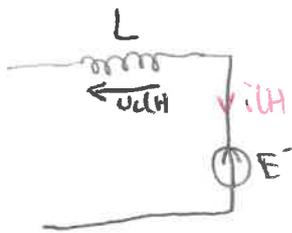


FRANCISCO Mathias
YENI Serhat
VUILLEMIN Celia

n° ex? n° TD?

TDG ex I

1.



$$\begin{aligned} \langle P_{\text{resu}} \rangle &= \langle u_L(t) \cdot i(t) \rangle \\ &= E^- \cdot i(t) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{\text{méca}} &= M \cdot \omega(t) \\ &= Q \cdot i(t) \cdot \omega(t) \\ &= E^- \cdot i(t) \end{aligned}$$

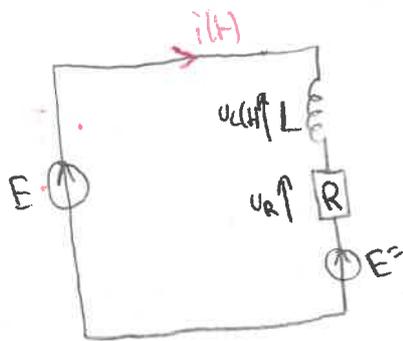
Car le moteur est alimenté en courant continu.
On est en régime permanent donc $\langle i(t) \rangle = i$.
Donc les deux puissances sont égales.

2. $\omega = 1500 \text{ tr. min}^{-1}$
 $\omega = 157 \text{ rad. s}^{-1}$

$$\begin{aligned} E^- &= \Phi \cdot \omega(t) & \underline{\text{A.N}} \quad \Phi &= \frac{100}{157} \approx 0,64 \text{ V.s} \\ \Rightarrow \Phi &= \frac{E^-}{\omega(t)} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} C_M &= \Phi \cdot i(t) \\ &= 0,64 \cdot 10 = 6,4 \text{ N.m} \end{aligned}$$

3.



$$\begin{aligned} E^- &= \Phi \cdot \frac{\omega(t)}{2} \\ &= 0,64 \cdot \frac{157}{2} = 50,24 \text{ V} \end{aligned}$$

trou de CC.

Loi des mailles:

$$E = u_L(t) + u_R(t) + E^-$$

$$E = L \cdot \frac{di(t)}{dt} + R \cdot i(t) + E^-$$

valeur moyenne, car $i(t)$ est périodique
nulle

$$\text{Donc } \langle E \rangle = R \cdot \langle i(t) \rangle + \langle E^- \rangle$$

$$\Rightarrow R = \frac{E - E^-}{i} = \frac{100 - 50,2}{10} = 5 \Omega$$

$$\begin{aligned} P_{\text{resu}} &= E^- \cdot i \\ &= 50,2 \cdot 10 = 502 \text{ W} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{\text{fourni}} &= E \cdot i \\ &= 100 \cdot 10 = 1000 \text{ W} \end{aligned}$$

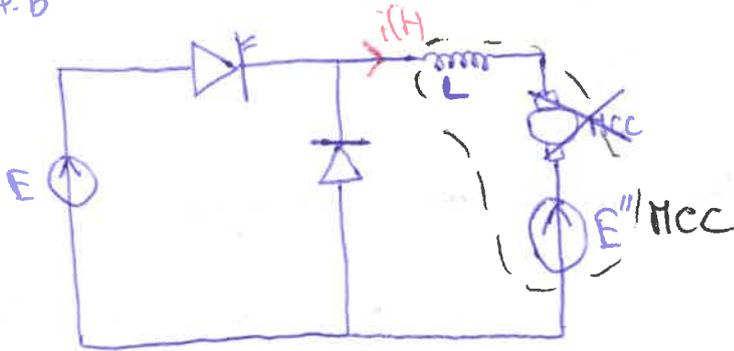
$$\begin{aligned} P_{\text{dissipée}} &= P_{\text{fourni}} - P_{\text{resu}} \\ \text{dans } R &= 1000 - 502 = 498 \text{ W} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \rightarrow \text{rendement en puissance} \\ &= \frac{P_{\text{resu}}}{P_{\text{fourni}}} = 0,5 \end{aligned}$$

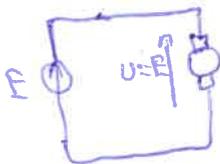
règle

4.a Le hacheur permet de moduler la vitesse du moteur sans modifier le montage, donc sans ajouter de résistance. *certes, mais surtout sans consommation supplémentaire.*

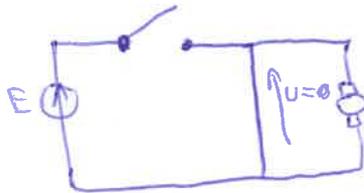
4.b



Pour $t \in [0, \alpha T]$



Pour $t \in [\alpha T, T]$



Loi des mailles:

pour $t \in [0, \alpha T]$ $u(H) = E$

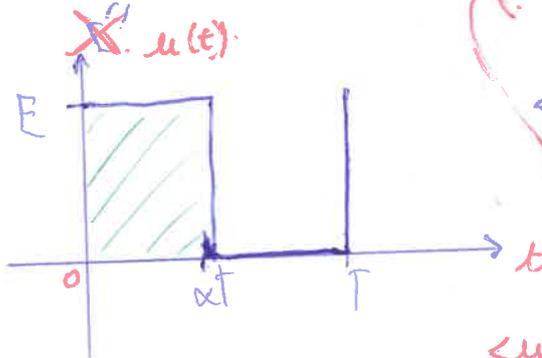
et

$$E = L \frac{di}{dt} + E''$$

! cette expression n'est valable que pour $t \in [0, \alpha T]$

~~$\langle E \rangle = \langle E'' \rangle$~~
 $\Rightarrow E = E''$
 $t \in [\alpha T, T]$
 $E'' = 0 = E$

Valeur moyenne $\langle \frac{di}{dt} \rangle$ < dis mille
 Car $i(H)$ est T-période.



$\langle E'' \rangle = \frac{1}{T}$ - aire sous la courbe

$$= \frac{1}{T} \int_0^T E''(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^{\alpha T} E dt = \alpha \cdot E$$

Donc $\langle u \rangle = \alpha \cdot E$
 $\Rightarrow \alpha = \frac{E''}{E}$

ici
 $u = L \frac{di}{dt} + E''$
 $\langle u \rangle = E'' = \alpha E$

Or dans les valeurs qui nous concernent, $E = 100V$, $E'' = 50V$
 $\rightarrow \alpha = \frac{50}{100} = \frac{1}{2}$

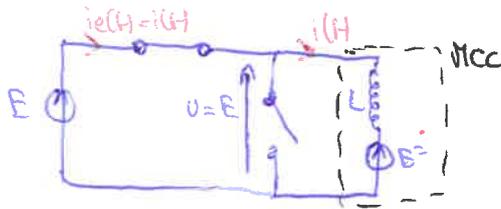
Motivos F.

Serhat Y

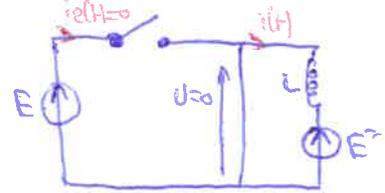
Cela V.

4.e

Pour $t \in [0, \alpha T]$, $i_e(t) = i(t)$



Pour $t \in [\alpha T, T]$, $i_e(t) = 0$



* Pour $t_1 \in [0, \alpha T]$

$$E' + L \frac{di}{dt} = E \Leftrightarrow \frac{di}{dt} = \frac{E - E'}{L} > 0$$

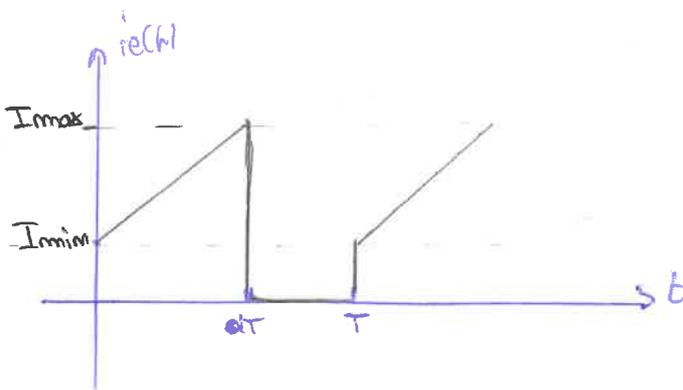
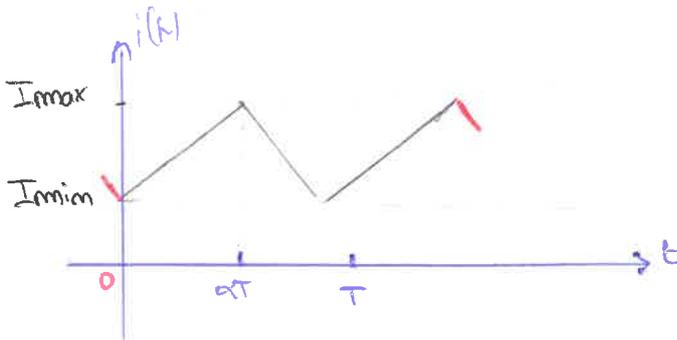
$i(t)$ est affine croissante

* Pour $t_2 \in [\alpha T, T]$

$$0 = E' + L \frac{di}{dt} \Leftrightarrow \frac{di}{dt} = -\frac{E'}{L}$$

$i(t)$ est affine décroissante pour t_2

Chromogramme de $i(t)$



Chromogramme de $i_e(t)$

Pour $t \in [0, \alpha T]$

$$i_e(t) = i(t) \rightarrow \frac{di_e}{dt} = \frac{E - E'}{L} > 0$$

$$\text{Pour } t \in [\alpha T, T], v(M) = 0 = E'' + L \frac{di}{dt}$$

$$\Rightarrow \frac{di}{dt} = -\frac{E''}{L}$$

$$\Rightarrow \frac{E''}{L} = \frac{-i(T) - i(\alpha T)}{T - \alpha T} = \frac{-I_{\min} - I_{\max}}{(1-\alpha)T} \quad \text{avec } E'' = \alpha E$$

$$\Delta i = I_{\max} - I_{\min} = \frac{T\alpha(1-\alpha)E}{L} \quad \Delta i = \frac{T\alpha(1-\alpha)E}{\Delta i}$$

Ex On prend $\alpha = 0,5$, $E = 100V$ et $T = 1ms$, $\Delta i = 0,5A$

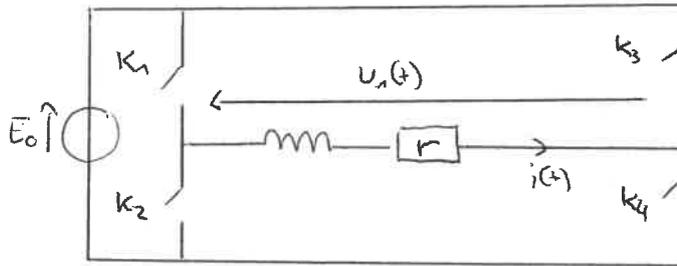
$$L = \frac{0,5(1-0,5)100}{0,5 \cdot 10^{-3}} = 50mH$$

Pour conclure, la bobine disponible est de $10mH \ll 50mH$ nécessaire, donc il faut une bobine ~~plus puissante~~ rajouter une bobine de lissage de $40mH$

PSI
Groupe 7
SEYFOU
YANIS
AGODY
ANTOINE

TD n°6 Exercice III :

Conversion continu-alternatif H-F



onduleur pleine onde

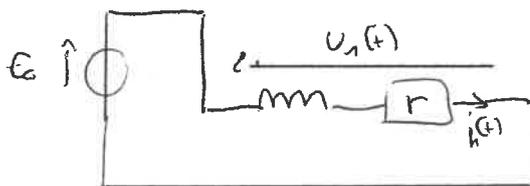
⚠ $\langle r i(t) \rangle = 0$
en régime établi
pour l'onduleur.

1. On précise que l'onduleur fonctionne en monophasé (onduleur pleine onde) donc si K_1 est fermé au départ, K_4 sera fermé en même

temps :

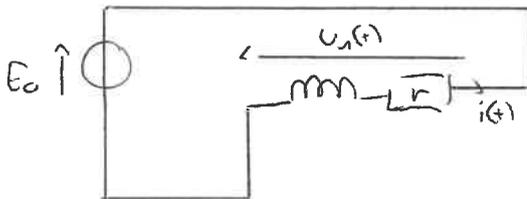
	K_1	K_2	K_3	K_4	$u_1(t)$
(1) $0 < t < T/2$	F	O	O	F	E_0
(2) $T/2 < t < T$	O	F	F	O	$-E_0$

En effet, si $0 < t < T/2$, demi période (1)



, donc $|u_1(t) = E_0|$

sinon, demi période (2)



, ainsi $|u_1(t) = -E_0|$

2. Si on se trouve dans (1) :

$$u_1(t) = E_0 = r i(t) + L \frac{di(t)}{dt}$$

Sur (2) :

$$u_1(t) = -E_0 = r i(t) + L \frac{di(t)}{dt}$$

; Ainsi

$$r i(t) + L \frac{di(t)}{dt} = \begin{cases} E_0 & \text{si } t \text{ dans (1)} \\ -E_0 & \text{si } t \text{ dans (2)} \end{cases}$$

3.

Pour ce faire, on va résoudre l'équation dans le cas 1:

$$r i(t) + L \frac{di(t)}{dt} = E_0 \quad (\Rightarrow) \quad i(t) = \frac{E_0}{r} + C e^{-\frac{r}{L}t}, \quad C \in \mathbb{R}$$

En supposant que $i(t=0^-) = 0$ (par continuité du courant imposé par la bobine, $i(t=0^+) = i(t=0) = 0$), on a en régime établi:

Donc $C = -\frac{E_0}{r}$ $-i_{max}$

! on est en régime établi
 $\Rightarrow i(t)$ est T périodique
 et $\langle i(t) \rangle = 0$
 $\Rightarrow i_{min} = i(t=0) = -i_{max}$
 $i_{max} = i(t=T/2)$

Ainsi son (1), $i(t) = \frac{E_0}{r} (1 - e^{-\frac{r}{L}t})$ qui est une fonction croissante

On change de variable à $T_0/2$, le maximum s'y trouve donc:

$$i_{max} = \frac{E_0}{r} (1 - e^{-\frac{rT_0}{2L}}) = \frac{E_0}{r} (1 - \alpha) \Rightarrow \boxed{i_{max} = \frac{E_0}{r} \frac{1-\alpha}{1+\alpha}}$$

4. On procède à la résolution sur (2):

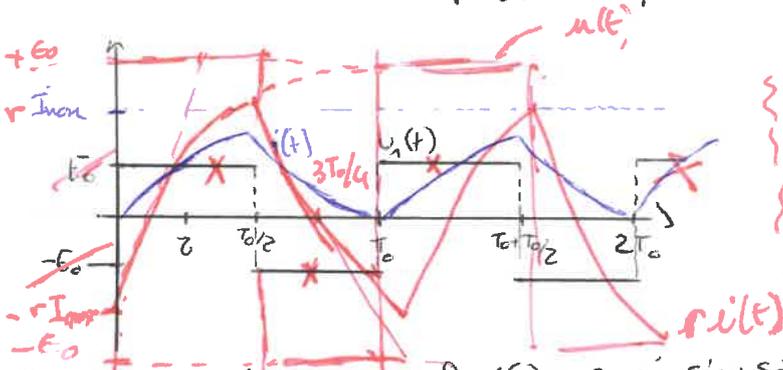
$$r i(t) + L \frac{di(t)}{dt} = -E_0 \quad (\Rightarrow) \quad i(t) = -\frac{E_0}{r} + D e^{-\frac{r}{L}t}, \quad D \in \mathbb{R}$$

On, d'après la question précédente $i(\frac{T_0}{2}) = I_{mon}$

$$\text{Donc } -\frac{E_0}{r} + D e^{-\frac{rT_0}{2L}} = I_{mon} \Rightarrow D = \frac{1}{\alpha} (I_{mon} + \frac{E_0}{r})$$

De ce fait, $i(t) = -\frac{E_0}{r} + \frac{1}{\alpha} (I_{mon} + \frac{E_0}{r}) e^{-\frac{r}{L}t}$

Passons au tracé: ici $\frac{L}{r}$ (qui correspond à notre temps caractéristique) vaut $\frac{T_0}{4}$

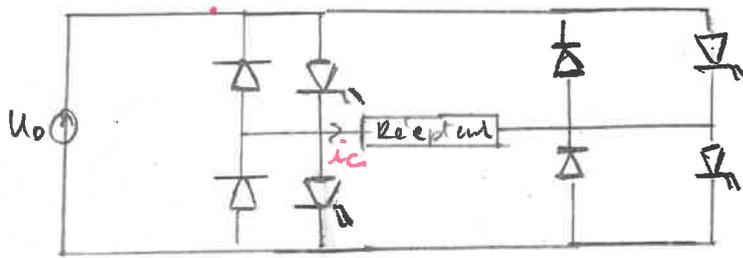


attent. on $i(t)$ et $u(t)$ ne peuvent être représentés sur le même graphique car ces grandeurs ne sont pas homologues.

5. Pour obtenir un signal $i(t)$ quasi-sinusoïdal, on peut choisir le rapport $\frac{L}{r}$ de l'ordre de T_0

Le montage (r, L) se comporte comme un filtre passe-bas. $\frac{dr}{u} = \frac{r}{r + j\omega L} = \frac{1}{1 + j\omega \frac{L}{r}}$

ON. \hookrightarrow pour que $u(t)$ soit V il faut compenser le fondamental de $u(t)$ et couper les harmoniques de rang supérieur (impaires)



1°)

On a $U_c = R_c i_c + L_c \frac{di_c}{dt}$

En complexe:

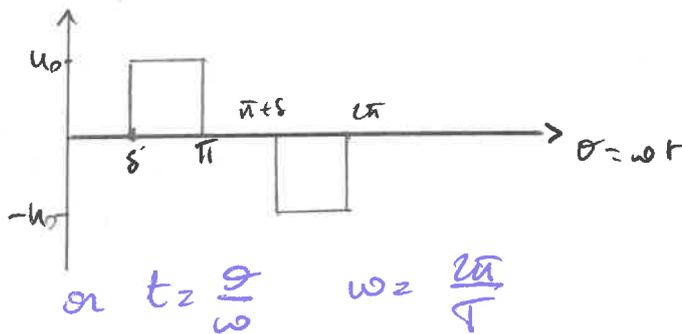
$$U_c = R_c i_c + L_c j\omega i_c = i_c (R_c + jL_c\omega)$$

$$\Rightarrow \frac{i_c}{U_c} = \frac{1}{R_c + jL_c\omega} = \frac{1/R_c}{1 + j \frac{L_c}{R_c} \omega}$$

On a la forme canonique d'un filtre passe-bas de premier ordre.

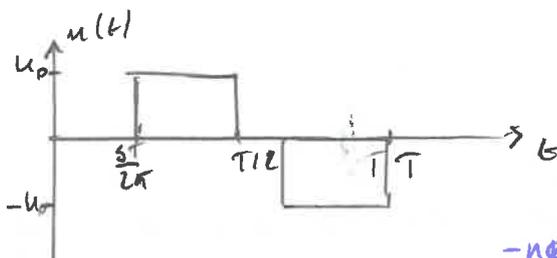
2°)

$U_c(\theta) = u_0 \sin(\omega t)$



$t = \theta \times \frac{T}{2\pi}$

On a donc en temporel:



plus simplement $\langle u_c(t) \rangle = 0$ car l'aire de l'alternance positive = aire de l'alternance négative.

On a donc, sachant que la valeur moyenne représente l'intégrale sur une période

$$\langle u(t) \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T u(t) dt = \frac{1}{T} \int_{\frac{\delta}{2\pi}}^{\frac{\pi+\delta}{2\pi}} u_0 dt + \int_{\frac{\pi+\delta}{2\pi}}^1 -u_0 dt$$

$$= \frac{U_0}{T} \left(\frac{T}{2} \times \frac{\delta T}{2T} - T + \frac{\delta T}{2T} + \frac{T}{2} \right) = 0$$

On a donc : $u_c = R_c i_c + L_c \frac{di_c}{dt}$

$$\langle u_c \rangle = R_c \langle i_c \rangle + L_c \left\langle \frac{di_c}{dt} \right\rangle$$

Or $\frac{di_c}{dt}$ est périodique

$$\left\langle \frac{di_c}{dt} \right\rangle = \frac{1}{T} \int_0^T \frac{di_c}{dt} dt = \frac{1}{T} \int_{i_c(t=0)}^{i_c(t=T)} di_c = 0$$

car i_c est périodique de période T .

On a donc, sachant que $\langle u_c \rangle = 0$

$$R_c \langle i_c \rangle = 0$$

$$\Rightarrow \langle i_c \rangle = 0 \quad / \quad \underline{\text{oui}}$$

$Z_{cmin} < 0$ et $Z_{cmax} > 0$

$$\text{et } \langle i_c \rangle = \frac{I_{max} + I_{min}}{2} = 0$$

$Z_{cmax} - Z_{cmin} = A i$: l'ondulation du courant. $\Rightarrow I_{min} = -I_{max}$

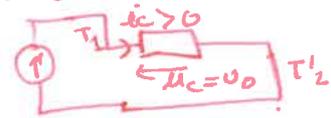
et $i_c(t)$ est continue car c'est l'intensité ^{qui parcourt} ~~personne~~ par la bobine qui impose la continuité de cette dernière ~~du courant~~.

tableau à justifier.

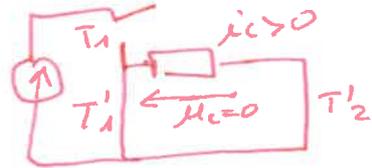
Représentez chaque circuit équivalent

3°)	T_2	T_2'	T_2	T_2'
$0 \leq \delta$	F	O	R	O
$\delta \leq \pi$	F	O	O	R
$\pi \leq \pi + \delta$	O	R	O	R
$\pi + \delta \leq 2\pi$	O	F	R	O

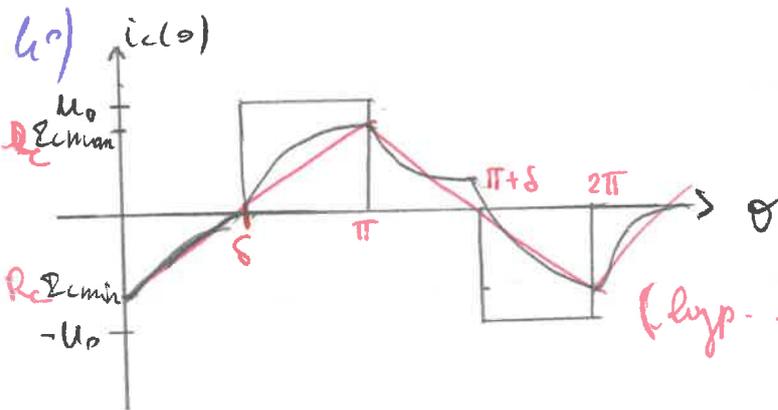
pour $\theta \in [0, \pi]$



pour $\theta \in [\pi, \pi + \delta]$



justifier l'allure de $R_c i_c(t)$
 \rightarrow on ne peut pas mettre $i(t)$ et $u(t)$ sur le même graphique, car ce sont pas des grandeurs homogènes.



(hyp. $i_c(\delta) = 0$)

\rightarrow les diodes autorisent le passage du courant lorsque les T sont bloqués.

5°) La fonction $f(\theta) = \sum_{n \geq 0} a_n \cos(n\theta)$ est paire grâce au terme $\cos(n\theta)$ donc $u_c(\theta)$ est paire.

On propose comme changement d'origine: $\theta \rightarrow \theta + \frac{\pi + \delta}{2}$ / B

6°)

On a un sinusoidal de fréquence $f = \frac{1}{T} = 50 \text{ Hz}$

$$\omega = 2\pi f = 100\pi$$

$$\frac{i_c}{u_c} = \frac{1/R_c}{1 + j \frac{L_c}{R_c} \omega}$$

$$\varphi = \frac{1/R_c}{\sqrt{2 + \left(\frac{L_c}{R_c}\right)^2 \omega^2}}$$

$$\langle u_c(t) \rangle = 0 - a_0$$

$$u_c(t) = a_0 + a_1 \cos(\omega t) + a_2 \cos(2\omega t) + a_3 \cos(3\omega t) + \sum_{n \geq 4} \dots$$

→ on veut donc l'expression des am lorsque le changement de phase de variable est réalisé.

Avec la relation obtenue en 5.
 ~~$u_c\left(\theta + \frac{\delta}{2} + \frac{\pi}{2}\right) = a_0 - a_1 \sin\left(\theta + \frac{\delta}{2}\right) - a_2 \cos(2\theta + \delta) + a_3 \sin\left(3\theta + \frac{3\delta}{2}\right)$~~

On dispose de $u_c = 2p + 2$

$$u_c(t) = a_1 \cos(\omega t) + a_3 \cos(3\omega t)$$

donc on a l'aide du phase-loc

$$u_c(t) = a_1 \cos(\omega t) \text{ avec } \omega = 300 \text{ rad.s}^{-1} = 2\pi f \quad f = 50 \text{ Hz}$$

$$i_c(t) = R_c \cos(\omega t + \varphi)$$

$$\text{avec } \frac{R_1}{a_1} = \frac{1/R_c}{\sqrt{2 + \left(\frac{L_c}{R_c}\right)^2 \omega^2}}$$

$$\varphi = a_3 \frac{1/R_c}{2 + \frac{L_c}{R_c} \omega} = -\arctan\left(\frac{L_c}{R_c} \omega\right)$$

→ Vous ne répondez pas explicitement à la question posée

→ l'amplitude des harmoniques en $u_c(t)$ décroît en $1/2p+1$, les harmoniques paires sont absents

→ le filtre est passe-bas si $u_c = 3\omega_1$ et si $a_3 = 0$ l'amplitude des harmoniques de rang supérieur sera fortement diminuée et $i_c(t) \approx a_1 \cos(\omega t + \varphi)$

7°) $232 \frac{4U_0}{3\pi} \sin\left(\frac{3}{2}(\pi - \delta)\right) = 0$

$$\frac{3}{2}(\pi - \delta) = k\pi \text{ avec } k \in \mathbb{Z}$$

$$\frac{3}{2}\delta = \left(\frac{3}{2} - k\right)\pi \Rightarrow \delta = \frac{2}{3}\left(\frac{3}{2} - k\right)\pi$$

$$\delta = \left(1 - \frac{2k}{3}\right)\pi ; k \in \mathbb{Z}$$

il faut prendre $k=1$

$$\delta = \left(1 - \frac{2}{3}\right)\pi = \pi/3$$

Pour $k=0$; $\delta = \pi$

pas d'intérêt

$$\delta \in]0, \pi[$$

8°)

On suppose que $u_c(t) = a_1 \cos(\omega t)$

$$u_{eff} = \frac{a_1}{\sqrt{2}}$$

avec $\delta = \pi/3$
 $U_0 = \frac{\pi \sqrt{2} \times 220}{4 \times \frac{\sqrt{3}}{2}}$

$$U_0 = 284 \text{ V}$$

$$a_1 = \frac{4U_0}{\pi} \sin\left(\frac{\pi}{2} - \frac{\delta}{2}\right) = \frac{4U_0}{\pi} \cos\left(\frac{\delta}{2}\right)$$

$$u_{eff} = \frac{4U_0}{\pi \sqrt{2}} \cos\left(\frac{\delta}{2}\right) \Rightarrow U_0 = \frac{\pi \sqrt{2} \times u_{eff}}{4 \cos\left(\frac{\delta}{2}\right)}$$

