادلة القوة الدافعة الكهربائية

باعتبار الفيض المغناطيسي في المحول المثالي موجة جيبية.

$$\Phi(t) = \Phi_m \sin \omega t \quad 2-6$$

وبناء على ذلك وبالتعويض في المعادلة 1.2 نحصل على العلاقة التالية:

$$e_1(t) = N_1 \Phi_m \omega \cos \omega t \quad 2-7$$

حيث  $\omega = 2\pi f$  ،  $f$  هو تردد المنبع وبذلك

$$e_1(t) = 2\pi N_1 \Phi_m f \sin(\omega t + 90^\circ) = \sqrt{2} E_1 \sin(\omega t + 90^\circ) \quad 2-8$$

حيث  $E_1$  هي القيمة الفعالة للقوة الدافعة الكهربائية  $e_1$  وقيمتها:

$$E_1 = \frac{2\pi}{\sqrt{2}} N_1 \Phi_m f = 4.44 N_1 \Phi_m f \quad 2-9$$

و معادلة القوة التأثيرية المتولدة في الملف الثانوي تكون كالتالي:

$$E_2 = 4.44 N_2 \Phi_m f \quad 2-10$$

## مثال 2-2

احسب عدد اللفات الابتدائية والثانوية لمحول 240V/120V -60Hz إذا كان الفيض المغناطيسي في

القلب لا يزيد عن 5mWb

الحل:

$$N_1 = \frac{V_1}{4.44 f \Phi_m} = \frac{240V}{(4.44)(60Hz)(5 \times 10^{-3})} = 180tr$$

$$N_2 = \frac{N_1}{a} = \frac{180}{2} = 90tr$$

من المعادلة 2.4 يمكن إيجاد  $N_2$

## مثال 3-2

محول أحادي الوجه يعمل على جهد تردده 50Hz ، فإذا كان القلب الحديدي على شكل مربع المقطع

طول ضلعه 20cm وقيمة الفيض المغناطيسي العظمي المسموح بها للمرور في القلب الحديدي 0.04 Wb

احسب عدد الملفات المطلوب وضعها لكل من الملف الابتدائي والثانوي لتكون نسبة تحويل الجهد

3000/220V

$$\Phi = 0.04 \text{ Wb} \quad A = 20 \times 20 = 400 \text{ cm}^2 \quad E_1 = 3000 \text{ V} \quad E_2 = 220 \text{ V} \quad \text{الحل:}$$

$$E_1 = 4.44 f \Phi N_1 \rightarrow N_1 = 3000 / (4.44 \times 50 \times 0.04) = 338 \text{ turns}$$

$$E_2 = 4.44 f \Phi N_2 \rightarrow N_2 = 220 / (4.44 \times 50 \times 0.04) = 25 \text{ turns}$$

## 2-2-2 نقل المعاوقة في المحول المثالي

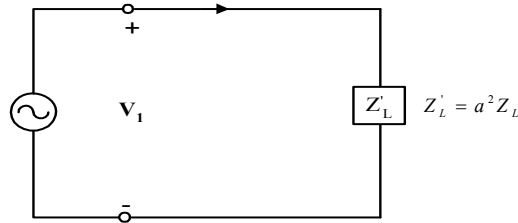
باستخدام المعادلات 2.5 يمكن إيجاد الدائرة المكافئة للمحول المثالي في حالة اتصاله بحمل معاوقة  $Z_2$  (load impedance) .

الدائرة المكافئة للمحول المثالي في حالة اتصاله بحمل معاوقة  $Z_2$  (load impedance) :

من قدرة المحول المثالي وهي  $S_1 = S_2 \Rightarrow V_1 I_1 = V_2 I_2$  نحصل على المعادلة التالية

$$Z_2 = \frac{V_2}{I_2} \quad \text{حيث معاوقة الحمل} \quad \frac{V_1}{I_1} = a^2 \frac{V_2}{I_2} = a^2 Z_2 = Z'_2 \quad 2-11$$

يوضح شكل 6.2 دائرة المكافئة للمحول المثالي، والمعاوقة  $Z'_2$  هي ببساطة المعاوقة  $Z_L = Z_2$  منسوبة إلى ناحية الملف الابتدائي.



شكل 6-2: المحول المثالي المنسوب للابتدائي

المعادلة التالية تبين أن الجهد يتناسب مع عدد اللفات والتدفق المغناطيسي علاوة على تردد منبع الجهد و أن متجه الجهد  $E_1$  يتقدم على متجه التدفق بزواوية مقدارها  $90^\circ$ . ويجب ملاحظة أن هذا التحليل مستنتج للمحول المثالي، بهذه الخلفية يمكن امتداد الدراسة لتشمل المحول الفعلي،

## مثال 4-2

محول أحادي الوجه قدرته 25kVA وعدد لفات الابتدائي 500 والثانوي 40 وصل الملف الابتدائي إلى منبع جهد قيمه 3000 فولت، احسب تيار الملف الابتدائي - تيار الملف الثانوي عند الحمل الكامل. القوة الدافعة الكهربائية في الثانوي. أقصى تدفق في الدائرة المغناطيسية.

$$S=25kVA \quad N_1 = 500 \quad N_2=40 \quad V_1=3000V \quad \text{الحل}$$

$$a = \frac{V_1}{V_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{500}{40} = 12.5 \rightarrow V_2 = \frac{3000}{12.5} = 240V$$

$$I_2 = \frac{S}{V_2} = a I_1 = 12.5 \times 8.33 = 104.13A \rightarrow I_1 = \frac{S}{V_1} = \frac{25 \times 10^3}{3000} = 8.33A$$

$$\phi = \frac{3000}{4.44 \times 50 \times 500} = 0.027wb \rightarrow E_1 = V_1 4.44 f \phi N_1$$



## مثال 5-2

محول أحادي الوجه قدرته 5KVA جهده 440/110V ويعمل على تردد 60Hz ويغذي حمل بتيار مقداره 40A عند معامل قدرة  $\cos\alpha=0.8$  متقدم وعند الجهد المقنن باعتبار المحول مثالي، أوجد الآتي:

• جهد وتيار الابتدائي

• معاوقة الحمل

• معاوقة الحمل منسوب إلى الابتدائي

$$S = 5KVA \quad V_1/V_2 = 440/110V \quad f = 60 \text{ Hz} \quad I_2 = 40 \text{ A} \quad \cos\alpha = 0.8 \quad \text{الحل}$$

من المعلومات المعطاة يمكن حساب الآتي:

$$V_2 = 110V$$

$$I_2 = 40 \angle \cos^{-1} 0.8 \text{ A} \rightarrow I_2 = 40 \angle 36.87^\circ \text{ A}$$

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{440}{110} = 4 \rightarrow I_1 = \frac{N_2}{N_1} I_2 = \frac{1}{4} = 10 \text{ A}$$

$$Z_2 = \frac{V_2}{I_2} = \frac{110}{40} = 2.75 \Omega$$

معاوقة الحمل

$$Z'_2 = a^2 Z_2 = (4)^2 (2.75) = 44 \Omega$$

معاوقة الحمل منسوب إلى الابتدائي

$$Z'_2 = \frac{V_1}{I_1} = \frac{440}{10} = 44 \Omega$$

## Real Transformer

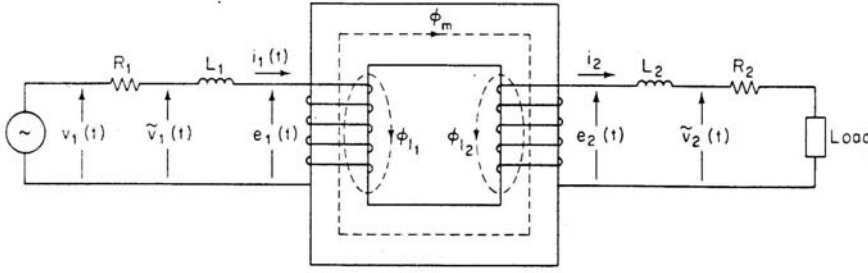
## 3-2 المحول الفعلي

الواقع المحوّل الفعلي يختلف عن المحوّل المثالي في عدة أوجه و منها.

- مقاومة الملف الابتدائي والثانوي  $R_1$  و  $R_2$  ليست مهملة
- وجود الفيض المغناطيسي المتسرب  $\phi_{L_1}$  و  $\phi_{L_2}$  في الملف الابتدائي والثانوي على التوالي .
- المفاقيد الحديدية غير مهملة.
- نفاذية مادة القلب ليست مالا نهاية بما يؤدي إلى وجود فيض تبادلي  $\phi_m$  في القلب.

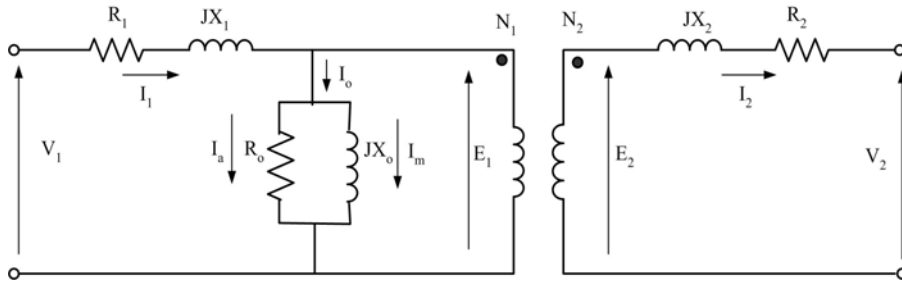
الشكل ( 7.2 ) يوضح تمثيل المحوّل الفعلي.

حيث أن  $X_{L_1}$  و  $X_{L_2}$  هما مفاعلة الفيض المغناطيسي المتسرب في الملف الابتدائي والثانوي .



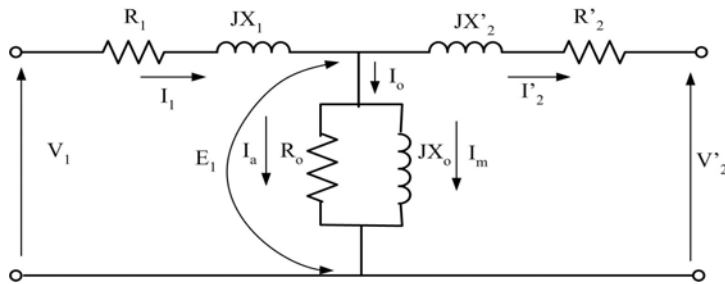
شكل 7-2: المحول الحقيقي

شكل 7-2 يمثل دائرة المحول الفعلي حيث  $X_0$  تمثل الممانعة المغناطيسية للقلب الحديدي و  $R_0$  تمثل المقاومة المغناطيسية للقلب الحديدي وهي المفقودات الحديدية. ويسبب الفقد الحديدي في المحول القيمة الفعالة  $I_a$  للتيار  $I_0$  وهو يمثل التيار في حالة عدم وجود حمل، بينما تمثل القيمة غير الفعالة  $I_m$  التيار المغنطة للألة.



شكل 8-2: الدائرة الكهربائية الممثلة للمفات المحول الفعلي

ويمكن تحويل مكونات الجانب الثانوي في الشكل 8-2 للجانب الابتدائي كما هو مبين في الشكل 9-2 وتسمى الدائرة في هذه الحالة بالدائرة المكافئة منسوبة إلى جهة الابتدائي



شكل 9-2: الدائرة المكافئة منسوبة إلى جهة الابتدائي

حيث أن:

$$V_2' = aV_2 \quad \text{الجهد الثانوي منسوب للابتدائي}$$

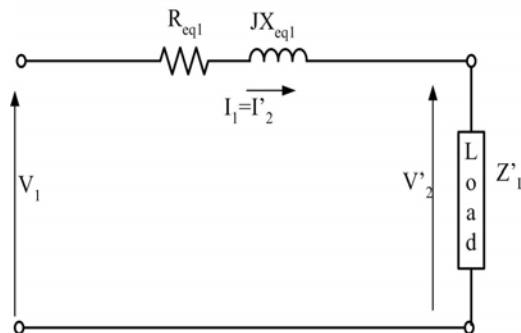
$$I_2' = \frac{I_2}{a} \quad \text{التيار الثانوي منسوب للابتدائي}$$

$$Z_2' = R_2' + jX_2' = a^2 R_2 + ja^2 X_2 \quad \text{المعاوقة الثانوية منسوبة للابتدائي.}$$

و يمكن استنتاج الدائرة المكافئة للمحول منسوبة الى جهة الملف الثانوي.

### 1-3-2 الدائرة المكافئة للمحول الفعلي

في تطبيقات القدرة الكهربائية فإن تيار الاستثارة  $I_e$  صغير جدا مقارنة مع تيار الحمل للمحول  $I_2$ ، وبالتالي فإن الجهد المتولد عنه في الملفات الابتدائية  $(R_1 + jX_1)$  جهد صغير جدا. مما يمكننا من إهمال فرع التوازي للحصول على الدائرة التقريبية المبسطة كما في شكل 2.10.



شكل 2-10: الدائرة المكافئة المبسطة للمحول منسوبة جهد الابتدائي

تحسب قيم المقاومة المكافئة  $R_{eq1}$  والممانعة المكافئة  $X_{eq1}$  في شكل 10.2 المنسوبة إلى دائرة الملف الابتدائي من العلاقات الآتية:

$$R_{eq1} = R_1 + R_2' = R_1 + a^2 R_2 \quad 2-12$$

$$X_{eq1} = X_1 + X_2' = X_1 + a^2 X_2 \quad 2-13$$

أيضا يمكن أن تنسب معاوقة الحمل إلى دائرة الابتدائي:

$$Z_L' = a^2 Z_L \quad 2-14$$

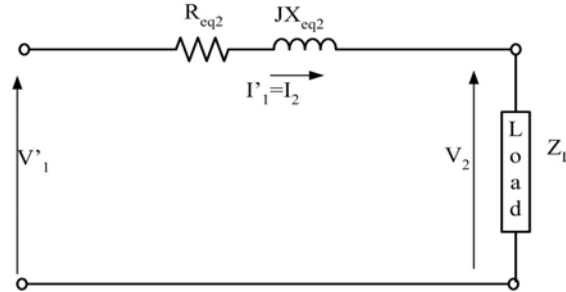
الدائرة المكافئة للمحول منسوبة إلى الملف الثانوي: العلاقات في هذه الحالة تكون كالتالي:

$$X_1' = \frac{1}{a^2} X_1 \quad R_1' = \frac{1}{a^2} R_1 \quad I_1' = \frac{1}{a} I_1 \quad V_1' = aV_1 \quad 2-15$$

وتكون الدائرة المكافئة المنسوبة إلى الملف الثانوي كما في شكل 11.2، حيث المقاومة المكافئة  $R_{eq2}$

والممانعة المكافئة  $X_{eq2}$  في هذه الحالة تكون كالآتي:

$$X_{eq2} = X'_1 + X_2 \quad \text{و} \quad R_{eq2} = R'_1 + R_2 \quad 2-16$$



شكل 2-11: الدائرة المكافئة للمحول منسوبة جهة الثانوي

### مثال 2-6 :

محول أحادي الوجه 100KVA ، 400/2000V وعناصر الدائرة المكافئة كالتالي:

$$X_2 = 0.75 \Omega \quad R_2 = 0.25 \Omega \quad X_1 = 0.03 \Omega \quad R_1 = 0.01 \Omega$$

قدرة الحمل 90KVA عند جهد مقداره 2000V ومعامل قدرة  $\cos\alpha = 0.8$  متأخر. احسب الجهد والتيار الابتدائي مستخدما الدائرة المكافئة بالنسبة للابتدائي.

$$R_1 = 0.015 \Omega \quad X_1 = 0.035 \Omega \quad \text{الحل:}$$

$$R'_2 = a^2 R_2 = \left(\frac{400}{2000}\right)^2 0.25 = 0.01 \Omega \quad X'_2 = a^2 X_2 = \left(\frac{400}{2000}\right)^2 0.75 = 0.03 \Omega$$

$$R_{eq} = R_1 + R'_2 = 0.015 + 0.01 = 0.025 \Omega \quad X_{eq} = X_1 + X'_2 = 0.035 + 0.03 = 0.065 \Omega$$

$$\text{The voltage } V_2 = 2000 \text{ V; } \rightarrow V'_1 = aV_2 = 2000 \left(\frac{400}{2000}\right) = 400 \text{ V}$$

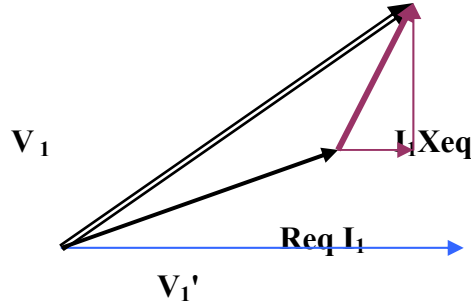
$$\text{The current } I_2 = S_L / V_2 = 90 \cdot 10^3 / 2000 = 45 \text{ A} \rightarrow |I'_1| = \frac{N_2}{N_1} I_2 = \left(\frac{2000}{400}\right) 45 = 225 \text{ A}$$

$$\text{The power factor} = \cos\alpha = 0.8 \text{ lagging} \rightarrow I'_1 = 225 \angle -36.87^\circ$$

$$V_1 = V'_1 + I'_1 (R_{eq} + j X_{eq}) = 400 \angle 0 + 225 \angle -36.87^\circ (0.025 + j 0.065)$$

$$= 400 \angle 0 + 225 \angle -36.87^\circ * 0.07 \angle 68.96^\circ = 400 \angle 0 + 15.75 \angle 32.1^\circ$$

$$= 400 + 13.34 + j 8.37 = 413.34 + j 8.37 = 413.42 \angle 1.16^\circ$$



طريقة حل ثانية:

شكل 2-12:

Transformer operation

## 2-3-2: تشغيل المحول

No load operation

## • تشغيل المحول عند اللاحمل

في حالة اللاحمل فإن قدرة الخرج تساوي صفرا وبالتالي فإن القدرة المسحوبة من المنبع (قدرة الدخل) تستهلك في فقد الحديد والنحاس، ونظرا لصغر تيار الابتدائي وعدم وجود تيار في الثانوي فإننا نستطيع إهمال مفقودات النحاس في هذه الحالة، وبالتالي فإن قدرة الدخل للمحول وهو بدون حمل تساوي الفقد الحديدي تقريبا وتعطي بالعلاقة التالية:

$$P_o = V_1 I_o \cos \phi_o \quad 2-17$$

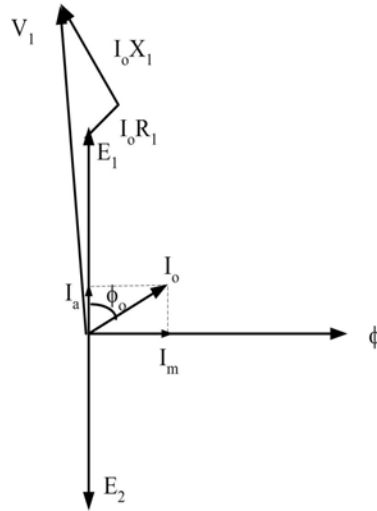
وهذا الفقد الحديدي يستهلك في مقاومة الدائرة المغناطيسية  $R_o$  ويمكن حسابها من العلاقة التالية:

$$R_o = \frac{V_1}{I_a} = \frac{V_1}{I_o \cos \phi_o} \quad 2-18$$

يمكن حساب الممانعة  $X_o$  من العلاقة التالية:

$$X_o = \frac{V_1}{I_m} = \frac{V_1}{I_o \sin \phi_o} \quad 2-19$$

التيار  $I_o$  يمر في المحول سواء كان موصل بحمل أو بدون حمل وكذلك الفقد الحديدي ثابت طالما أن المحول موصل على جهد التشغيل المقنن.



شكل 2-13 : مخطط المتجهات للمحول بدون حمل

## Load operation

## • تشغيل المحول عند الحمل

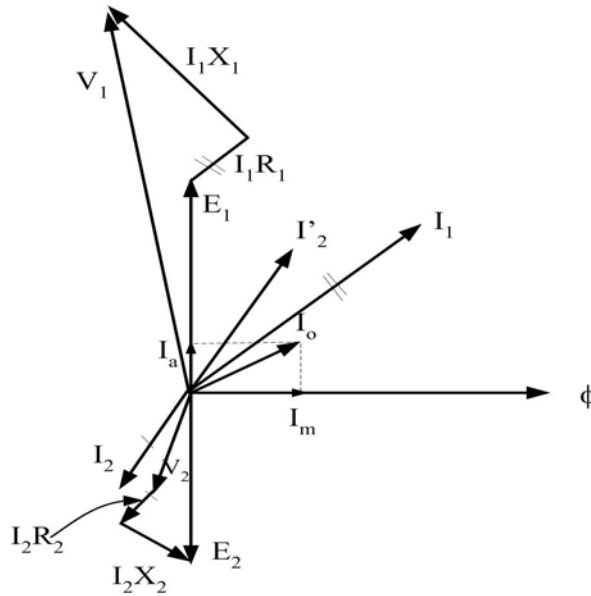
نتيجة لوجود حمل  $Z_L$  في الملف الثانوي يمر في الملف الابتدائي تيار ثاني  $I_2'$  يتناسب مع تيار الحمل  $I_2$  ويكون مجموعه مع تيار اللاحمل  $I_0$  هو التيار الكلي الذي يسحبه المحول من المنبع حيث

$$\vec{I}_1 = \vec{I}_2' + \vec{I}_a \quad 2-20$$

يحسب التيار  $I_2$  من بيانات الحمل:

$$I_2 = \frac{V_2}{Z_L} \quad 2-21$$

وبذلك يمكن رسم مخطط المتجهات للمحول عند الحمل كما هو مبين في شكل 2.14.



شكل 2-14: مخطط المتجهات عند الحمل

**Transformer regulation****4-2 معامل التنظيم للمحول**

معامل تنظيم الجهد هو التغيير في جهد الثانوي عندما يتغير تيار الحمل من صفر إلى القيمة المقننة.

ويحسب بالعلاقة التالية:

$$\text{Voltage Regulation (PVR)} = \frac{|V_{2(\text{no load})}| - |V_{2(\text{rated})}|}{|V_{2(\text{rated})}|} \times 100 \quad 2-22$$

حيث  $V_{2(\text{rated})}$  هو جهد الحمل عندما يعطي المحول التيار عند إزالة الحمل مع الاحتفاظ بالجهد ثابت فيكون جهد الثانوي في حالة اللاحمل هو  $V_1'$  وبذلك يمكن كتابة معادلة تنظيم الجهد كالتالي:

$$\text{Voltage Regulation (PVR)} = \frac{|V_1'| - |V_2|}{|V_2|} \times 100 \quad 2-23$$

حيث  $V_1'$  يحسب من العلاقة:

$$V_1' = V_2 + I_2(R_{eq2} + jX_{eq2}) \quad 2-24$$

ويمكن حساب معامل التنظيم أيضا إذا كانت الدائرة منسوبة جهة الابتدائي

$$\text{Voltage Regulation (PVR)} = \frac{|V_1| - |V_2'|}{|V_2'|} \times 100 \quad 2-25$$

حيث  $V_1$  يحسب من العلاقة:

$$V_1 = V_2' + I_2'(R_{eq1} + jX_{eq1}) \quad 2-26$$

### Equivalent circuit parameters

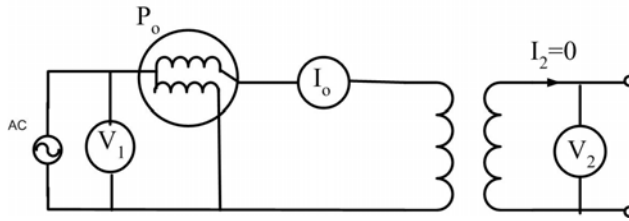
### 5-2 حساب عناصر الدائرة المكافئة

لمعرفة مكونات الدائرة المكافئة للمحول وحسابها يتم إجراء اختبارين هما اختبار الدائرة المفتوحة واختبار الدائرة المقصورة .

#### The Open.Circuit Test

#### 1-5-2 اختبار الدائرة المفتوحة

يتم هذا الاختبار بتوصيل جانب المحول الابتدائي لمصدر الجهد وترك الجانب الثانوي مفتوحاً أو العكس . ويتم قياس التيار والقدرة المسحوبة من مصدر الجهد كما يبين الشكل (2.15) .



شكل 2-15: تجربة اللاحمل

وبذلك يمر تيار اللاحمل  $I_o$  في الملف الابتدائي وتكون قدرة الدخل هي  $P_o$ ، يتم قراءة قيم القدرة الداخلة والجهد والتيار باستخدام أجهزة القياس الموضحة في الشكل. ويتم من هذه التجربة حساب  $R_o$ ،  $X_o$  كالتالي:

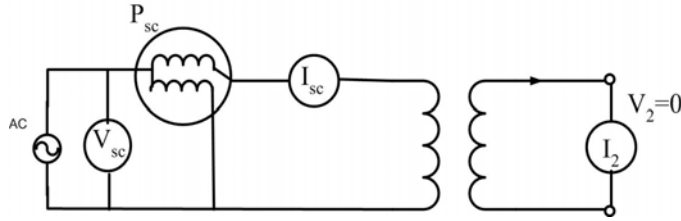
$$P_o = I_o V_o \cos \phi_o \rightarrow \cos \phi_o = \frac{P_o}{I_o V_o} \rightarrow \begin{cases} I_a = I_o \cos \phi_o \\ I_m = I_o \sin \phi_o \end{cases} \rightarrow \begin{cases} R_o = \frac{V_1}{I_a} \\ R_m = \frac{V_1}{I_m} \end{cases} \quad 2-27$$

### Short circuit test

### 2-5-2 اختبار القصر

يتم هذا الاختبار بقصر إحدى طرفي الملف وعادة ما يكون جانب الجهد المنخفض وتسلط جهد منخفض على جانب الجهد العالي وهو عبارة عن نسبة من الجهد المقنن للمحول على جانبيه الابتدائي، وعادة ما يكون 2% إلى 12% من الجهد المقنن للمحول. ويتم زيادة هذا الجهد حتى يصل التيار في ملفات الدائرة المقصورة إلى القيمة المقننة كما يبين الشكل (16.2)





شكل 2-16: تجربة القصر

نقرأ أجهزة القياس وهي القدرة الداخلة للابتدائي وتسمى قدرة القصر  $P_{sc}$ ، وتيار الابتدائي ويسمى تيار القصر  $I_{sc}$ ، وكذلك جهد الابتدائي  $V_{sc}$ ، من خلال هذه القراءات يتم حساب  $R_{eq}$ ،  $X_{eq}$  ومنها تحسب عناصر الدائرة المكافئة كالتالي:

$$P_{sc} = I_{sc}^2 R_{eq} \rightarrow R_{eq} = \frac{P_{sc}}{I_{sc}^2} \quad 2-28$$

$$Z_{sc} = \frac{V_{sc}}{I_{sc}} = \sqrt{R_{eq}^2 + X_{eq}^2} \rightarrow Z_{sc} = \sqrt{Z_{eq}^2 - R_{eq}^2} \quad 2-29$$

### مثال 2-7

محول توزيع قدرته **500kVA** وجهده **2300/230V** اختبر لإيجاد العناصر المكافئة. أثناء اختبار الدائرة المفتوحة، كانت القدرة **2250W** وكان التيار **9.4A**، أما الجهد فكانت قيمته **2300V**. وأثناء اختبار القصر كانت القدرة **8200W** والتيار هو التيار المقنن أما الجهد فكان **94.5V** احسب عناصر الدائرة المكافئة.

Open circuit test:  $V_o = 2300V$     $I_o = 9.4A$     $P_o = 2250$

Short circuit test:  $V_{sc} = 94.5V$     $I_{sc} = I_{rated}$     $P_{sc} = 8200W$

$$\cos \phi_o = \frac{P_o}{I_o V_o} = \frac{2250}{9.4 \times 2300} = 0.1156 \rightarrow \phi_o = \cos^{-1}(0.1156) = 83.36^\circ$$

$$R_o = \frac{V_1}{I_a} = \frac{V_o}{I_o \cos \phi_o} = \frac{2300}{9.4 \times 0.1156} = 2116\Omega$$

$$R_m = \frac{V_1}{I_m} = \frac{V_o}{I_o \sin \phi_o} = \frac{2300}{9.4 \times 0.9933} = 246.33\Omega$$

$$R_{eq} = \frac{P_{sc}}{I_{sc}^2} = \frac{8220}{(217.39)^2} = 0.1739\Omega \rightarrow I_{sc} = I_{f.l} = \frac{500 \times 10^3}{2300} = 217.39A$$

$$Z_{sc} = \frac{V_{sc}}{I_{sc}} = \sqrt{(R_{eq}^2 + X_{eq}^2)} \Rightarrow \left(\frac{94.5}{217.39}\right)^2 = (0.1739)^2 + X_{eq}^2 \rightarrow X_{eq} = 0.3984\Omega$$

**Losses and Efficiency****6-2 المفقودات والكفاءة****1-6-2 المفقودات في المحولات**

يوجد نوعان من الفقد في المحولات وهما فقد الحديد Iron losses وفقد النحاس Cupper losses، وعادة فإن فقد الحديد ثابت القيمة، أما فقد النحاس فيعتمد على الحمل حيث إنه يتناسب مع مربع التيار. ويمكن حساب الفقد الحديدي من تجربة اللاحمل، حيث القدرة المسحوبة في هذه التجربة والمتمثلة في قدرة اللاحمل  $P_0$  تساوي الفقد في الحديد بالإضافة إلى الفقد في ملفات الابتدائي، وحيث إن تيار اللاحمل غالبا ما يكون صغير، لذا يمكن إهمال الفقد النحاسي في هذه التجربة وبالتالي يكون الفقد الحديدي مساويا لقدرة اللاحمل.  $P_{iron} = P_0$ .

ويمكن حساب الفقد النحاسي من تجربة القصر. ففي هذه التجربة يتم قصر الملف الثانوي وبالتالي فإن قدرة الخرج تساوي صفر، وبذلك تكون كل القدرة الداخلة في هذه الحالة عبارة عن فقد حديدي في قلب المحول وفقد نحاسي في الملفات. ويكون الفقد الحديدي في هذه الحالة مهملا نظرا لأنه يتناسب مع مربع الجهد والجهد عادة صغير جدا في هذه التجربة (3 إلى 5%) بالنسبة للجهد المقنن.  $P_{cu} = P_{sc}$ . في حالة أن التيار لا يساوي تيار الحمل الكامل فإن الفقد النحاسي لا يساوي قيمته عند الحمل الكامل ويمكن تحديده عند الحمل الكامل من العلاقات التالية:

$$P_{cu(f.I)} = P_{cu(sc)} \left( \frac{I_{f.I}}{I_{sc}} \right)^2 \quad 2-30$$

**Efficiency****2-6-2 الكفاءة للمحولات**

تحسب الكفاءة للمحول عادة بدلالة قدرة الخرج output power التي يحتاجها الحمل والمفقودات التي يستهلكها المحول، وتحسب الكفاءة من العلاقات التالية:

$$\eta = \frac{P_2}{P_2 + P_{iron} + P_{cu}} \times 100 = \frac{P_2}{P_1} \times 100 \quad 2-31$$

حيث  $P_2$  هي قدرة الحمل،  $P_1$  القدرة الداخلة للمحول. ويمكن حساب قدرة الحمل من المعادلة التالية:

$$P_2 = V_2 I_2 \cos \phi_2 \quad 2-32$$

حيث  $\cos \phi_2$  هو معامل القدرة للحمل Power factor.

يمكن الحصول على الكفاءة كدالة في متغيرات الحمل (الجهد والتيار ومعامل القدرة):

$$\eta = \frac{|V_2||I_2|\cos\phi_2}{|V_2||I_2|\cos\phi_2 + P_{iron} + |I_2|^2 R_{eq}} \times 100 \quad 2-33$$

### مثال 8-2

محول أحادي الوجه قدرته **500kVA**، الفقد الحديدي **2500W** والفقد النحاسي عند الحمل الكامل **7500W**. احسب الكفاءة عند الحمل الكامل ثم عند نصف الحمل ومعامل قدرة متأخر **0.8**

$$S=500 \text{ KVA} \quad P_{iron} = 2500 \text{ W} \quad P_{cu}(f.l.) = 7500 \text{ W} \quad \cos\phi = 0.8$$

$$P_2 = 500 * 10^3 * 0.8 = 400000 \text{ W}$$

$$\eta = \frac{P_2}{P_2 + P_{iron} + P_{cu}} \times 100 = \frac{400000}{400000 + 7500 + 2500} \times 100 = 97.56\%$$

$$P_2 (1/2) = 200000 \text{ W}$$

عند نصف الحمل

$$P_{cu}(x) = x^2 P_{cu}(f.l.) \rightarrow P_{cu}(1/2) = 1/4 * 7500 = 1875 \text{ W}$$

$$\eta = \frac{P_{2(1/2)}}{P_{2(1/2)} + P_{iron} + P_{cu(1/2)}} \times 100 = \frac{200000}{200000 + 1875 + 2500} \times 100 = 97.86\%$$

### مثال 9-2

احسب معامل التنظيم والكفاءة للمحول الموجود في مثال **8.2** وذلك عند معامل قدرة متأخر **0,8**

$$V_2 = 230 \text{ V} \quad P_i = 2250 \text{ W} \quad R_{eq2} = 0.00173 \Omega \quad X_{eq2} = 0.00398 \Omega$$

$$I_2 = 500 * 10^3 / 230 = 2174 \text{ A}$$

$$(PVR) = \left\{ \frac{2174(173(0.8) + 398(0.6))10^{-5}}{230} + \frac{1}{2} \left( \frac{2174(398(0.8) - 173(0.6)10^{-5})}{230} \right)^2 \right\} 100 = 3.64\%$$

$$\eta = \frac{230 * 2174 * 0.8}{230 * 2174 * 0.8 + 2250 + |2174|^2 * 0.00173} * 100 = 97.46\%$$

Auto.transformer

7-2 المحول الذاتي

المحول الذاتي هو جهاز مفيد جدا في بعض الاستخدامات نظرا لبساطته وانخفاض ثمنه مقارنة مع المحول العادي. وهو يعتمد في نظرية تشغيله على نفس نظرية المحول ذي الملفين ولكن يستخدم فيه ملف واحد فقط ويمثل هذا الملف كله الملف الابتدائي أو الثانوي ويمثل جزء فقط من هذا الملف ذاته الملف الآخر كما هو موضح في شكل 2-17. ويمكن أن يكون المحول محول خفض كما في الشكل أو محول رفع كما في شكل 2-18. ويعتمد ذلك على طريقة التوصيل.

يمثل الملف AB في شكل 2-17 الملف الابتدائي وعدد لفاته هي (N<sub>1</sub>) بينما يمثل الملف BC الملف الثانوي وعدد لفاته (N<sub>2</sub>) ويكون نسبة الجهد كما في المحول ذي الملفين.

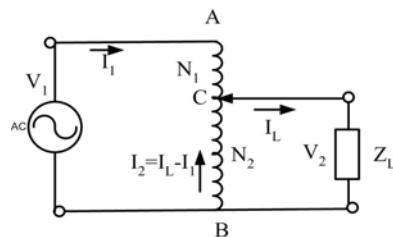
ونحصل عليها بمساواة الأمبير فولت الداخل مع الأمبير فولت الخارج. وهي كالتالي:

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{I_L}{I_1} \quad 2-34$$

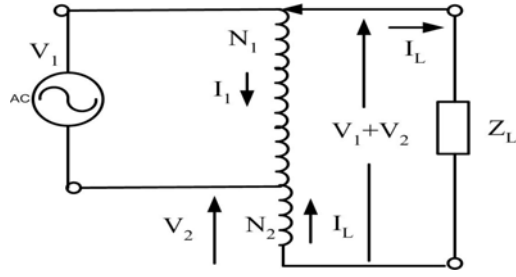
التيار في الملف الثانوي هو:

$$I_2 = I_L - I_1 \quad 2-35$$

مميزات المحول الذاتي أنه يعطي جهد متغير. وذلك بتغير موضع النقطة C وبذلك يمكن تغيير عدد لفات الثانوي للحصول على جهد يتراوح من صفر وحتى جهد الابتدائي أو أكبر منه كما في المحول الذاتي الراجع شكل 2-17. ويسمى المحول الذاتي المتغير القيمة لجهد الثانوي فارياك "Variac". ويستخدم هذا النوع من المحولات في المختبرات وأجهزة بدء الحركة عندما يكون نسبة التحويل المطلوبة في حدود من 1 : 2,5 أي الجهد الثانوي والابتدائي متقاربين. ويتميز هذا النوع عن المحول ذي الملفين بصغر حجمه لنفس القدرة وذلك لتوفير النحاس المستخدم في الملفات ولكن من عيوب هذا المحول أن العزل الكهربائي بين المنبع والحمل غير متوفر نظرا لاستخدام ملف واحد بين الدخل والخرج. ولذلك لا يفضل أيضا استخدامه بنسبة تحويل كبيرة حيث يسبب خطورة وإمكانية حدوث قصر بين ملفات الجهد العالي والمخفض وذلك لنفس السبب. وهذا على العكس تماما كما في المحول ذي الملفين.



شكل 2-17: محول ذاتي خافض



شكل 2-18: محول ذاتي رافع

## أسئلة وتمارين على الوحدة الرابعة

1. عرف المحول الكهربائي و اشرح نظرية عمله.
2. اذكر استخدامات المحول الكهربائي
3. اذكر أنواع المحولات الكهربائية
4. اشرح مع الرسم تركيب المحول.
5. هل يصلح المحول للعمل مع تيار مستمر؟ علل إجابتك.
6. اذكر الفرق بين المحول المثالي والمحول الفعلي
7. ما هي أنواع المحولات الكهربائية من حيث شكل القلب الحديدي؟
8. ما هي أنواع الملفات المستخدمة في محولات القدرة؟ وضح بالرسم طرق ترتيب الملفات
9. اشرح مع الرسم الدائرة المكافئة للمحول وبين كيف يمكن تبسيط هذه الدائرة؟
10. كيف يمكن حساب ثوابت المحول معملياً؟
11. ما هي الاختبارات التي تجرى على المحول لحساب الكفاءة؟
12. ارسم مخطط المتجهات للمحول عند الحمل.
13. ما هي أنواع المفقودات في المحول؟
14. قارن بين المحول الذاتي والمحول ذي الملفين.
15. ما هي أهم استخدامات المحول الذاتي؟
16. محول أحادي الوجه يعمل على جهد ذات تردد 60 هرتز، فإذا كان القلب الحديدي على شكل مستطيل المقطع أبعاده  $25 \times 20$  سم وكثافة الفيض المسموح به للمرور في القلب الحديدي 0,0001 وبيبر/سم<sup>2</sup>، احسب عدد اللفات المطلوب وضعها لكل من الملف الابتدائي والثانوي لتكون نسبة تحويل الجهد 3000/220 فولت.
17. محول أحادي الوجه نسبة التحويل 1:4. معاوقة الحمل 10 أوم بزاوية  $30^\circ$  ومتصلة عبر الملف الثانوي، حيث جهده 120 فولت. باعتبار المحول مثالي وأخذ جهد الثانوي كمرجع، أوجد تيار الملف الابتدائي وتيار الملف الثانوي - جهد الملف الابتدائي - معاوقة الحمل منسوبة للابتدائي.

18. محول أحادي الوجه قدرته 50 كيلو فولت أمبير ، ونسبة تحويل الجهد 400/2000. يغذي حمل قدرته 40 كيلو فولت أمبير عند جهد 2000 فولت ومعامل قدرة 0.8. متأخر. باعتبار المحول مثالي أوجد : معاوقة الحمل - تيار الحمل منسوب للابتدائي.

19. محول أحادي الوجه 200 كيلو فولت أمبير، ونسبة تحويل الجهد 6000/660 فولت وله الثوابت

$$R_1=1.56\Omega \quad R_2=0.016\Omega \quad X_1=4.67\Omega \quad X_2=0.048\Omega$$

و عند اللاحمل يأخذ المحول تيار مقداره 96, أمبير عند معامل قدرة 0.263, متأخر. احسب ثوابت الدائرة المكافئة منسوبة للابتدائي.

20. محول توزيع أحادي الوجه 500 كيلو فولت، ونسبة تحويل الجهد 2300/230 فولت، أجري

عليه اختبار اللاحمل والقصر ثم أعط النتائج التالية:

$$V_o=230V \quad I_o=94A \quad P_o=2250W$$

$$P_{sc}=9.2KW \quad I_{sc}=228A \quad V_{sc}=100V$$

احسب ثوابت الدائرة المكافئة منسوبة للجهد العالي.

# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

محركات التيار المستمر



## اسم الوحدة: محركات التيار المستمر

**الجدارة:** معرفة نظرية عمل المحرك الكهربائي وتركيبه ودراسة خواص الأنواع المختلفة وطرق بدء الحركة. أيضا معرفة طرق التحكم في السرعة وكذلك حساب المفقودات والكفاءة.

**الأهداف:** عندما تكتمل هذه الوحدة يكون لديك القدرة على:

1. معرفة نظرية عمل وتركيب الات التيار المستمر عموما و المحركات الكهربائية خاصة
2. استنتاج القوة الدافعة الكهربائية العكسية ومعادلة العزم.
3. معرفة أنواع المحركات من حيث طرق التغذية.
4. دراسة منحنيات الخواص وتنظيم السرعة.
5. حساب المفقودات والكفاءة.
6. مجالات الاستخدام للأنواع المختلفة للمحركات

**مستوى الأداء المطلوب:** أن يصل المتدرب إلى إتقان هذه الوحدة بنسبة 85%.

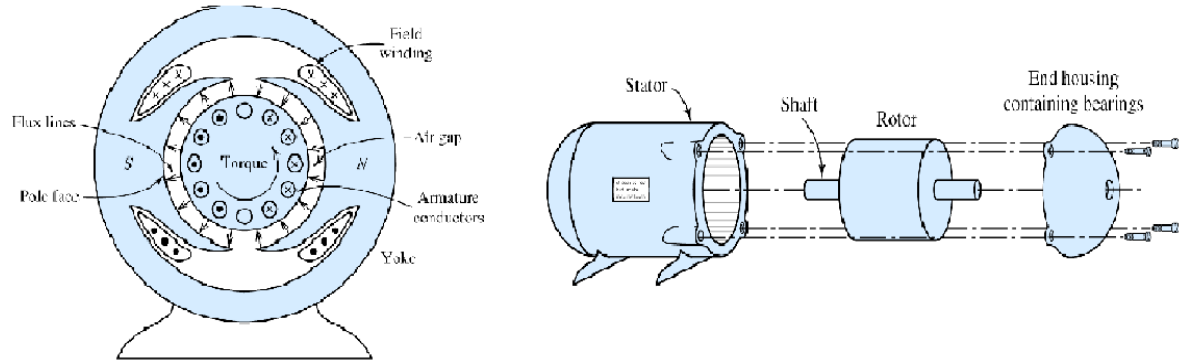
**الوقت المتوقع للتدريب:** 6 ساعات.

**متطلبات الجدارة:** تحتاج إلى مراجعة مقرر الدوائر الكهربائية من هذا المقرر.

### 3-1 تركيب آلات التيار المستمر

تحتوي آلات التيار المستمر على عنصرين أساسيين هما العضو الثابت و العضو الدائر ، مفصولين

بثغرة هوائية كما هو مبين في الشكل 1-3 ، زيادة على عناصر أخرى كما سيأتي .



شكل 1-3 : تركيب آلة التيار المستمر

### stator

### 1-1-3 العضو الثابت

هذا الجزء من الآلة لا يتحرك و يكون عادة الهيكل الخارجي للآلة ، تركيب عليه من الداخل أقطاب المجال بعدد زوجي. وتحمل ملفات تسمى ملفات الاستثارة أو ملفات المجال

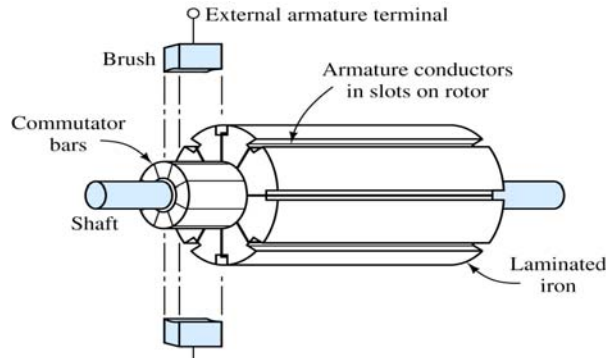
### rotor or armature

### 2-1-3 العضو الدائر أو عضو الاستنتاج

هذا الجزء من الآلة يكون حرا للدوران و يتكون من عمود الإدارة مصنوع من الصلب و يركب عليه قلب أسطواني من صفائح الصلب الذي يوجد على سطحه الخارجي و على طوله مجار توزع فيها و بصفة منتظمة ملفات تسمى ملفات المنتج أو ملفات الاستنتاج بكونها هي الملفات التي تتولد فيها القوة الدافعة الكهربائية . و العضو الثابت و العضو الدائر المفصولان بثغرة هوائية يشكلان معا الدائرة المغناطيسية للآلة. تخرج خطوط قوى المجال المغناطيسي من الأقطاب الشمالية و تمر على الثغرتين الهوائيتين عبر العضو الدائر و تدخل في الأقطاب الجنوبية لتتغلق على نفسها عبر الفك كما هو مبين في الشكل ( 1.3 )

### commutator

### 3-1-3 عضو التوحيد أو المبدل



الشكل 2-3: العضو الدائر . عضو التوحيد . الفرش الكربونية

يركب هذا العضو على عمود الإدارة أمام المنتج و يصنع من قطع النحاس الأحمر المسحوب و المعزولة عن بعضها بالميككا من جهة و عن عمود الإدارة من جهة ثانية و تشكل أسطوانة فارغة تنزلق عليها الفرش الكربونية. الشكل 2-3

### brushes

### 4-1-3 الفرش الكربونية

هي قطع من الكربون موضوعة على السطح الخارجي للمبدل.

### 5-1-3 أجزاء أخرى ( ميكانيكية )

مهمة هذه الأجزاء تكمن في قدرتها على تثبيت للأجزاء المغناطيسية بالنسبة للأعضاء الكهربائية و تسهيل و تركيز عملية الدوران من بينها مبيت العضو الساكن مع أرجل و درعان واقيان واحد من جهة عمود الإدارة و الثاني من جهة المبدل تحقق الوقاية الميكانيكية للآلة و توجه هواء التبريد ، و منها أيضاً كراسي تحميل العضو الدائر ، و تربيئة التبريد ، و صندوق توصيل أطراف الملفات، حاملان للفرش ، حلقة لرفع الآلة.

### ElectroMotive Force (E.M.F) equation

### 2-3 معادلة القوة الدافعة الكهربائية

عندما يدور عضو الإستنتاج في المجال المغناطيسي الناتج عن أقطاب الثابت يتولد جهد في ملفات

الإستنتاج بالعلاقة العامة التالية :

$$E_b = k_b \Phi \omega$$

3-1

$$k_a = \frac{NP}{\pi A} = \frac{ZP}{2\pi A}$$

حيث ka هو ثابت المنتج يحدد بتركيب الآلة

N هو العدد الكلي لللفات عضو الإستنتاج و A عدد الدوائر على التوازي في عضو الإستنتاج حيث  $Z=2N$   
العدد الكلي لموصلات عضو الإستنتاج ،

P عدد أقطاب الآلة

 $\phi$  الفيض المغناطيسي لكل قطب

$$\omega = 2\pi \frac{n}{60} = \frac{\pi n}{30} \text{ rd / s}$$

 $\omega$  السرعة الزاوية للآلة

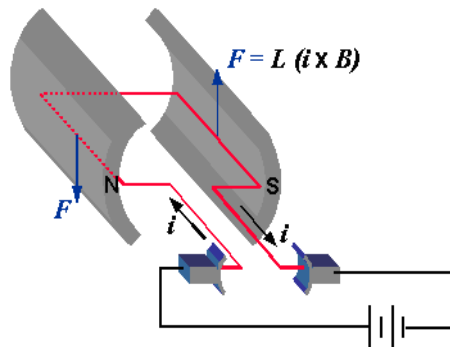
n السرعة (عدد اللفات في الدقيقة الواحدة rotation per minute)  $n = \frac{30\omega}{\pi} \text{ rpm}$

الكهر ومغناطيسي

## Lorentz' Law - Motor Coil

3-3 العزم

torque



equation  
electromagnetic

## الشكل 3-3: عملية توليد القوى الكهرومغناطيسية

باستعمال مدلول القوة الكهرومغناطيسية نحصل على عزم آلة التيار المستمر على النحو التالي:

$$T_e = k_b \Phi I_a \quad 3-2$$

تبين المعادلة أن تفاعل التيار الكهربائي مع التدفق المغناطيسي يولد عزمًا .

بالنسبة للمحركات يجب أن تكون القدرة الكهربائية الداخلة ( $E_b I_a$ ) تساوي نفس القدرة الميكانيكية الخارجة من عضو الإستنتاج ( $T_e \cdot \omega$ ) والتي يسحبها النظام الميكانيكي الممثل في الحمل من عضو الإستنتاج بواسطة عمود الإدارة ( shaft ) . و العملية العكسية صحيحة أيضا بالنسبة للمولدات : حيث

$$P_a = E_b I_a = k_b \Phi \omega I_a = T_e \omega \quad 3-3$$

## مثال 3-1:

آلة تيار مستمر بأربعة أقطاب لها عضو استنتاج طوله 25cm و نصف قطره 12.5cm . تغطي الأقطاب إلا 75% من مساحة سطح عضو الإستنتاج. اذا كان ثابت المنتج  $k_b = 73.53$  و القيمة المتوسطة لكثافة التدفق المغناطيسي تساوي 0.5T أوجد كلا من الآتي :

الجهد المتولد في المنتج  $E_b$  عندما يدور هذا الأخير بسرعة 1000 لفة في الدقيقة

التيار الذي يمر في ملفات المنتج  $I_a$  و العزم الكهرومغناطيسي الناتج عن تيار المنتج  $I_a = 400$

القدرة الخارجة Pa من عضو الإستنتاج

الحل:

الجهد المتولد في المنتج  $E_b = k_a \cdot \Phi \omega$

$\omega$  السرعة الزاوية و  $\Phi$  التدفق المغناطيسي لكل قطب

$$\omega = 2\pi \times \frac{n}{60} = 2\pi \times \frac{1000}{60} = 104.72 \text{ rad / s}$$

و المساحة التي يغطيها القطب في عضو الأستنتاج الواحد :

$$A_p = \frac{2\pi r l}{P} \times 0.75 = \frac{2\pi \times 12.5 \times 10^{-2} \times 25 \times 10^{-2}}{4} \times 0.75 = 36.8 \times 10^{-3}$$

التدفق المغناطيسي لكل قطب :  $\Phi = 36.8 \times 10^{-3} \times 0.5 = 0.00183 \text{ Wb}$

لذا يكون الجهد المتولد في المنتج :  $E_b = 73.53 \times 0.00183 \times 104.72 = 140.8 \text{ V}$

( ب ) التيار الذي يمر في ملفات المنتج :  $I_c = \frac{I_a}{4} = \frac{400}{4} = 100 \text{ A}$

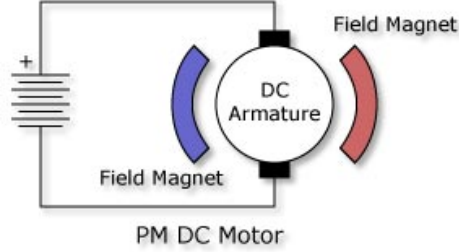
العزم الكهرومغناطيسي :  $T_e = k_b \cdot \Phi \cdot I_a = 73.53 \times 0.00183 \times 400 = 538 \text{ Nm}$

( د ) القدرة الخارجة من عضو الإستنتاج :  $P_a = E_b \cdot I_a = 140.8 \times 400 = 56364 \text{ W}$

يمكن حساب هذه القدرة أيضا كالتالي :  $P_a = T_e \cdot \omega = 538 \times 104.72 = 56364 \text{ W}$

DC Motors

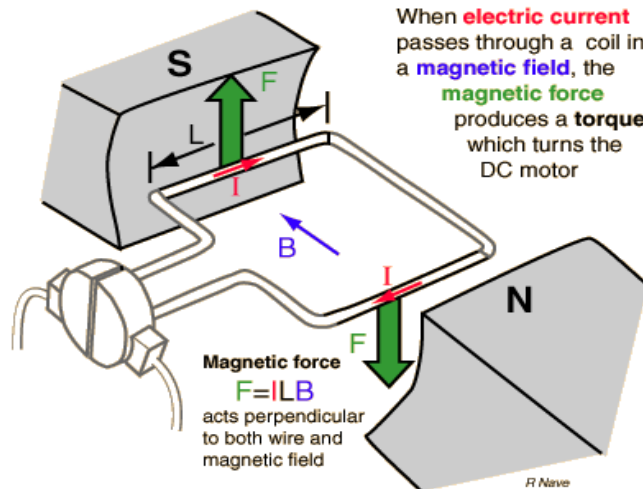
4-3 محركات التيار المستمر



الشكل 3-4: محرك تيار مستمر

يمكن استخدام آلة التيار المستمر السابق ذكرها للعمل كمحرك وذلك بتغذية الآلة بجهد مستمر، حيث تقوم الآلة بتحويل الطاقة الكهربائية إلى طاقة ميكانيكية. حيث يتم تغذية ملفات المجال بالتيار اللازم لتوليد مجال مغناطيسي وفي نفس الوقت يتم تغذية ملفات عضو الاستنتاج (المنتج) بتيار مناسب وذلك من خلال الفرش، ويقوم هذا التيار بتوليد مجال مغناطيسي آخر ونتيجة لذلك ينشأ عزم دوران يعمل على دوران العضو الدائر كما هو مبين في الشكل 3-5

تعتمد نظرية عمل محرك التيار المستمر على قانون فاراداي، فإذا وضع موصل يحمل تيار كهربائي في مجال مغناطيسي فإنه يتولد قوة تتسبب في حركة الموصل.



## الشكل 3-5: طريقة عمل المحرك الكهربائي

إذا كان ملف موجود في مجال مغناطيسي منتظم له كثافة فيض  $B$  فعند مرور تيار  $I$  من الدائرة الخارجية في ذلك الملف، تتولد قوة  $F$  تؤثر في اتجاه يتحدد بقاعدة فلمنج لليد اليسرى. وإذا كان طول جانبي الملف هو  $L$  فإن القوة المؤثرة تصبح:

$$F = BIL$$

3-4

والقوتان المؤثرتان على جانبي الملف تعملان كزوج من القوة، وبالتالي ينشأ عزمًا مقداره  $T$  يمكنه إدارة الملف في اتجاه عقارب الساعة.

## Types of DC motors

## 3-5 أنواع المحركات

تنقسم محركات التيار المستمر إلى نوعين رئيسيين حسب طريقة تغذية ملفات المجال (الشكل 3-6):

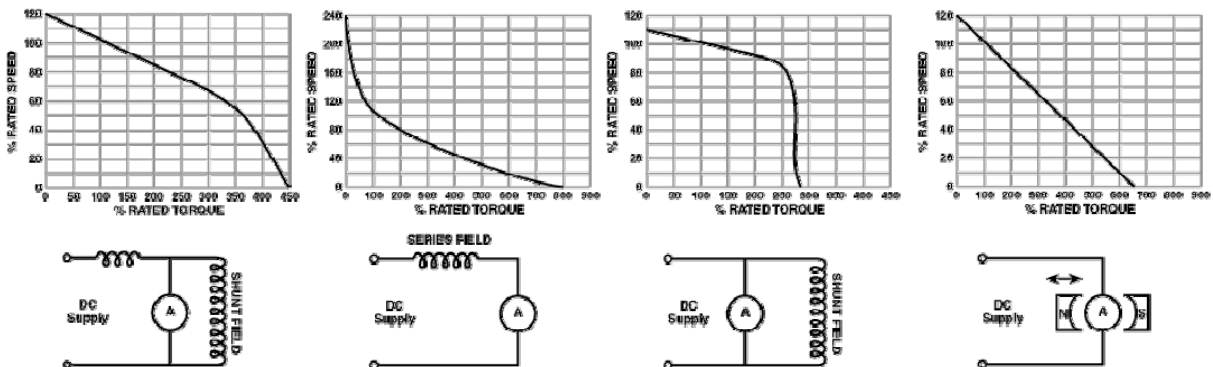
1. محركات التيار المستمر ذات التغذية المستقلة (المنفصلة)

2. محركات التيار المستمر ذات التغذية الذاتية

(a) محرك التوازي

(b) محرك التوالي

(c) المحرك المركب

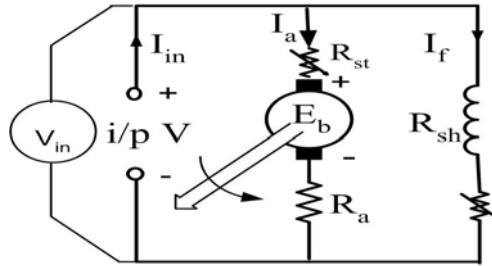


الشكل 3-6 أنواع محركات التيار المستمر الأربعة



**DC shunt motor****1-5-3 محرك التوازي**

يوضح شكل 7-3 توصيل محرك التوازي ويلاحظ أن ملفات المجال ( $R_{sh}$ ) تكون متصلة على التوازي مع المنتج ويوصل معها بالتوالي مقاومة تنظيم المجال. أما ملفات المنتج ( $R_a$ ) فيوصل معها بالتوالي مقاومة بدء الحركة  $R_{st}$ . ويتميز هذا النوع من المحركات بأنه يمكن اعتباره ذو مجال ثابت تقريبا.



شكل 7-3 محرك التوازي

يمكن كتابة معادلات الجهد والتيار لمحرك التوازي من شكل 7-3 كالآتي:

$$\begin{aligned} E_b &= V_{in} - I_a R_a \\ I_{in} &= I_a + I_f \end{aligned} \quad 3-5$$

$$E_b = K_b \omega \Phi \quad \text{وحيث إن القوة الدافعة العكسية تعطى بالمعادلة:}$$

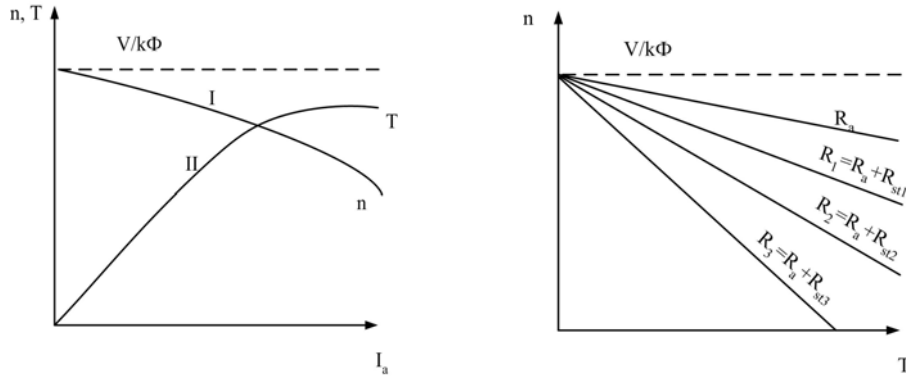
يمكن كتابة السرعة كالآتي:

$$\omega = \frac{E_b}{K_b \Phi} = \frac{V_{in} - I_a R_a}{K_b \Phi} \quad 3-6$$

## ● منحنيات الخواص

تعطي المعادلة 3-6 العلاقة بين السرعة والتيار المنتج (الحمل) ويلاحظ أن السرعة تقل كلما زاد تيار المنتج بدرجة خفيفة كما هو واضح في الشكل 8-3 بالمنحني  $I$ . أيضا يمكن رسم منحنى خواص العزم مع تيار المنتج، حيث يتناسب العزم طرديا مع تيار المنتج عند ثبوت الفيض المغناطيسي (تيار المجال) وثبوت الجهد الداخل للمحرك، ويلاحظ أن العزم يزداد مع زيادة تيار المنتج كما هو واضح في

## شكل 3-8 بالمنحنى II.



شكل 3-8 منحنيات خواص محرك التوازي

بالتعويض عن قيمة تيار المنتج نحصل على علاقة تغير السرعة مع العزم:

$$\omega = \frac{Eb}{K_b \Phi} = \frac{V_{in} - RaI_a}{K_b \Phi} = \frac{V_{in}}{K_b \Phi} - \frac{RaI_a}{K_b \Phi} \quad 3-7$$

المعادلة 3-7 تمثل منحنى خواص السرعة مع العزم لمحرك التوازي. وهي علاقة خط مستقيم حيث الفيض المغناطيسي ثابت القيمة.

$$\omega = \frac{V_{in}}{K_b \Phi} \quad \text{عند اللاحمل } (I_a=0) \text{ تصبح السرعة ممثلة بالجزء الأول في المعادلة 3-7}$$

أما الجزء الثاني فيمثل الانخفاض في السرعة عند التحميل. ويوضح شكل 3-8 منحنى خواص السرعة مع العزم لقيم مختلفة لمقاومة البدء. وهي مجموعة خطوط مستقيمة يلاخلف ميلها حسب قيمة مقاومة البدء.

- استخدامات محرك التوازي:

يستخدم محرك التوازي في الحالات التي تحتاج إلى سرعة ثابتة تقريبا ، مثل آلات في الأجهزة الطبية، الورش ، كما أنه يمكن أن يناسب آلات الغزل والنسج حيث يستفاد بمنظم السرعة لضبط سرعة دوران المحرك عند قيم مختلفة عند اللاحمل

مثال 3-2:

محرك توازي موصل بمنبع جهد 240 فولت ويدور بسرعة 750 لفة/دقيقة و تيار المنتج قدره 30 أمبير، فإذا كانت مقاومة ملفات المنتج 0,05 أوم احسب عزم المحرك بالنيوتن.متر.

$$V_{in} = 240 \text{ V} \quad n = 750 \text{ rpm} \quad I_a = 30 \text{ A} \quad R_a = 0.05 \Omega$$

$$E_b = V_{in} - I_a R_a = 240 - (30 \times 0.05) = 238.5 \text{ volt}$$

$$T = E_b I_a / \omega ; \omega = 2\pi n / 60 \text{ rad/sec} \rightarrow T = 238.5 \times 30 / (2\pi \times 750 / 60) = 91.1 \text{ N.m}$$

### مثال 3-3

محرك توازي ذو أربعة أقطاب يعمل على منبع جهد 500 فولت، يسحب المحرك تيار قدره 52 أمبير وكان الفيض المغناطيسي لكل قطب 0.03 ويبر. فإذا كانت مقاومة ملفات المنتج والمجال هي 0,04 أوم و 200 أوم على الترتيب. احسب سرعة المحرك وكذلك العزم في حالة ثابت المنتج يساوي 70

$$V_{in} = 500 \text{ V} ; I_{in} = 52 \text{ A} ; \Phi = 0.03 \text{ Wb} ; R_a = 0.04 \Omega ; R_{sh} = 200 \Omega$$

$$I_{sh} = V_{in} / R_{sh} = 500 / 200 = 2.5 \text{ A} \quad I_a = I_{in} - I_{sh} = 52 - 2.5 = 49.5 \text{ A}$$

$$E_b = V_{in} - I_a R_a = 500 - 49.5 \times 0.04 = 498 \text{ V}$$

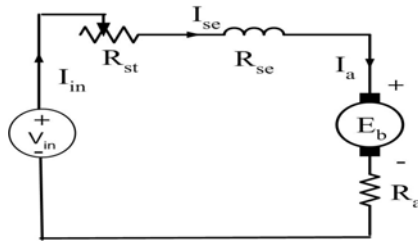
$$E_b = K_a \Phi \omega \rightarrow \omega = \frac{E_b}{K_a \Phi} = \frac{498}{70 \times 0.03} = 237 \text{ rad/s} \rightarrow n = \frac{30 \omega}{\pi} = \frac{30 \times 237}{3.14} = 2264 \text{ rpm}$$

$$T = E_b I_a / \omega = 498 \times 49.5 / 237 = 104 \text{ N.m}$$

### DC series motor

### 2-5-3 محرك التوالي

يوضح شكل 9-3 طريقة توصيل محرك التوالي، حيث توصل ملفات المجال بالتوالي مع المنتج كما في حالة المولد، وتكتب معادلات الجهد والتيار كالتالي:



شكل 9-3: محرك التوالي

$$E_b = V_{in} - I_a (R_a + R_{se}) \quad 3-8$$

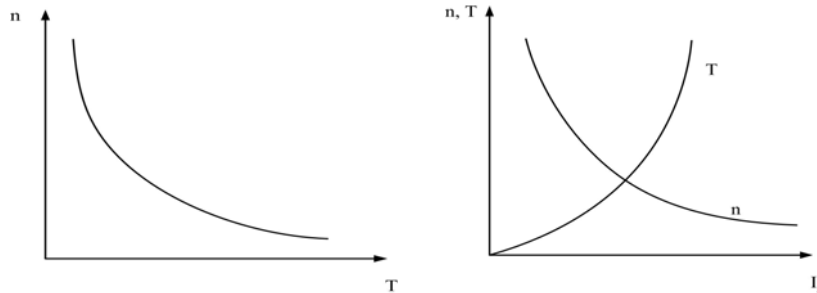
حيث  $I_a = I_{in} = I_{se}$  والفيض المغناطيسي  $\Phi$  يتناسب مع تيار المجال  $I_{se}$  ، أي مع تيار المنتج  $I_a$ :

$$\Phi = \alpha I_{se} = \alpha I_a \rightarrow T = K' I_a^2 \quad 3-9$$

أي أن العزم يتناسب مع مربع تيار المنتج، أيضا يمكن حساب سرعة المحرك كدالة في تيار المنتج.

$$\omega = \frac{E_b}{K_b' I_a} = \frac{V_{in} - I_a (R_a + R_{se})}{K_b' I_a} \rightarrow E_b = K_b \omega \Phi = K_b' \omega I_a \quad 3-10$$

• منحنيات الخواص



شكل 3-10 منحنيات خواص العزم والسرعة مع تيار المنتج لمحرك التوالي

منحنى خواص العزم مع التيار عبارة عن قطع ناقص (parabola) كما هو موضح في شكل 3-10. كما ان العلاقة بين السرعة وتيار المنتج لمحرك التوالي عكسية، أي مع زيادة تيار المنتج (الحمل) تقل السرعة وهي أقرب ما يكون إلى قطع زائد (hyperbola).  
ثم أن علاقة السرعة مع العزم هي:

$$\omega = \frac{V_{in}}{\sqrt{\alpha T}} - \frac{R_a + R_{se}}{\alpha} \rightarrow n = \frac{V_{in}}{\alpha I_a} - T \frac{R_a + R_{se}}{\alpha^2 I_a^2} \quad 3-11$$

من المعادلة 3-11 نلاحظ أن السرعة تزداد بمقدار كبير جدا عند اللاحمل ( $T=0$ ) لذلك لا يفضل استخدام محرك التوالي في عدم وجود حمل حتى لا يتسبب في وجود مشاكل ميكانيكية متعلقة بزيادة السرعة.

### • استخدامات محرك التوالي

هذا النوع من المحركات قادر على مواجهة أحمال كبيرة دون الحاجة إلى تعدي الحدود المقبولة في أخذ القدرة من المنبع مما يجعله أكثر ملائمة في حالات الجراالكهربي، ويستخدم هذا النوع من المحركات مع الأوناش والروافع والمصاعد الكهربائية.

### مثال 3-4:

محرك تيار مستمر من نوع التوالي موصل على منبع جهده 220 فولت يسحب تيار مقداره 50 أمبير عند سرعة دوران 1000 لفة/دقيقه، مقاومة ملفات المنتج 15 أوم ومقاومة ملفات المجال 1 أوم. فإذا انخفضت سرعة المحرك إلى 80% من السرعة المقننة وأصبح تيار المنتج 60 أمبير احسب العزم في الحالتين والقوة الدافعة العكسية في الحالة الثانية:

$$V_{in}= 220V ; \quad I_{a1}=50A ; \quad n_1=1000rpm ; \quad R_a=0.15 \Omega ;$$

$$R_{se} = 0.1\Omega ; \quad n_2 = 0.8n_1 ; \quad I_{a2} = 60A$$

$$E_{b1} = V_{in} - I_{a1} (R_a+R_{se}) = 220.50(0.15+0.1) = 207.5 V$$

$$E_{b2} = V_{in} - I_{a2} (R_a+R_{se}) = 220.60(0.15+0.1) = 205 V$$

$$T_1 = E_{b1}I_{a1}/\omega_1 = 207.5*50/(2\pi*1000/60) = 99.07 N.m$$

$$T_2 = E_{b2}I_{a2}/\omega_2 = 205*60/(2\pi*0.8*1000/60) = 146.82 N.m$$

### مثال 3-5:

محرك تيار مستمر من نوع التوالي موصل على منبع جهده 220 فولت ويسحب تيار مقداره 52 أمبير عند الحمل الكامل. ثابت الناتج 30 والفيض المغناطيسي لكل قطب 0,018 ويبر ، ومقاومة ملفات المنتج والمجال على الترتيب هي 2 أوم و1 أوم. احسب سرعة دوران المحرك وكذلك عزم الدوران وإذا انخفض عزم الدوران المطلوب إلى 60% من قيمته عند الحمل الكامل، أوجد سرعة الدوران الجديدة.

$$V_{in} = 220V ; I_a = 52A ; k_a = 30 ; \Phi = 0.018 \text{ Wb} ; R_a = 0.2\Omega ; R_{se} = 0.1\Omega ; T_2 = 0.6T_1$$

$$E_{b1} = V_{in} - I_{a1}(R_a + R_{se}) = 220 - 52(0.2 + 0.1) = 204.4V$$

$$\omega = \frac{E_{b1}}{k_b \Phi} = \frac{204.4}{30 \times 0.018} = \frac{204.4}{0.54} = 378.5 \text{ rad/s} \rightarrow E_{b1} = k_b \Phi \omega$$

$$n = \frac{30\omega}{\pi} = \frac{30 \times 378.5}{3.14} = 3616 \text{ rpm}$$

$$T_1 = E_{b1} I_{a1} / \omega_1 = 204.4 \times 52 / (378.5) = 28 \text{ N.m}$$

$$T \propto I_a^2 \rightarrow \frac{T_2}{T_1} = 0.6 = \frac{I_{a2}^2}{I_{a1}^2} = \frac{I_{a2}^2}{(52)^2} \rightarrow I_{a2} = \sqrt{0.6 \times (52)^2} = 40.3A$$

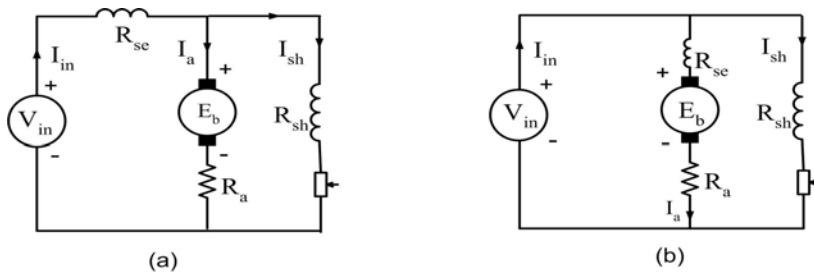
$$E_{b2} = V_{in} - I_{a2}(R_a + R_{se}) = 220 - 40.3(0.2 + 0.1) = 208V$$

$$\frac{E_{b2}}{E_{b1}} = \frac{n_2 \Phi_2}{n_1 \Phi_1} = \frac{n_2 I_{a2}}{n_1 I_{a1}} \rightarrow \frac{208}{204.4} = \frac{n_2 \times 40.3}{541 \times 52} \rightarrow n_2 = \frac{208 \times 541 \times 52}{204.4 \times 40.3} = 710 \text{ rpm}$$

### DC compound motor

### 3-5-3 المحرك المركب

المحرك المركب هو أساساً محرك توازي أضيفت إليه ملفات توالي يمر فيها تيار المنبع في المحرك القصير أو تيار المنتج في المحرك الطويل، في اتجاه معين بحيث يؤدي تأثير المجال المغناطيسي الذي تعطيه هذه الملفات على المجال المغناطيسي للملفات التوازي، وبذلك يكتسب المحرك خصائص معينة بالنسبة للسرعة والعزم. وهناك نوعان من المحركات المركبة حسب توصيل ملفات التوالي وملفات التوازي، محرك مركب طويل ومحرك مركب قصير، ويوضح شكل 3-11 رسم تخطيطي لكلا المحركين.



شكل 3-11 المحرك المركب: محرك قصير ومحرك طويل

معادلات المحرك القصير:

$$E_a = V_{in} - I_a R_a - I_{in} R_{se} \quad 3-12$$

$$V_{sh} = I_{sh} R_{sh} = V_{in} - I_{in} R_{se} \quad 3-13$$

$$I_{in} = I_{se} = I_a + I_{sh} \quad 3-14$$

$$\omega = \frac{V_{in} - I_a R_a - I_{in} R_{se}}{K\Phi} \quad 3-15$$

معادلات المحرك الطويل

$$E_b = V_{in} - I_a (R_a + R_{se}) \quad 3-16$$

$$V_{sh} = I_{sh} R_{sh} = V_{in} \quad 3-17$$

$$I_{in} = I_a + I_{sh} \quad 3-18$$

$$\omega = \frac{V_{in} - I_a (R_a + R_{se})}{K\Phi} \quad 3-19$$

مقدار المجال المحصل يحدد بناء على طريقة توصيل ملفات التوالي (اتجاه التيار فيها)، فإما أن تعطي مجال يساعد مجال ملفات التوالي أو يعاكسها وعليه ينقسم المحرك المركب إلى ثلاثة أنواع:

• محرك مركب تراكمي (Comulative compound motor):

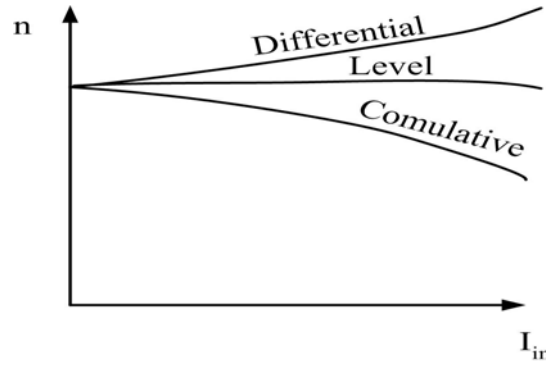
تزداد قيمة  $\Phi$  في هذا النوع كلما ازداد الحمل فتنخفض السرعة بمقدار يتوقف على طريقة إعداد ملفات التوالي ، ويوضح شكل 3.13 منحني خواص السرعة مع تيار الحمل .

• محرك مركب مستوي (Level compound motor) :

تحافظ ملفات التوالي في هذه الحالة على قيمة  $\Phi$  ثابتة على الرغم من تغير الحمل، فتظل سرعة المحرك تقريبا ثابتة عند الأحمال المختلفة، كما هو موضح في شكل 3.13

• محرك مركب فرقي (Differential compound motor) :

تعطى ملفات التوالي في هذه الحالة مجالا مغناطيسيا يصاد اتجاه مجال ملفات التوازي وذلك عند مرور التيار فيها. وبذلك تقل قيمة  $\Phi$  كلما ازداد الحمل على المحرك مما يؤدي إلى زيادة سرعة المحرك كما هو واضح في شكل 3-12.



شكل 3-12 منحني الخواص للمحرك المركب

استخدامات المحرك المركب:

يستخدم المحرك المركب المستوي كبديل عن محرك التوازي، وذلك للأحمال التي تحتاج إلى سرعة ثابتة على الرغم من تغير الحمل.

### Losses and Efficiency

### 3-6 المفقودات والكفاءة

تنقسم المفقودات في محركات التيار المستمر إلى ثلاثة أنواع:

● الفقد الميكانيكي Mechanical loss

● الفقد النحاسي Copper loss

● الفقد الحديدي Iron loss

### 3-6-1 مراحل القدرة للمحرك

مما سبق نعلم بأن المحرك وسيلة لتحويل الطاقة الكهربائية إلى طاقة ميكانيكية ولهذا يوصل المحرك على منبع تيار مستمر والذي يعطي المحرك قدرة أولية في صورة طاقة كهربائية سنطلق عليها دخل المحرك Input Power كما هو موضح في شكل 3.14 وهذه القدرة الداخلة تكون بالوات (W). جزء من هذه القدرة يضيع من تعويض الفقد النحاسي والباقي يتحول إلى قدرة كهرومغناطيسية  $P_g$ ، حيث إن  $P_g$  هي قدرة المنتج وتعطى بالعلاقة:

$$P_g = E_b I_a \quad \text{and} \quad P_g = P_{in} - P_{cu} \quad 3-20$$



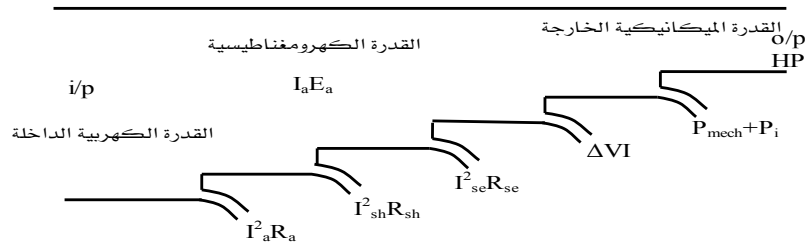
عند انتقال القدرة إلى المنتج  $P_g$  يفقد من هذه القدرة جزء كلفقد ميكانيكي  $P_{mech}$  وجزء كلفقد حديدي  $P_{iron}$  وتكون القدرة المتبقية هي القدرة المستفادة للحمل أو كما تسمى أحيانا خرج المحرك  $P_{out}$ . ويعطي شكل 3-13 مخطط انسياب القدرة في محركات التيار المستمر.

الكفاءة:

بالرجوع إلى مراحل انتقال القدرة داخل محرك التيار المستمر، يمكن حساب الكفاءة وهي كالتالي:

الكفاءة الكلية

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{in}} = \frac{HP * 746}{V_{in} I_{in}} \rightarrow \eta = \frac{P_{out}}{P_{out} + losses} \rightarrow \eta = \frac{P_{in} - losses}{P_{in}} \quad 3-20$$



شكل

3-13 مخطط انسياب القدرة لمحركات التيار المستمر

مثال 3-6 :

محرك تيار مستمر من نوع التوازي يغذى حمل قدرته 150 حصان عند الحمل الكامل ويدور عند سرعة 960 لفة/دقيقة، وموصل على منبع جهد 550 فولت. وكانت الكفاءة 91% ومقاومة ملفات التوازي 275 أوم ومقاومة ملفات المنتج 1 أوم. أوجد الآتي:

المفقودات الحديدية والميكانيكية وكذلك عزم الدوران عند الحمل الكامل

سرعة المحرك إذا خفض العزم إلى 60% من العزم عند الحمل الكامل ووصلت مقاومة 2 أوم على التوالي مع ملفات المنتج.

$$HP=150 \quad n=960rpm \quad V_{in}=550V \quad \eta=91\% \quad R_{sh}=275\Omega \quad R_a=0.1\Omega$$

$$P_{in} = \frac{150 \times 746}{0.91} = 122967 \text{ W} \rightarrow \eta = \frac{P_{out}}{P_{in}}$$

$$I_{in} = 122967 / 550 = 223.6 \text{ A} \quad \rightarrow \quad P_{in} = V_{in} I_{in}$$

$$I_a = I_{in} - I_{sh} = 223.6 - 2 = 221.6 \text{ A} \quad \rightarrow \quad I_{sh} = \frac{V_{sh}}{R_{sh}} = \frac{V_{in}}{R_{sh}} = \frac{550}{275} = 2 \text{ A}$$

$$P_{cu} = I_a^2 R_a + I_{sh}^2 R_{sh} = (221.6)^2 \times 0.1 + (2)^2 \times 275 = 6011 \text{ W}$$

$$P_{losses} = P_{in} - P_{out} = 122967 - 150 \times 746 = 11067 \text{ W}$$

$$P_{mech} + P_i = P_{losses} - P_{cu} = 11067 - 6011 = 5056 \text{ W} \quad \rightarrow \quad P_{losses} = P_{mech} + P_i + P_{cu}$$

$$E_b = V_{in} - I_a R_a = 550 - 221.6 \times 0.1 = 527.84 \text{ V}$$

$$T = \frac{E_b I_a}{\omega} = \frac{E_b I_a}{\frac{2\pi m}{60}} = \frac{527.84 \times 221.6 \times 60}{2 \times \pi \times 960} = 1163.5 \text{ N.m.}$$

## أسئلة وتمارين على الوحدة الثالثة

- 1- اشرح نظرية عمل محرك التيار المستمر.
- 2- ما هي أنواع محركات التيار المستمر؟ مع ذكر استخدامات كل نوع.
- 3- اشرح منحنيات الخواص لمحرك التوالي والمحرك المركب.
- 4- اشرح طرق تنظيم السرعة لمحركات التيار المستمر.
- 5- اشرح طرق بدء حركة محركات التيار المستمر، موضحاً بالرسم استخدام المقاومة الأوتوماتيكية كوسيلة بدء للمحركات كبيرة القدرة.
- 6- كيف يمكن عكس اتجاه الحركة لمحركات التيار المستمر؟
- 7- اذكر أنواع المفقودات في المحركات. وبين كيف يمكن حساب الكفاءة؟
- 8- محرك تيار مستمر توازي 4 أقطاب. 220 فولت يحتوي المنتج على 540 موصل ملفوف لف انطباق، يسحب تيار مقداره 32 أمبير ويعطي قدرة خرج 6 ك. وات، فإذا كان تيار المجال 1 أمبير ومقاومة ملفات المنتج 9 أوم والفيض المغناطيسي لكل قطب 0,03 ويبر أو وجد -السرعة -العزم المستفاد.
- 9- محرك تيار مستمر توازي 220 فولت يدور بسرعة 500 لفة/دقيقة عندما يأخذ المنتج 50 أمبير. أوجد السرعة التي يدور بها المحرك إذا ازداد العزم إلى الضعف، علماً بأن مقاومة المنتج 2 أوم.
- 10- محرك تيار مستمر توالي 250 فولت. 4 أقطاب ملفوف لف تموجي ويحتوي المنتج على 784 موصل. فإذا كانت مقاومة المنتج وملفات المجال على الترتيب هي 5 أوم ، 25 أوم والفيض المغناطيسي لكل قطب 25 ميللي ويبر، أوجد كل من السرعة والعزم الكلي للمحرك عندما يسحب تيار مقداره 40 أمبير.
- 11- محرك توالي 240 فولت يدور بسرعة 850 لفة/دقيقة ويسحب تيار مقداره 100 أمبير، فإذا كانت مقاومة المنتج وملفات المجال على الترتيب هي 15 أوم ، 1 أوم، أوجد السرعة التي يدور بها المحرك عندما يسحب تيار مقداره 30 أمبير، مع العلم بأن الفيض المغناطيسي قد انخفض إلى النصف.
- 12- محرك توازي 500 فولت يسحب عند الحمل الكامل تياراً قدره 55 أمبير ليعطي خرجاً قدره 21 حصان، فإذا كانت مقاومة ملفات المنتج 8 أوم ومقاومة ملفات المجال 245 أوم. احسب المفقودات النحاسية والحديدية للمحرك عند الحمل الكامل.

# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

دوائر التحكم في المحركات

## اسم الوحدة: التحكم في محركات التيار المستمر

**الجدارة:** اختيار دائرة الموحدات المحكومة المناسبة للمحرك لمواءمة التطبيق المطلوب و السيطرة على أداء محرك التيار المستمر باستخدام مقطعات التيار المستمر

**الأهداف:** عند الانتهاء من دراسة هذه الوحدة يتمكن المتدرب من:

إجادة توصيل دوائر التحكم المختلفة ومعرفة رموز العناصر المستخدمة فيها

التمييز بين أنواع الموحدات المحكومة ومميزات وعيوب كل منها

فهم العلاقة بين زاوية الإشعال والجهد المتوسط لكل موحد وكيفية استغلال ذلك للتحكم في السرعة

القدرة على استغلال دوائر مقطعات التيار المستمر للتحكم في سرعة المحرك وعمل الفرملة

**الوقت المتوقع:** 6 ساعة

**متطلبات الجدارة:** اجتياز مقرر دوائر الكترونية

**مقدمة:**

تستخدم محركات التيار المستمر بكثرة في مجال الأجهزة الطبية التي تتطلب محركات متغيرة السرعة وذلك لما تمتاز به هذه المحركات من مميزات مختلفة ولقد ساعد على ذلك التقدم الهائل في صناعة عناصر إلكترونيات القدرة ودوائرها التي سهلت عملية التحكم في المحركات الكهربائية باستخدام الموحدات والمقطعات

### دوائر الموحدات المحكومة

يمكن تقسيم مغيرات القدرة إلى أربعة أنواع. ومن هذه المغيرات الموحدات المحكومة. التي تستخدم للسيطرة على أداء محركات التيار المستمر عندما يكون مصدر التغذية المتوفر من النوع المتردد وهو ما سوف نتناوله.

وقبل الدخول في تفاصيل كل نوع من المناسب لنا أن نستعرض طرق التحكم في سرعة محرك التيار المستمر، ولكي يتسنى لنا ذلك فلنبدأ بكتابة معادلة السرعة لمحرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة والتي سبق عرضها في الوحدة الثانية

$$\omega = \frac{V_a - I_a R_a}{K_v I_f} \quad 4-1$$

حيث:

الجهد المسلط على ملفات المنتج (V)	$V_a$
مقاومة ملفات المنتج ( $\Omega$ )	$R_a$
تيار المنتج (A)	$I_a$
تيار المجال (A)	$I_f$
ثابت الجهد للمحرك (V/A-rad./sec)	$K_a$
سرعة المحرك (rad./sec)	$\omega$

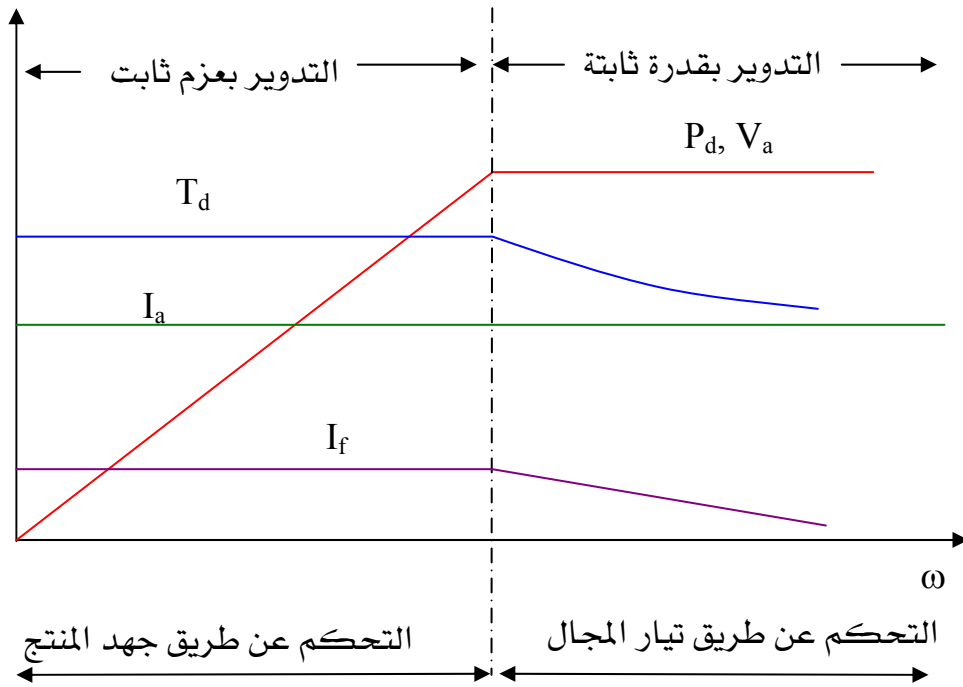
من المعادلة (4-1) يمكن التحكم في سرعة المحرك بثلاث طرق نستعرضها فيما يلي:

- **إضافة مقاومة على التوالي في دائرة المنتج:** حيث إن زيادة هذه المقاومة تقلل السرعة وتتميز هذه الطريقة بالبساطة ولكن لها عيوب كثيرة مثل المفايد النحاسية العالية وكبر الحجم.
- **التحكم في تيار المجال:** حيث تتناسب السرعة عكسيا مع تيار المجال وتتميز هذه الطريقة أيضا بالبساطة إلا أنها لا تصلح للحصول على سرعات أقل من السرعة المقننة كما أن تقليل التيار

يضعف العزم المتولد بالإضافة إلى أن استخدامها يحتاج لحرص كبير حتى لا يصل تيار المجال إلى صفر لخطورة ذلك.

- **التحكم في جهد المنتج:** وتتميز بمدى التحكم الواسع من صفر إلى السرعة المقننة بالإضافة إلى أن العلاقة بين السرعة وجهد المنتج تقريبا علاقة خطية ولكن هذه الطريقة لا تصلح للحصول على سرعات أكبر من السرعة المقننة.

في الحياة العملية تستخدم الطريقة الثالثة للتحكم في سرعة محرك التيار المستمر للحصول على سرعات أقل من السرعة المقننة بينما تستخدم الطريقة الثانية للحصول على سرعات أكبر من السرعة المقننة.



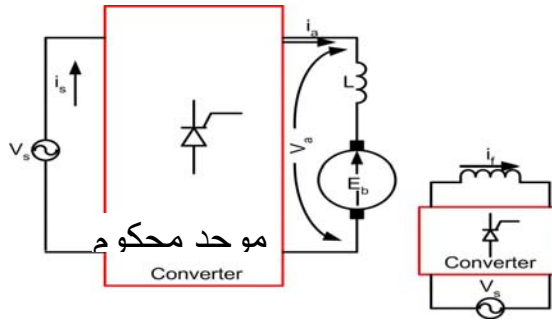
شكل 1-4: العلاقة بين كل من العزم والقدرة والجهد والتيار المنتج والتيار المجال مع السرعة

ويوضح شكل 1-4 علاقات العزم المتولد " $T_d$ " والقدرة " $P_d$ " وجهد المنتج " $V_a$ " والتيار المنتج " $I_a$ " والتيار المجال " $I_f$ " مع السرعة " $\omega$ " ويمكن تقسيم تلك العلاقة إلى جزأين رئيسيين. في الجزء الأول تكون السرعة أقل من السرعة المقننة ويتم التحكم في السرعة عن طريق جهد المنتج " $V_a$ " ويكون العزم ثابتاً وكذا كل من تيار المجال والتيار المنتج، بينما في الجزء الثاني يتم التحكم في السرعة عن طريق تيار المجال " $I_f$ " حيث تكون قيمة كل من القدرة والتيار المنتج وجهد المنتج ثابتة.

## Single Phase Drives

## 4- 1 الموحّدات أحادية الوجه المحكومة

تستخدم الموحّدات أحادية الوجه عندما يكون مصدر التغذية المتوفر أحادي الوجه وتصلح للتحكم في المحركات الصغيرة والتي لا تزيد قدرتها عن 15K ويمثل شكل 2-4 الدائرة الأساسية لكيفية التحكم في محرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة باستخدام الموحّدات المحكومة وتتكون من محرك التيار المستمر وملف تعميم ذي قيمة عالية لتتعميم تيار المنتج ومصدر للتيار المتردد أحادي الوجه وموحّد أحادي الوجه محكوم للتحكم في تيار المجال وآخر للتحكم في تيار المنتج.



شكل 2-4 الدائرة الأساسية للتدوير من خلال الموحّدات المحكومة

ويمكن تقسيم التدوير الكهربائي من مصدر أحادي الوجه إلى أربعة أنواع التدوير:

Single Phase Half Converter Drives

التدوير من خلال موحّد نصف موجة محكوم

Single Phase Semi-converter Drives

التدوير من خلال موحّد موجة كاملة نصف محكوم

Single Phase Full Converter Drives

التدوير من خلال موحّد موجة كاملة محكوم

Single Phase Dual Converter Drives

التدوير من خلال المغير المزدوج

وسوف نستعرض كل نوع من هذه الأنواع فيما يلي



## Single Phase Half Converter Drives

## 2-4 موحد أحادي الوجه نصف موجة محكوم

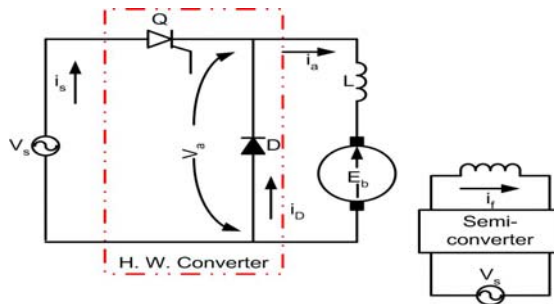
عند استخدام هذا الموحد يكون تيار المنتج غير متصل مما يسبب سوء في أداء المحركات عالية القدرة ولذلك لا تستخدم هذه الطريقة إلا نادرا في التطبيقات الصناعية حيث يقتصر استخدامه على المحركات صغيرة القدرة وفي حدود 0.5 KW.

شكل 2-4 يبين دائرة الموحد أحادي الوجه نصف الموجة والتي تتكون من ثايرستور ودايود حذافة وملف تنعيم. وينتج عن هذا الموحد جهد موجب وتيار موجب "One quadrant" ومن الصعب استخدام موحد نصف موجة في دائرة المجال لأنه في حالة استخدامه فإن تيار المجال سيحتوي على كثير من التذبذبات غير المرغوب فيها، ولذلك يستخدم موحد كامل الموجة نصف محكوم في دائرة المجال كما في شكل 3-4، وعلى ذلك يكون جهد المنتج:

$$V_a = \frac{V_m}{2\pi}(1 + \cos \alpha_a) \quad 4-2$$

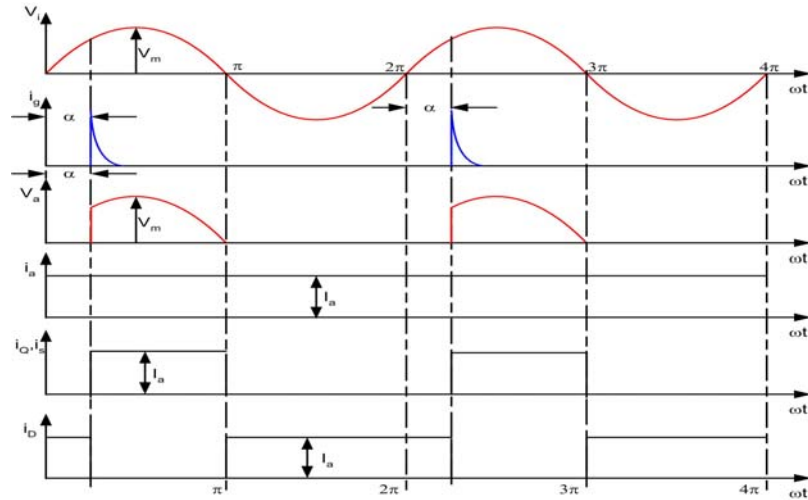
وجهد المجال الناتج من موحد أحادي الوجه نصف محكوم:

$$V_f = \frac{V_m}{\pi}(1 + \cos \alpha_f) \quad 4-3$$



شكل 3-4 التدوير باستخدام موحد أحادي الوجه نصف موجة محكوم

ويتم التحكم في المحرك عن طريق جهد المنتج بالتحكم في  $\alpha_a$ ، بينما يتم التحكم في تيار المجال عن طريق التحكم في  $\alpha_f$ . ويبين شكل (4-4) أشكال موجات الجهد والتيار في دائرة المنتج ويلاحظ أن تيار المنتج متصل بسبب استخدام ملف تنعيم عالي القيمة.



شكل 4-4 أشكال موجات الجهد والتيار عند استخدام موحد نصف موجة محكوم

### Single Phase Semi-converter Drives

### 3-4 موحد أحادي الوجه موجة كاملة نصف محكوم

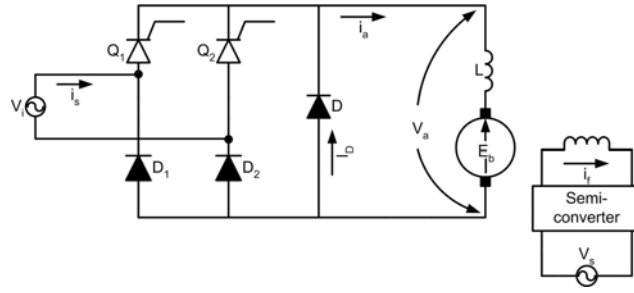
يستخدم هذا النوع في التطبيقات الصناعية بحد أعلى 15 KW حيث يستخدم موحد كامل الموجة نصف محكوم في كل من دائرة المنتج والمجال كما في شكل 4-3 وعلى ذلك يكون الجهد المتوسط المسلط على المنتج:

$$V_a = \frac{V_m}{\pi} (1 + \cos \alpha_a) \quad 4-4$$

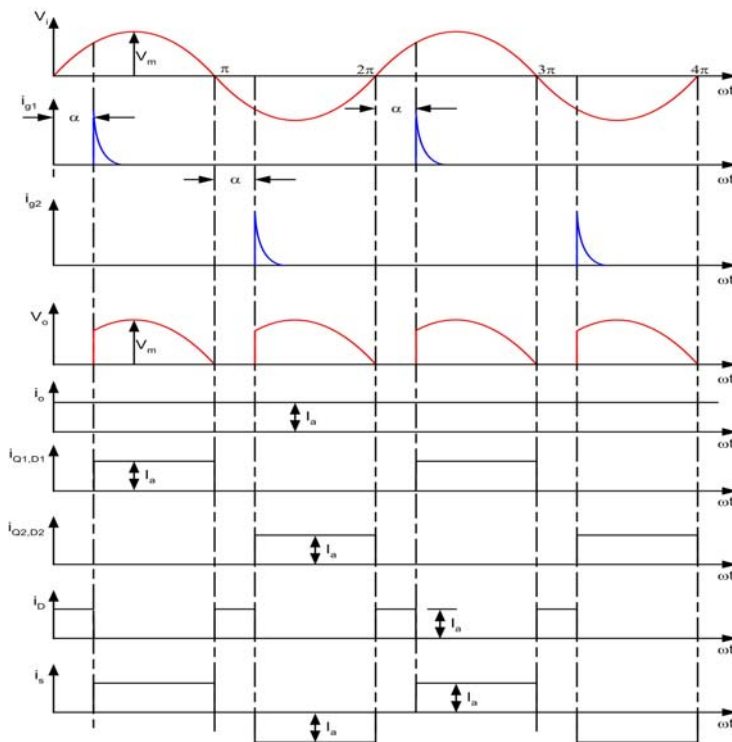
بينما الجهد على أطراف المجال:

$$V_f = \frac{V_m}{\pi} (1 + \cos \alpha_f) \quad 4-5$$

من المعادلات السابقة فإنه يمكن التحكم في جهد المنتج من خلال زاوية الإشعال في دائرة المنتج  $(\alpha_a)$ ، بينما يمكن التحكم في تيار المجال من خلال زاوية الإشعال في دائرة المجال  $(\alpha_f)$ . شكل 4-6 يوضح أشكال موجات الجهد والتيار في دائرة المنتج. ومن الواضح أن هذا الموحد ينتج جهداً وتياراً موجبين (one quadrant).



شكل 4- 5 التدوير باستخدام موحد أحادي الوجه موجة كاملة نصف محكوم



شكل 4- 6 أشكال موجات الجهد والتيار عند استخدام موحد أحادي الوجه موجة كاملة

نصف محكوم

مثال (1-4):

يتم التحكم في محرك تيار مستمر من نوع التغذية المنفصلة عن طريق موحد أحادي الوجه نصف محكوم في دائرة المنتج وآخر في دائرة المجال، وكان مصدر التيار المتردد جهده  $208\text{ V}$  وتردده  $60\text{ Hz}$  وكانت مقاومة ملفات المنتج  $0.1\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $150\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $1.1\text{ V/A-rad/sec}$  وعزم الحمل  $75\text{ Nm}$ . عند سرعة  $700\text{ rpm}$ . أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن كلا من تيار المنتج والمجال متصل وخال من التذبذبات.

- أ. احسب زاوية الإشعال في دائرة المنتج إذا كان تيار المجال أقصى ما يمكن
- ب. احسب أقصى سرعة يمكن الحصول عليها عن طريق جهد المنتج
- ت. إذا أريد زيادة السرعة إلى 1400 rpm اقترح الطريقة المناسبة و احسب القيم التي تغيرت لتحقيق ذلك
- الحل

$$R_a = 0.1 \Omega \quad R_f = 150 \Omega \quad n = 700 \text{ rpm} \quad V_s = 208 \text{ V}$$

$$K_v = 1.1 \text{ V/A.rad./sec.} \quad T_L = 75 \text{ N.m}$$

نتيجة لإهمال الاحتكاك فإن العزم المتولد = عزم الحمل أي أن:

$$V_m = 208 \sqrt{2} = 294.156 \text{ V} \quad \omega = \frac{2\pi n}{60} = 73.3 \text{ rad/sec} \quad T_d = T_L = 75 \text{ N.m}$$

أقصى قيمة لتيار المجال تحدث عندما تكون زاوية الإشعال في دائرة المجال مساوية للصفر (أ)

$$V_f = \frac{V_m}{\pi} (1 + \cos \alpha_f) = 187.266 \text{ V} \rightarrow I_f = \frac{V_f}{R_f} = 1.248 \text{ Amp.}$$

$$E_a = K_v \omega I_f = 100.62 \text{ V}$$

$$V_a = E_a + I_a R_a = 106.1 \text{ V}$$

بالتعويض في المعادلة (4-4) نجد أن قيمة زاوية الإشعال في دائرة المنتج  $\alpha_a = 82.3^\circ$

ب) أقصى سرعة يمكن الحصول عليها عن طريق جهد المنتج تنتج عند  $(\alpha_a = 0)$  وعلى ذلك فإن:

$$V_a = \frac{V_m}{\pi} (1 + \cos \alpha_a) = 187.266 \text{ V} \rightarrow E_a = V_a - I_a R_a = 181.8 \text{ V}$$

$$\omega = \frac{E_b}{K_v I_f} = \frac{181.8}{(1.1)(1.248)} = 132.43 \text{ rad/sec} \rightarrow n = \frac{60\omega}{2\pi} = 1264.655 \text{ rpm}$$

ت) لزيادة السرعة إلى 1400 rpm يتم ذلك عن طريق تيار المجال وفي هذه الحالة يكون كل من تيار المنتج وجهد المنتج ثابتين (تدوير بقدره ثابتة) ولكن العزم المتولد سيقبل نتيجة لتقليل تيار المجال.

$$E_a = V_a - I_a R_a = 181.8 \text{ V}$$

$$\omega = \frac{2\pi n}{60} = \frac{2\pi(1400)}{60} = 146.6 \text{ rad/sec} \rightarrow I_f = \frac{E_b}{K_v \omega} = \frac{181.8}{(1.1)(146.6)} = 1.127 \text{ A}$$

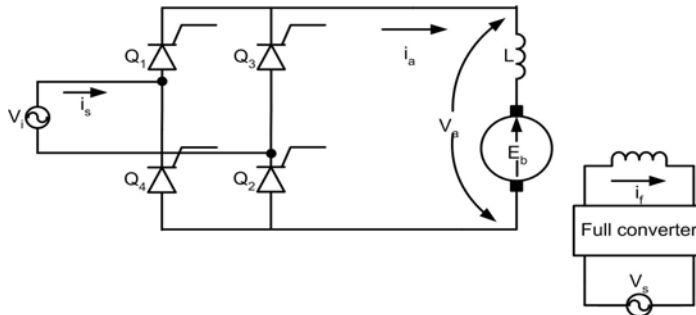
$$V_f = I_f R_f = 169.1 \text{ V} \rightarrow 169.1 = 93.633(1 + \cos \alpha_f) \rightarrow \alpha_f = 36.3^\circ$$

$$T_d = K_v I_f I_a = 67.6 \text{ N.m}$$

#### 4-4 موحد أحادي الوجه موجة كاملة محكوم Single Phase Full Converter Drives

يتكون الموحد المحكوم من قنطرة تحتوي على أربعة عناصر توحيد كما في شكل 7-4 جميعها ثايرستور ( $Q_1, Q_2, Q_3, Q_4$ ). ولا يوجد في هذه الحالة دايود حذافة.

في النصف الموجب من الموجة يكون كل من الثايرستور " $Q_1$ ", " $Q_2$ " في حالة انحياز أمامي لذلك يتم إشعالهما عند زاوية " $\alpha$ " ويمر التيار من المصدر إلى المنتج من خلال " $Q_1, Q_2$ " ويستمر مرور التيار حتى بعد أن تزيد قيمة  $\omega t$  عن  $\pi$  رغم أن جهد المصدر قد أصبح سالبا وذلك بسبب المحاثة العالية للحمل، ويستمر ذلك حتى يتم إشعال كل من الثايرستور " $Q_3, Q_4$ " عند زاوية " $\pi + \alpha$ " ويمر التيار من خلالهما إلى الحمل، ويستمر ذلك حتى يتم إشعال كل من الثايرستور " $Q_1, Q_2$ " عند زاوية " $2\pi + \alpha$ ". ويتكرر ذلك مع كل دورة، وعلى ذلك تكون أشكال موجات الجهد والتيار كما في شكل 8-4.



شكل 8-4 التدوير باستخدام موحد أحادي الوجه موجة كاملة محكوم

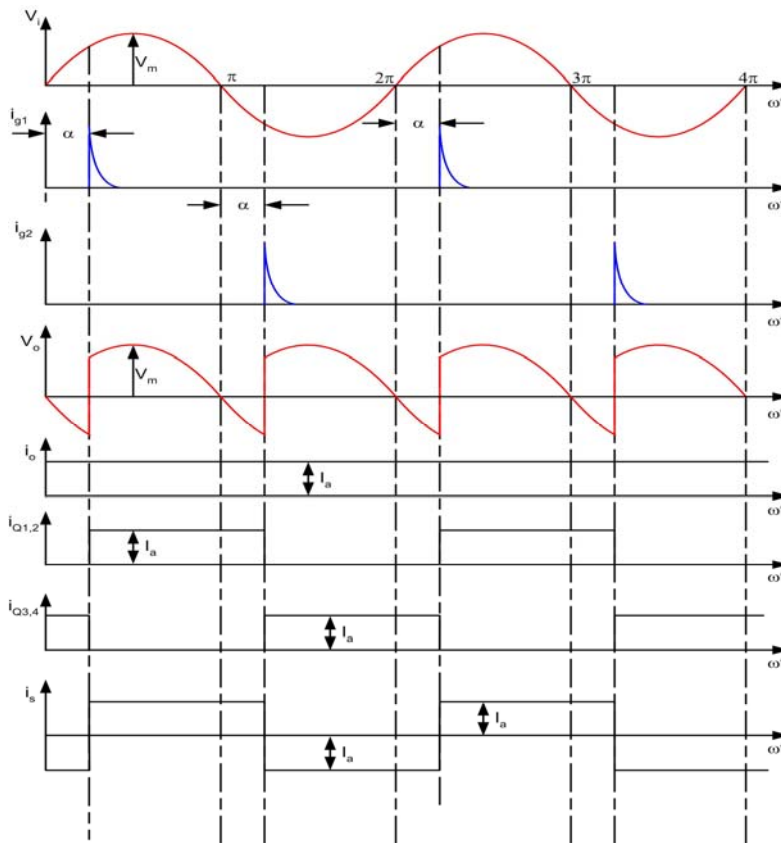
ويلاحظ أن جهد الخرج لهذا الموحد من الممكن أن يكون موجبا أو سالبا على حسب قيمة زاوية الإشعال، فإذا كانت زاوية الإشعال أقل من  $90^\circ$  يكون الجهد موجبا بينما يكون سالبا إذا كانت أقل من  $90^\circ$ ، أما تيار الحمل فيكون دائما موجبا، لذلك يستخدم هذا الموحد في التطبيقات التي تحتاج إلى عكس اتجاه الجهد "Two quadrant". وتصل القدرات التي يستخدم فيها هذا الموحد إلى 15 KW مثل

الموحد النصف محكوم ولكن الموحد المحكوم يتميز بأنه يمكن استخدامه عند إعادة التوليد حيث يتم عكس اتجاه القدرة وذلك بعكس القوة الدافعة المضادة والذي يتم بعكس قطبية الجهد في دائرة المجال (زاوية الإشعال في دائرة المجال تكون أكبر من  $90^\circ$ ). وعلى ذلك يكون الجهد المتوسط المسلط على المنتج:

$$V_a = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_a) \quad 4-6$$

بينما الجهد على أطراف المجال:

$$V_f = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_f) \quad 4-7$$



شكل 4-8 أشكال موجات الجهد والتيار عند استخدام موحد أحادي الوجه كامل

الموجة محكوم

## مثال (2-3):

يتم التحكم في محرك تيار مستمر من نوع التغذية المنفصلة عن طريق موحد أحادي الوجه محكوم في دائرة المنتج وآخر في دائرة المجال وكان مصدر التيار المتردد جهده 440 V عند تردد 60 Hz وكانت مقاومة ملفات المنتج  $0.2 \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $200 \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $1.35 \text{ V/A-rad/sec}$  وكان تيار المنتج 50 Amp. وزاوية الإشعال في دائرة المنتج  $60^\circ$ . وضبط تيار المجال ليكون أقصى ما يمكن. أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن كلا من تيار المنتج والمجال متصل وخال من التذبذبات:

أ. احسب العزم المتولد وسرعة المحرك

ب. إذا قل العزم بمقدار 20% احسب سرعة المحرك

ت. إذا عكس اتجاه تيار المجال احسب زاوية الإشعال في دائرة المجال وكذا زاوية الإشعال في دائرة المنتج للحفاظ على قيمة تيار المنتج كما في الحالة "ب" ثم احسب القدرة المستردة للمصدر

$$V_s = 440 \text{ V} \quad I_a = 50 \text{ Amp} \quad R_f = 200 \Omega \quad R_a = 0.2 \Omega$$

$$\alpha_a = 60^\circ \quad K_b = 1.35 \text{ V/A.rad./sec.}$$

نتيجة لإهمال الاحتكاك فإن العزم المتولد = عزم الحمل أي أن:

$$V_m = 440\sqrt{2} = 622.25 \text{ V} \quad T_d = T_L$$

أقصى قيمة لتيار المجال تحدث عندما تكون زاوية الإشعال في دائرة المجال مساوية للصفر ( $\alpha_f = 0^\circ$ )

$$V_f = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_f) = 396.14 \text{ V} \rightarrow I_f = \frac{V_f}{R_f} = 1.98 \text{ A}$$

$$T_d = K_b I_f I_a = 133.65 \text{ Nm.}$$

$$E_b = V_a - I_a R_a = 188.7 \text{ V}$$

$$\omega = \frac{E_b}{K_v I_f} = \frac{188.7}{(1.35)(1.98)} = 70.36 \text{ rad/sec} \rightarrow n = \frac{60\omega}{2\pi} = 671.88 \text{ rpm}$$

ب) إذا قل العزم بمقدار 20% يقل تيار المنتج بنفس النسبة وعلى ذلك فإن:

$$T_d = 0.8(133.65) = 106.92 \text{ Nm.}$$

$$I_a = 0.8(50) = 40 \text{ Amp}$$

$$E_b = V_a - I_a R_a = 198.07 - 40(0.2) = 190.7 \text{ V}$$

$$\omega = \frac{E_b}{K_v I_f} = \frac{190.07}{(1.35)(1.98)} = 71.1 \text{ rad/sec} \rightarrow n = \frac{60\omega}{2\pi} = 679 \text{ rpm}$$

(ت) إذا عكس اتجاه المجال فإن زاوية الإشعال في دائرة المجال تساوي  $180^\circ$ .

$$\alpha_f = 180^\circ \quad E_b = -190.07 \text{ V}$$

$$V_a = E_b + I_a R_a = -190.07 + 40(0.2) = -182.07 \text{ V}$$

$$-182.07 = V_a = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_a) = 396.14 (\cos \alpha_a) \rightarrow \alpha_a = 117.36^\circ$$

$$P_s = P_a = V_a I_a = 72828 \text{ Watt}$$

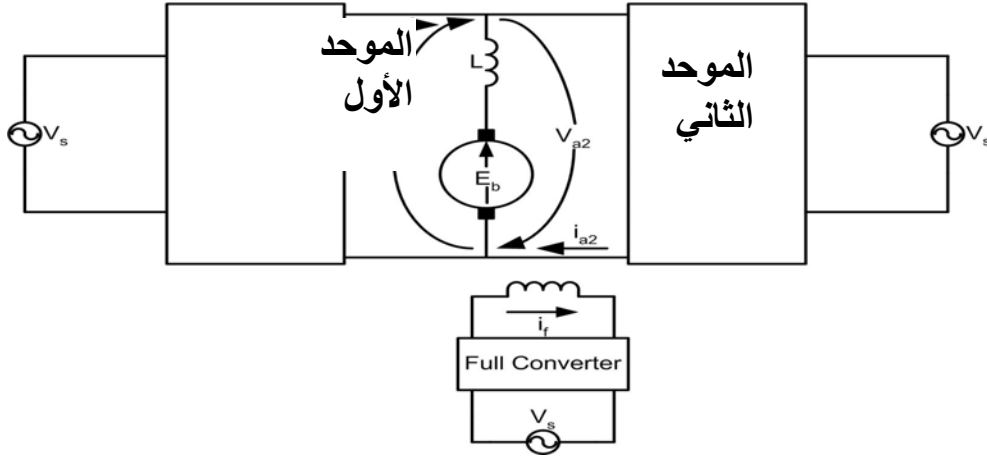
القدرة المستردة للمصدر

#### 5-4 الموحد المزدوج أحادي الوجه Single Phase Dual Converter Drives

يستخدم الموحد المزدوج بكثرة في التطبيقات الصناعية التي تحتاج إلى محركات متغيرة السرعة وعالية القدرة. في هذه الحالة يتم توصيل موحدتين محكومين في دائرة المنتج، بينما يتم توصيل موحد محكوم في دائرة المجال كما في شكل 4-9، وذلك حتى تتمكن من عكس الجهد على أطراف المنتج وأيضا عكس التيار في دائرة المنتج (Four quadrant)، فعند تشغيل الموحد الأول يكون الجهد على أطراف المنتج  $V_{a1}$  ويكون التيار المار في المنتج  $I_{a1}$  حيث يتم تشغيل المحرك في الربع الأول (تدوير أمامي) ويمكن عمل فرملة أمامية وذلك بعكس قطبية المجال وزيادة زاوية الإشعال للموحد الأول لتكون أكبر من  $90^\circ$  (يعمل المحرك في الربع الثاني). وإذا أريد عكس حركة المحرك فيتم تشغيل الموحد الثاني بدلا من الموحد الأول حيث يكون الجهد على أطراف المنتج  $V_{a2}$  (عكس  $V_{a1}$ ) والتيار المار به  $I_{a2}$  (عكس  $I_{a1}$ )، لذلك يعمل المحرك في الربع الثالث عكس الحالة الأولى ويمكن أيضا فرملة المحرك في هذه الحالة وذلك بعكس قطبية المجال وزيادة زاوية الإشعال للموحد الثاني لتكون أكبر من  $90^\circ$ . ويلاحظ أن اتجاه المجال سيعكس في حالتي الفرملة لذا يجب أن يكون الموحد المستخدم في دائرة المجال من النوع



كامل الموجة المحكوم ليسمح بعكس اتجاه المجال.



شكل 4-9 التدوير باستخدام الموحد المزدوج أحادي الوجه

في حالة تشغيل الموحد الأول يكون جهد المنتج:

$$V_{a1} = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_{a1}) \quad 4-8$$

في حالة تشغيل الموحد الثاني يكون جهد المنتج:

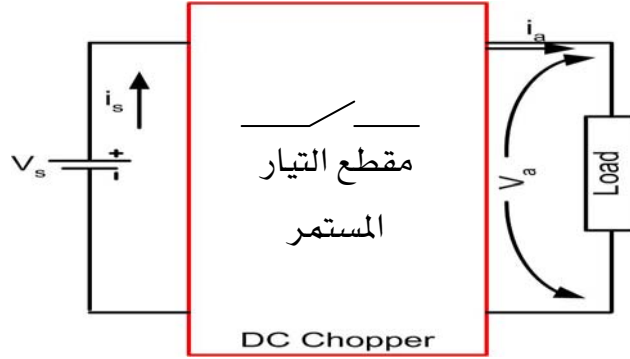
$$V_{a2} = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_{a2}) \quad 4-9$$

والجهد على أطراف المجال:

$$V_f = \frac{2V_m}{\pi} (\cos \alpha_f) \quad 4-10$$

### مقاطع التيار المستمر:

في حالة المصدر المتوفر هو التيار المستمر تستعمل مقاطعات التيار المستمر، والتي تستخدم للتحويل من تيار مستمر ذي جهد ثابت القيمة إلى تيار مستمر ذي جهد متغير القيمة (محكوم). حيث تلعب دورا مهما في التحكم في سرعة محركات التيار المستمر أو عمل الفرملة بإعادة التوليد مما يؤدي إلى توفير كبير في الطاقة في نظم النقل الكهربائية



شكل 10-4 الدائرة التخطيطية لمقطع التيار المستمر

ويوصل مقطع التيار المستمر بين مصدر التيار المستمر والحمل كما في شكل 10-4 ، والمقطع في أبسط صورته عبارة عن مفتاح، عند توصيل المفتاح لمدة زمنية مقدارها  $T_{on}$  فإن جهد المصدر سيظهر على الحمل و إذا تم فصل المفتاح لمدة زمنية  $T_{off}$  فإن جهد الحمل سيكون مساويا للصفر، وعلى ذلك يكون الجهد المتوسط على الحمل كما يلي:

$$V_o = \frac{T_{on}}{T} V_s = k V_s \quad 4-11$$

حيث

جهد المصدر	$V_s$
زمن التوصيل	$T_{on}$
زمن الفصل	$T_{off}$
الزمن الكلي	$T$
جهد الخرج	$V_o$
نسبة التشغيل	$k$

وواضح من المعادلة (9-4) أنه يمكن التحكم في الجهد عن طريق تغيير نسبة تشغيل المقطع، ولكن يجب الأخذ في الاعتبار أن يكون تردد المقطع عاليا، لذلك يجب أن يكون المفتاح المستخدم كمقطع أحد عناصر إلكترونيات القدرة مثل ترانزستور القدرة، GTO, MOSFET, IGPT الخ ويساهم مقطع التيار المستمر في عمليات التحريك الكهربائي باستخدام محركات التيار المستمر بأربع طرق هي:

- التحكم في سرعة المحرك
- الفرملة بإعادة التوليد
- الفرملة الديناميكية (باستخدام مقاومة)
- الفرملة بإعادة التوليد واستخدام مقاومة معا

#### 6-4 التحكم في سرعة المحرك

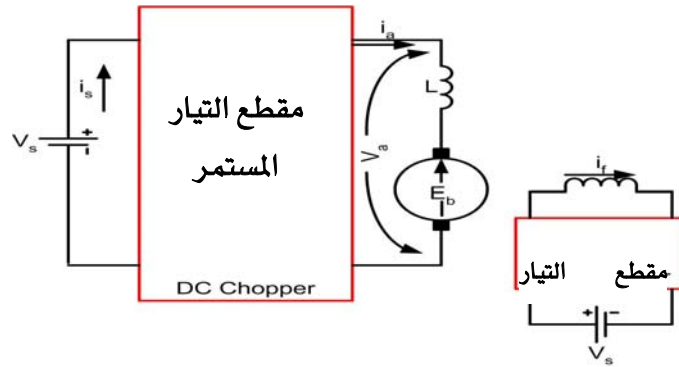
يتم استخدام المقطع للتحكم في القدرة المسحوبة من المصدر، وذلك بالتحكم في جهد المنتج أو تيار المجال أو كليهما معا. شكل 4-11 يبين الرسم التخطيطي كيفية استخدام مقطع التيار المستمر للسيطرة على أداء محرك التيار المستمر من نوع التغذية المنفصلة، وفيه يستخدم مقطعان أحدهما للتحكم في جهد المنتج والآخر للتحكم في تيار المجال.

عند التحكم في محرك التيار المستمر من نوع التوالي فإننا نحتاج لمقطع واحد فقط و ذلك للتحكم في جهد المنتج كما في شكل 4-12، وتتكون دائرة المقطع في هذه الحالة من موسفت يتم توصيله بين المصدر والمنتج، بينما يوصل داوود حذافة على التوازي مع المنتج لضمان استمرارية التيار في دائرة المنتج، كما يوصل عادة ملف ذي قيمة عالية على التوالي في دائرة المنتج لنفس الغرض ولتقليل التذبذبات غير المرغوب فيها في تيار المنتج، ويصلح هذا المقطع للاستخدام في الربع الأول فقط حيث يكون الجهد والتيار موجبين. ويوضح شكل 4-13 أشكال موجات الجهد والتيار عند استخدام المقطع ويمكن ملاحظة أن تيار المنتج متصل وخال من التذبذبات. ويكون الجهد المتوسط على أطراف المنتج كما في المعادلة 4-13 بينما تكون القيمة المتوسطة للتيار المسحوب من المصدر:

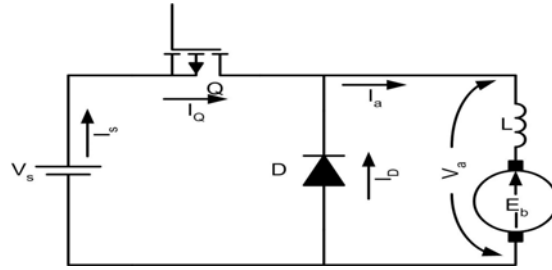
$$I_s = k I_a \quad 4-13$$

وتكون القدرة المسحوبة من المصدر ( $P_s$ ) مساوية للقدرة المستهلكة بالمحرك ( $P_a$ ):

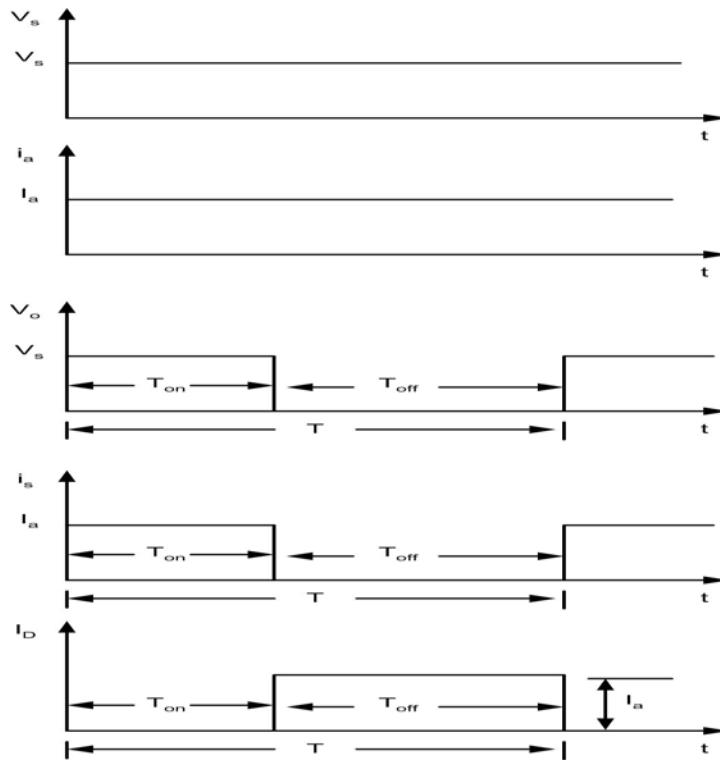
$$P_s = P_a = V_s I_s = V_a I_a = k V_s I_a \quad 4-14$$



شكل 4-11 استخدام مقطع التيار المستمر للتحكم في محرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة



شكل 4-12 التحكم في محرك التوالي باستخدام مقطع التيار المستمر



شكل 4-13 أشكال موجات التيار والجهد عند استخدام مقطع التيار المستمر للتحكم في

محرك التوالي

## مثال 5- 1:

محرك تيار مستمر من نوع التوالي يتم تغذيته من مصدر تيار مستمر جهده  $600\text{ V}$  من خلال مقطع تيار مستمر نسبة تشغيله  $0.6$  ومقاومة ملفات المنتج  $0.04\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.06\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $0.031\text{ V/A-rad/sec}$  وعزم الحمل  $200\text{ N.m}$ . أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن تيار المنتج متصل وخال من التذبذبات.

ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد

احسب سرعة المحرك والقدرة المسحوبة من المصدر

إذا أريد خفض سرعة المحرك إلى  $1000\text{ rpm}$  احسب نسبة التشغيل الجديدة والقدرة المسحوبة من

$$R_a = 0.04\ \Omega \quad R_f = 0.06\ \Omega \quad k = 0.6 \quad V_s = 600\text{ V}$$

$$T_L = 200\text{ N.m} \quad K_a = 0.031\text{ V/A.rad./sec.}$$

نتيجة لإهمال الاحتكاك فإن العزم المتولد = عزم الحمل أي أن

$$T_d = T_L = 75\text{ N.m:}$$

أ) الدائرة المستخدمة كما في شكل (4-3) بينما أشكال الموجات كما في شكل (4-5)

$$V_a = kV_s = 0.6(600) = 360\text{ V} \quad \text{ب) السرعة}$$

$$T_e = K_a I_a^2 = \quad I_f = I_a = \sqrt{\frac{T_e}{K_v}} = 80.322\text{ Amp}$$

$$E_a = V_a - I_a (R_a + R_f) = 360 - 80.322(0.1) = 351.968\text{ V}$$

$$\omega = \frac{E_b}{K_v I_f} = 141.245\text{ rad/sec.} \rightarrow n = \frac{60\omega}{2\pi} = 1348.79\text{ rpm}$$

$$P_s = kV_s I_a = 0.6(600)(80.322) = 28.916\text{ KW} \quad \text{القدرة المسحوبة من المصدر}$$

ت) لخفض السرعة يجب تخفيض الجهد على أطراف المحرك وذلك بتخفيض نسبة التشغيل

$$\omega = \frac{2\pi n}{60} = 104.72\text{ rad/sec}$$

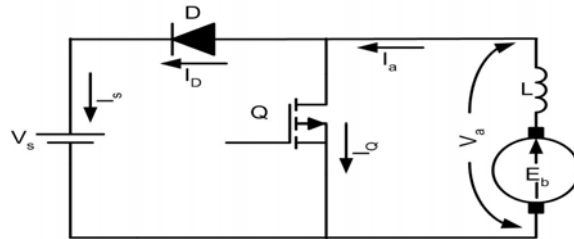
$$E_a = K_v I_f \omega = 260.75\text{ V}$$

$$V_a = E_a + I_a R_a = 268.78\text{ V} \rightarrow k = \frac{V_a}{V_s} = 0.448$$

Regenerative Braking7-4 الفرملة بإعادة التوليد

يتم الاستفادة بطاقة الحركة الناتجة عن دوران المحرك وإعادتها مرة أخرى إلى المصدر حيث يعمل المحرك في تلك الفترة كمولد، ويتم الاستعانة بمقطع التيار المستمر في ذلك كما سبق شرح فكرة نقل الطاقة من مصدر إلى آخر ذي جهد أعلى في الوحدة الثانية وتستغل هذه الفكرة لعمل الفرملة بإعادة التوليد

شكل 4-14 يوضح كيفية استخدام مقطع التيار المستمر في عمل فرملة بإعادة التوليد لمحرك تيار مستمر من نوع التوالي، عند تشغيل المقطع "Q" فإن التيار في دائرة المنتج سيزداد بشكل كبير بسبب القصر على أطراف المحرك والذي نتج عن تشغيل المقطع، وفي تلك الفترة سيتم تخزين الطاقة في ملفات المنتج والمجال وعند إيقاف تشغيل المقطع فإن الطاقة التي تم تخزينها في الملفات خلال فترة تشغيل المقطع سيتم تفريغها (نقلها إلى المصدر) من خلال الدايمود "D" وعندما تقل الطاقة المخزنة يتم توصيل المقطع مرة أخرى ثم يفصل وهكذا. ويتكرر عملية التوصيل والفصل يتم استعادة طاقة الحركة بدلاً من تبديدها. ويعمل هذا المقطع في الربع الثاني حيث الجهد موجب والتيار سالب.



شكل 4-14 الفرملة بإعادة التوليد باستخدام مقطع التيار المستمر

شكل 4-15 يعرض أشكال موجات التيار والجهد في حالة الفرملة بإعادة التوليد وذلك بفرض أن المحثة عالية حتى يكون التيار متصلاً وخالياً من التذبذبات، وفي هذه الحالة تكون القيمة المتوسطة لجهد المنتج مساوية للقيمة المتوسطة للجهد على المقطع كما في المعادلة (4-12)

$$V_a = V_{ch} = (1-k)V_s \quad 4-15$$

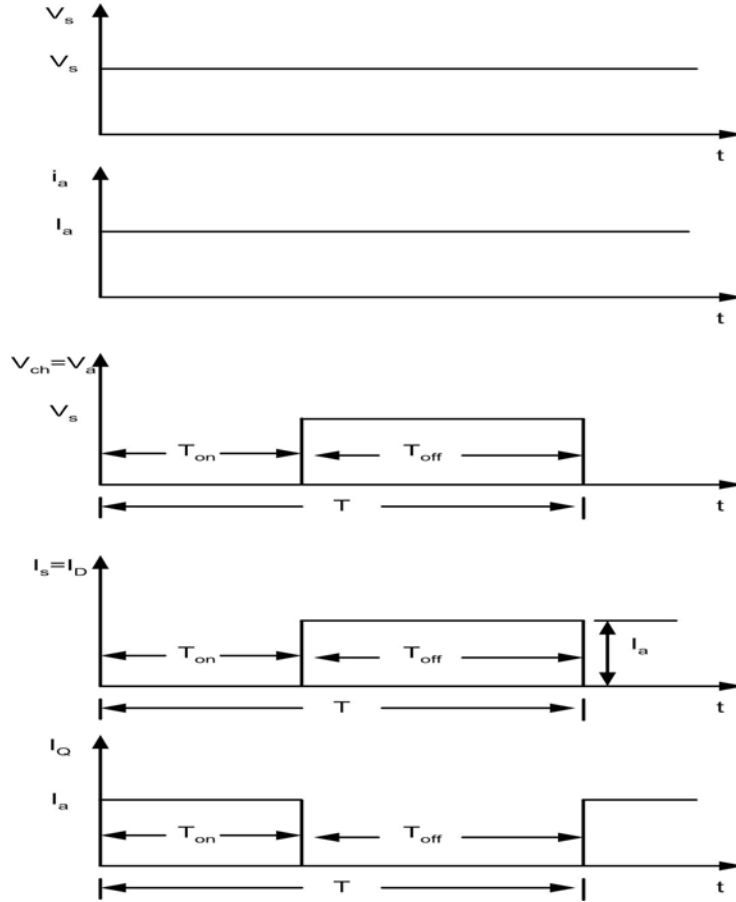
بينما تكون القيمة المتوسطة لتيار المصدر:

$$I_s = (1-k) I_a \quad 4-16$$

وتكون القدرة المعادة إلى المصدر:

$$P_s = P_g = V_s I_s = V_a I_a = (1 - k) V_s I_a$$

4-17



شكل 4-15 أشكال موجات التيار والجهد في حالة الفرملة بإعادة التوليد

ويكون الجهد المتولد على أطراف المحرك عندما يعمل كمولد:

$$E_a = E_g = V_a + I_a R_a = (1 - k) V_s + I_a (R_a + R_f) \quad 4-18$$

وبالتحكم في نسبة التشغيل يتم التحكم في القدرة المعادة إلى المصدر وبالتالي في عملية الفرملة. ولكي تتم عملية الفرملة بإعادة التوليد يجب أن يتوفر الشرط التالي:

$$0 \leq E_g - I_a (R_a + R_f) \leq V_s$$

ومن خلال هذا الشرط يمكن الحصول على الحد الأدنى والحد الأقصى للسرعة كما يلي:

• الحد الأدنى للسرعة ( $\omega_{min}$ )

$$E_g - I_a (R_a + R_f) = 0$$

$$K_a I_f \omega_{min} - I_a (R_a + R_f) = 0$$

$$\omega_{\min} = \frac{I_a (R_a + R_f)}{K_v I_f} \quad 4-19$$

في حالة محرك التوالي يكون تيار المنتج هو نفسه تيار المجال ويكون الحد الأدنى للسرعة :

$$\omega_{\min} = \frac{(R_a + R_f)}{K_v} \quad 4-20$$

• الحد الأقصى للسرعة ( $\omega_{\max}$ )

$$E_g - I_a(R_a + R_f) = V_s$$

$$K_a I_f \omega_{\max} - I_a(R_a + R_f) = V_s$$

$$\omega_{\min} = \frac{V_s + I_a (R_a + R_f)}{K_v I_f} \quad 4-21$$

وهذا يعني أنه لعمل فرملة بإعادة التوليد فإن سرعة المحرك يجب أن تكون أكبر من السرعة الصغرى ( $\omega_{\min}$ ) وأقل من السرعة الكبرى ( $\omega_{\max}$ )

مثال 5- 2:

يتم عمل فرملة بإعادة التوليد لمحرك تيار مستمر من نوع التوالي باستخدام مقطع للتيار المستمر، وكان جهد المصدر 600 V و نسبة تشغيل المقطع تيار 0.6 ومقاومة ملفات المنتج  $0.03 \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.05 \Omega$  وثابت الجهد للمحرك 0.016V/A-rad/sec وكان تيار المنتج 250 A. أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن تيار المنتج متصل وخال من التذبذبات.

ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد

احسب القيمة المتوسطة لجهد المنتج والقدرة المعادة إلى المصدر وسرعة المحرك

القيمة العظمى والصغرى لسرعة المحرك لعمل الفرملة بإعادة التوليد

$$V_s = 600 \text{ V} ; k = 0.6 ; R_f = 0.05 \Omega ; R_a = 0.03 \Omega ; I_a = 250 \text{ A} ; K_a = 0.016 / \text{A} \cdot \text{rad} / \text{sec}$$

أ) الدائرة المستخدمة كما في شكل (4-5) بينما أشكال الموجات كما في شكل (4-6)

$$V_a = (1-k)V_s = 0.4(600) = 240 \text{ V}$$

ب) القيمة المتوسطة لجهد المنتج

$$P_s = P_g = V_s I_s = V_a I_a = (1 - k)V_s I_a = 48 \text{ KW}$$

القدر المعادة إلى المصدر



$$E_g = V_a + I_a(R_a + R_f) = 256 \text{ V}$$

سرعة المحرك

$$\omega = \frac{E_g}{K_v I_f} = 80 \text{ rad/sec.} \rightarrow n = \frac{60\omega}{2\pi} = 763.94 \text{ rpm}$$

(ت) السرعة الصغرى  $\omega_{\min}$ 

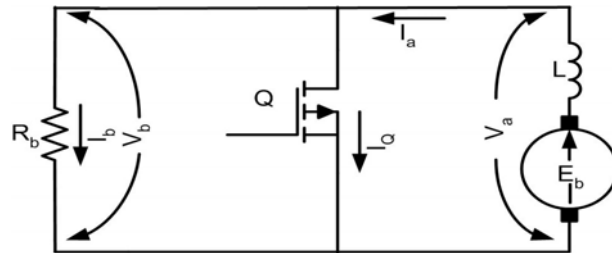
$$\omega_{\min} = \frac{(R_a + R_f)}{K_v} = 5 \text{ rad/sec} \rightarrow n_{\min} = \frac{60\omega}{2\pi} = 47.746 \text{ rpm}$$

السرعة العظمى  $\omega_{\max}$ 

$$\omega_{\max} = \frac{V_s + I_a(R_a + R_f)}{K_v I_f} = 192.5 \text{ rad/sec} \rightarrow n_{\max} = \frac{60\omega}{2\pi} = 1838.24 \text{ rpm}$$

#### 8-4 الفرملة الديناميكية (الفرملة باستخدام مقاومة) Dynamic Braking

في هذه الحالة يتم استهلاك طاقة الحركة (بعد تحويلها إلى طاقة كهربائية) في مقاومة توصل بدلا من المصدر المستخدم في حالة إعادة التوليد، وتستخدم هذه الطريقة عندما تكون الفرملة بإعادة التوليد غير ممكنة، ويتم الاستفادة من هذه الطاقة أحيانا في التدفئة. شكل 4-16 دائرة الفرملة الديناميكية لمحرك تيار مستمر من نوع التوالي وفكرة عملها مشابهة تماما لعمل الفرملة بإعادة التوليد غير أن الطاقة في هذه الحالة تستهلك في المقاومة بدلا من إعادتها إلى المصدر، ويعمل هذا المقطع في الربع الثاني حيث الجهد موجب والتيار سالب.



شكل 4-16 الفرملة الديناميكية باستخدام مقطع التيار المستمر

شكل 4-17 يعرض أشكال موجات التيار والجهد في الدائرة وذلك بفرض وجود محاث عالية في الدائرة بحيث يكون التيار متصلاً وخالياً من التذبذبات وفي هذه الحالة تكون القيمة المتوسطة لتيار المقطع ( $I_b$ ) كما في المعادلة 4-22 بينما تكون القيمة المتوسطة للجهد على أطراف المقاومة مساوية

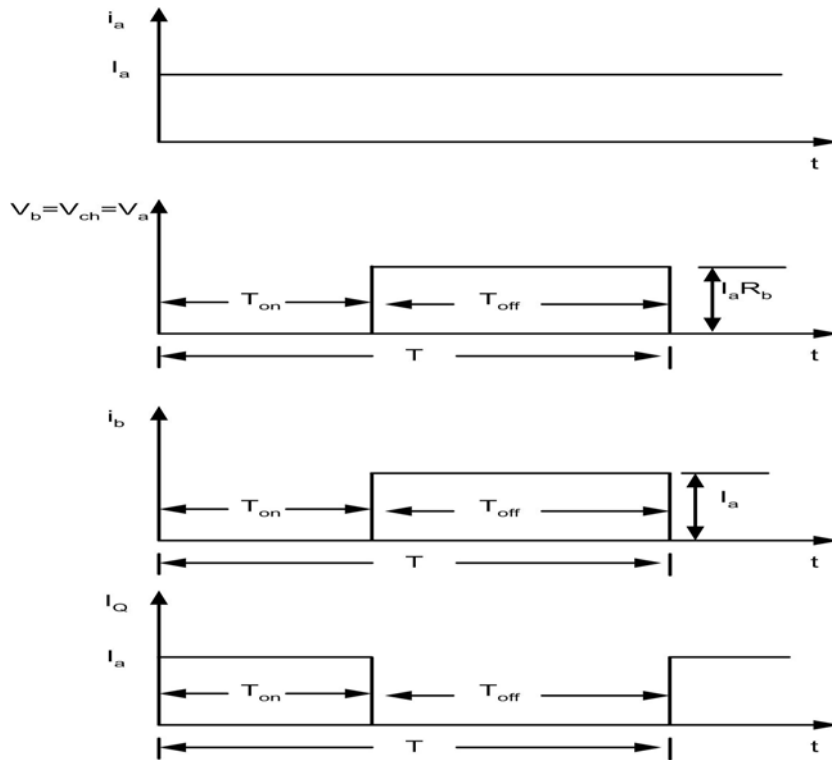
للقيمة المتوسطة للجهد على المقطع كما في المعادلة 4-23

$$I_b = (1 - k) I_a \quad 4-22$$

$$V_a = V_{ch} = R_b I_a (1 - k) \quad 4-23$$

وتكون القدرة المستهلكة في المقاومة

$$P_b = V_b I_b = (1 - k)^2 I_a^2 R_b \quad 4-24$$



شكل 4-17 أشكال موجات التيار والجهد في الدائرة

### مثال 3-5 :

يتم عمل فرملة ديناميكية لمحرك تيار مستمر من نوع التوالي باستخدام مقطع للتيار المستمر وكانت نسبة تشغيل المقطع تيار 0.5 ومقاومة ملفات المنتج  $0.02 \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.03 \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $0.016 \text{V/A-rad/sec}$  وكان تيار المنتج  $120 \text{ A}$ . والمقاومة المستخدمة لعمل الفرملة قيمتها  $6 \Omega$  اعتبر أن تيار المنتج متصل وخالي من التدبذبات.

- ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد
- احسب القيمة المتوسطة للجهد على المقطع والقدرة المستهلكة
- القيمة العظمى للجهد على المقطع وسرعة المحرك

$$k=0.5 \quad R_f=0.03 \Omega \quad R_a=0.02 \Omega \quad I_a=120 \text{ Amp}$$

$$K_a=0.016 \text{ V/A.rad./sec.} \quad R_b=6 \Omega$$

$$V_b=V_{ch}=R_b I_a(1-k)=6(120)(1-0.5)=360 \text{ V}$$

القيمة المتوسطة للجهد على المقطع

$$P_b=V_b I_b=(1-k)^2 I_a^2 R_b=21.6 \text{ kW}$$

القدرة المستهلكة في المقاومة

$$V_{b(max)}=V_{ch(max)}=R_b I_a=6(120)=720 \text{ V}$$

أقصى قيمة للجهد على المقطع

$$E_g=V_a+I_a(R_a+R_f)=366 \text{ V}$$

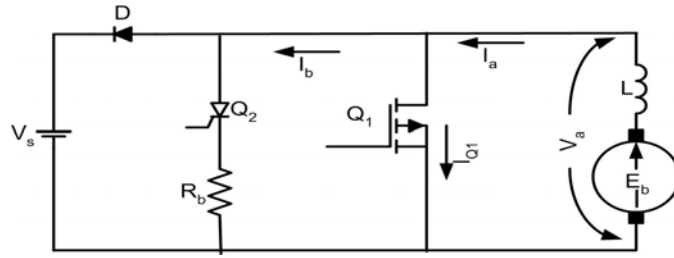
سرعة المحرك

$$\omega=\frac{E_g}{K_v I_f}=190.625 \text{ rad/sec.} \rightarrow n=\frac{60\omega}{2\pi}=1820.33 \text{ rpm}$$

#### 9-4 الفرملة بإعادة التوليد واستخدام مقاومة معا

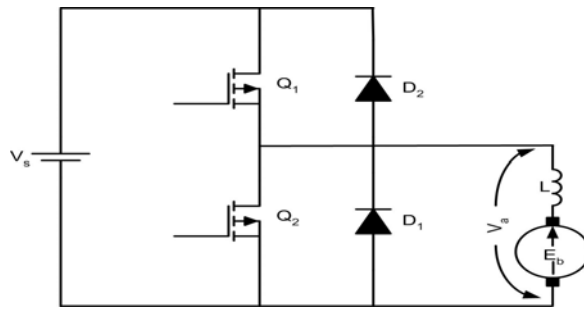
### Combined Dynamic and Regenerative Braking

في كثير من الأحيان يتم عمل الفرملة بإعادة التوليد والفرملة الديناميكية باستخدام دائرة واحدة كما في شكل 4-18 حيث يتم تشغيل المقطع "Q<sub>1</sub>" ف إذا كانت سرعة المحرك داخل حدود التشغيل المسموح بإعادة التوليد فيها والمصدر من الممكن أن يستقبل الطاقة فتتم الفرملة بإعادة التوليد ويمر تيار الفرملة إلى المصدر من خلال الدايمود "D"، وتستخدم دائرة منطقية لتحديد نوع الفرملة المناسبة ف إذا كانت سرعة المحرك خارج حدود التشغيل سواء كانت أكبر من السرعة القصوى أو أصغر من السرعة الصغرى المسموح بإعادة التوليد بينهما فيتم تشغيل الثايرستور "Q<sub>2</sub>" ويتحول تيار الفرملة ليمر في المقاومة "R<sub>b</sub>" بدلا من الرجوع إلى المصدر أي تتم الفرملة الديناميكية ويمكن ملاحظة أن الثايرستور "Q<sub>2</sub>" يتم إطفاءه طبيعيا عندما يتم تشغيل "Q<sub>1</sub>" في كل دورة.



شكل 18-4 مقطع التيار المستمر لعمل الفرملة بإعادة التوليد والفرملة الديناميكية معا

يمكن ملاحظة أن الدائرة التي تستخدم للتحكم في سرعة المحرك يكون فيها الجهد والتيار موجبان أي أنها تصلح للعمل في الربع الأول فقط (حالة التدوير الأمامي)، بينما في حالة الفرملة يكون الجهد موجب والتيار سالب أي أنها تصلح للعمل في الربع الثاني (حالة الفرملة الأمامية)، ويمكن الجمع بينهما في دائرة واحدة تصلح للعمل في حالتي التدوير الأمامي والفرملة الأمامية كما في شكل 19-4

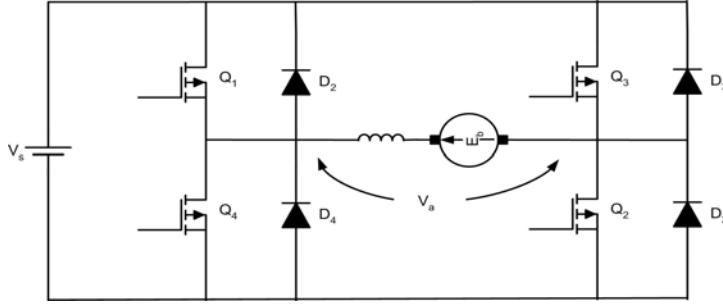


شكل 19-4 مقطع التيار المستمر للعمل في الربع الأول والثاني

فحالة التدوير الأمامي (أي العمل في الربع الأول) تتم باستخدام  $Q_1, D_1$ ، فعند تشغيل  $Q_1$  أي عندما يكون في حالة ON فإن جهد المصدر يتصل بأطراف المحرك وعندما يتحول  $Q_1$  إلى حالة OFF فإن الدايمود  $D_1$  يعمل كدايمود حذافة. أما حالة الفرملة بإعادة التوليد فتتم باستخدام  $Q_2, D_2$ ، فعند تشغيل  $Q_2$  أي عندما يكون في حالة ON فإن المحرك يعمل كمولد ويزداد تيار المنتج ويتم تخزين الطاقة في الملفات وعندما يتحول  $Q_2$  إلى حالة OFF فتتم إعادة الطاقة المخزنة إلى المصدر من خلال مرور التيار في  $D_2$

في التطبيقات الصناعية تكثر الحاجة إلى عكس حركة المحركات الكهربائية المستخدمة وهذا يستلزم أن يكون المقطع المستخدم صالحاً للعمل في أربع حالات تدوير، في الربع الأول حيث الجهد والتيار موجبان (تدوير أمامي)، وفي الربع الثاني حيث الجهد الموجب والتيار السالب (فرملة أمامية)، بينما في

الربع الثالث حيث الجهد والتيار سالبان (تدوير عكسي)، أما في الربع الرابع والأخير يكون الجهد سالب والتيار موجب (فرملة عكسية). وشكل 4-20 يبين دائرة لمقطع من هذا النوع تستخدم للسيطرة على محرك للتيار المستمر.



شكل 4-20 مقطع التيار المستمر للعمل في أربع حالات تشغيل

#### • أولاً التدوير الأمامي

يتم استخدام  $Q_2$  و  $Q_1$  ، بينما  $Q_3$  ،  $Q_4$  في حالة OFF ، عندما يكون  $Q_1$  ،  $Q_2$  في حالة ON فإن جهد المصدر يكون موجبا على أطراف المحرك ويزداد تيار المنتج وعندما يتحول  $Q_1$  إلى الحالة OFF ، بينما يستمر  $Q_2$  في حالة ON فإن التيار يدور في المحرك من خلال  $Q_2$  و  $D_4$  (دايود حذافة).

#### • ثانياً: الفرملة الأمامية

في حالة ما يكون  $Q_1$  ،  $Q_2$  ،  $Q_3$  في حالة OFF بينما  $Q_4$  في حالة ON ، فإن التيار يمر من خلال  $Q_4$  ،  $D_2$  ويتم تخزين الطاقة في الملفات ف إذا تحول  $Q_4$  إلى حالة OFF ، فإن الطاقة تعاد إلى المصدر من خلال  $D_1$  ،  $D_2$  وتتم الفرملة الأمامية بإعادة التوليد.

#### • ثالثاً التدوير العكسي

يتم استخدام  $Q_3$  و  $Q_4$  ، بينما  $Q_1$  ،  $Q_2$  في حالة OFF ، عندما يكون  $Q_3$  ،  $Q_4$  في حالة ON فإن جهد المصدر يكون موجبا على أطراف المحرك عكس الجهد في حالة التدوير الأمامي ويزداد تيار المنتج وعندما يتحول  $Q_3$  إلى الحالة OFF بينما يستمر  $Q_4$  في حالة ON فإن التيار يدور في المحرك من خلال  $Q_4$  و  $D_2$  (دايود حذافة)

• رابعا: الفرملة العكسية

في حالة ما يكون  $Q_1, Q_3, Q_4$  في حالة OFF بينما  $Q_2$  في حالة ON فإن التيار يمر من خلال  $Q_2$  و  $D_4$  ويتم تخزين الطاقة في الملفات ف إذا تحول  $Q_2$  إلى حالة OFF فإن الطاقة تعاد إلى المصدر من خلال  $D_3, D_4$  وتتم الفرملة العكسية بإعادة التوليد.

ويمكن ملاحظة أنه في حالة التدوير العكسي والفرملة العكسية فإن اتجاه المجال يجب أن يعكس لذا في حالة التغذية المنفصلة يجب مراعاة عكس اتجاه المجال في هاتين الحالتين.

## أسئلة وتمارين

### السؤال الأول:

- أ. وضح بالرسم فقط منحنيات كل من القدرة والعزم وتيار المنتج وتيار المجال وذلك عند التحكم في سرعة محرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة من صفر إلى ضعف السرعة المقننة.
- ب. ما هي طرق التحكم في سرعة محرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة؟ ناقش مميزات وعيوب كل طريقة ثم بين كيفية استخدام الموحدات المحكومة لتنفيذ هذه الطرق.

### السؤال الثاني:

ضع ✓ أو × أمام العبارات التالية. ثم اكتب العبارة الصحيحة:

- الجهد الناتج من الموحد أحادي الوجه النصف محكوم يكون دائماً موجب
- يمكن استخدام الموحد أحادي الوجه النصف محكوم للعمل في الربع الأول والثاني
- يمكن استخدام الموحد أحادي الوجه المحكوم للعمل في الربع الأول والثاني
- يمكن استخدام الموحد ثلاثي الأوجه نصف موجة للعمل في الربع الأول والثاني
- يمكن استخدام الموحد ثلاثي الأوجه النصف موجة للعمل في الربع الأول والثاني
- الموحد المزدوج أحادي الوجه يستخدم في الربع الأول والثالث فقط
- الموحد المزدوج ثلاثي الأوجه يستخدم في جميع حالات التدوير المختلفة

### السؤال الثالث:

- يتم التحكم في محرك تيار مستمر من نوع التغذية المنفصلة عن طريق موحد أحادي الوجه نصف محكوم في دائرة المنتج وآخر في دائرة المجال، وكان مصدر التيار المتردد جهده  $208\text{ V}$  وتردده  $60\text{ Hz}$  وكانت مقاومة ملفات المنتج  $0.1\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $150\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك 1.1  $\text{V/A-rad/sec}$  وعزم الحمل  $75\text{ Nm}$ . عند سرعة  $700\text{ rpm}$ . أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن كلا من تيار المنتج والمجال متصل وخال من التذبذبات.

- أ. احسب زاوية الإشعال في دائرة المنتج إذا كان تيار المجال أقصى ما يمكن.
- ب. احسب أقصى سرعة يمكن الحصول عليها عن طريق جهد المنتج.
- ت. إذا أريد زيادة السرعة إلى 1400 rpm اقترح الطريقة المناسبة و احسب القيم التي تغيرت لتحقيق ذلك.

### السؤال الرابع:

يتم التحكم في محرك تيار مستمر من نوع التغذية المنفصلة عن طريق موحد أحادي الوجه محكوم في دائرة المنتج وآخر في دائرة المجال وكان مصدر التيار المتردد جهده 440 V وتردده 60 Hz وكانت مقاومة ملفات المنتج  $0.2 \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $200 \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $1.35 \text{ V/A-rad/sec}$  وكان تيار المنتج 50 Amp. وزاوية الإشعال في دائرة المنتج  $60^\circ$ . وضبط تيار المجال ليكون أقصى ما يمكن أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن كلا من تيار المنتج والمجال متصل وخال من التذبذبات:

- أ. احسب العزم المتولد وسرعة المحرك
- ب. إذا قل العزم بمقدار 20% احسب سرعة المحرك
- ت. إذا عكس اتجاه تيار المجال احسب زاوية الإشعال في دائرة المجال وكذا زاوية الإشعال في دائرة المنتج للحفاظ على قيمة تيار المنتج كما في الحالة "ب" ثم احسب القدرة المستردة للمصدر

### السؤال الخامس:

- أ. اذكر بعض التطبيقات الصناعية التي يستخدم فيها مقطع التيار المستمر
- ب. ارسم الدائرة التخطيطية التي توضح كيفية استخدام مقطع التيار المستمر للتحكم في محرك التيار المستمر ذي التغذية المنفصلة.
- ت. اشرح كيفية استخدام مقطع التيار المستمر للتحكم في محرك التوالي، وارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات الجهد والتيار.
- ث. اذكر طرق عمل الفرملة لمحرك التيار المستمر باستخدام مقطع التيار المستمر وشرح اثنين منها بالتفصيل.



ج. اشرح مستعينا بالرسم كيفية استخدام مقطع التيار المستمر للتحكم في محرك التيار المستمر وعمل الفرملة بإعادة التوليد.

### السؤال السادس:

محرك تيار مستمر من نوع التوالي يتم تغذيته من مصدر تيار مستمر جهده  $600\text{ V}$  من خلال مقطع تيار مستمر نسبة تشغيله  $0.6$  ومقاومة ملفات المنتج  $0.03\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.05\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $0.031\text{ V/A-rad/sec}$  وكان تيار المنتج  $70\text{ A}$ . أهمل مفاقيد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن تيار المنتج متصل وخال من التذبذبات.

أ. ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد

ب. احسب سرعة المحرك والقدرة المسحوبة من المصدر

ت. احسب العزم المتولد

ث. إذا أريد زيادة سرعة المحرك بنسبة  $20\%$  احسب نسبة التشغيل الجديدة والقدرة المسحوبة من المصدر في هذه الحالة

### السؤال السابع:

يتم التحكم في محرك تيار مستمر من نوع التوالي باستخدام مقطع تيار مستمر "DC chopper" ف إذا كان مصدر التيار المستمر ذا جهد  $660\text{ V}$  ومقاومة ملفات المنتج  $0.03\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.05\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $0.035\text{ V/A-rad/sec}$ . و كان المطلوب المحافظة على قيمة العزم المتولد ليكون  $547\text{ Nm}$  اعتبر تيار المنتج متصلاً و خالياً من التذبذبات:

أ. ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد

ب. احسب قيمة تيار المنتج

ت. ارسم العلاقة بين كل من نسبة تشغيل مقطع التيار وسرعة المحرك

**السؤال الثامن:**

يتم عمل فرملة بإعادة التوليد لمحرك تيار مستمر من نوع التوالي باستخدام مقطع للتيار المستمر وكان جهد المصدر  $660\text{ V}$ ، ومقاومة ملفات المنتج  $0.02\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.03\ \Omega$  وثابت الجهد للمحرك  $0.016\text{V/A-rad/sec}$  وكانت القيمة المتوسطة لجهد المنتج  $250\text{ V}$  تيار المنتج  $250\text{ A}$ ، أهمل مفايد اللاحمل والاحتكاك واعتبر أن تيار المنتج متصل وخال من التذبذبات.

- ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد
- احسب نسبة تشغيل مقطع تيار والقدرة المعادة إلى المصدر وسرعة المحرك
- القيمة العظمى والصغرى لسرعة المحرك لعمل الفرملة بإعادة التوليد

**السؤال التاسع:**

يتم عمل فرملة ديناميكية على محرك تيار مستمر من نوع التوالي باستخدام مقطع تيار مستمر "DC chopper" ومقاومة قيمتها  $5\ \Omega$ . ف إذا كانت مقاومة ملفات المنتج  $0.03\ \Omega$  ومقاومة ملفات المجال  $0.05\ \Omega$  و كان ثابت الجهد للمحرك  $14\text{mV/A.rad/sec}$  وكانت القيمة المتوسطة لتيار المحرك  $350\text{ A}$  ونسبة تشغيل مقطع التيار  $60\%$  اعتبر تيار المنتج متصلاً و خالياً من التذبذبات . ارسم الدائرة المستخدمة وأشكال موجات التيار والجهد ثم احسب:

- الجهد المتوسط على المقطع
- القدره المستهلكة في المقاومة
- سرعة المحرك

# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

## محركات الخطوة

### اسم الوحدة: محركات الخطوة

**الجدارة:** معرفة أنواع وتركيب وخواص محركات الخطوة وطرق بدء حركتها واستخداماتها.

#### الأهداف:

عندما تكمل هذه الوحدة يكون لديك القدرة على:

1. معرفة تركيب وكيفية عمل الأنواع المختلفة من محركات الخطوة.
2. معرفة استخدامات محركات الخطوة.
3. معرفة دوائر التحكم الا لكترونية للأنواع المختلفة من محركات الخطوة
4. فهم كيفية تحليل المجال المغناطيسي لمحركات الخطوة.

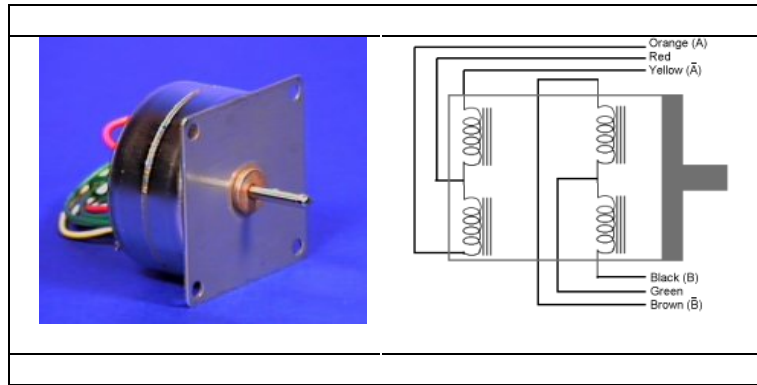
**الوقت المتوقع للتدريب:** 4 ساعات.

**متطلبات الجدارة:** مقرر هندسة كهربية.

## Stepping Motors

## 1-5 محركات الخطوة

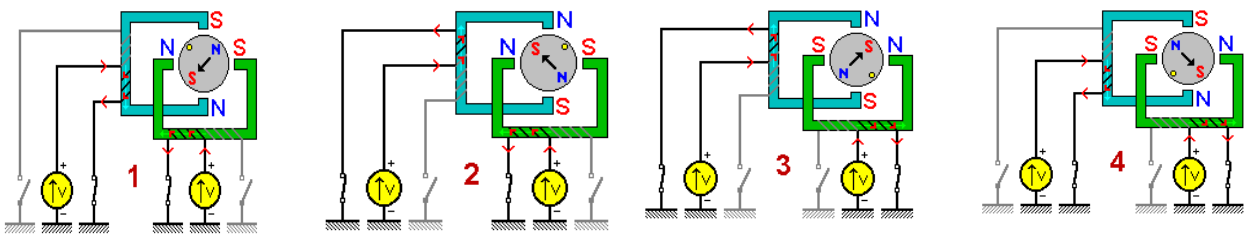
تستخدم محركات الخطوة في حالة الحاجة لأجهزة تعمل بحركة دورانية في صورة انحراف زاوي ثابت و يمكن ربطها مع الحاسب الآلي أو المعالجات الدقيقة، التي تستطيع التحكم فيه لأداء وظائف محده، وتطبيقات كثيرة لا حصر لها في الصناعة والأجهزة الطبية و المعدات الرقمية.



شكل 1-5 تركيب محرك الخطوة

## 1-1-5 طريق عمل محرك الخطوة

يتكون محرك الخطوة من العضو الثابت و يمكن إثارته مغناطيسيا بواسطة ملفات مستقلة (Phases) بحيث تكون الأقطاب المتجاورة مختلفة في قطبيتها عن بعضها البعض كما هو مبين في شكل 1-5 أما شكل 2-5 فيوضح طريقة عمل محرك الخطوة حيث يدور العضو المتحرك حسب إثارة العضو الثابت في محرك الخطوة.



شكل 2-5 طريقة عمل محرك الخطوة

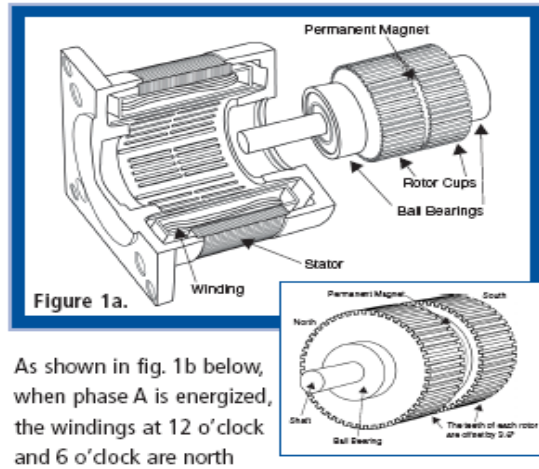
هناك أنواع كثيرة من محركات الخطوة، ولكن يمكن تقسيمها إلى نوعين رئيسيين:

- محركات الخطوة ذات الممانعة المغناطيسية المتغيرة
- محركات الخطوة ذات الأقطاب المغناطيسية الدائمة

## 2-5 محركات الخطوة ذات الممانعة المغناطيسية المتغيرة

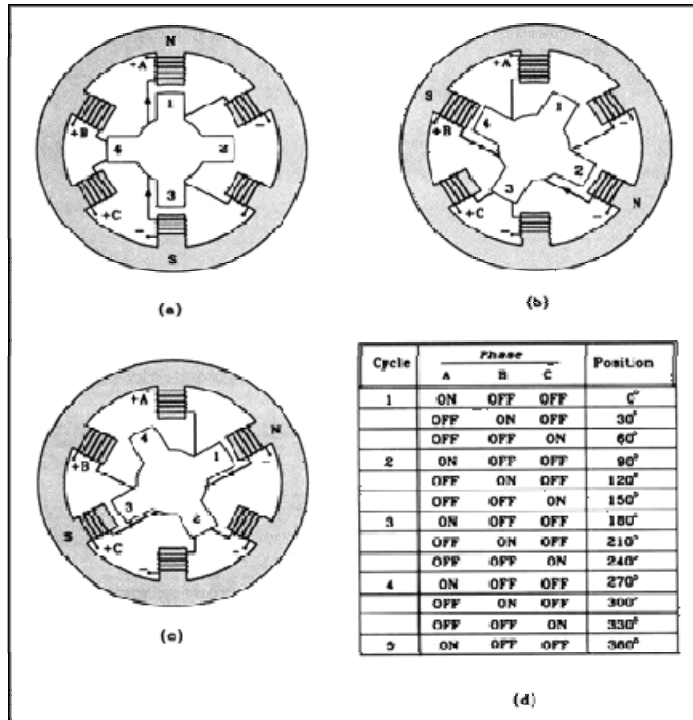
### 1-2-5 تركيب محرك خطوة ذو الممانعة المتغيرة

العضو الثابت لمحرك الخطوة ذو الممانعة المتغيرة مجزأ على طول محوره إلى عدة مجموعات من الأقطاب (Stacks)، المستقلة مغناطيسياً عن بعضها البعض، كل مجموعة من الأقطاب، يمكن إثارتها مغناطيسياً بواسطة ملفات مستقلة (Phases)، كل مجموعة (Stack) من مجموعات العضو الثابت، ملفوفة بملفات كي تعطي مجال مغناطيسي في اتجاه قطر المحرك، حيث تكون الأقطاب المتجاورة مختلفة في قطبيتها عن بعضها البعض. شكل 5-3 يوضح قطاع في أحد محركات الخطوة ذات الممانعة المتغيرة يحتوي على ثلاث مجموعات على عضوه الثابت. ولا يحتوي العضو الثابت على أي نوع من الأقطاب المغناطيسية الدائمة.



شكل 5-3 قطاع في محرك خطوة ذو الممانعة المتغيرة

الشكل 5-3 يوضح تركيب محرك خطوة ذو الممانعة المتغيرة، المحرك يحتوي على عضو دوار ذو عدة أسنان، وعضو ثابت ذو مجموعتين من الأقطاب على طول العضو الدوار. كل مجموعة مستقلة تماماً بدوائرها المغناطيسية عن المجموعات الأخرى. الشكل 5-4 يبين نوع ثاني من محرك خطوة ذو الممانعة المتغيرة (أربعة أسنان و ثلاث مجموعات).



شكل 4-5 محرك الخطوة ذو الممانعة المتغيرة.

### 2-2-5 طريقة عمل محرك الخطوة ذو الممانعة المتغيرة

عند تغذية ملفات المجموعة "1" بتيار مستمر، فإن أسنان العضو الدائر تتجه وتثبت بحيث تكون محاورها منطبقة مع محاور أقطاب المجموعة "1" للعضو الثابت، حيث أن المجموعة "2" تشبه المجموعة "1" من جميع الوجوه، ما عدا أنها مختلفة معها في الزاوية بمقدار ثلاثين درجة ضد اتجاه عقارب الساعة، فإذا فصلت ملفات المجموعة "1" وغذيت ملفات المجموعة "2" بتيار مستمر، فإن المحرك سيولد عزم دوران يدفع الدوار ثلاثون درجة في اتجاه عقارب الساعة، ويثبت بحيث تكون محاور الدوار منطبقة مع محاور المجموعة "2". المجموعة "3" أيضا لها أقطاب مختلفة في الزاوية بمقدار ثلاثين درجة ضد اتجاه عقارب الساعة، بالنسبة للمجموعة "2"، فعند فصل ملفات المجموعة "2" وتغذية ملفات المجموعة "3"، فإن المحرك سيولد عزم دوران يدفع الدوار ثلاثون درجة أخرى في اتجاه عقارب الساعة، ثم تكرر العملية بتغذية ملفات المجموعة "1" من جديد وهكذا. إعادة تكرار هذا الترتيب 1-2-3 (من اليمين إلى اليسار). □

موجات الجهد الموصل مع مجموعات الثابت مبينة في الشكل 5-5 في حالة دوران المحرك ضد و مع عقارب الساعة.

دوران المحرك مع عقارب الساعة.				دوران المحرك ضد عقارب الساعة.		
1	2	3		1	2	3
+						+
	+				+	
		+		+		
+						+
	+				+	
		+		+		
+						+
						+

شكل 5-5 موجات الجهد في حالة دوران المحرك ضد ومع عقارب الساعة

يمكن للمحرك أن يخطو بنصف خطوة إذا اتبعنا التسلسل المنطقي التالي:

دوران المحرك مع عقارب الساعة.				دوران المحرك ضد عقارب الساعة.		
1	2	3		1	2	3
+				+		
+	+			+		+
	+					+
	+	+			+	+
		+			+	
+		+		+	+	
+				+		

الجدول 5-6 التسلسل المنطقي لتتابع تغذية الأوجه بحيث يخطو المحرك بنصف خطوة مع عقارب

الساعة و عكسها

موجات الجهد الموصل مع مجموعات الثابت في حالة دورات المحرك بنصف خطوة ضد عقارب الساعة

مبينة بالشكل 5-6

حساب خطوة المحرك:



إذا كان عدد المجموعات "Stacks" هو  $N$  وعدد أسنان ( أقطاب ) الدوار هو  $p$  فإنه يمكن

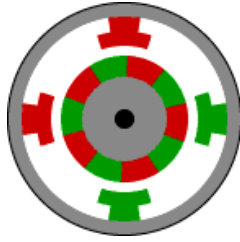
$$\theta = \frac{360}{N \times p} \quad \text{حساب خطوة المحرك } \theta \text{ من العلاقة الآتية}$$

بالنسبة للمحرك المبين في الشكل 6-6 فإن خطوته  $30$  درجة عند تطبيق هذه المعادلة هو

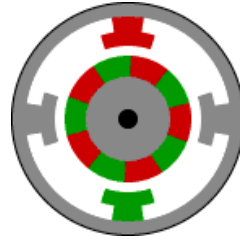
$$\theta = \frac{360}{N \times p} = \frac{360}{3 \times 4} = 30 \quad \text{5-1}$$

**3-2-5 محركات الخطوة ذات الأقطاب المغناطيسية الدائمة على طول المحور الدوار:**

يمكن زيادة العزم المتولد من محرك الخطوة باستخدام مغناطيسات دائمة قوية على العضو الدوار، فالمحرك في هذه الحالة مزود بوسيلة دائمة على الدوار لتأثير مجال مغناطيسي قوي ذو قيمة ثابتة، الشكل 6-8 يوضح محرك من هذا النوع ذو مجموعة من أربعة أقطاب على عضوه الثابت، والدوار يتكون من ثمانية أقطاب مغناطيسية دائمة على شكل اسطوانة دائرية.



Half Stepper Motor



Full Stepper Motor

شكل 5-8 محرك خطوة ذو أقطاب مغناطيسية دائمة

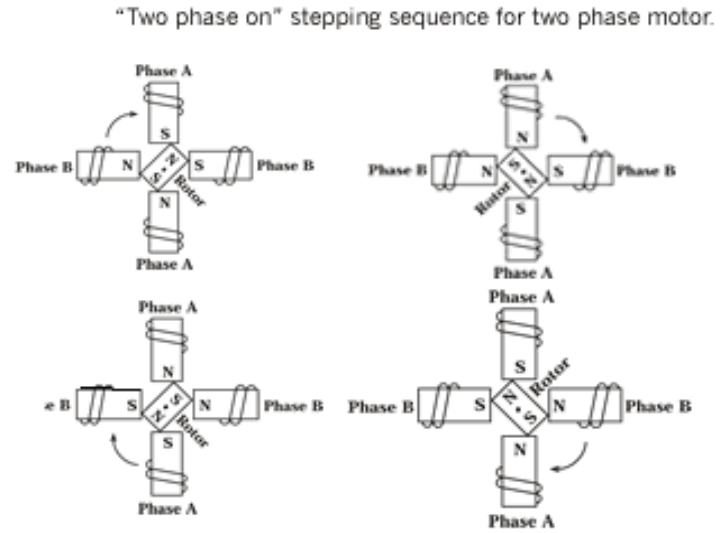
**1-3-2-5 محركات الخطوة الكاملة: Full Stepper Motor**

في هذه الحالة عند تغذية المجموعة 'A' بتيار مستمر، تتحد محاور أقطاب الدوار مع محاور أقطاب المجموعة 'A'، بحيث يتجاذب كل قطبين مختلفين، ويثبت الدوار على هذا الوضع الموضح بالشكل 6-9 عند فصل المجموعة 'A' وتغذية المجموعة 'B' بتيار مستمر، يخطو الدوار  $45$  درجة ( خطوة كاملة ) في عكس اتجاه عقارب الساعة، لتتحد محاور أقطابه مع محاور أقطاب المجموعة 'B'، ويثبت الدوار أيضا في هذا الوضع الموضح في الشكل 6-9. عند إثارة المجموعة 'A' مرة أخرى ولكن بعكس القطبية السابقة، يتابع الدوار دورانه بخطوة أخرى، ضد عقارب الساعة وهكذا، ويصبح تتابع المجموعات  $A, B, A-, B-, A, \dots$ ، كما هو مبين بجدول التسلسل المنطقي للمحرك

Index	1a	1b	2a	2b
1	1	0	0	1
2	1	1	0	0
3	0	1	1	0
4	0	0	1	1
5	1	0	0	1
6	1	1	0	0
7	0	1	1	0
8	0	0	1	1

Clockwise Rotation

Alternate Full Step Sequence  
(Provides more torque)



الشكل 5-9 دوران المحرك بخطوة كاملة مع التوصيل

Half Stepper Motor : 2-3-2-5 محركات نصف الخطوة:

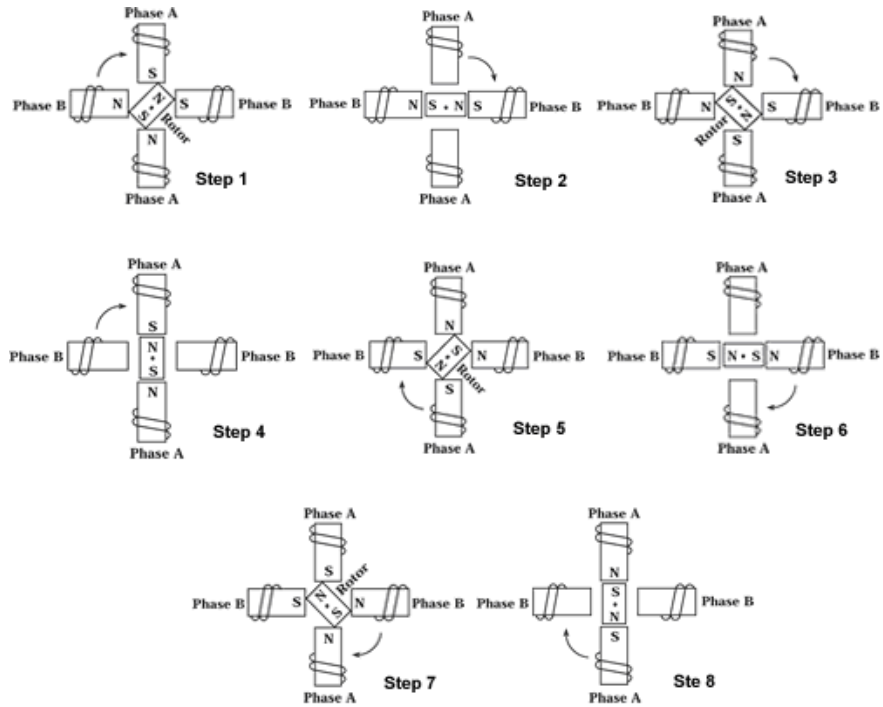
يمكن تشغيل المحرك بنصف خطوة إذا تم إتباع التسلسل المنطقي في الشكل 6-10 حيث موجات الجهد الموصل مع المجموعتين (A&B) في حالة دوران المحرك بنصف خطوة ضد عقارب الساعة. كما يمكن تشغيل المحرك في اتجاه عقارب الساعة، بخطوة كاملة أو بنصف خطوة، إذا تم عكس ترتيب تسلسل تغذية مجموعات العضو الثابت.



Clockwise Rotation →

Index	1a	1b	2a	2b
1	1	0	0	0
2	1	1	0	0
3	0	1	0	0
4	0	1	1	0
5	0	0	1	0
6	0	0	1	1
7	0	0	0	1
8	1	0	0	1
9	1	0	0	0
10	1	1	0	0
11	0	1	0	0
12	0	1	1	0
13	0	0	1	0
14	0	0	1	1
15	0	0	0	1
16	1	0	0	1

Half Step Sequence



Half-stepping – 90° step angle is reduced to 45° with half-stepping.

شكل 5-10 دوران المحرك بنصف خطوة مع التوصيل

Hybrid stepper motor

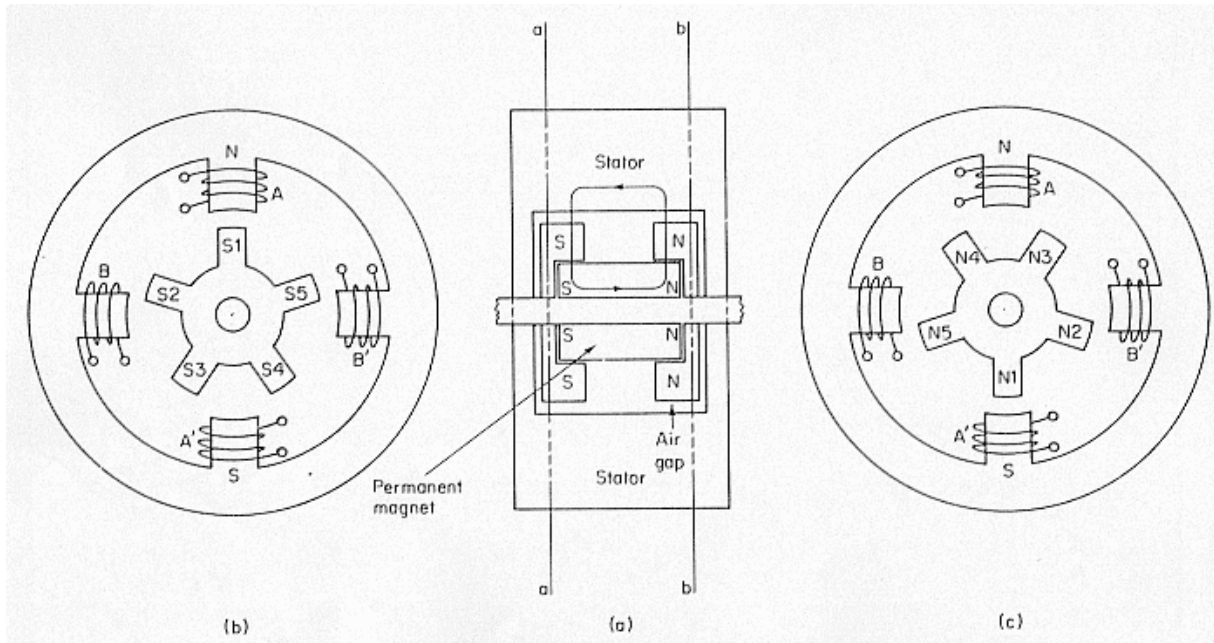
3-5 محركات الخطوة الهجين :



شكل 5-11 محرك الخطوة من النوع الهجين

هذا النوع من المحركات يجمع بين مزايا محرك الخطوة ذي الممانعة المتغيرة و محركات الخطوة ذات الأقطاب المغناطيسية الدائمة. وتركيبها كما هو في الشكل 5-11 ، القطب الثابت مكون من مجموعتين، كل مجموعة مكونة من قطبين، ملفات أقطاب المجموعة الواحدة موصلة على التوالي، لتكون عند تغذيتها بتيار مستمر قطب شمالي وآخر جنوبي. الدوار مثبت عليه مغناطيس دائم في اتجاه محوره، يوجد على كل طرف من أطراف الدوار قطعة من الحديد، بها عدة أسنان، بحيث تكتسب

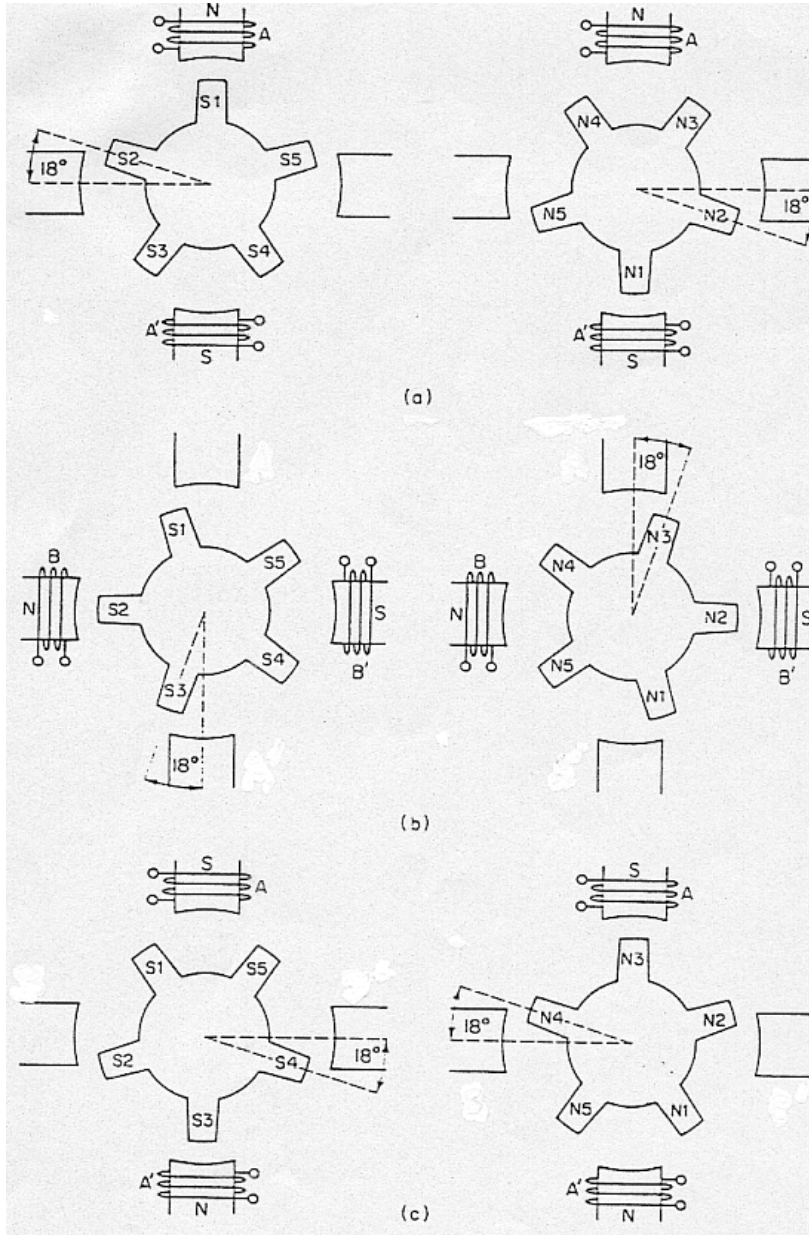
جميع الأسنان عند أحد طرفي الدوار قطبية مغناطيسية شمالية، وتكتسب الأسنان التي عند الطرف الآخر للدوار قطبية جنوبية، مجموعة الأقطاب الشمالية مرتبة بحيث تتحرف بنصف خطوة، عن مجموعة الأقطاب الجنوبية. التناظر بين أي من مجموعات الثابت وكل من مجموعتي أقطاب الدوار، يجعل من الواضح أن تسلك كل مجموعة أقطاب للدوار السلوك نفسه مع أحد قطبي الثابت، أي أنه عند تغذية المجموعة (A-A')، فإن العلاقة بين القطب الشمالي A ومجموعة الأقطاب الجنوبية للدوار، هي نفس العلاقة بين القطب الجنوبي A' ومجموعة الأقطاب الشمالية للدوار، ويمكن ذكر العلاقة نفسها عند تغذية المجموعة (B-B')



شكل 5-12 محرك الخطوة من النوع الهجين

لكي يخطو المحرك خطوة محددة، ويثبت في وضع محدد بدقة، يمكن فهمها بفحص الرسومات التوضيحية في الشكل 5-13. نقطة البداية عندما تغذي المجموعة (A-A') بالتيار المستمر في الاتجاه الموجب، أي أن يكتسب القطب (A) قطبية شمالية والقطب المقابل له (A') قطبية جنوبية، بينما تظل المجموعة (B-B') بدون تغذية، يتخذ الدوار الوضع المبين في الشكل ويظل مستقرًا في هذا الوضع، طالما استمرت تغذية المجموعة (A-A')، فإذا فصلت المجموعة (A-A') وغذيت المجموعة (B-B') بقطبية موجبة، أي بحيث يكون القطب (B) قطب شمالي، والقطب (B') قطب جنوبي، فسيخطو الدوار خطوة كاملة ثمانية عشرة درجة (18°) ضد اتجاه عقارب الساعة، ويستقر في الوضع المبين في الشكل 5-13 يخطو المحرك خطوة أخرى ضد عقارب الساعة إذا فصلت المجموعة (B-B') ووصلت

المجموعة (A-A') مرة أخرى ولكن بقطبية سالبة الشكل 5-13 وهكذا.



شكل 5-13 كيفية عمل محرك الخطوة الهجين

#### Stepper Motor Drive Circuits

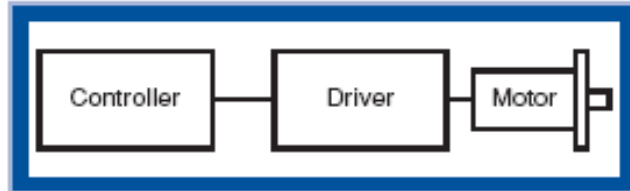
#### 4-5 دوائر التحكم في محركات الخطوة

تتكون الدوائر الإلكترونية للتحكم في محركات الخطوة من عنصرين أساسيين كما هو مبين في الشكل شكل 5-14: وهما

- دائرة التحكم (دائرة منطقية أو حاكم دقيق) Microcontroller

- دائرة إلكترونيات القوى Driver

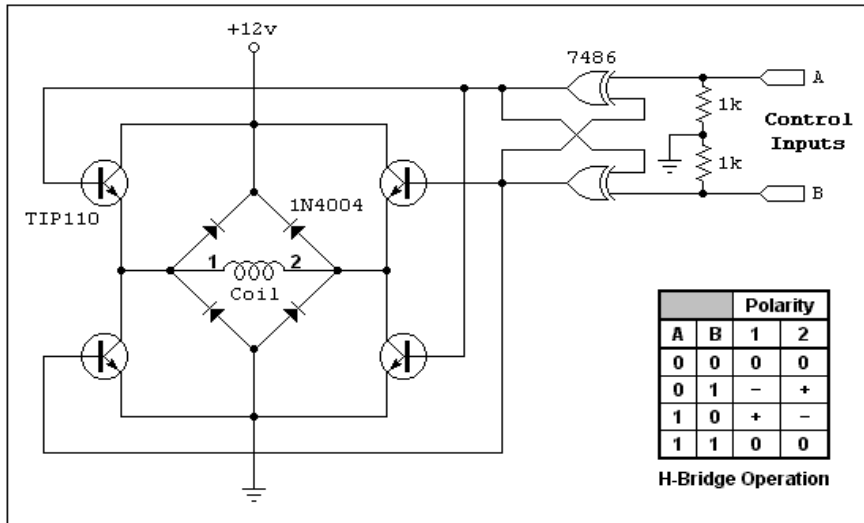
### Basic Step Motor System



شكل 5-14 عملية التحكم

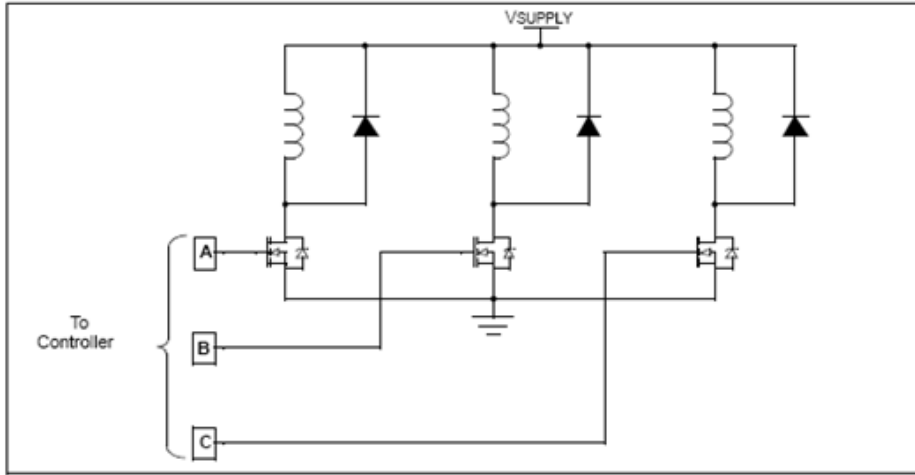
من أنواع دوائر التحكم الإلكترونية باستعمال أربع ديودات مع قلاب كما هو مبين في الشكل

التالي وما يسمى بقنطرة H-bridge



شكل 5-15 قنطرة H-bridge

5-4-1 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو الممانعة المتغيرة

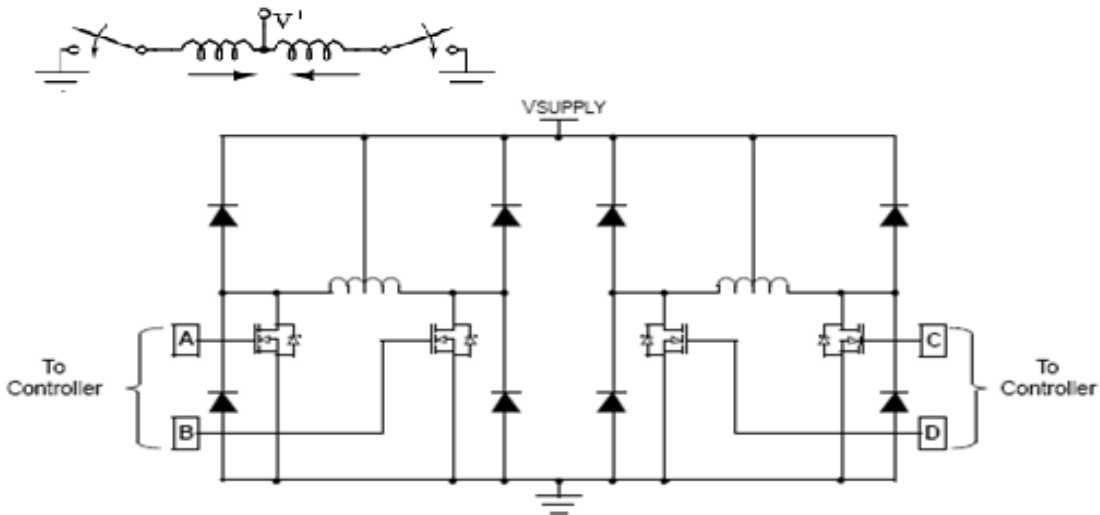


شكل 5-16 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو الممانعة المتغيرة

محركات الخطوة ذو الممانعة المتغيرة يتكون من عدة ملفات من ثلاثة الى خمسة. تكونوا هذه الملفات في حالة تغذية او منفصلة بطريقة منطقية لتشغيل المحرك. الشكل 5-16 يبين احد الدوائر لتشغيل هذا النوع من المحركات. الديودات الصغيرة تحمي الطرنزيستور MOSFET لحماية عند فصله من التيار.

Unipolar

2-4-5 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو القطب الواحد

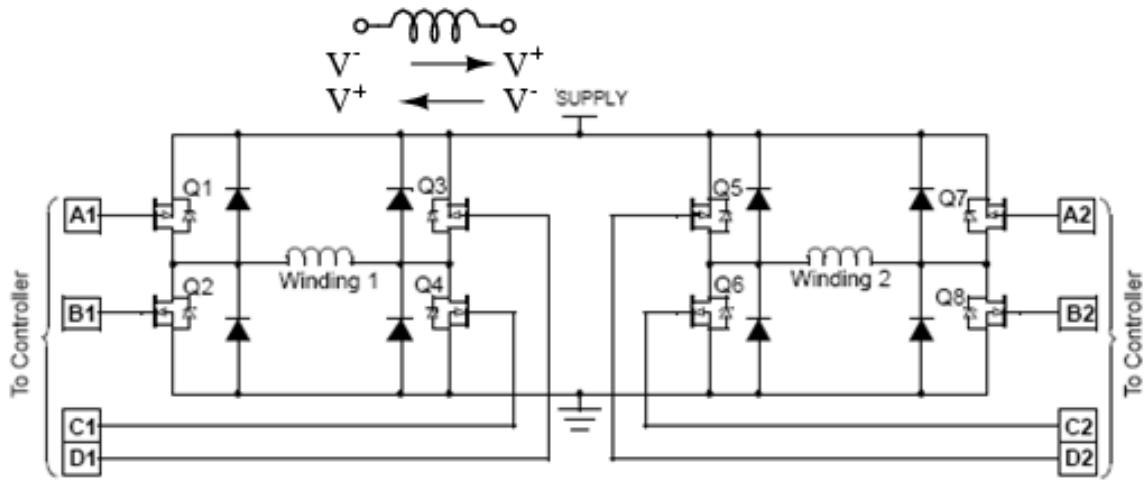


شكل 5-17 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو القطب الواحد

هذا النوع من الدوائر شبيهه بدوائر تحكم محركات الخطوة ذو الممانعة المتغيرة

Bipolar

3-4-5 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو القطبين

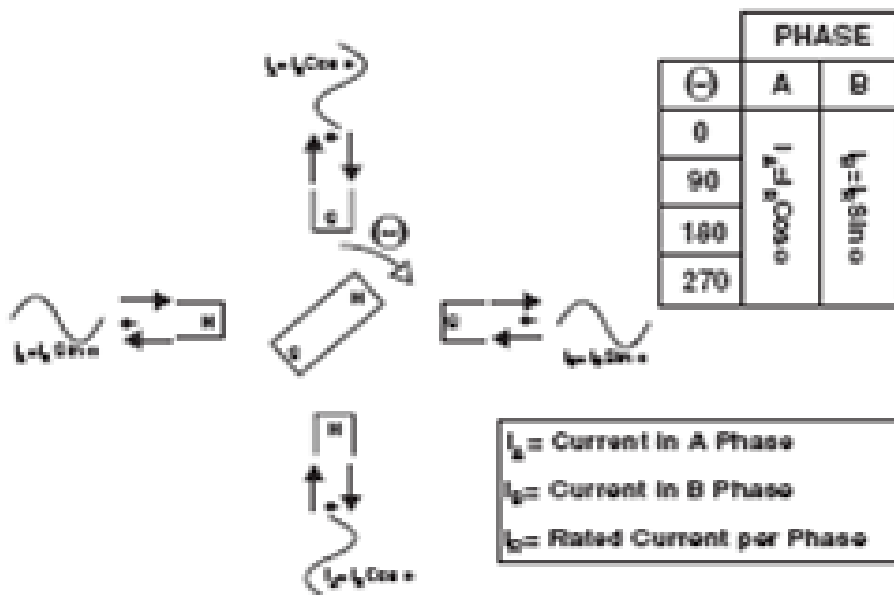


شكل 5-18 دوائر التحكم في محرك الخطوة ذو القطبين

Microstepping

4-4-5 دوائر التحكم في محرك ذي الخطوات الدقيقة

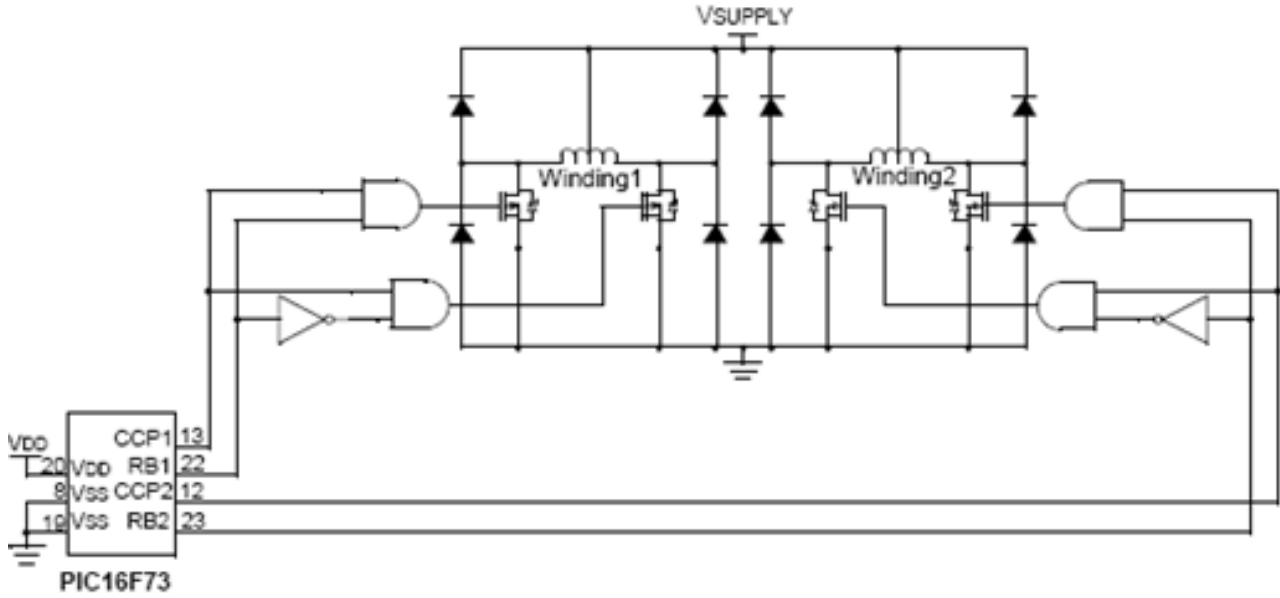
تستعمل هذه المحركات في حالة الحاجة الى دقة كبيرة في السرعة والزاوية وذلك بالتحكم في تدفق التيار في الملفات كما هو مبين في الشكل 5-19.



شكل 5-19 طريقة عمل محرك ذي الخطوات الدقيقة



يمكن استعمال الحاكمت الدقيقة Microcontroller للتحكم في هذا النوع من المحركات كما هو في الشكل 5-20.



شكل 5-20 استعمال الحاكمت الدقيقة

إختبار ذاتي : أخترا الإجابة أو الإجابات الصحيحة

س1 : في المحركات متدرجة الحركة ذات الممانعة المغناطيسية المتغيرة .....

- أ. يتركب الدوار من اسطوانة دائرية.
- ب. يتركب الدوار من اسنان بارزة.
- ج. توجد ملفات متغيرة علي الدوار
- د. توجد ملفات متغيرة علي الثابت.

س2 : في المحركات متدرجة الحركة ذات الأقطاب المغناطيسية المتغيرة .....

- أ. توجد أقطاب مغناطيسية دائمة علي الدوار.
- ب. توجد أقطاب مغناطيسية دائمة علي الثابت.
- ج. توجد أقطاب مغناطيسية دائمة علي كل من الثابت والدوار.
- د. توجد ملفات دائمة علي الدوار.

س3 : في محركات الممانعة المتغيرة يجب أن يكون عدد مجموعات الثابت .....

- أ. مجموعتين فقط.
- ب. ثلاث مجموعات فقط.
- ج. أكثر من مجموعتين.
- د. أكثر من ثلاث مجموعات.

س4 : يتم تغذية مجموعتين من مجموعات الثابت لمحرك الخطوة في نفس الوقت بالتتالي وذلك .....

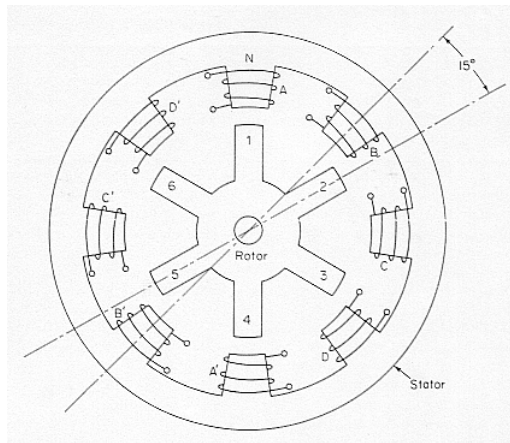
- أ. لعكس اتجاه دوران المحرك.
- ب. للحصول على عزم أكبر.
- ج. لدوران المحرك بخطوة كاملة.
- د. لدوران المحرك بنصف خطوة.

س5 : مجموعات العضو الثابت لمحرك الخطوة ملفوفة بملفات كي تعطي مجال مغناطيسي بحيث تكون

- أ. جميع الأقطاب لها نفس القطبية.
- ب. الأقطاب المتجاورة لها نفس القطبية.
- ج. الأقطاب المتجاورة مختلفة في قطبيتها.

أسئلة وتمارين متنوعة:

- س 1 : كيف يمكن التفريق بين محركات الخطوة ذات الممانعة المتغيرة وذات الأقطاب الدائمة.
- س 2: كيف تحسب خطوة محرك الخطوة.
- س 3 : اذكر أمثلة لاستخدامات المحركات متدرجة الحركة.
- س 4: كيف يتم عكس إتجاه دوران محرك الخطوة.
- س 5 : إوصف مع الرسم شكلين مخلفين من اشكال محركات الخطوة ذات الممانعة المتغيرة.
- س 6 : إوصف مع الرسم شكلين مخلفين من اشكال محركات الخطوة ذات الأقطاب الدائمة.
- تمرين 5- 1 : محرك الخطوة المبين بالشكل 5-21 من النوع ذو الممانعة المغناطيسية المتغيرة، العضو الثابت يحتوي علي أربع مجموعات من الأقطاب، كل مجموعة بها قطبين، الدوار يحتوي علي ست أسنان، المطاوب:
- أ. حساب خطوة المحرك.
- ب. التسلسل المنطقي لتغذية المجموعات، بحيث يدور المحرك مع عقارب الساعة، بخطوة كاملة.
- ج. التسلسل المنطقي لتغذية المجموعات، بحيث يدور المحرك مع عقارب الساعة، بنصف خطوة.
- د. موجات الجهد المغذي للمجموعات في الحالتين ب، ج.
- هـ. هل يمكن استبدال الدوار بآخر، ذو أقطاب مغناطيسية دائمة؟ ولماذا؟



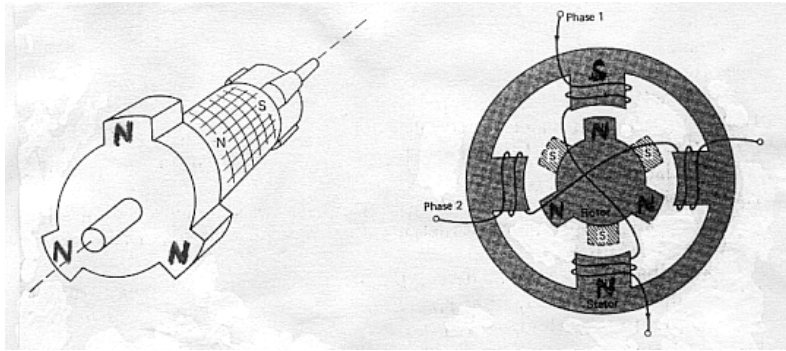
شكل 5-21

- تمرين 5- 2: للمحرك متدرج الحركة من النوع الهجين، المبين بالشكل 6-22، أوجد:
- أ. خطوة المحرك

ب. الجدول المنطقي لحركة المحرك بخطوة كاملة ضد عقارب الساعة، وموجات الجهد الموصل بالمجموعات.

ج. اثبت أن الدوار متزن بالوضع المبين بالشكل.

د. أحسب قيمة العزم المتولد، عند فصل المجموعه 1 وتغذية المجموعة 2، بدلالة أقصى عزم.



شكل 5-22

# آلات كهربائية للأجهزة الطبية (نظري)

## المحركات الحثية

### اسم الوحدة: المحركات الحثية أحادية الوجه

**الجدارة:** معرفة أنواع وتركيب وخواص المحركات الحثية أحادية الوجه وطرق بدء حركتها واستخداماتها.

#### **الأهداف:**

- عندما تكمل هذه الوحدة يكون لديك القدرة على:
5. معرفة تركيب وكيفية عمل الأنواع المختلفة من المحركات الحثية أحادية الوجه.
  6. معرفة استخدامات المحركات الحثية أحادية الوجه.
  7. التمييز بين الطرق المختلفة لبدء الحركة ومميزات كل منها.
  8. معرفة منحنيات الخواص لأنواع المحركات الحثية أحادية الوجه.
  9. فهم كيفية تحليل المجال المغناطيسي إلي مجالين دوارين كأساس لحساب العزم المتولد.
  10. حساب العزم والمفقودات والكفاءة للمحركات الحثية أحادية الوجه.

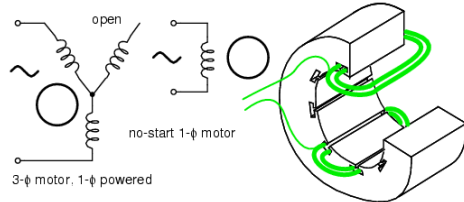
**الوقت المتوقع للتدريب: 4 ساعات.**

#### **متطلبات الجدارة:**

مقرر هندسة كهربائية.

## 1-6 نظرية عمل المحركات الحثية

تتركب المحركات الحثية أحادية الوجه، من العضو الثابت، وعضو دوار ذو قفص سنجابي، الملفات أحادية الوجه موزعة في مجاري العضو الثابت، بطريقة تجعلنا نحصل على منحنى جيبى، لكثافة الفيض المغناطيسي في الثغرة الهوائية. ليس لهذه المحركات عزم لبدء الحركة، ولكن إذا بدأت حركتها بأي وسيلة مساعدة فسوف تستمر في الدوران في نفس اتجاه الدوران الذي بدأت فيه.

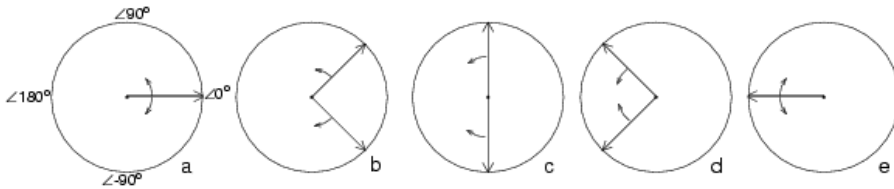


شكل 1-6 كيفية تحليل

القوة الدافعة المغناطيسية تولد مجالاً مغناطيسياً، له نفس خواص التوزيع الجيبى في الثغرة الهوائية، والتناسب الجيبى مع الزمن، ويمكن تمثيله رياضياً بالمعادلة (1-7)

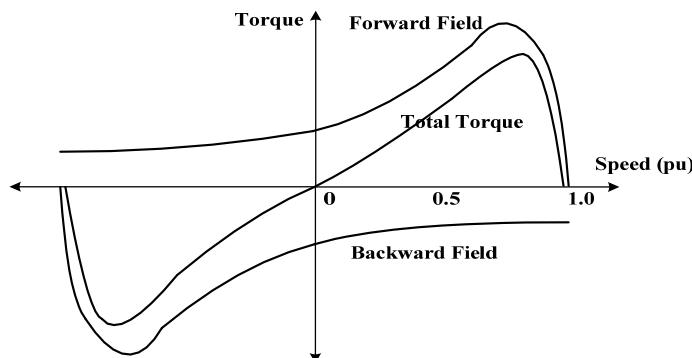
$$B_1 = B_{1max} \cos(\omega t) \cdot \cos \theta = \frac{1}{2} B_{1max} \cos(\theta - \omega t) + \frac{1}{2} B_{1max} \cos(\theta + \omega t) \quad 6-1$$

حيث يمثل الحد الأول المعادلة 1-6 مجالاً مغناطيسياً جيبياً دائراً ذو كثافة عظمى  $\frac{1}{2} B_{1max}$ ، كما يمثل الحد الثاني مجالاً مغناطيسياً جيبياً دائراً آخر بنفس الكثافة العظمى، ويدور المجالين في اتجاهين متضادين بنفس السرعة الزاوية  $\omega$  حول محيط الثغرة الهوائية كما هو مبين في الرسم التوضيحي في الشكل 2-6.



شكل 2-6: كيفية تحليل المجال النابض إلى مجالين دوارين متضادين

من منحنى العلاقة بين العزم والسرعة، لكل من المجالين، نستطيع الحصول على منحنى خواص المحرك الحثى أحادي الوجه، كما هو مبين بالشكل 3-6



شكل 3-6 منحنى العزم مع السرعة للمجالين الأمامي والخلفي.

عند دور العضو الدوار للمحرك بسرعة دورانية مقدارها  $N$  في اتجاه دوران المجال الأمامي، والذي يدور بسرعة التزامن  $N_s$ ، فإن الانزلاق الأمامي يكون مساويا إلى

$$s_f = s = (N_s - N) / N_s \quad 6-2$$

ويكون معامل الانزلاق للمجال الخلفي  $s_b$  مساويا:  $s_b = 2 - s$

مثال 1-6:

محرك حثي أحادي الوجه،  $230V$ ،  $60Hz$ ، ذو زوجين من الأقطاب ( $2p = 4$ ) يعمل عند الحمل الكامل بانزلاق مقداره  $s = 0.04$  احسب:

- i. الانزلاق للمجال الخلفي  $s_b$
- ii. سرعة التزامن  $N_s$
- iii. سرعة المحرك عند الحمل الكامل.

الحل:

$$i. \text{ الانزلاق للمجال الخلفي } (s_b = 2 - s)$$

- i- Slip for the backward field  $\equiv s_b = 2 - s = 2 - 0.04 = 1.96$
- ii - The synchronous speed  $\equiv N_s = \frac{60 \times f}{p} = \frac{60 \times 60}{2} = 1800 \text{ rpm}$
- iii - The motor speed  $\equiv N = (1 - s)N_s = 0.96 \times 1800 = 1728 \text{ rpm}$

#### طرق البدء ومنحنيات الخواص للمحركات الحثية أحادية الوجه:

المحركات الحثية أحادية الوجه تصنف طبقا للطريقة المستخدمة لبدء حركتها، كما يطلق عليها أسماء تصف الطريقة التي استخدمت لبدء حركتها، فيما يلي نتناول وصف لأنواع المحركات الحثية أحادية الوجه الشائعة الاستخدام:

#### Split-Phase Motor

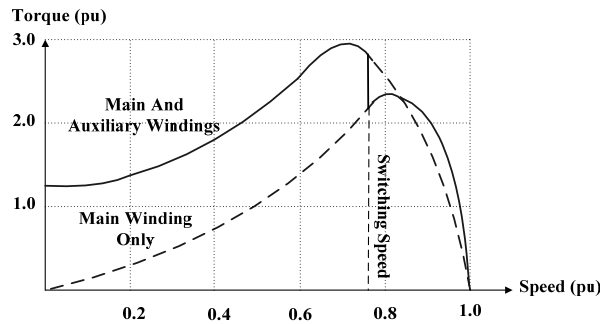
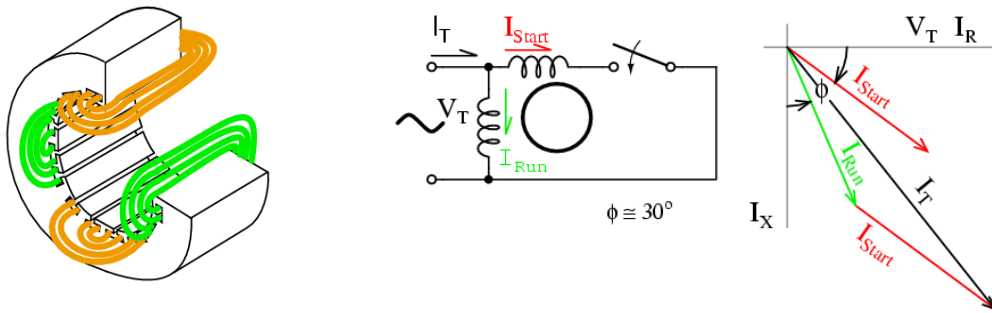
#### 2-6 المحرك مشطور الوجه:

المحرك مشطور الوجه يحتوي على ملفين بالعضو الثابت، الأول هو الملف الرئيسي، والثاني هو الملف المساعد (أو ملف بدء الحركة)، كل من هذين الملفين موزع في مجاري العضو الثابت، بحيث تكون الزاوية بين محوري الملفين تسعون درجة كهربائية في الفراغ،



شكل 4-6 كيفية توصيل ومخطط المتجهات عند بدء الحركة للمحرك مشطور الوجه.

من الشكل 4-6 فإن تيار الملفات المساعدة متقدم عن تيار الملفات الرئيسية، لذا المجال الكلي للعضو الثابت يصل إلى قيمته العظمى على محور الملفات المساعدة أولاً، ثم بعد ذلك على محور الملفات الرئيسية. بما أن تيار الملفين يمثل نظام ثنائي الوجه غير متزن، والمحرك يكافئ محرك ذو وجهين غير متزن، فينشأ مجال مغناطيسي دوار، ينتج عنه عزم دوران يتسبب في بدء دوران المحرك. شكل 5-6 كيفية



شكل 5-6 منحنى العزم/السرعة المحرك مشطور الوجه.

بعد أن يبدأ المحرك حركته بالملفين معاً تفصل الملفات المساعدة، باستخدام مفتاح يعمل بقوة الطرد المركزي عندما تصل سرعة المحرك إلى حوالي خمسة وسبعون في المائة (75%) من سرعة التزامن، ويستمر المحرك بعد ذلك في الدوران بالملف الرئيسي فقط.

من خصائص المحركات ذات الوجه المشطور، أن لها عزم بدء حركة متوسط القيمة وتيار منخفض أثناء بدء الحركة، وتستخدم في المراوح والشفاطات ومضخات الطرد المركزي وفي الأجهزة المنزلية والمكتبية زوالطبية.

مثال 2-6:

محرك حثي أحادي الوجه، 110-V , 50 Hz من النوع مشطور الوجه، له الثوابت الآتية عند بدأ الحركة:

$$Z_m = 1.2 + j 25 \Omega \quad \text{معاوقة الملف الرئيسي}$$

$$Z_a = 12 + j 5 \Omega \quad \text{معاوقة الملف المساعد}$$

احسب عند بدأ الحركة : التيار في كل من الملف الرئيسي والملف المساعد، التيار الكلي للمحرك، معامل القدرة، الفرق الزمني بين تياري الملف الرئيسي والملف المساعد.

**الحل:**

التيار في الملف الرئيسي

$$I_m = \frac{V_1}{Z_m} = \frac{110 \angle 0}{1.2 + j 25} = \frac{110 \angle 0}{25.03 \angle 87.252} = 4 \angle -87.252 \text{ Amp.}$$

التيار في الملف المساعد

$$I_a = \frac{V_1}{Z_a} = \frac{110 \angle 0}{12 + j 5} = \frac{110 \angle 0}{13 \angle 22.62} = 8.46 \angle -22.62 \text{ Amp.}$$

التيار الكلي المسحوب من المصدر:

$$\begin{aligned} I_t &= I_m + I_a \\ I_t &= 4 \angle -87.25 + 8.46 \angle -22.62^\circ = (0.192 - j3.995) + (7.81 - j3.254) \\ &= 8.02 - j7.25 = 10.8 \angle -42.11^\circ \text{ Amp.} \end{aligned}$$

معامل القدرة

$$\text{The power factor} = \cos(-42.11) = 0.742$$

الفرق الزمني بين تياري الملف الرئيسي والملف المساعد

$$\theta = \phi_m - \phi_a = -87.25 - (-22.62) = -64.63^\circ$$

$$I_m \text{ lags } I_a \text{ by } 64.62^\circ$$

## Capacitor Motors

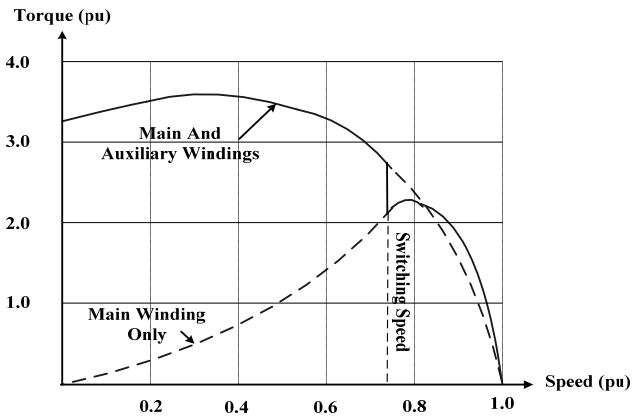
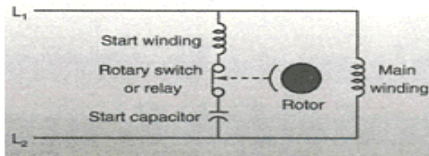
## 3-6 المحركات ذات المكثفات:

يمكن أن تستخدم المكثفات لتحسين خواص وأداء المحرك الحثي أحادي الوجه، أثناء بدء الحركة أو أثناء التشغيل، أو كلاهما، حسب نوع المكثف المستخدم وطريقة توصيله.

## Capacitor –Start Motor

## 1-3-6 المحرك ذو مكثف البدء:

نحصل الفارق الزمني بواسطة مكثف موصل على التوالي مع الملفات المساعدة، كما هو مبين بالشكل 6-6. في هذه الحالة أيضا، يفصل الملف المساعد بعد بدء الحركة، تماما كما يحدث في النوع السابق،



شكل

6-6

منحنى

العزم

السرعة

للمحرك

ذو

مكثف

البدء

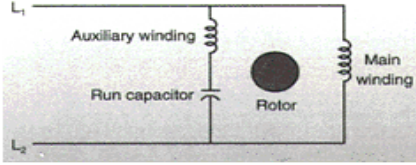
يستخدم

م هذا النوع من المحركات في الضواغط والمضخات وفي الأجهزة الطبية التي تتطلب عزم كبير لبدء حركتها.

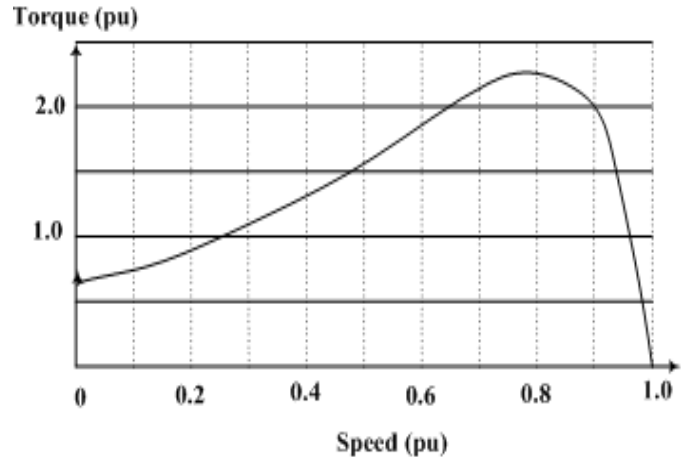
## Permanent-Capacitor Motor

## 2-3-6 المحرك ذو المكثف الدائم:

في المحرك ذو المكثف الدائم تظل الملفات المساعدة عاملة مع الملفات الرئيسية أثناء التشغيل المستمر للمحرك، فيمكن تبسيط تركيب المحرك، بالاستغناء عن مفتاح الطرد المركزي، المشار إليه في الحالتين السابقتين. الشكل 6-7 يبين كيفية توصيل الملفات مع منحنى خواص المحرك.



winding when motor reaches running speed.



### شكل 6-7 منحنى العزم/السرعة للمحرك ذو المكثف الدائم

تصمم الملفات المساعدة والمكثف علي أساس التشغيل المستمر، وبحيث يصبح المحرك مكافئ لمحرك مثالي ذو وجهين عند حمل بعينه، فيختفي وجود المجال الخلفي مما يؤدي إلي تحسين الكفاءة، كما تختفي أيضا الضجة التي كان يسببها المجال الخلفي، فتكون النتيجة محركاً هادئ الصوت أثناء التشغيل، كما يؤدي استخدام المكثف الدائم إلي تحسين معامل القدرة أثناء التشغيل. يستخدم هذا النوع من المحركات في التطبيقات التي تتطلب هدواً في الصوت أثناء تشغيلها.

### Two-Value Capacitor Motor

### 3-3-6 المحرك ذو المكثفين:

المحرك ذو المكثفين يستخدم مكثفين أحدهما أثناء فترة البدء فقط، والآخر يستمر عمله أثناء التشغيل المستمر للمحرك. يبين الشكل 6-8 طريقة توصيل هذين المكثفين، كما يبين منحنى خواص المحرك،

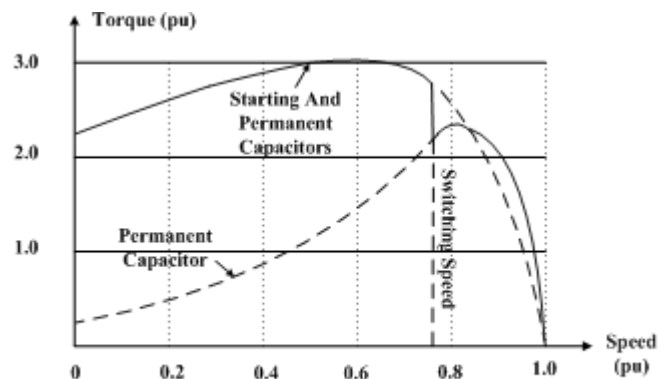
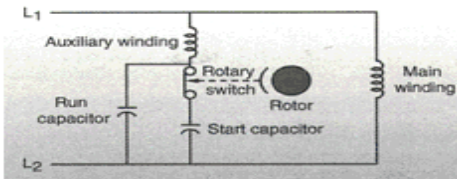


Figure-4. Capacitor-start/capacitor-run motor. Combines best of capacitor-start/induction-run and permanent split switch is the price of best performance.

### شكل 6-8 كيفية توصيل وخواص المحرك ذو المكثفين

يعتبر هذا النوع من المحركات أكثر كلفة من الأنواع السابقة، ويستخدم في التطبيقات الطبية التي تتطلب تشغيلاً هادئاً مع عزم كبير لبدء الحركة.

مثال 3-6:

محرك حثي أحادي الوجه، من النوع ذو مكثف بدء الحركة، جهده 127 فولت وتردده 60 هيرتز، ثوابت الملفات الرئيسية والمساعدة عند البدء:

$$Z_m = 4.2 + j3.8 \quad \Omega \quad Z_a = 8.8 + j3.2 \quad \Omega$$

احسب قيمة مكثف البدء اللازم للحصول علي زاوية مقدارها تسعون درجة كهربائية بين تيارتي الملفات الرئيسية والمساعدة عند بدء الحركة.

الحل:

زاوية معاوقة الملفات الرئيسية:

زاوية معاوقة الملفات المساعدة يجب أن يكون:

$$\phi_m = \tan^{-1} \left( \frac{3.8}{4.2} \right) = 42.14^\circ \quad \phi_a = 90 - \phi_m = 47.86^\circ$$

ممانعة المكثف  $X_c$  يجب أن تحقق العلاقة:

$$\tan^{-1} \left( \frac{X_c - 3.2}{8.8} \right) = 47.86 \rightarrow \frac{X_c - 3.2}{8.8} = \tan(47.86) = 1.1 \rightarrow X_c = 1.1 \times 8.8 + 3.2 = 12.93 \Omega$$

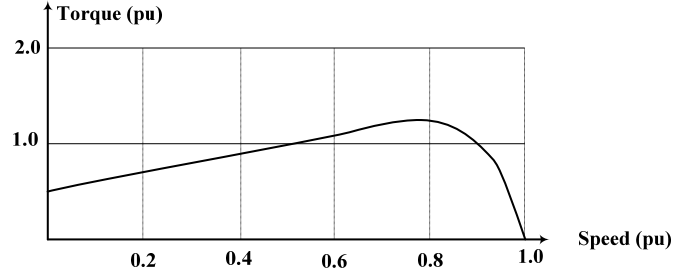
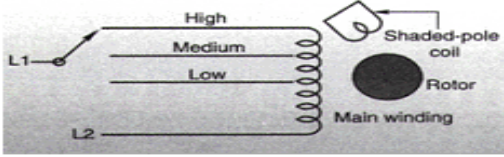
سعة المكثف يمكن حسابها من

$$X_c = \frac{1}{\omega \cdot c} = \frac{1}{2\pi f c} \rightarrow c = \frac{1}{12.93 \times 377} = 205 \mu F$$

#### Shaded-Pole motor

#### 4-6 المحرك ذو الوجه المظلل:

يتكون العضو الثابت لهذا المحرك من أقطاب بارزة ملفوف عليها ملفات الثابت، كل قطب مقسوم إلي جزئين بواسطة مجري صغير، حيث يتم إحاطة ( تطويق ) جزء من كل قطب بلفة مقصورة من النحاس، تسمى الملف المظلل (Shading Coil) ، كما هو موضح بالشكل 9-6.



شكل 9-6 تركيب وخواص المحرك ذو الوجه المظلل

تتولد في الملف المظلل تيارات بفعل جزء المجال المغناطيسي المتشابك معه، تؤدي إلى تأخر محصلة المجال المغناطيسي لهذا الجزء من القطب (الجزء المظلل) زمنياً عن المجال المغناطيسي في الجزء الآخر، نتيجة لذلك يتكون مجال مغناطيسي دوار يتحرك من الجزء غير المظلل باتجاه الجزء المظلل من القطب، مما ينشأ عنه عزم دوران صغير يعمل على دوران المحرك. يبين الشكل 9-6 تركيب المحرك، كما يبين منحنى العلاقة بين العزم والسرعة. يتميز هذا المحرك برخص الثمن وبساطة التركيب، ويستخدم في المراوح الصغيرة ومضخات المياه المستخدمة في المكيفات الصحراوية وغسالات الملابس.

اختبار ذاتي : اختر الإجابة أو الإجابات الصحيحة.

س1 : ملف بدء الحركة ( الملف المساعد ) للمحرك أحادي الوجه ذو الوجه المشطور، موجود في ....

- أ. الدوار.
- ب. الثابت.
- ج. المنتج.
- د. المجال.

س2 : من خواص المحركات أحادية الوجه أنها ....

- أ. لا تحتاج لوسيلة بدء حركة.
- ب. تحتاج لوسيلة بدء حركة.
- ج. بها ملف واحد فقط.
- د. تدور في إتجاه واحد فقط.

س3 : بعد فصل ملفات بدء الحركة في المحركات أحادية الوجه من مصدر التغذية يستمر المحرك في

الدوران بالملف ..... فقط.

- أ. الدوار.
- ب. المساعد.
- ج. الرئيسي.
- د. التشغيل.

س4 : لو تُرك ملف بدء الحركة موصولاً أثناء تشغيل المحرك أحادي الوجه فسوف .....

- أ. يسحب المحرك تيار كبير من المصدر.
- ب. يدور المحرك بسرعة كبيرة.
- ج. يدور المحرك بسرعة بطيئة.
- د. تحدث شرارة كهربائية.

س5 : يمكن عكس اتجاه دوران المحركات الحثية أحادية الوجه ب.....

- أ. عكس أطراف ملفاته.
- ب. عكس أطراف الملف المساعد فقط.
- ج. عكس أطراف الملف الرئيسي فقط.
- د. عكس أطراف مصدر التغذية.

هـ. جميع ما سبق.

س6: في المحرك ذو مكثف بدء الحركة، يوصل المكثف علي التوالي مع الملف .....

أ. المساعد.

ب. الرئيسي.

ج. الدوار.

د. التشغيل.

س7: المحرك ذو المكثف الدائم لا يحتوي علي .....

أ. مفتاح الطرد المركزي.

ب. ملف بدء الحركة.

ج. القفص السنجابي.

د. الملف الرئيسي.

س8: المكثف المستخدم لبدء الحركة في المحرك ذو المكثفين، يكون من النوع .....

أ. الورقي المشبع بالزيت.

ب. ذو السائل الكهربائي.

ج. الهوائي.

د. السيراميك.

س9: جميع الجمل الآتية والتي تخص المحرك ذو الوجه المظلل صحيحة ما عدا.

أ. يدور المحرك باتجاه من القطب غير المظلل إلي القطب المظلل.

ب. كفاءة المحرك رديئة جداً.

ج. معامل القدرة منخفض.

د. له عزم كبير لبدء الحركة.



## أسئلة وتمارين متنوعة:

- 1-6 : لماذا تحتاج المحركات أحادية الوجه لوسيلة مساعدة لبدء حركتها؟ وضح إجابتك بالرسم.
- 2-6 : عدد الطرق المختلفة المستخدمة لبدء حركة المحركات أحادية الوجه.
- 3-6 : ما هي أهم مميزات المحرك ذو مكثف بدء الحركة مقارنةً بالمحرك مشطور الوجه؟
- 4-6 : ما هي أهم مميزات المحرك ذو المكثف الدائم مقارنةً بالمحرك مشطور الوجه؟
- 5-6 : ما هي أهم مميزات المحرك ذو المكثفين مقارنةً بالمحرك ذو المكثف الدائم؟
- 6-6 : في أي التطبيقات تستخدم المحركات الحثية أحادية المرحلة؟ أعط أمثلة لاستخدام كل نوع من أنواع المحركات.

- تمرين 1-6 : محرك حثي أحادي الوجه، 230-V, 50-Hz، ذو ستة أقطاب ( $2p = 6$ ) يعمل عند الحمل الكامل بانزلاق مقداره  $s = 0.05$  احسب:
- الانزلاق للمجال الخلفي ( $s_b$ ).
  - سرعة التزامن  $N_s$ .
  - سرعة المحرك عند الحمل الكامل.
- تمرين 2-6 : محرك حثي أحادي الوجه من النوع ذو مكثف بدء الحركة، جهده 120V وتردده 60Hz ، ثوابت الملفات الرئيسية والمساعدة عند البدء:
- احسب قيمة مكثف البدء اللازم للحصول علي زاوية مقداره ثمانون درجة كهربائية ( $80^\circ$ ) بين تيارَي

$$Z_m = 4.2 + j3.6 \Omega$$

$$Z_a = 8.4 + j3.0 \Omega$$

الملفات الرئيسية والمساعدة عند بدء الحركة.

- تمرين 3-6 : محرك حثي أحادي الوجه، 130-V, 60 Hz، من النوع مشطور الوجه له الثوابت الآتية، عند بدء الحركة:

$$Z_m = 1.2 + j26 \Omega$$

معاوقة الملف الرئيسي

$$Z_a = 12.5 + j6 \Omega$$

معاوقة الملف المساعد

- احسب عند بدء الحركة : تيار الملف الرئيسي، تيار الملف المساعد، التيار الكلي للمحرك، معامل القدرة، القدرة الداخلة، الزاوية بين تيارَي الملف الرئيسي والملف المساعد.

- 1- Electric Machines: G. R. Slemon and A. Straughan, Eddison-Weslley, 1980
- 2- Electrical Machines and Transformers-Principles and applications; P. F. Ryff, D. Platnick, and J. A. Karnas, Printice Hal
- 3- Power Electronics and Motor Control: W. Shepherd, L.M. Hulley, and D.T. W Liang, Cambridge, 1995
- 4- Electric Motors and Drives: Fundamentals, types and applications, Austin Hughes, Heinemann Newnes, 1990

- a. حقيبة آلات كهربائية صغيرة القدرة - قسم التقنية الكهربائية - إدارة المناهج والتطوير - المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني
- b. حقيبة آلات التيار المستمر والمحولات - قسم التقنية الكهربائية - إدارة المناهج والتطوير - المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني

c. حقيبة التحكم الإلكتروني في الآلات - قسم التقنية الكهربائية - إدارة المناهج والتطوير - المؤسسة العامة للتدريب التقني والمهني

## المحتويات

مقدمهتمهيد

1	<b>الدوائر المغناطيسية</b>	1
2	تعريفات هامة:	1 -1
7	التناظر بين الدائرة الكهربائية والدائرة المغناطيسية	2 -1
8	المفاقد الحديدية	3 -1
13	<b>المحولات الكهربائية</b>	2
14	نظرية عمل المحول وتركيبه	1 -2
16	المحول المثالي:	2 -2
20	المحول الفعلي:	3 -2
25	معامل التنظيم للمحول	4 -2
26	حساب عناصر الدائرة المكافئة	5 -2
28	المفقودات والكفاءة	6 -2
30	المحول الذاتي	7 -2
34	<b>محركات التيار المستمر</b>	3
35	تركيب آلات التيار المستمر	1 -3
37	معادلة القوة الدافعة الكهربائية	2 -3
38	العزم الكهرومغناطيسي	3 -3
40	محركات التيار المستمر	4 -3
41	أنواع المحركات	5 -3
49	المفقودات والكفاءة	6 -3
53	<b>التحكم في محركات التيار المستمر</b>	4
56	التدوير باستخدام الموحدات أحادية الوجه المحكومة	1 -4
55	موحد أحادي الوجه نصف موجة محكوم	1 -1 -4
59	موحد أحادي الوجه موجة كاملة نصف محكوم	2 -1 -4

62	موحد أحادي الوجه موجة كاملة محكوم	3	-1	-4
65	الموحد المزدوج أحادي الوجه	4	-1	-4
68	<u>التحكم في سرعة المحرك باستخدام المقطعات</u>	2	-4	
70	الفرملة بإعادة التوليد	3	-4	
74	الفرملة الديناميكية (الفرملة باستخدام مقاومة	4	-4	
76	الفرملة بإعادة التوليد واستخدام مقاومة معا	5	-4	
85	<u>محركات الخطوة</u>			<u>5</u>
86	محركات الخطوة	1	-5	
87	محركات الخطوة ذات الممانعة المغناطيسية المتغيرة	2	-5	
92	محركات الخطوة الهجين	3	-5	
94	دوائر التحكم في محركات الخطوة	4	-5	
101	<u>المحركات الحثية أحادية الوجه</u>			<u>6</u>
102	نظرية عمل المحركات الحثية	1	-6	
104	المحرك مشطور الوجه	2	-6	
106	المحركات ذات المكثفات	3	-6	
109	المحرك ذو الوجه المظلل	4	-6	