

شكل ١-١٦ عكس السرعة لمحرك توازي

٣-٦ طرق بدء الحركة Starting Methods

الهدف من بدء الحركة لمحركات التيار المستمر هو تقنين التيار المسحوب لحظة البداية. حيث يكون هذا التيار مرتفع جدا ويتضح ذلك من معادلات التيار الموضحة:

بالنسبة لمحرك التوازي:

$$I_a = \frac{V_{in} - E_b}{R_a}$$

قيمة التيار لمحرك التوازي

$$3 \square 39$$

أما بالنسبة لمحرك التوالي:

$$I_a = \frac{V_{in} - E_b}{R_a + R_{se}}$$

قيمة التيار لمحرك التوالي

$$3 \square 40$$

أثناء تشغيل المحرك يكون الفرق بين جهد المنبع والقوة الدافعة العكسية مقدار صغير وبالتالي

تكون قيمة تيار المحرك هي القيمة التي يحددها الحمل. أما لحظة بدء الحركة تكون السرعة مساوية

للصفر وبالتالي القوة الدافعة العكسية صفر أيضا (حيث تتناسب مع السرعة). وبالرجوع إلى المعادلات

٣-٣، ٣٩-٣، ٤٠ نجد أن قيمة التيار عند البدء وهو عبارة عن الجهد المسلط مقسوما على

مقاومة المنتج في حالة محرك التوازي ومقسوما على مقاومة المنتج ومقاومة ملفات التوالي في حالة محرك

التوالي. وهذا التيار قيمته عالية جدا حسب المعادلات التالية:

بالنسبة لمحرك التوازي:

$$I_{starting} = \frac{V_{in}}{R_a}$$

$$3 \square 41$$

أما بالنسبة لمحرك التوالي:

$$I_{starting} = \frac{V_{in}}{R_a + R_{se}}$$

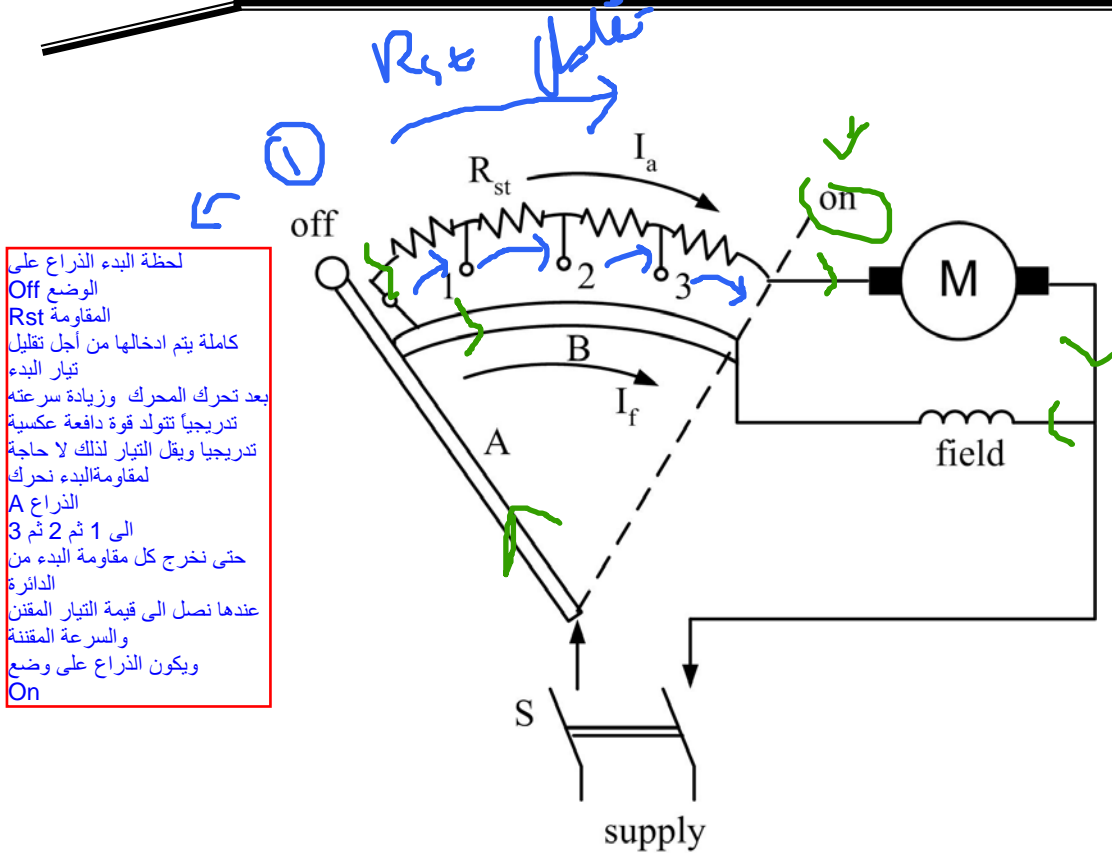
$$3 \square 42$$

نلاحظ ان تيار البدء اقل في محرك التوالي لان ملفات المجال على التوالي مع ملفات المنتج مما يقلل تيار المنتج لحظة البدء

وتبعا للمعادلات ٣-٤١، ٣-٤٢، ولو فرضنا على سبيل المثال أن جهد المنبع ٢٠٠ فولت ومقاومة المنتج ١ أوم (عادة أقل من ١ أوم) تكون بذلك قيمة تيار المنتج لحظة بدء الحركة ٢٠٠٠ أمبير وهذا التيار مرتفع جدا بالنسبة لقدرة المحرك. ولذلك يجب استخدام وسيلة بدء حركة أو ما يسمى ببادئ الحركة (starter) وهو عبارة عن مقاومة متغيرة توصل على التوالي مع المنتج وهذه المقاومة بدورها تحد من قيمة التيار إلى القيمة المسموح بها، فعندما يتحرك المنتج تتولد قوة دافعة عكسية (مضادة) تقلل من قيمة التيار المار وبالتالي تغير هذه المقاومة إلى قيمة أصغر حتى يصل المحرك إلى سرعته المقننة فتصل قيمة المقاومة إلى الصفر.

٣-٦-١ بادية الحركة اليدوي

في المحركات الصغيرة يستعمل بادية حركة يدوي وهو عبارة عن مقاومة من عدة أجزاء تكون على التوالي مع المنتج، وتخرج هذه المقاومة على مراحل حتى يصل المحرك إلى سرعته النهائية تكون هذه المقاومات قد أخرجت كليا من الدائرة، وعندئذ يكون المحرك موصل مباشرة بمنبع الجهد. يبين شكل ٣-١٧ بادية الحركة من هذا النوع لمحرك توازي، وفيه الزراع (A) يلامس نقطة التماس المتصلة بمقاومة بدء الحركة Rst وفي نفس الوقت يلامس القوس النحاس (B) الذي يغذي ملفات التوازي وبهذا الترتيب نجد أنه عند البداية تكون قيمة المقاومة الكلية مضافة إلى مقاومة المنتج وبذلك يقل تيار البدء، ثم بعد ذلك نبدأ في تحريك الزراع (A) ليصل إلى النقطة رقم ١ ثم ٢ ثم ٣ إلى أن يصل إلى الوضع on تكون المقاومة قد خرجت من الدائرة ويكون الجهد المسلط على المنتج هو جهد المنبع ويدور المحرك عند السرعة المقننة. ولكن من عيوب استخدام البادية اليدوي أنه بعد فصل المفتاح الرئيسي (S) أي بعد فصل منبع الجهد عن المحرك لإيقافه يبقى الزراع عند وضع التشغيل (on) ويترتب على ذلك أنه عند بدء الحركة مرة أخرى يكون المنتج موصل مباشرة بالمنبع ولذا يجب بعد إيقاف المحرك إرجاع الزراع إلى وضع عدم التشغيل (off).



لحظة البدء الزراع على
الوضع Off
المقاومة R_{st}
كاملة يتم ادخالها من أجل تقليل
تيار البدء
بعد تحرك المحرك وزيادة سرعته
تدرجياً تتولد قوة دافعة عكسية
تدرجياً ويقل التيار لذلك لا حاجة
لمقاومة البدء نحرك
الزراع A
الى 1 ثم 2 ثم 3
حتى نخرج كل مقاومة البدء من
الدائرة
عندها نصل الى قيمة التيار المقنن
والسرعة المقننة
ويكون الزراع على وضع
On

شكل ٣- ١٧ مخطط بادئ حركة يدوي

٣- ٦- ٢ بادئ الحركة الأوتوماتيكي

يستخدم في محركات التيار المستمر ذات قدرات أعلى من ٢٠ حصان وهو مزود بملف (متمم) فوق الحمل (overload) الذي يفصل المحرك عن المنبع عند زيادة الحمل كما يوجد أيضاً قاطع أوتوماتيكي (circuit breaker) للقيام بعمل المفتاح الرئيسي (S) عند حدوث قصر في الدائرة. الشكل ٣- ١٨ يبين مخطط لترتيب بدء حركة محركات التوازي والمركبة. في البداية يكون الزراع A عند الوضع off، عند توصيل المفتاح S يتصل منبع الجهد بالقاطع الأوتوماتيكي ويمر تيار في ملف المتمم E ومنه إلى الزراع A ثم القوس النحاس B فملف الجاذب C وأخيراً ملفات المجال وملفات المنتج، وعند هذه اللحظة تكون مقاومة البادئ الكلية موصلة على التوالي مع المنتج وبالتالي يقل تيار البدء. عند مرور تيار في ملف الجاذب C يتولد مجال مغناطيسي يعمل على جذب الحافظة D إلى الجاذب C وبالتالي يبدأ الزراع A في الحركة متجهاً إلى الجاذب C. ويبدأ خروج أجزاء من مقاومة البادئ R_{st} تدرجياً إلى أن يصل الزراع A إلى الوضع on تكون مقاومة البادئ قد خرجت كلياً من الدائرة وأصبح جهد المنبع مسلطاً على المنتج. عند فتح المفتاح الرئيسي S لإيقاف المحرك فإن المجال الناشئ عن مرور التيار في ملف الجاذب C يزول وينتج عن ذلك أن يترك المغناطيس الكهربائي الحافظة D فيعود الزراع A من وضع التشغيل on إلى وضع عدم التشغيل off بواسطة زنبرك (spring) متصل بالزراع A وقاعدة البادئ. أيضاً يوجد بالبادئ

①

②

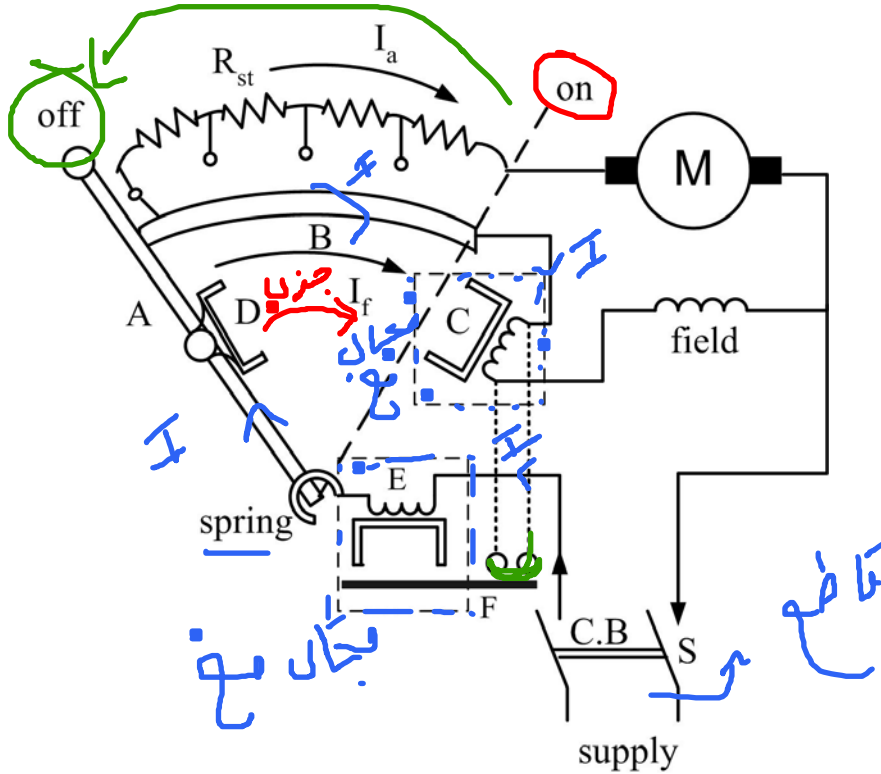
③

المحرك

متتم E يحتوى على ملف ومغناطيس كهربى وحافضة F ، يمر بالملف تيار الخط فعند زيادة الحمل تتجذب الحافضة F للمغناطيس الكهربى للمتم E ، ومثبت بالحافضة قطعة من النحاس تعمل على قفل مسار توصيل فيحدث قصر على طرفي ملف الجاذب C ويترتب على ذلك ان يتلاشى المغناطيس الكهربى فيترك الحافضة D وبالتالي يعود الزراع A بفعل الزنبرك إلى وضع عدم التشغيل ويقف المحرك.

نتيجة ادخال قيمة

R_{st}
كاملة مما يقلل تيار
المحرك ويقلل
 E_b
ويقلل السرعة حتى
يتوقف المحرك عن
الدوران



شكل ٣- ١٨ مخطط بادئ حركة أوتوماتيكي

٣- ٧- المفقودات والكفاءة Losses and Efficiency

تنقسم المفقودات في محركات التيار المستمر إلى ثلاثة أنواع كما في حالة مولدات التيار المستمر:

-الفقد الميكانيكي Mechanical loss ✓

-الفقد النحاسي Copper loss ✓

-الفقد الحديدي Iron loss ✓

كل هذه المفقودات تظهر في صورة حرارة تؤدي إلى رفع حرارة المحرك وقد تتسبب في تلفه، لذلك يجب

دراسة تأثيرها وكيفية الحد منها. وقد سبق ذكرها بالتفصيل في الوحدة الثانية (المولدات).

٣- ٧- ١ 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 ٣- ١٩ 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:

$$P_g = E_a I_a$$

$$P_g = P_{in} - P_{cu}$$

٣-٤٣

عند انتقال القدرة إلى المنتج P_g يفقد من هذه القدرة جزء كلفقد ميكانيكي P_{mech} وجزء كلفقد حديدي P_{in} وتكون القدرة المتبقية هي القدرة المستفادة للحمل أو كما تسمى أحيانا خرج المحرك P_{out} . ويعطى شكل ٣- ٢٠ مخطط انسياب القدرة في محركات التيار المستمر.

- الكفاءة:

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

- الكفاءة الكلية

$$\eta = \frac{o/p}{i/p} = \frac{HP * 746}{V_{in} I_{in}}$$

٣-٤٤

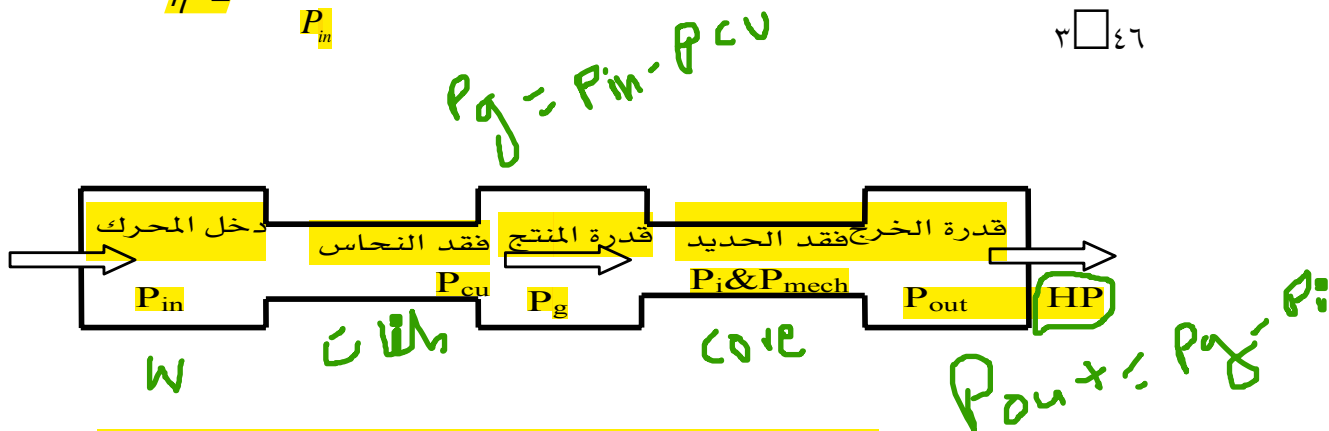
أيضا يمكن حساب الكفاءة الكلية من العلاقات

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{out} + losses}$$

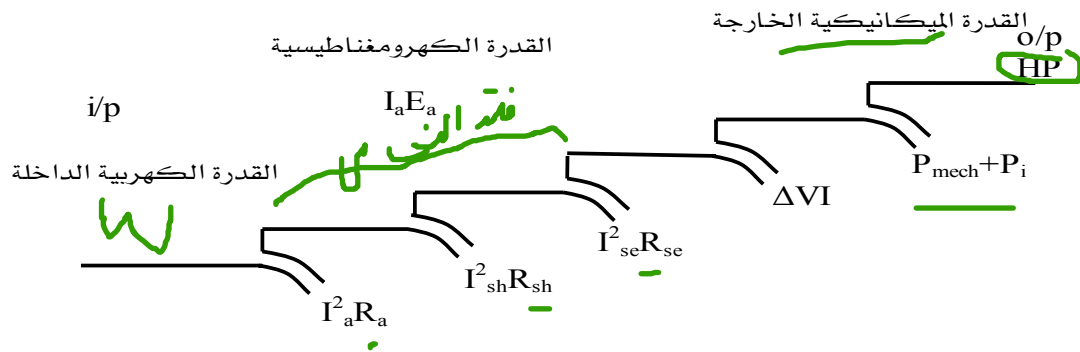
٣-٤٥

$$\eta = \frac{P_{in} - losses}{P_{in}}$$

٣-٤٦



شكل ٣- ١٩ مراحل انتقال القدرة لمحركات التيار المستمر



شكل ٣-٢٠ مخطط انسياب القدرة لمحركات التيار المستمر

مثال ٣-٥- محرك تيار مستمر من نوع التوازي يغذى حمل قدرته ١٥٠ حصان عند الحمل الكامل ويدور عند سرعة ٩٦٠ لفة/دقيقة، وموصل على منبع جهد ٥٥٠ فولت. وكانت الكفاءة ٩١٪ ومقاومة ملفات التوازي ٢٧٥ أوم ومقاومة ملفات المنتج ١ أوم. أوجد الآتي:

-المفقدات الحديدية والميكانيكية وكذلك عزم الدوران عند الحمل الكامل

-سرعة المحرك إذا خفض العزم إلى ٦٠٪ من العزم عند الحمل الكامل ووصلت مقاومة ٢ أوم على

التوالي مع ملفات المنتج.

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

$$\eta = \frac{P_{out}}{P_{in}}$$

$$0.91 = \frac{150 * 746}{P_{in}}$$

$$P_{in} = \frac{150 * 746}{0.91} = 122967 \text{ W}$$

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

$$I_{sh} = \frac{V_{sh}}{R_{sh}} = \frac{V_{in}}{R_{sh}} = \frac{550}{275} = 2 \text{ A}$$

$$I_a = I_{in} - I_{sh} = 223.6 - 2 = 221.6 \text{ A}$$

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

pin

بقدر احسبها من الكفاءة
لكن لحساب المفقدات الحديدية والميكانيكية
نحتاج لاجاد المفقدات النحاسية
وبالتالي نحتاج لمعرفة تيار المنتج

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

$$P_{losses} = P_{mech} + P_i + P_{cu}$$

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

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

لحساب العزم
نحتاج لحساب
Eb

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

$$T \propto \Phi I_a$$

$$T \propto I_a$$

$$\frac{T_1}{T} = \frac{I_{a1}}{I_a} = 0.6$$

$$I_{a1} = 0.6 * I_a = 0.6 * 221.6 = 132.96 \text{ A}$$

$$E_{b1} = V_{in} - I_{a1} (R_a + R_{ad}) = 550 - 132.96 * (0.1 + 0.2) = 510.1 \text{ V}$$

$$T_1 = \frac{E_{b1} I_{a1}}{\omega_1} = \frac{E_{b1} I_{a1}}{2 * \pi * n_1 / 60}$$

$$0.6 * 1163.5 = \frac{510.1 * 132.96 * 60}{2 * \pi * n_1}$$

$$n_1 = \frac{510.1 * 132.96 * 60}{2 * \pi * 0.6 * 1163.5} = 928 \text{ rpm}$$

حيث إن تيار المجال ثابت، يكون Φ ثابت

عند توصيل مقاومة على التوالي مع ملفات المنتج يقلل ذلك من قيمة تيار المنتج وبالتالي تقل القوة الدافعة العكسية ويقل العزم وتقل السرعة