# MP21 : Production et conversion d'énergie électrique

## Armel JOUAN, Géraud DUPUY

June 6, 2021

## Introduction

Dans ce montage on s'intéressera à la production d'énergie électrique à partir d'une source d'énergie mécanique, et à la conversion d'énergie électrique électrique pour la distribution chez l'utilisateur. On s'appuiera sur le système Alternateur Synchrone - Transformateur qui est celui qui est aujourd'hui utilisé dans l'industrie.

# 1 Transformateur [1] p.8, [2] p.50

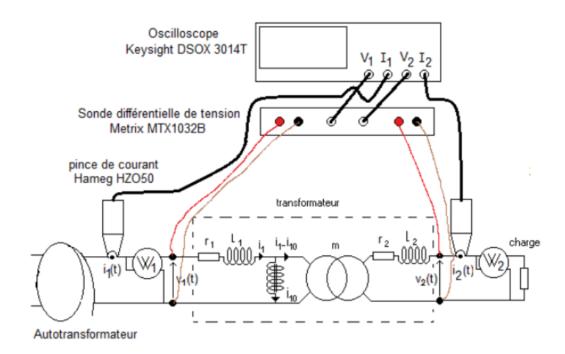
#### 1.1 Mesure du rendement brut

#### Matériel

- Autotransfo
- Transformateur PhE8.S.Transfo3
- 2 wattmètre
- 1 alimentation stabilisée
- 1 rhéostat pouvant aller jusqu'à 3.15 A

#### Mise en place

- Mettre en entrée du transformateur l'autotransfo, et en sortie le rhéostat
- Mettre sur chaque chemin les wattmètres
- Pour différentes valeurs de charge (en vérifiant bien toujours qu'on ne dépasse pas les valeur nominales), mesurer courant et tension dans chaque voie
- Bien prendre les incertitudes associées, en changeant les calibres (et en les notant) pour être le plus précis (bien aller checker dans la notice les pourcentages de calibre)



#### Exploitation

- Déduire des valeurs de tension et intensité la puissance absorbée dans le primaire  $P_p$  et celle restituée dans le secondaire  $P_s$
- tirer une courbe du rendement  $\eta(P_p) = \frac{P_s}{P_p}(P_p)$
- En déduire que si on veut limiter les pertes, il faut travailler à haute puissance
- Remarquer qu'on sature autour de 80-85%, ce qui est satisfaisant pour une machine de faible puissance comme celle ci, mais pas vraiment pour une machine d'industrie

## 1.2 Mesure des pertes Joule

#### Matériel

• Le même que précedemment

#### Mise en place

- Enlever la charge, on va travailler à vide
- Mettre une alim stabilisée en entrée, on lui fait débiter jusqu'au courant nominal (3.15 A pour le secondaire, 200 mA pour le primaire)

- On prend les valeurs de tensions et intensité
- Une fois fini pour le primaire, faire idem pour le secondaire

### Exploitation

- Tracer des lois d'Ohm, bien faire les incertitudes
- En déduire les résistances des circuits d'entrée et sortie ( de l'ordre de  $38\Omega$  au primaire,  $0.7\Omega$  au secondaire)

## 1.3 Mesure des pertes fer

#### Matériel

• Le même que précedemment

#### Mise en place

- Retirer l'alim stabilisée
- Mettre l'autotransfo en entrée
- Rester à vide en sortie
- Mesurer la puissance dissipée ainsi que le courant

#### **Exploitation**

- Les pertes fer sont dues au non-confinement parfait des lignes de champ
- Elles peuvent s'écrire:  $P_{fer} = K_{foucault} f^2 B^2 + K_{Hysteresis} f B^2 \propto B^2$
- Or la loi de Faraday nous donne  $U_p = \frac{d\phi(B)}{dt} \propto B$
- Donc  $P_{fer} \propto U_p^2$
- Vu que la tension d'entrée est fixée à 230V dans toute l'expérience, les pertes fer sont constantes sur toute l'expérience
- Mesurer  $P_f er = P_{dissip\acute{e}e} P_{Joule} = P_{dissip\acute{e}e} r_p I^2$
- En profiter pour sommer toutes les pertes sur les données de la première manip  $P_{Tot} = P_{fer} + r_p I_p^2 + r_s I_s^2$  et la représenter en fonction de  $P_p$ . Tracer également  $P_p P_s$ . Normalement les deux courbes ses rejoignent, avec d'assez fortes incertitudes pour la seconde

## 1.4 Courant magnétisant et cycle d'hystérésis

#### Matériel

• Pince de courant en plus

#### Mise en place

- Travailler toujours avec le secondaire à vide
- On met une pince de courant au niveau du primaire
- Observer la sinusoide déformée à l'oscillo

#### Exploitation

- On sait que le transfo vérifie  $n_p I_p = n_s I_s$
- On a donc à vide  $n_p I_p = n_p (I_{consigne} + I_{réponse}) = 0$
- De fait on montre la réponse d'une sinusoide d'entrée par un système non linéaire qui répond par un hystérésis.

# 2 Alternateur synchrone [1] p.36, [2] p.60

### Matériel

- Banc de l'alternateur synchrone
- Alimentation stabilisée 30V/10A
- Autotransformateur
- Oscilloscope
- 3 Wattmètres
- 1 multimètre classique
- 1 rhéostat (DEREIX 1,3 V/640 ohms)

## 2.1 Etude hors charge : caractérisation de la GS

#### Mise en place

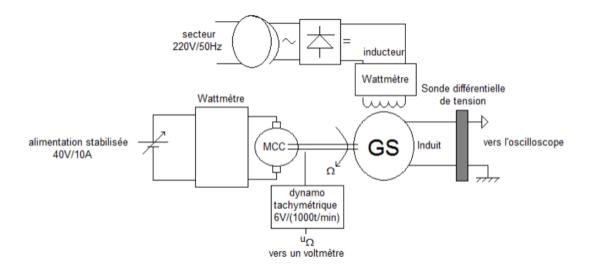
- Ne pas dépasser les courants nominaux suivants :
  - 0,4 A pour l'inducteur
  - 1,4 A pour l'induit
  - -8 A/1500 tours (ne pas dépasser 9V au multimètre) pour le MCC
- Réaliser les branchements conformément au schéma et à la photo ci-dessous.
- Principe : La MCC joue le rôle de source d'énergie mécanique (éolienne, turbine), et entraı̂ne le rotor (circuit inducteur, électroaimant alimenté par une tension continue) de la GS à une vitesse  $\Omega$ , créant ainsi un champ  $\overrightarrow{B}$  tournant à une fréquence  $\omega$ ; par induction, une fem apparait dans l'induit, de fréquence d'oscillation  $\omega$ .
- Rôle des différents composants :
  - Autotransformateur + pont à diode : réalisation d'une alimentation continue du rotor (inducteur) de la GS
  - Sonde différentielle : sert à atténuer les niveaux de tensions envoyés vers l'oscilloscope (tensions dans l'induit de l'ordre de la centaine de Volts)
  - Wattmètre : étude des pertes/rendements
  - Multimètre + dynamo tachymétrique : vitesse de rotation de la MCC

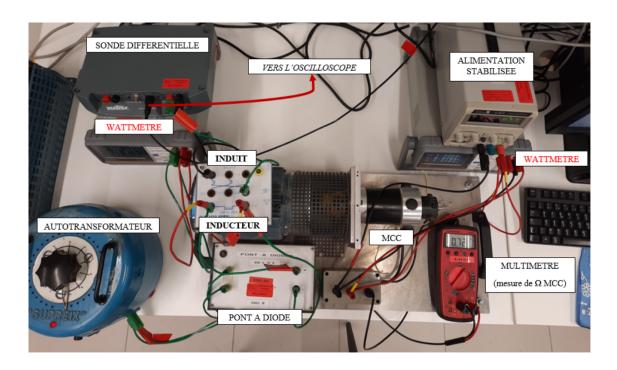
#### 2.1.1 Loi de Faraday

- Tracer la tension efficace de l'induit  $V_{RMS}$  (lecture à l'oscillo) pour différentes valeurs de la vitesse de rotation(pilotée par l'alimentation stabilisée) de l'alternateur  $\Omega$  (lecture au multimètre relié à la dynamo tachymétrique)
- Vérifier la loi de Lenz  $V_{RMS} \propto \Omega$

#### 2.1.2 Nombre de pôles de la GS

- Tracer la fréquence f d'oscillation de la tension de l'induit pour différentes valeurs de la vitesse de rotation (pilotée par l'autotransformateur) de l'alternateur  $\Omega$  (lecture au multimètre relié à la dynamo tachymétrique)
- Le coefficient directeur de la régression linéaire donne le nombre de pôles de la GS.





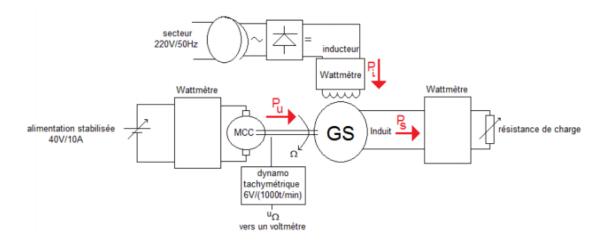
## 2.2 Etude en charge : rendement (à une valeur de $\Omega$ fixée)

Les pertes dépendent de  $\Omega$ .

#### Mise en place

• Le setup est le même que précedemment, on place juste une résistance de charge en sortie de l'induit.

- Notations du schéma électrique :
  - $-P_i$ : puissance fournie à l'inducteur via le secteur
  - $-P_u$ : puissance utile fournie par le bras de la MCC à la GS. On a  $P_u=P_{abs}-P_{pertes}^{MCC}$ ; la lecture de  $P_{abs}$  se fait au wattmètre.
  - $-P_s$ : puissance récupérée en sortie.



#### 2.2.1 Rendement

- On suppose connues les pertes dans la MCC :  $P_{pertes}^{MCC}=(0,089\pm0,001)\Omega+(7,4.10^{-5}\pm0,5.10^{-5})\Omega^2+0,98~I_{abs}^2$  (cf TP de JBD)
- Tracer le rendement  $\eta = \frac{P_s}{P_i + P_u}$  en fonction de  $P_s$  (faire varier la résistance de charge, et bien penser à ajuster la vitesse de rotation à la même valeur avec l'alim)

#### 2.2.2 Pertes

• Pertes mécaniques dans l'AS : en alimentant uniquement la MCC et pas l'inducteur, à vide, la puissance  $P^1_{abs}$  envoyée par l'aimentation stabilisée se décompose en les pertes du MCC (connues) et les pertes mécaniques de l'AS  $P^1_{abs}$ . A  $\Omega$  fixée, on a donc :

$$P_u = P_{m\acute{e}ca} = P_{abs}^1 - P_{pertes}^{MCC}$$

On mesure ici  $P_{abs}^1$  et on en déduit  $P_{m\acute{e}ca}$ 

• Pertes fer dans l'induit : à présent on alimente l'inducteur : on rajoute les pertes fer. La mesure de  $P^2_{abs}$  permet de remonter aux pertes fer :

$$P_{fer} = P_{abs}^2 - P_{abs}^1$$

- Pertes Joule dans l'inducteur : Si hors charge et sans faire tourner le MCC on alimente l'inducteur à la valeur nominale alors  $P_i$  contient uniquement les pertes joules dans l'inducteur.
- Pertes Joule dans l'induit : cf cours de JBD d'électrotechnique p.58-59

## Biblio

- 1 Cours d'électrotechnique de JBD
- 2 Compilation de TP d'électricité de JBD
- 3 CR MP21 Dihya