## DS-5 - Barème

	9	4	44
Connaissance du cours			
Quantité de questions traitées			
Détail/Rigueur de la rédaction			
Utilisation appropriée de schémas			
Soin de la rédaction			
Commentaires pertinents			

	CHIMIE - Problème 1 : Etude d'une combustion	élève	prof	max
0.1.0)	• Dans l'air : $n(N_2) = 4n(O_2) = 2n_0 = 2 \ mol$			$0.5_{(+1)}$
Q.1.a)	• BONUS si tableau d'avancement • BONUS si colonne "total gaz"			
Q.1.b)	$\bullet$ $\Delta H = 0$ $\bullet$ car isobare et adiabatique $\bullet$ schéma			4(+0.5)
	• $\Delta H = \Delta H_1 + \Delta H_2$ car H fonction d'état			
	• $\Delta H_1 = \Delta_r H^0(T_0) n_0$ car réaction totale supposée isotherme			
<b>Q.1.</b> (3)	$\bullet \Delta H_2 = (n_0 C_{pm}(CO_2) + 2n_0 C_{pm}(N_2))(T_F - T_0)$			
	• $T_F = T_0 - \frac{\Delta_r H^0(T_0)}{C_{pm}(CO_2) + 2C_{pm}(N_2)}$ • $T_F = 3270 \text{ K}$			
	• BONUS si cohérent avec une température de flamme			
	• $\Delta_r S^0 = S_m^0(CO_2) - S_m^0(CO) - \frac{1}{2}S_m^0(O_2) = -86, 4 \ J.K^{-1}.mol^{-1}$			$3.5_{(+0.5)}$
	• unité correcte • BONUS si < 0 en accord avec quantité de gaz qui diminue			
Q.2.a)	• $\Delta_r G^0(T) = -283.10^3 + 86.4 \times T \text{ (en } J.mol^{-1})$			
<b>Q.2.</b> a)	• $K^0 = exp\left(-\frac{\Delta_r G^0}{RT}\right)$ et approximation d'Ellingham			
	• $A = exp\left(\frac{\Delta_r S^0}{R}\right) = 3.05 \times 10^{-5} \text{ (sans unité)}$			
	• $B = -\frac{\Delta_r H^0}{R} = 3.41 \times 10^4 \ K$ ; unités correctes pour $A$ et $B$			
Q.2.b)	• tableau d'avancement • $K^0(T_F) = \frac{x(CO_2)}{x(CO)} \sqrt{\frac{P^0}{x(O_2)P}}$			1.5
	$\bullet \ K^0(T_F) = \frac{\xi_{eq}}{n_0 - \xi_{eq}} \sqrt{\frac{7n_0 - \xi_{eq}}{n_0 - \xi_{eq}}}$ $\bullet \ T_F = \frac{B}{\ln\left(\frac{K^0}{A}\right)} \bullet \ T_F = 2500 \ K \text{ pour } \xi_{eq} = 0.8 \ mol$			
	$\bullet T_F = \frac{B}{\sqrt{K^0}} \bullet T_F = 2500 \ K \text{ pour } \xi_{eq} = 0.8 \ mol$			1(+0.5)
Q.2.c)	(")_			
	• BONUS si $K^0(\xi_{eq} = 0.8 \ mol) = 20.4 > 1$ cohérent car réaction avancée mais			
	non totale $F_{\alpha} = \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{j=1}^{$			
Q.3	• Idem Q.1.b) • $T_F = T_0 - \frac{\xi_{eq} \Delta_r H^0(T_0)}{C_{p,tot}}$			2(+0.5)
	• avec $C_{p,tot} = (n_0 - \xi_{eq})C_{pm}(CO) + 0.5(n_0 - \xi_{eq})C_{pm}(O_2) + \xi_{eq}C_{pm}(CO_2) +$			
	$2n_0C_{pm}(N_2)$			
	• $T_F = 2641 \text{ K pour } \xi_{eq} = 0.8 \text{ mol} \bullet \text{BONUS si } T_F \text{ plus faible que Q.1.b})$			
	normal car il faut chauffer davantage de gaz (réactifs)			1
Q.4	• Intersection des deux courbes • $\xi_{eq} = 0.77 \ mol \ et \ T_F = 2572 \ K$			1
	Total			13.5

	CHIMIE - Problème 2 : Equilibre de Deacon	élève	prof	max
Q.1	• Approximation d'Ellingham • $\Delta_r S^0 = -130, 5 \ J.K^{-1}.mol^{-1}$			1.5(+1)
	• BONUS si $\Delta_r S^0 < 0$ car diminution de la quantité de gaz/du désordre			
	• $\Delta_r H^0 = -115, 5 \ kJ.mol^{-1}$ • BONUS si $\Delta_r H^0 < 0 \Rightarrow$ réaction exothermique			
Q.2	• $K^0 = exp\left(-\frac{\Delta_r G^0}{RT}\right) = 5.3$			$0.5_{(+0.5)}$
<b>Q.2</b>	• BONUS si $K^0 > \simeq 1 \Rightarrow$ réaction avec taux d'avancement proche de 50%			
	• $\Delta_r G = \Delta_r G^0 + RT \ln(Q_r)$ • $Q_r = \frac{n^2(Cl_2)n^2(H_2O)}{n^4(HCl)n(O_2)} n_{tot}$ • $Q_r = 0$ à l'état initial			$2.5_{(+0.5)}$
Q.3	• $\Delta_r G \to -\infty$ • critère d'évolution $\Delta_r G d\xi \leq 0 \Rightarrow \xrightarrow{1}$			
	• BONUS si cohérent car il n'y avait que des réactifs			
Q.4	• tableau d'avancement • BONUS si colonne total gaz			2(+0.5)
4.4	• $\tau = \frac{\xi_F}{n_0}$ • $x(HCl) = \frac{4(1-\tau)}{5-\tau}$ et $x(O_2) = \frac{1-\tau}{5-\tau}$ • $x(H_2O) = x(Cl_2) = \frac{2\tau}{5-\tau}$			
Q.5	$\bullet \ Q_r = \frac{\tau^4(5-\tau)}{16(1-\tau)^5}$			0.5
Q.6.a)	• fonction f correcte			0.5
Q.6.b)	• boucle while • abs(b-a)>eps • calcul du milieu • if, elif et else			3.5
Q.0.D)	$\bullet$ signes corrects pour l'algorithme $\bullet$ syntaxe correcte $\bullet$ indentation correcte			
Q.7	• Calculatrice $\Rightarrow \tau_{eq} = 0.62$ • BONUS si cohérent car $\tau_{eq} \simeq 0.5$ avec $K^0 \simeq 1$			$0.5_{(+0.5)}$
	Total			11.5

	PHYSIQUE - Problème 3 : A propos du champ magnétique - d'après CCS - PC - 2010 et CCS - TSI - 2011	élève	prof	max
	• forme locale : $div \overrightarrow{B} = 0$ • forme intégrale : $\oiint_{S_{ferm\acute{e}e}} \overrightarrow{B} \cdot \overrightarrow{dS} = 0$			2
$\mathbf{Q.1}$	• flux identique à travers toute surface s'appuyant sur un même contour			
	• conservation du flux à travers un tube de champ magnétique			
	• a) $\leftrightarrow \alpha$ • invariance selon $y \Rightarrow \overrightarrow{A} = A(x)\overrightarrow{u}_y \bullet div \overrightarrow{A} = 0$ (conservatif)			6
$\circ$	• b) $\leftrightarrow \gamma$ • invariance selon $\theta \Rightarrow \overrightarrow{A} = A(r)\overrightarrow{u}_{\theta} \bullet div \overrightarrow{A} = 0$ (conservatif)			
Q.2	• c) $\leftrightarrow \beta$ • invariance selon $\theta \Rightarrow \overrightarrow{A} = A(r)\overrightarrow{u}_r \bullet div \overrightarrow{A} \neq 0$ (non conservatif)			
	• d) $\leftrightarrow \gamma$ • invariance selon $r$ et $\theta \Rightarrow \overrightarrow{A} = cste \overrightarrow{u}_{\theta} • div \overrightarrow{A} = 0$ (conservatif)			
	$\bullet$ a) $\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{A} = \frac{\partial A(x)}{\partial x} \overrightarrow{u_x} \neq \overrightarrow{0}$			2.5
	• b) $\overrightarrow{rot} \overrightarrow{A} = \frac{1}{r} \frac{\partial x}{\partial r} \overrightarrow{u_z} \neq 0$ • sauf si $A(r) = \frac{k}{r}$ • c) $\overrightarrow{rot} \overrightarrow{A} = \overrightarrow{0}$			
Q.3	$\begin{cases} 0 & \text{for } I = \frac{r}{r} \\ 0 & \text{or } I \neq 0 \end{cases}  \text{for } uz \neq 0  \text{satti Si } II(t) = \frac{r}{r}$			
	$\begin{array}{c c} \bullet & \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet & \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet \\ \bullet \bullet \end{array} \begin{array}{c} \bullet & \bullet$			
	• d) $\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{A} = \frac{1}{r} \frac{\partial (rk)}{\partial r} \overrightarrow{u_z} = \frac{k}{r} \overrightarrow{u_z} \neq \overrightarrow{0}$ • (MF) dans l'ARQS : $\overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{B} = \mu_0 \overrightarrow{j}$ • démo th. d'Ampère avec Stokes			1
$\mathbf{Q.4}$	• (MF) dans l'ARQS: rot $B = \mu_0$ $j$ • demo th. d'Ampère avec Stokes • BONUS si mention d'une convention d'orientation			1(+0.5)
Q.5.a)	• solénoïde $\infty$ si $\ell \gg R$ • BONUS si loin des bords			$0.5_{(+0.5)}$
$\frac{\mathbf{Q.5.a})}{\mathbf{Q.5.b})}$				
<b>Q.</b> 5.D)	• $(M, \overrightarrow{u_r}, \overrightarrow{u_\theta}) = \Pi_{sym \ des \ courants}$ • invariance selon $\theta$ et $z \Rightarrow \overrightarrow{B}(M,t) = B(r,t) \overrightarrow{u_z}$			1
	• schéma avec $C_{orient\acute{e}}$ • circulation sur $C_{orient\acute{e}}$ avec utilisation de $\overrightarrow{B}_{ext} = \overrightarrow{0}$			2.5
Q.5.c)	• $i_{enlac\acute{e}} = \pm \frac{N}{\ell} Li_c(t)$ • signe justifié avec règle de la main droite			
	$ullet$ $\overrightarrow{B}_{int} = \mu_0 \frac{N}{\ell} i_c(t) \overrightarrow{u_z}$			
Q.5.d)	• $B_{int} = 5 \text{ mT}$ • BONUS si faible avec comparaison avec $B_{IRM}$ ou $B_{terrestre}$			2(+0.5)
,	• commentaire sur $\frac{N}{\ell}$ avec limite • commentaire sur $i_c$ avec limite		I	
	• commentaire sur $\mu_0 \to \mu_0 \mu_r$ et limite			
Q.6	• $\phi_1$ $_{spire} = \mu_0 \frac{N}{\ell} i_c \pi r_b^2$ • pour $N_b$ spires $\phi_{tot} = N_b \mu_0 \frac{N}{\ell} i_c \pi r_b^2$ • or $\Phi_{tot} = M i_c$ donc $M = \mu_0 \frac{N N_b}{\ell} \pi r_b^2$			1.5
	• schéma électrique • complet avec $R_u$ , $R_b$ , $L_b$ et $M$			$2.5_{(+0.5)}$
Q.7.a)	• BONUS si commentaire sur l'impédance très grande de l'oscillo			
	• utilisation de la loi de Faraday • $\frac{L_b}{R_u} \frac{du}{dt} + \left(1 + \frac{R_b}{R_u}\right) u = -M \frac{di_c}{dt}$ ; signes OK			
	• complexes $\Rightarrow \left(\frac{jL_b\omega}{R_{iu}} + 1 + \frac{R_b}{R_{iu}}\right) \underline{u} = -j\omega M \underline{i}_c$			$4.5_{(+0.5)}$
	• avec $R_u \gg L_b \omega$ et $R_u \gg R_b$ , $\underline{u} = -j\omega M \underline{i}_c \bullet U_m =  \underline{u}  = M\omega I_m =$		I	
Q.7.b)	$2\pi M f I_m$			
	• $U_m \propto f \Rightarrow$ régression linéaire $(f, U_m)$ • $r = 0.99997 > 0.99$ qui valide le			
	modèle			
	• $a = 3.97.10^{-3}$ • $M = \frac{a}{2\pi I_m} = 6.31.10^{-4} \mathrm{H}$ • unité correcte			
	• $N_b = \frac{M\ell}{\mu_0 N \pi r_b^2} = 100$ • BONUS si commentaires sur la cohérence des A.N.			
Q.7.c)	• question ouverte, 0.5 points par idée ou calcul intéressant			?
Q.8.a)	• loi de Faraday • démonstration			1
Q.8.b)	• invariance selon $z$ • schéma et/ou mention claire de la convention pour $\mathcal{C}$ • $E(r,t) = -\frac{r}{2} \frac{\mathrm{d}B}{\mathrm{d}t} = -\mu_0 \frac{N}{\ell} \frac{r}{2} \frac{\mathrm{d}i_c}{\mathrm{d}t}$ • loi d'Ohm locale • $\overrightarrow{j} = \gamma_{\mathrm{Al}} \overrightarrow{E} = -\mu_0 \gamma_{\mathrm{Al}} \frac{N}{\ell} \frac{r}{2} \frac{\mathrm{d}i_c}{\mathrm{d}t} \overrightarrow{u_{\theta}}$			1.5
Q.8.c)	• loi d'Ohm locale • $\overrightarrow{j} = \gamma_{Al}  \overrightarrow{E} = -\mu_0 \gamma_{Al} \frac{N}{\ell}  \frac{r}{2}  \frac{di_c}{dt}  \overrightarrow{u_\theta}$			1
Q.9.a)	• invariance des courants par $\theta$ et $z$			1
	$\bullet (M, \overrightarrow{u_r}, \overrightarrow{u_\theta}) = \prod_{sym \ des \ courants} \text{ donc } \overrightarrow{B_1}(M, t) = B_1(r, t) \overrightarrow{u_z}$ $\bullet \overrightarrow{rot} \overrightarrow{B_1} = -\frac{\partial B_1}{\partial r} \overrightarrow{u_\theta} = -\mu_0^2 \gamma_{\text{Al}} \frac{N}{\ell} \frac{r}{2} \frac{\text{d}i_c}{\text{d}t} \overrightarrow{u_\theta} \text{ si } a \leqslant r \leqslant b$			
	$\bullet \overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{B_1'} = -\frac{\partial B_1}{\partial r} \overrightarrow{u_\theta'} = -\mu_0^2 \gamma_{\operatorname{Al}} \frac{N}{\ell} \frac{r}{2} \frac{\operatorname{d} i_c}{\operatorname{d} t} \overrightarrow{u_\theta'} \text{ si } a \leqslant r \leqslant b$			$2.5_{(+0.5)}$
	$\bullet \overrightarrow{\operatorname{rot}} \overrightarrow{B_1} = -\frac{\partial B_1}{\partial r} \overrightarrow{u_\theta} = \overrightarrow{0} \text{ si } r < a \bullet \text{ continuit\'e de } B_1 \text{ en } r = b \text{ et } r = a$			
Q.9.b)	• BONUS continuité car absence de courants surfaciques en $r=b$ et $r=a$			
	• $B_1(r,t) = \mu_0^2 \gamma_{\text{Al}} \frac{N}{\ell} \frac{(r^2 - b^2)}{4} \frac{\text{d}i_c}{\text{d}t} \text{ si } a \leqslant r \leqslant b$			
	$\bullet \ B_1(r,t) = \mu_0^2 \gamma_{Al} \frac{N}{\ell} \frac{(a^2 - b^2)}{4} \frac{di_c}{dt} \text{ si } r < a$			

	$ullet$ terme de mutuelle induction $ullet$ flux total avec $N_b$ $ullet$ loi de Faraday	2	
Q.10.a)	• $e_i(t) = -\frac{\mathrm{d}\Phi(\overrightarrow{B}_{\mathrm{tot}}/S)}{\mathrm{d}t} = -M\left(\frac{\mathrm{d}i_c}{\mathrm{d}t} - \frac{\mu_0\gamma_{\mathrm{Al}}(b^2 - a^2)}{4} \frac{\mathrm{d}^2i_c}{\mathrm{d}t^2}\right)$		
	$\bullet \ e_i(t) = -\frac{1}{dt} = -M \left( \frac{de_i}{dt} - \frac{1}{4} \frac{de_i}{dt^2} \right)$		
0.101)	• schéma électrique • auto-induction $L_b$ et $R_u$ négligées	2.5	
Q.10.b)	• complexe $\Rightarrow u(t) = -M j\omega \left(1 - \frac{\mu_0 \gamma_{A1} (b^2 - a^2)}{4} j\omega\right) \underline{i}_c(t)$		
	• $U_m = M\omega \sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_0}\right)^2} I_m \bullet \omega_0 = \frac{4}{\mu_0 \gamma_{A1} (b^2 - a^2)}$		
	• $\omega_0 = 1,4.10^3 \text{ rad.s}^{-1}$	4	
	• $\omega_0 = 1,4.10$ Tad.s • déclaration des constantes avec valeurs numériques • initialisation d'une liste		
Q.10.c)	• utilisation de random.uniform • calcul de $\omega_0$ avec les valeurs précédentes		
• • • • •	• ajout d'éléments dans la liste avec .append() • utilisation de np.std()		
	• affichage avec print()		
	• $f_0 = \frac{\omega_0}{2\pi} = 220 \ Hz$ • $\log U_m = \log(2\pi M I_m) + \log(f) + \frac{1}{2} \log \left[ 1 + \left( \frac{f}{f_0} \right)^2 \right]$	5	
	• $f \ll f_0$ : $\log U_m = \log(2\pi M I_m) + \log(f)$ • droite de pente 1		
Q.10.d)	• $f \ll f_0$ : $\log U_m = \log(2\pi M I_m) + \log(f)$ • droite de pente 1 • $f \gg f_0$ : $\log U_m = \log(2\pi M I_m) + 2\log(f) - \log(f_0)$ • droite de pente 2		
	• intersection des asymptotes en $f = f_0$		
	• validation graphique : deux droites • intersection pour $f \simeq 220~Hz$ • pentes		
Q.11.a)		1	
Q.11.b)	$ullet$ trajectoire $e^-$ sur schéma $ullet$ apparition de charges $ullet$ justification sens de $\overrightarrow{E}_H$	1.5	
Q.12.a)	$ullet$ $\overrightarrow{E_H} = -\overrightarrow{v} \wedge \overrightarrow{B}$	0.5	
Q.12.b)	$\bullet \ \overrightarrow{j} = -e  n_e \overrightarrow{v}$	0.5	
Q.12.c)	• $j = \frac{I}{ab}$ • $E_H = -\frac{dV}{dy}\overrightarrow{u}_y$ • $V_H = V(y = a) - V(y = 0) = \frac{R_H IB}{b}$ • $R_H = \frac{1}{en_e}$	2	
	$\bullet \ n_e = n_a = \frac{\mu N_A}{M} \bullet n_e = 8.4.10^{22} \text{cm}^{-3} \bullet V_H = 7.4.10^{-8} \text{ V}$	$2.5_{(+0.5)}$	
Q.13.a)	$ullet$ valeurs de $I$ et $B$ réalistes $ullet$ BONUS si $V_H$ difficilement mesurable		
	$\bullet$ signe de $V_H$ permet de trouver le signe des porteurs de charge		
Q.13.b)	$\bullet$ $V_H$ plus grand car $n_e$ plus faible dans un semi-conducteur	1(+0.5)	
<b>4</b> :==::,	• $B = \frac{n_e  e  bV_H}{I} = 340  \text{mT}$ ; BONUS si champ important		
Q.13.c)	• $n_e$ dépend de $T$ • $\left  \frac{R_H(T_0+10)-R_H(T_0)}{R_H(T_0)} \right  = 1 - \exp\left(-\frac{E}{R} \frac{10}{(T_0+10)T_0}\right) \approx 20\%$	1(+0.5)	
<b>Q</b> (12010)	• BONUS si variation importante qui peut fausser les mesures		
0 1 : \	$\bullet \ \underline{u}_D(t) = (R + jL\omega)  \underline{i}_c(t) $	2.5	
Q.14.a)	$ \bullet \underline{u}_D(t)  = U_m = \sqrt{R^2 + (L\omega)^2} I_m \bullet \varphi = \arg(R + jL\omega) = \arctan\left(\frac{L\omega}{R}\right)$		
	• $U_m = 95 \text{ V} \bullet \varphi = 81^\circ = 1,41 \text{ rad}$		
Q.14.b)	• $P(t) = u_D(t)i_c(t)$ • $< \cos(2\omega t + 2\varphi) > = 0$ • $< P > = \frac{U_m I_m}{2}\cos(\varphi)$	$2.5_{(+0.5)}$	
	• $< P > = \frac{RI_m^2}{2}$ • $< P > \approx 23  \text{Watts}$ • BONUS si peu important		
Q.15.a)	• schéma équivalent • $i_H(t) = \frac{u_D(t)}{r+R_0}$	2	
<b>4.10.</b> a)	• $V_H(t) = \frac{R_H i_H(t) B(t)}{b} = \frac{\mu_0 R_H N}{\ell b (r + R_0)} u_D(t) i_c(t)$ • $k = \frac{\mu_0 R_H N}{\ell b (r + R_0)}$		
Q.15.b)	• $V_H(t) = \frac{kU_m I_m}{2} \left[ \cos(\varphi) + \cos(2\omega t + 2\varphi) \right]$ • passe-bas • $f_c \ll 2 \times f = 100 \ Hz$	1.5	
	Total	65	

TOTAL		90