

تفسير النظرية من ناحية العزم:

كل من هذين F_f & F_b أي rotating mmf سوف يولـد عزم

ولكن أحدهما عكس الآخر وكتالي:

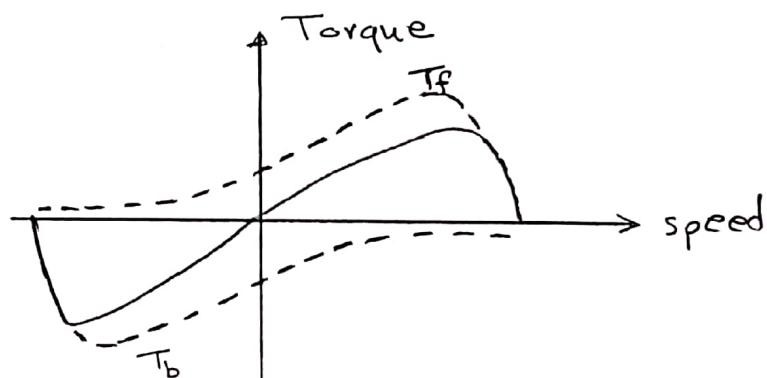


Fig. 6

من الشكل أعلاه توضح انه عند $n=0$ يكون T_f يساوي T_b

وبذلك resultant torque = zero وعند أي وقت آخر اكبر من الصفر وبذلك

فإن المشكلة موجودة فقط عند البدء (starting) وعجرد تدوير المحرك باليد أو بوسيلة

مساعدة أخرى سيولد المحرك عزم دوران ويستمر المحرك بالدوران.

تفسير النظرية من ناحية الانزلاق (slip)

لفترض إن rotor يدور باتجاه forward rotating field بسرعة n وان

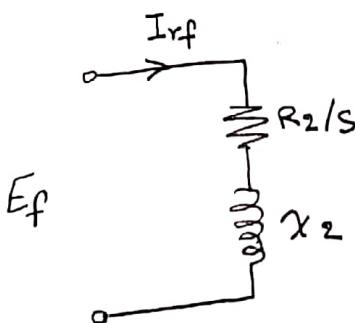
السرعة التزامنية synchronous speed هي n_s لذلك فان

$$\text{The slip wrt forward field is } s_f = \frac{n_s - n}{n_s}$$

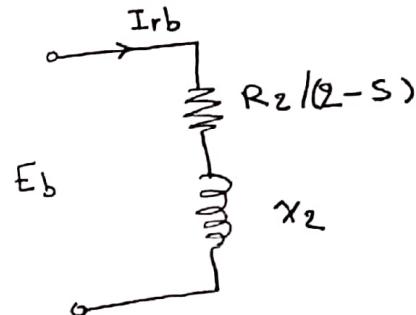
$$= s$$

إن rotor يدور عكس دوران backward field لذلك فان

$$\begin{aligned}\text{The slip wrt backward field} &= \frac{n_s - (-n)}{n_s} = \frac{n_s + n}{n_s} = \frac{n_s + n_s - n_s + n}{n_s} \\ &= \frac{2n_s - (n_s - n)}{n_s} \\ &= 2 - s\end{aligned}$$



الذرء المعاكس للدوار (rotor) بالاتجاه المعاكس للدوار (forward rotating flux)



الذرء المعاكس للدوار (rotor) بالاتجاه المعاكس للدوار (backward rotating flux)

Fig. 7

عند الـ standstill تكون الممانعات متساوية وبالتالي I_{rf} & I_{rb} تكون متساوية

وستولد ϕ_{rf} & ϕ_{rb} متساوية وتعاكس بالتأثير ϕ_{sf} & ϕ_{sb} وبذلك ستكون الـ air

ϕ_f & ϕ_b أي gap fluxes متقاربة وبذلك يكون T_f يساوي T_b ولن يدور الـ

.rotor

عندما يدور الـ rotor فان R_2/s ستكون ذات قيمة كبيرة على عكس $R_2/(2-s)$

وبذلك فان Z_{rf} ستكون اكبر من Z_{rb} وبذلك فان I_{rb} سيكون اكبر من I_{rf} وبذلك فان

ϕ_{rb} سيكون اكبر من ϕ_{rf} وان ϕ_{rb} تعاكس ϕ_{sb} لذلك فان ϕ_{sb} سوف تقل وان نقصان

ϕ سيؤدي إلى زيادة ϕ_{sf} وذلك لأن $\phi_s = \phi_{sf} + \phi_{sb}$ وسيكون ϕ_f اكبر من ϕ_b .

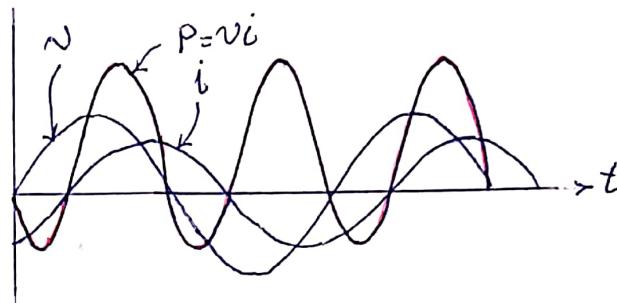
أي إن الـ backward torque سيزداد والـ forward torque سيقل.

Single Phase Motors

Torque Pulsation

في دل $\Delta \phi I / M$ متذبذب القدرة الدائنة يتردد يساوي صيغة تردد المحرر وكالتالي

Fig. 8



وبسبب هذه القدرة لا ينول حرم متذبذب ينبع تردد المحرر ويعرف هنا

الحرم ولكن average torque 'isn't always' لا يخودي، لكن pulsating torques،
noise slipipin' وعوكله ويعزى numming effect $\sin^2 \theta$ بسبب هذه خصي
ولقد أدى تقليل تأثيره إلى قاعدة مطابقة $\Delta \phi I / M$ في قاعدة

The effect of pulsating torque can be minimized by using
damping mounting, rubber pads, ...

The pulsating torque results from the:

- 1) interaction of the forward flux with the backward rotor mmf.
- 2) interaction of backward flux with the forward rotor mmf.

The constant torque results from:

- 1) interaction of forward flux with rotor forward mmf.
- 2) interaction of backward flux with rotor backward mmf.

الدائرة المكافئة للمركبة الظاهرة المحور
Equivalent circuit of 1φ IIM

1- Rotor at standstill

لتبيّن أن الدوار (rotor) في حالة سكون (ثابت بدون حركة) وتم تفزيّع المتسابق (stator) بمحرك التوليد فعندها تكون الدائرة المكافئة للمركبة كدائرة ملتحمة، ولـ حوله الباقي فيسها في حالة دائرة قاصر وكالتالي

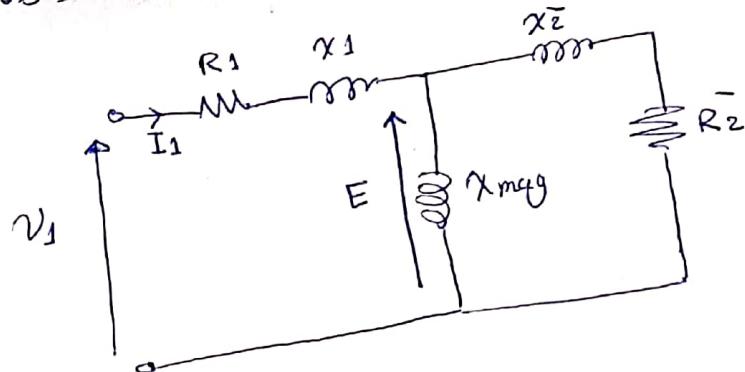


Fig. 9

E = voltage induced in the stator winding (or airgap voltage)

وطبقاً لنظرية الميادين المترادفة (Double revolving field theory) أو مبدأ الميادين المترادفات (Double rotating field principle)، فإن نظرية تبيّن تأثير المجال المترافق والمترافق المترافق على الدائرة، وهي forward & backward fields

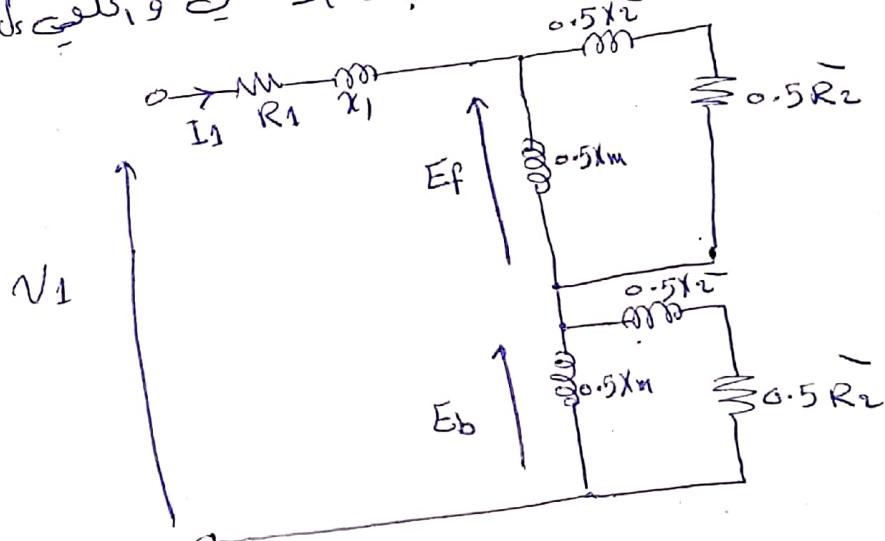


Fig. 10