

### 2E102 - Source d'énergie électrique et capteurs

ER2 du 16 novembre 2017, 1 heure. Sans document ni calculatrice.

Notation sur 50 points : deux points pour une réponse juste, moins un demi-point pour une réponse fausse, zéro point en l'absence de réponse. Une réponse au plus autorisée par question (sinon moins un demi-point à la question).

S.I.: unités de base du Système International.

N° étudiant :
Prénom:
Nom :

#### Énergie (20 points)

Q1. Dans le domaine de l'énergie, TEP signifie Tonne Equivalent...

□ Plutonium

**X** Pétrole

□ Personne

□ Pollution

Q2. La puissance instantanée consommée ou fournie par un dipôle dont la tension à ses bornes est  $u(t) = U\sqrt{2}\sin(\omega t)$  et le courant le parcourant  $i(t) = I\sqrt{2}\sin(\omega t - \varphi)$  est

 $\mathbf{X}$ u(t)i(t)

□ Ulcosφ

□ 2UI

Q3. La valeur efficace d'un signal s(t) de période T se calcule ainsi (analyse dimensionnelle possible...) :

 $\mathbf{X} = \int_0^T s^2(t) dt$ 

 $\Box \int_0^T s^2(t)dt \qquad \Box \frac{1}{T} \int_0^T s^2(t)dt$ 

 $\Box \frac{1}{T} \int_0^T s^2(t) dt$ 

Q4. Soit une puissance à acheminer donnée (par exemple d'une centrale électrique à un transformateur). Pour minimiser les pertes en ligne il faut

XIa tension la plus élevée possible et le facteur de puissance le plus proche de 1 possible

□ la tension la plus basse possible et le facteur de puissance le plus proche de 0 possible

□ la tension la plus élevée possible et la puissance réactive la plus élevée possible

□ la tension la plus basse possible et la puissance réactive la plus proche de 1 possible

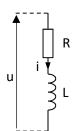
Q5. Dans le cadre du cours n°5 de 2E102 (par Marc Hélier), « Smart grids » peut se traduire en français par

X gestion intelligente de l'énergie □ grille élégante

□ maîtrise de l'énergie nucléaire

□ utilisation de petites voitures électriques

Q6 à Q10. Les alternateurs présents dans les génératrices éoliennes peuvent être composés d'enroulements réalisés avec du fil de cuivre. Ils sont alors représentés par une résistance montée en série avec une inductance.



 $i(t) = I\sqrt{2}sin(2\pi ft)$ 

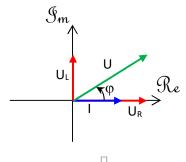
f = 50 Hz

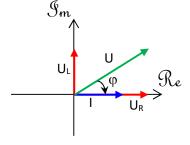
U = 250 V

 $R = 40 \Omega$ 

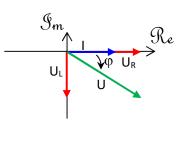
 $L = 3/(10\pi) H$ 

Q6. L'allure du diagramme de Fresnel relatif à ce circuit est (le courant est pris comme référence ici) :





П



	Q7. Le modu	le de l'impédance d	=r.c. de (1600 + 900)		
	<b>X</b> 50 Ω	$\square$ 40 $\Omega$	$\Box$ 100 $\Omega$	$\square$ 300 $\Omega$	
	Q8. L'intensit	té efficace vaut			
	□ 2,5 A	<b>X</b> 1 5 A	□ 2300 A	□ 10 kA	I = U/module de Z I = 250V/50ohms
	Q9. La tensio	n efficace aux borr	nes de la résist	ance vaut	1 – 200 1/000111110
R*I	<b>X</b> 200 ∨	□ 230 V	□ 150 V	□ 5,5 V	
=40*5					
		eur de puissance va			
(phi) = UR/U	□ 1,98	X 0,8	□ 0,53	□ 1	
e schéma de Q6) do	nc cos(phi)	) = 200/250 = 4	4*200/1000	0 = 0.8	
Capteur : généralités (8 p	ooints)				
THE PROPERTY OF ALL ALL AND AL	ur dita da fina	ossa dans la damair	no dos cantour	c 2	
☐ Le manque d'épaisseur☐ Le manque de sensibilit	du capteur	esse dans le domair	XL'influen □ L'influen	s ? ce du capteur su ce du mesurand	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibili	du capteur té du capteur		XL'influen	ce du capteur su	
☐ Le manque d'épaisseur	du capteur té du capteur du même type	(capteurs A et B)	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs d	du capteur té du capteur du même type er le mesurand	(capteurs A et B) e m à partir d'une	X L'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe	du capteur té du capteur du même type er le mesurand n expériment er de manière c	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3	du capteur té du capteur du même type er le mesurand en expériment er de manière c 3 S.I. et mesure	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe	du capteur té du capteur du même type er le mesurand en expériment er de manière c 3 S.I. et mesure	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs o permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1).	du capteur té du capteur du même type er le mesurand in expériment er de manière c 3 S.I. et mesure II en déduit qu	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1). □ est plus rapide que le la service de 1 de	du capteur té du capteur du même type er le mesurand in expériment er de manière c 3 S.I. et mesure II en déduit qu	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A	XL'influen □ L'influen	ce du capteur su ce du mesurand	
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs o permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1). □ est plus rapide que le I grande que le B	du capteur té du capteur du même type er le mesurand n expériment er de manière c 3 S.I. et mesure II en déduit qu B et a une ban	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A	X L'influen □ L'influen	ce du capteur su ce du mesurand	e sur le capteur
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.l. à 3 deux capteurs (figure 1). □ est plus rapide que le 18 grande que le 8 □ est plus rapide que le 18 □ est p	du capteur té du capteur du même type er le mesurand n expériment er de manière c 3 S.I. et mesure II en déduit qu B et a une ban	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A	L'influen  L'influen  3.5  L'influen  L'influen	ce du capteur su ce du mesurand	e sur le capteur
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs o permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1). □ est plus rapide que le I grande que le B	du capteur té du capteur du même type er le mesurand er de manière cas S.I. et mesurall en déduit que B et a une ban	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A nde-passante plus	X L'influen  L'influen  3.5  2.5  1.5	ce du capteur su ce du mesurand	e sur le capteur
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1). □ est plus rapide que le B grande que le B □ est plus rapide que le B petite que le B	du capteur té du capteur du même type er le mesurand er de manière cas S.I. et mesurall en déduit que B et a une ban	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A nde-passante plus	L'influen  L'influen  3.5  L'influen  L'influen	ce du capteur su ce du mesurand	e sur le capteur
□ Le manque d'épaisseur □ Le manque de sensibilit  Q12. Soit deux capteurs of permettant de détermine tension mesurée U. U capteurs en faisant passe le mesurande de 0 S.I. à 3 deux capteurs (figure 1).  □ est plus rapide que le I grande que le B □ est plus rapide que le I petite que le B □ est plus lent que le B	du capteur té du capteur du même type er le mesurande n expériment er de manière c 3 S.I. et mesure II en déduit qu B et a une ban et a une ban	(capteurs A et B) e m à partir d'une tateur teste ces quasi-instantanée e la tension U des ue le capteur A nde-passante plus nde-passante plus	L'influen  L'influen  3.5  L'influen  L'influen	ce du capteur su ce du mesurand	e sur le capteur

courbe d'étalonnage d'origine (état neuf, A = 10). Il fait donc une erreur absolue sur le mesurande, erreur dite d'étalonnage, de (exprimée en unité du mesurande en S.I.)

□ 0,5 □ 2 valeur vraie de m: m = R/Ausagé = 10/5 = 2; valeur calculée de m: m = R/Aneuf = 10/10 = 1

Q14. Le capteur de la question 13 est dans l'état usagé. On considère que la courbe d'étalonnage n'évolue plus dans le temps (A reste constant et vaut 5). Cette erreur d'étalonnage (décrite en Q13) entraîne une 🗆 moins bonne fidélité 🗆 diminution des erreurs systématiques 🗆 diminution des erreurs aléatoires 🗶 moins bonne justesse

#### Capteurs de température (8 points)

Q15. Soit la sonde Pt100 dont la courbe d'étalonnage est R(T) =  $100(1 + aT) [\Omega]$  avec a =  $3,5.10^{-3}$  °C<sup>-1</sup>. Si la grandeur électrique mesurée est sa résistance R, que vaut la sensibilité de ce capteur ?

□≈3°C

**X**0,35 Ω/°C □ ≈3°C/Ω □ 0,35°C<sup>-1</sup>

S = dR/dT = 100 ohms \* a en °C-1

## RPt100 appelée R: R augmente quand T augmente.

Q16. Une sonde Pt100 est utilisée pour déterminer une température connaissant sa courbe d'étalonnage (rappelée à la question 15). Pour mesurer la résistance de la sonde Pt100 et éviter le phénomène d'emballement thermique, quel circuit préconisez-vous ? (Vous supposerez que les appareils de mesure sont parfaits.)

 $f{X}$  Générateur de tension, ampèremètre et sonde Pt100 : les 3 en série non! Générateur de tension, ampèremètre et sonde Pt100 : les 3 en parallèle augmente --> PJ diminue: pas d'embal. non! Générateur de courant, voltmètre et sonde Pt100 : les 3 en série

 $PJ = U^2/R --> T$  augmente --> R

☐ Générateur de courant, voltmètre et sonde Pt100 : les 3 en parallèle

PJ = RI^2 --> T augmente --> R

augmente --> PJ augmente: emballement

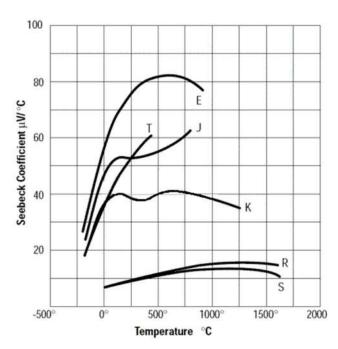
Q17. Soit une CTN dont la résistance a comme expression R(T) =  $R_0 \exp[\beta(1/T - 1/T_0)]$  avec  $R_0 = 5 \text{ k}\Omega$ ,  $T_0 = 300 \text{ K}$ et  $\beta$  = 1000 K. Quelle est l'incertitude sur la température mesurée pour une température vraie de 27°C si la température est directement déduite de la mesure de R(T) avec un ohmmètre dont l'incertitude sur la résistance vaut ±0,5% ? (Vous pourrez par exemple calculer dans un 1er temps le TCR.)

X≈ ±0,45°C

□ ≈ ± 1 K

□ ≈ ±0,15°C

□ ≈ ±2 K



 $TCR(300K) = (1/R(300K))*(dR/dT)_{\dot{a}} 300K$ --> deltaT = (deltaR/R)/TCR  $dR/dT = R^*(-b\hat{e}ta/T^2)$  $TCR(300K) = -b\hat{e}ta/(300*300) = -1000/90000$ deltaT = +-(0.5/100)\*90000/1000 K = +-0.5\*0.9 K

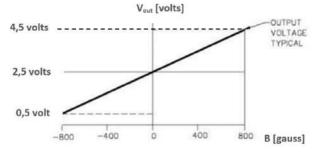


Fig.2. Coefficient Seebeck pour différents thermocouples (Q18).

Fig.3. Courbe d'étalonnage d'un capteur de champ magnétique (Q19).

Q18. Soit un thermocouple composé d'un matériau A et d'un matériau B. Vous savez que son type est E, J, K, R, S ou T et cherchez à le déterminer. Pour cela vous placez la jonction A-B à une température de 0°C et les deux extrémités du thermocouple à une température de 20°C. Vous mesurez au voltmètre une tension de 0,75 mV. Vous répétez l'opération avec cette fois la jonction A-B à 250°C et les deux extrémités du thermocouple à 270°C. Vous mesurez alors au voltmètre une tension de 1,05 mV. Quel est le type de ce thermocouple ? (Vous pourrez vous servir de la figure 2.)

 $\square$  E coef Seebeck SAB: SAB(autour de 0°C) = 750microvolt/20°C = 37,5microvolt/°C --> T ou K SAB(autour de 250°C) = 1050microvolt/20°C = 52,5microvolt/°C --> T ou J Capteurs de champ magnétique (8 points)

Q19. Soit un capteur de champ magnétique dont la courbe d'étalonnage est donnée sur la figure 3. Que vaut B si la tension mesurée est de 3 V ±0,1 V (c'est-à-dire avec une incertitude de mesure) ?

**X** 200 ± 40 gauss □ 250 ± 30 gauss □ 225 ± 10 gauss □ 175 ± 20 gauss

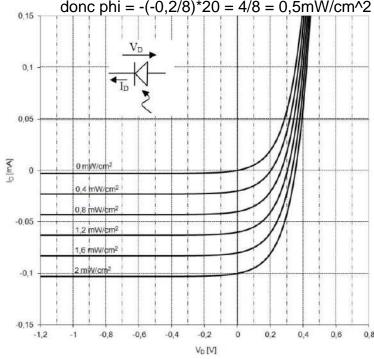
V = 2.5 + B/400 en volt avec B en gauss --> V = 3V alors B = 200gauss et dV/dB = 1/400

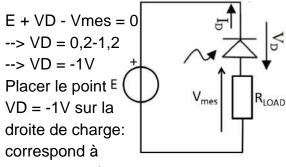
Q20. Soit un capteur à effet Hall donnant la valeur du champ magnétique B à partir de la mesure de la tension Vmes. Rappelons que Vmes = RHIB/z où RH est la constante de Hall, I le courant injecté par un générateur de courant dans le matériau et z l'épaisseur du matériau. L'utilisateur souhaite améliorer la sensibilité d'un facteur 4 en modifiant I (R<sub>H</sub> et z inchangés : on suppose que les variations de température due à la variation de la puissance deltaV\*400

en V/gauss deltaB = =0,1\*400en gauss

# S = dV/dB = RH \* I / z --> I est x4 pour que S x4

PJoule = R	I^2 donc PJoule x16	}			
dissipée par effet Joule ne	e sont pas influentes). Que	lle est la conséquence sur	la puissance dissipée par	effet Joule	
dans le matériau ? Elle va	a être augmentée d'un fact	teur			
□ 2	□ 4	□ 8	<b>X</b> 16		
Q21. Quelle doit-être l'ul dimension ?	nité de R <sub>H</sub> pour que l'équa	ation du capteur à effet H	$Iall V_{mes} = R_H IB/z soit hom$	nogène en	
Xm³/C	□ Vm/A	□ Vm/T	□ AT/Vm		
RH en Vm/(AT)	or (m/s)*T = (V/m) (désistance Géante) est utilis	of force de Lorentz)	donc $T = Vs/m^2 d$	onc RH en	
□ effacer	Xlire	□ écrire	□ lire, écrire et effacer	$= m^3/(As)$	
				` '	
Capteurs d'éclairement (	(6 points)			= m^3/C	
		1. 1. /	. /	L còmo	
	lent <i>approché</i> d'une phot fs) quand la fréquence de l'				
(HF) est respectivement	s) quanti la frequence de r	eciairement tenu vers zen	o (Br) et quanti elle tenu v	76131 11111111	
☐ BF : générateur de cou	rant. HF : circuit-ouvert	X BF : générate	eur de courant, HF : court-	-circuit	
□ BF : résistance, HF : circ		•	e, HF : court-circuit		
	dont la caractéristique est c	_	•		
compris entre 0 et 2 m' négatifs) ?	W/cm², quelle est la <i>meil</i>	<i>lleure</i> relation entre I <sub>D</sub> et	t φ dans le 3 <sup>eme</sup> quadrant	t (I <sub>D</sub> et V <sub>D</sub>	
□ I <sub>D</sub> indépendant de φ		□ I <sub>D</sub> (mA) ≈ -φ(m	1W/cm <sup>2</sup> )/200		
□ $\phi$ (mW/cm²) indépenda	int de I <sub>D</sub>	$X I_D(mA) \approx -\phi(mA)$	1W/cm <sup>2</sup> )/20		
			carac à 2mW/cm^2		
	igure 5 avec E = $1,2 \text{ V}$ , $R_{LOAD}$			en mov	
	l'éclairement si V <sub>mes</sub> = 0,2 'iliser une autre méthode.)	V ? (Vous pouvez tracer la	a droite de charge sur la f	(mAcm^2	2)
$\Box \approx 0.2 \text{ mW/cm}^2$	$X \approx 0.5 \text{ mW/cm}^2$	$\Box \approx 1.4 \text{ mW/cm}^2$	□ ≈ 1,7 mW/cm <sup>2</sup>	(	-,
	D = -0.2/8  en mA et	,			
	$(3)^*20 = 4/8 = 0.5 \text{mW}$		7111 C11 1111 V/C111 2)		
uone pm = -(-0,2/c	)) 20 = 4/0 = 0,5111vv	1 1	une photodiode		
		1 1	s éclairements		
<del>V</del> D		(Q23 à Q25).	5 55.an ements		
		Autre méth	ode:		
1		droite de ch	harge: E = -RLOAD	*ID -VD	
+++++++			: + \/D\/PL OAD à tr		





 $phi = 0.5 mW/cm \triangle 2 cuit avec photodiode (Q25). \label{eq:phi}$