OBSERVATOIRE DU PIC DU MIDI Modernisation du télescope Bernard LYOT

Section : GENIE ELECTRIQUE Option : ELECTROTECHNIQUE ET ENERGIE

PARTIE: SUJET

PARTIE A : DISTRIBUTION HAUTE TENSION	2
A1. Etude du poste de livraison et du poste de transformation principal	2
A2. Etude du transformateur	3
PARTIE B : DISTRIBUTION BASSE TENSION	6
B1. Etude de l'équipement de distribution électrique de la centrale hydraulique	6
B2. Vérification du dimensionnement du câble d'alimentation :	7
B3. Choix de la protection :	9
B4. Relèvement du facteur de puissance de la centrale hydraulique	11
B5. Régulation de la température de l'huile de la centrale hydraulique	14
PARTIE C : MOTORISATION ET SUPERVISION DE LA COUPOLE DU TBL	19
C1. Modification de la motorisation de l'entrainement de la coupole	19
C2. Analyse des harmoniques de la motorisation de la coupole	22
C3. Communication des équipements avec la supervision	25
PARTIE D : Centrale photovoltaïque de la Station Météo Communicante	29
D1. Etude de l'existant et analyse de l'effet de l'environnement sur les modules photovoltaïques.	
D2. Calcul de l'énergie consommée.	30
D.3. Calcul de l'énergie à produire.	31
D4. Calcul de la taille du générateur	31
D5 Dimensionnement du parc de batteries.	32
D6 Etude de la solution retenue	33

Modèle ENSD ©NEOPTEC		二	二	=																
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :											N	é(e)	le :		/					
	(Le nun	néro es	it celui d	qui figui	re sur la	a convo	cation	ou la fe	uille d'	émarge	ment)									
	Con	cour	S			Sect	ion/0	Optio	n				Epre	uve			Mati	ère		

PARTIE A Questions A1.1 à A2.1

PARTIE A: DISTRIBUTION HAUTE TENSION

La desserte en énergie électrique du Pic du Midi est amenée à subir des conditions climatiques sévères de par son implantation en zone de haute montagne. Le site héberge également un poste TDF autonome pour la diffusion de la télévision dans le grand Sud-Ouest de la France. Un câble de « secours » a été posé entre TDF et le Pic du Midi pour réalimenter le site en cas d'avarie grave sur son alimentation électrique. On vous demande de vérifier les procédures de mise sous tension de ce câble.

A1. Etude du poste de livraison et du poste de transformation principal.
A1.1. Indiquer le type d'alimentation du poste de livraison de l'observatoire du pic du midi :
A1.2. Indiquer le type d'alimentation du poste de livraison de TDF :
A1.3. Expliquer l'incidence du dysfonctionnement de la cellule N1S-1 du poste de livraison de l'observatoire du pic du midi? On précise que l'alimentation en fonctionnement normal du poste est effectuée par EDF 1.
A1.4. Expliquer pourquoi l'alimentation du bâtiment TDF est moins sûre que celle de l'observatoire du pic du midi ?
A1.5. Citer les repères des différents appareils qui permettent de secourir TDF en cas de défaut de son arrivée EDF.

A1.6. Le dossier technique indique l'état des cellules HT dans le cas d'un fonctionnement « normal ». Préciser l'état des appareils de la distribution en fonctionnement secours dans le cas de l'indisponibilité de la ligne aérienne depuis La Mongie.

Cellules HT	N1S-1	N1S-2	N1S-3	N1S-4	N1-5
Interrupteur-sectionneur					
Sectionneur MALT					

A1.7. A l'aide du dossier technique, énumérer dans l'ordre chronologique les manœuvres à réaliser sur les différents appareils, ainsi que le mouvement des clés permettant la mise sous tension du câble de secours de TDF par la régie du Pic du Midi.

ETAPE	LIEU	ACTION									
Déconsignation de la ligne d'échange											
NB : Remplir l'avis de consignation partie fin de travaux											
1											
2											
3											
	Mise sous tension du câble d'échange										
4											
5											

A2. Etude du transformateur

En vue de travaux de rénovation sur le site de l'observatoire du Pic du Midi pour développer l'accueil du public, la répartition des puissances est amenée à changer. On vous demande de vérifier les possibilités de couplage des deux transformateurs T1 et T2 sur l'installation de distribution HT/BT.

A 2 1	Indiquer les t	typos do dófaut	t contro locavole	loc transformatours	doivent être protégés
AZ.I.	malauer ies i	ivbes de delau	i contre lesqueis	les transformateurs	doivent etre protedes

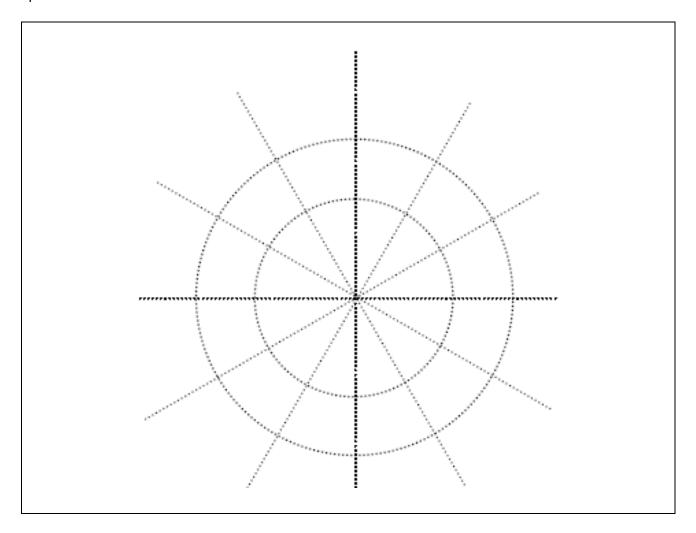
1		

Modèle ENSD ©NEOPTEC																				
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																				
Prénom :																				
N° d'inscription :												é(e)	le :		/					
	(Le nur			qui figu						émarge	ment)									
	Con	cour	S			Sect	ion/(Optio	on				Epre	uve			Mati	ère		

PARTIE A (suite et fin) Questions A2.2 à A2.6

enroulements et le repère des bornes. L'installation est de type triphasé équilibré:									

A2.3. Donner la valeur de l'indice horaire de couplage, et tracer le diagramme des tensions primaires et secondaires du transformateur T1 :



	□Oui	□Non
ustifier votre réponse et in	diquer les conditions d	de couplage des deux transformateurs T1 et T2:
A2.5. Vérifier par le calcul le	e courant de court-circ	cuit présumé en sortie du transformateur T1 :
A2.6. En déduire les critère	s de choix du disjonct	eur D :

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=															=	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :	(Le nur					a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/				
	Con			aur rigur	Sect				emarge	ment)	[Epre	uve			!	Mati	ère		

PARTIE B Questions B1.1 à B2.5

PARTIE B: DISTRIBUTION BASSE TENSION

En vue de la réfection de l'installation HT/BT du télescope Bernard Lyot, et afin d'améliorer l'efficacité énergétique, il a été décidé de rénover l'armoire électrique de la centrale hydraulique.

B1. Etude de l'équipement de distribution électrique de la centrale hydraulique.

Objectif : pour le départ d'alimentation de cette centrale, vous allez devoir effectuer le choix de l'interrupteur sectionneur Q0.

B.1.1. A l'aide du dossier technique, préciser si le fonctionnement simultané des pompes HP est possible. En déduire l'incidence que cela pourrait avoir sur le dimensionnement de la distribution.
B1.2. Identifier le type de démarrage mis en œuvre pour les pompes HP. Justifier son emploi.
B1.3. Donner le principe de ce démarrage.

B1.4. De facon à dimensionner l'installation, compléter le tableau suivant.

	P utile	Rendement	P absorbée	Coefficient	P absorbée	Cos	Tan	Q
	unitaire	(η)	unitaire	simultanéité	totale	φ	φ	(kVAR)
	(kW)		(kW)		(kW)			
Agitateur		0.85		1		0.86		
Chauffage		1		1		1		
Pompe		0.7				0.82		
groupe 1								
Pompe		0.7				0.82		
groupe 2								
Circuits	0.5	1	0,5	1	0.5	1	0	0
auxiliaires								
Ventilateur	16	0.94		1		0.86		
				Total :				

Pour la suite de l'étude on prendra une puissance absorbée totale de 52kW et une puissance réactive totale de 28 kVAR.

B1.5. Déterminer la puissance apparente TOTALE :

Formule	Application numérique

B1.6. Calculer le courant par phase.

Formule	Application numérique

B2. Vérification du dimensionnement du câble d'alimentation :

L'armoire de distribution de la centrale hydraulique, située à proximité des pompes, est installée à 72m du TGBT où seront implantées toutes les protections des différents équipements. Le responsable technique souhaite savoir s'il est nécessaire de remplacer le câble d'alimentation existant Ca4. L'installation est de type triphasé équilibré et les risques extérieurs ne présentent pas de risque d'explosion. Le câble existant est en aluminium (isolant PRC) et enterré dans un conduit profilé. Le sol présente une résistivité thermique de 1K.m/W (terrain sec) avec une température de 10°C.

B2.1. On vous demande de compléter le tableau ci-dessous à l'aide du document ressource :

	Résultats
К	
lth	85A
Coefficient f1	
Coefficient f2	
Coefficient f3	
Méthode de référence (tab S4)	
Numéro du mode de pose	
Coefficient f4	
Coefficient f8	
Coefficient f9	
Coefficient f10	
Coefficient f12	
Coefficient f	
Iz	

CAPLP - CAFEP génie électrique option électrotechnique

B2.2. Déterminer la s	ection de câble préconisée.	
Un relevé de cos φ si	ır ce départ a donné une valeur c	de 0,88.
B2.3. Vérifier que les	conditions de chute de tension s	ont conformes aux exigences de la norme.
Le câble d'alimentation	n de 72m existant est de type U´	1000ARO2V 3G 25² en aluminium.
B2.4. Préciser s'il est	nécessaire de le remplacer.	
Cotto controlo hydrau	lique sera alimentée depuis le TO	GBT_TBL au niveau 1 et le courant de court
circuit présumé en an		361 TBL au filveau Tet le courailt de court
B2.5. Déterminer la v	aleur du courant de court-circuit à	à l'extrémité de notre câble :

Modèle ENSD ©NEOPTEC																				
Nom: (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																				
Prénom :																				
N° d'inscription :										l	é(e)	le :		/		/				
	(Le nui			qui figu					emarge	ement)							NA - 4!	.		
	Con	cour	s		Sect	ion/0	Optio	on				Epre	uve				Mati	ere		

PARTIE B (suite) Questions B2.6 à B4.4

Pour la suite on considère	ra que le courant de cou	ırt circuit aval est de 3500 A							
B2.6. Choisir l'interrupteu commande extérieure laté		sachant qu'il est nécessaire tre choix.	de prévoir une						
Référence									
Justification									
B3. Choix de la protection : Vous devez à présent choisir et régler la protection Q4 alimentant le câble Ca4. Cette protection est implantée dans le TGBT TBL situé au niveau 1. Le bâtiment est alimenté par le transformateur T4 de type ONAN (immergé dans l'huile) de 1000KVA.									
B3.1. A l'aide du dossier r niveau du transformateur	B3.1. A l'aide du dossier ressource, déterminer la valeur du courant de court circuit présumée au niveau du transformateur								
B3.2. Choisir la référence	commerciale du disjonct	eur tripolaire dans la gamme H	125. Justifier.						
Référence commerciale :									
Numéro d'identification :									
Justification :									
Valeur du calibre de la pro	tection magnétique :								
Avant de plomber le capot protégeant les réglages de la protection thermique, on vous demande de les déterminer.									
B3.3. Déterminer la valeur	B3.3. Déterminer la valeur de réglage du thermique.								
Plages de réglage du ther	mique:								

CAPLP - CAFEP génie électrique option électrotechnique

Si In=100A, valeur du réglage retenue pour l'application :

Courant de court circuit présumé:								
Temps de déclenchement :								
B3.5. Déterminer le temps de coupure maximum du dispositif de protection :								
FORMULE	APPLICATION NUMERIQUE							
Conclure :								
B3.6. Identifier, d'après le schéma du dossier technique du TBL, le schéma des liaisons à la terre utilisé et lister ses caractéristiques :								
Votre responsable technique vous demande s'il ce disjoncteur afin d'assurer la protection des phydraulique.	est nécessaire d'associer un dispositif différentiel à personnes intervenant sur l'armoire de la centrale							
B3.7. Justifier votre réponse :								

B3.4. Déterminer le temps de déclenchement de la protection en cas de court circuit :

CAPLP - CAFEP génie électrique option électrotechnique

B4 .	Relèvement	du facteur	de pui	issance de	e la e	centrale	hydraulique.
UT.	I V C I C A C I I I C I I I	. uu lacteul	ue bu	issailee u	c ia	cennaie	iivuiauliuu c .

On vous demande d'analyser la qualité de l'énergie.

La centrale hydraulique consommant trop d'énergie réactive, il a été décidé de modifier l'installation afin de relever le facteur de puissance au niveau minimum imposé par EDF.

Objectif: à l'aide de la documentation ressource, vous devez choisir l'équipement de compensation d'énergie à mettre en œuvre.

Pour cette étude, on considèrera que la puissance absorbée totale est de 52kW et la puissance réactive totale de 28 kVAR.

B4.1. Calculer le facteur de puissance de cette installation.

Formule	Application numérique									
34.2. Calculer la tg φ de l'installation.										
Formule Application numérique										
B4.3. Calculer la puissance réactive (Qc) totale à fournir par les batteries de condensateurs.										

Formule	Application numérique

A présent, on supposera que l'on doit installer une batterie de condensateurs de 10kVAR minimum de façon à ne pas être pénalisé par EDF avec une puissance d'alimentation de 60KVA.

B4.4. Calculer le nouveau courant par phase. Conclure

Formule	Application numérique

Modèle ENSD ©NEOPTEC		_																					
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																							
Prénom :																							
N° d'inscription :											é(e)	le :			/								
	(Le nui			qui tigu					emarge	ment)		Envo							Mati	àro			
	Con	cour	s		Section/Option					Epreuve					Matière								

PARTIE B (suite) Questions B4.5 à B5.2

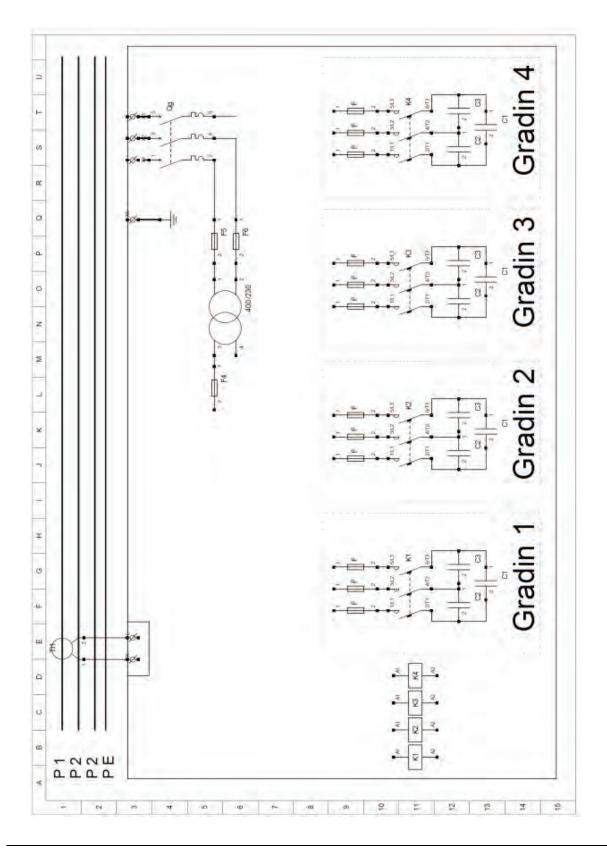
Rapport Qc/SN		
Mode de compensation :	Fixe	Automatique □
34.6. Indiquer quel appareil all d'harmonique.	ez-vous utiliser pour	mesurer le taux de distorsion en cou
Les mesures réalisées sont les s J= 400V Sn= 60 KVA puissance apparen S=47KVA Puissance appare	te nominale de l'armo	ire
	en courant harmoniqu	e mesuré
34.7. Déterminer le type de l'équ	ipement de compens	ation à mettre en œuvre.
34.7. Déterminer le type de l'équ Formule :	ipement de compensa	ation à mettre en œuvre. Calcul :
	ipement de compensa	to A management of the desired of the second
	ipement de compensa	to A management of the desired of the second
		Calcul :
Formule :		Calcul :
Formule : Choix de l'équipement de com	pensation pouvant pas être impl	Classic
Formule : Choix de l'équipement de com e module de compensation ne plans une armoire à proximité (en	pensation pouvant pas être impliviron 2m de câble).	CLASSIC CONFORT HARMONY anté dans l'armoire existante, on le rajou
Formule : Choix de l'équipement de com e module de compensation ne p ans une armoire à proximité (en	pensation pouvant pas être impliviron 2m de câble).	CLASSIC CONFORT HARMONY anté dans l'armoire existante, on le rajou

Les candidats devront restituer l'ensemble des pages du dossier

Votre responsable technique vous demande de déterminer le type de compensation à installer.

En vue de raccorder la batterie Varset à notre installation, on vous demande de tracer le schéma de raccordement du régulateur NR6. L'équipement est câblé en sortie d'usine pour un réseau avec distribution du neutre. Vous devez l'adapter à l'alimentation 3x400V 50Hz dans laquelle le conducteur de neutre n'est pas distribué.

B4.9. Compléter le nouveau schéma de branchement :



CAPLP - CAFEP génie électrique option électrotechnique

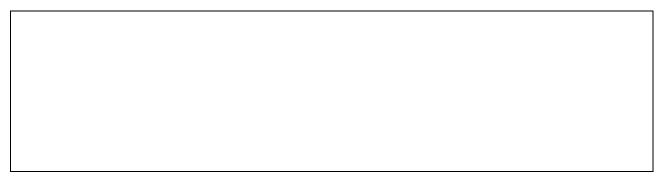
B5. Régulation de la température de l'huile de la centrale hydraulique

Pour répondre efficacement à une demande croissante de l'utilisation du Télescope Bernard Lyot et afin d'améliorer la rapidité de préparation, il a été convenu avec les exploitants de préchauffer l'huile en permanence en mettant en œuvre une boucle de régulation.

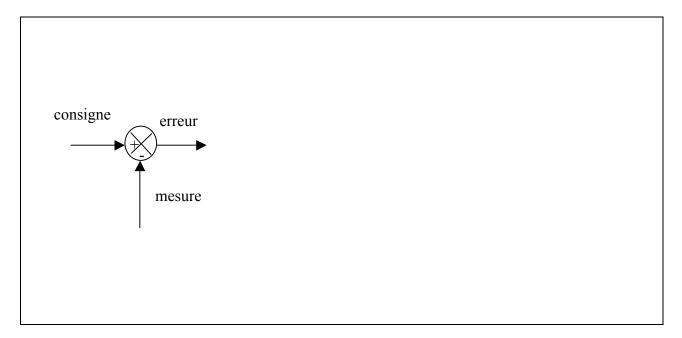
Modélisation d'une régulation

Le choix des responsables s'est porté sur une régulation de type PID.

B5.1. Donner la signification et l'action de chacun des termes du PID.



B5.2. Etablir le schéma de principe de la boucle de régulation en y intégrant le régulateur, le gradateur, les thermoplongeurs et le capteur de température.

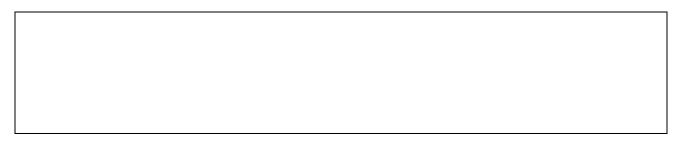


Modèle ENSD ©NEOPTEC		_																					
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																							
Prénom :																							
N° d'inscription :											é(e)	le :			/								
	(Le nui			qui tigu					emarge	ment)		Envo							Mati	àro			
	Con	cour	s		Section/Option					Epreuve					Matière								

PARTIE B (suite) Questions B5.3 à B5.5

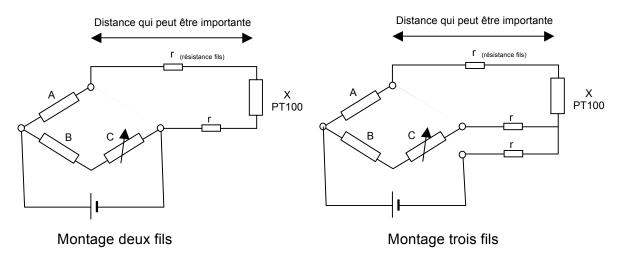
- B5.3. On dispose de deux solutions techniques pour la mise en œuvre d'un gradateur :
 - le gradateur à train d'ondes,
 - le gradateur à angle de phase.

Pour l'application proposée, on vous demande de préciser la solution la mieux adaptée et de justifier votre choix.

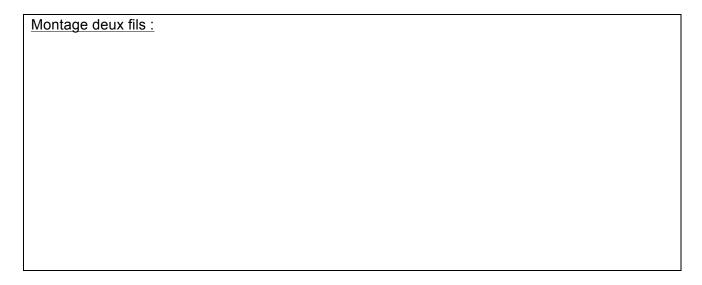


Le capteur de température utilisé est une sonde PT100. Il existe des capteurs comportant 2 fils ou 3 fils.

Exemples : montage en pont de Wheatstone :



B5.4. Démontrer par le calcul l'intérêt d'utiliser une sonde PT100 trois fils pour les longues distances. Pour cela donner l'expression de X en fonction de A, B, C et r.



Montage trois fils :
<u>Conclusion</u> :
L'huile utilisée dans les patins hydrostatiques va être régulée à une température de 25°C. Dans le cas le plus défavorable la température minimale de l'huile avant la chauffe sera de 5°C.
B5.5. Calculer l'énergie de chauffe nécessaire pour une montée en température en 20mn.
Détermination des paramètres de la fonction de transfert du régulateur :
La puissance de chauffe des thermoplongeurs est modulée linéairement par un gradateur. La consigne est nommée Y et varie de 0 à 100 %. La plage de travail du régulateur est de 20°C.
Afin de déterminer les paramètres de correction du régulateur, il est nécessaire d'identifier le système par un essai expérimental. Il s'agit d'un relevé en réponse indicielle (échelon) en boucle ouverte.
Cet essai est réalisé avec une consigne de température de 25 °C. Compte tenu de l'allure générale de la réponse indicielle, c'est la méthode de Broïda qui a été retenue.

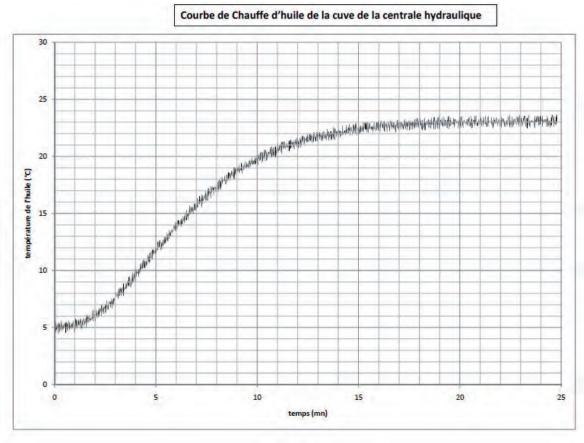
Modèle ENSD ©NEOPTEC																							
Nom: (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																							
Prénom :																							
N° d'inscription :										l	é(e)	le :			/			/					
	(Le nui			qui figu					emarge	ement)									NA - 4!	.			
	Con	cour	s		Section/Option					Epreuve						Matière							

PARTIE B (suite et fin) Questions B5.6 à B5.9

B5.6. A parti	r de la	méthode	Broïda,	identifier	la fonction	de	transfert	correspondant	à la	courbe
relevée.										



B5.7. Déterminer les paramètres K, T et τ caractérisant la fonction de transfert en boucle ouverte de ce système conformément au modèle de Broïda .



Paramètres de la fonction de transfert :	
B5.8. Déterminer le type de correcteur :	
DO.O. Determiner le type de correcteur.	
B5.9. Déterminer les paramètres du correcteur :	

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=																	=	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																				
Prénom :																						
N° d'inscription :							a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/					
	Con		ar la convocation ou la feuille d'émargen Section/Option						[Epre	uve		Matière									

PARTIE C Questions C1.1 à C1.9

PARTIE C : MOTORISATION ET SUPERVISION DE LA COUPOLE DU TBL

C1. Modification de la motorisation de l'entrainement de la coupole

Dans le cadre de la modernisation de l'installation, on a souhaité remplacer les moteurs à courant continu qui assurent la rotation de la coupole et de la calotte.

La solution technique qui a été retenue est l'utilisation de servomoteurs de type « brushless ». Ces derniers seront alimentés par des variateurs équipés de filtres CEM.

La chaîne cinématique de l'entrainement de la coupole reste inchangée.

Objectif : déterminer les caractéristiques nécessaires pour le dimensionnement, l'alimentation et la protection de ces nouveaux moteurs d'entrainement.

nouvelle géné d'entrainemen remplacés pai	'équipe s'est porté sur la gamme de servomoteurs de type « brushless » d' ration Parker SSD Parvex. Afin de réduire les coûts de la modification, le systè t de la coupole a été entièrement conservé. Seuls les moteurs existants ont des modèles présentant une dynamique élevée et une exceptionnelle qualité pondant aux exigences de positionnement de la coupole du télescope BL.
C1.2. Indiquer	dans la gamme Parker SSD Parvex, la série à retenir.(voir DT12 et DT13)
C1 3 Préciser	le couple minimal que devra fournir chaque moteur. Justifier votre réponse.

C1.4. Calculer la vitesse de rotation d'un moteur pour assurer une remise en position initiale de la coupole en moins de 2min 30s après une journée ou une nuit d'observation.
C1.5. Donner la référence du moteur à retenir : Justifier votre choix.
C1.6. Préciser la référence du variateur multiaxe associé, afin d'obtenir un pilotage du positionnement sans automate embarqué. On rappelle que l'installation est à environ 2900m d'altitude.
Le contrôle de la rotation de la coupole doit être asservi à celui de la calotte pour assurer le suivi d'un astre. La commande de cet ensemble assurera un positionnement multiaxes avec une alimentation sur rack.
C1.7. Choisir le module d'alimentation de puissance du rack.

C1.8. Choisir le filtre réseau de taille normale associé.									
C1.9. Choisir la protection adaptée.									

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=															\equiv	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :	(Le nur					a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/				
	Con			aur rigur	Sect				emarge	ment)	[Epre	uve			!	Mati	ère		

PARTIE C (suite) Questions C2.1 à C2.9

C2. Analyse des harmoniques de la motorisation de la coupole

Le mouvement de la coupole nécessite l'utilisation simultanée de 5 moteurs. On associe un automate pour la synchronisation et un variateur pour l'alimentation simultanée des 5 moteurs. On se propose de justifier l'utilisation d'un filtre en amont de ce variateur.

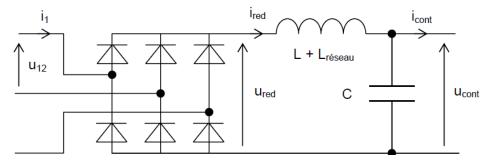
Causes et effets d'une pollution harmonique

C2.1. Identifier les causes principales de ces perturbations harmoniques :
C2.2. Citer les principaux effets engendrés par ces perturbations :

Pour cette étude, nous chercherons à réduire les perturbations harmoniques provoquées par le variateur associé à la motorisation de la coupole.

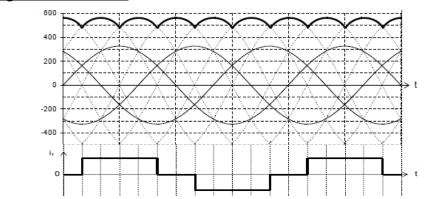
Le variateur de vitesse proposé a une structure de puissance classique : redressement par pont parallèle double triphasé (PD3)

Schéma équivalent simplifié :



Relevé des signaux du variateur :

I



Détermination du taux distorsion harmonique provoqué par le variateur

On vous rappelle le principe de la décomposition d'un signal en série de Fourrier :

$$i(t) = a_0 + \sum_{k=1}^{\infty} (a_k \sin k\omega t + b_n \cos k\omega t)$$

Λνος

$$a_k = \frac{2}{T} \int_0^T i(t) sink\omega t dt$$
 et $b_k = \frac{2}{T} \int_0^T i(t) cosk\omega t dt$

$$i(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{4.\hat{1}1}{\pi} \cdot \frac{\cos\left[\frac{(2n+1)\pi}{6}\right]}{(2n+1)} \sin[(2n+1)\omega t]$$

C2.3. Montrer que le courant i1(t) s'écrit

C2.4. Calculer ci-dessous les valeurs <u>efficaces</u> des courants harmoniques de rang k: lk à partir de la formule de i(t). On prendra \hat{l}_0 = 35,4 A.

Rang	1	3	5	7	9	11	13	15
Ik (A)								
Ik² _(A²)								

C2.5. Calculer le taux de distorsion Harmonique THD en se limitant au rang 15 (exprimer la valeur en %).

en %).			

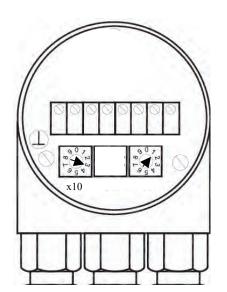
C2.6. D'après l'extrait de la norme NFC15-100 donné, déterminer le niveau de pollution harmonique de l'installation.
C2.7. Quelles solutions préconisez vous afin de lutter contre ces courants harmoniques ?
Filtrage des harmoniques
On se propose d'annuler les harmoniques de rang 5, 7 et 11 en plaçant un filtre de type RLC série entre chaque phase et le neutre $(V = 230V)$.
C2.8. Dans ces conditions calculer le nouveau taux de distorsion. Son niveau est il acceptable ?
Le facteur de qualité de ce filtre est $Q_0 = \frac{X_0}{R} = 93$ avec $X_0 = \sqrt{\frac{L}{C}}$ Il faudra que l'impédance de l'inductance soit égale à l'impédance du condensateur.
On admettra une résistance $R = 2\Omega$.
On admettra une résistance R = 2Ω. C2.9. Dessiner ci-dessous le schéma équivalent de ce filtre.
On admettra une resistance R = 202.
On admettra une resistance R = 202.
On aumenta une resistance R = 202.

Modèle ENSD ©NEOPTEC																	
Nom: (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																	
Prénom :																	
N° d'inscription :					 1- 6	 <u> </u>		é(e)	le :		/						
•	Conc		qui tigu	Sect		emarge	ment)	I	Epre	uve			I	Mati	ère		

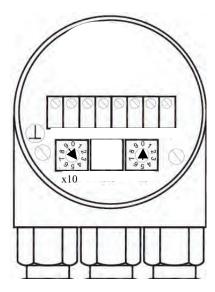
PARTIE C (suite) Questions C2.10 à C3.2

C2.10. Déterminer les paramètres L et C pour une pulsation de $k\omega$ centrée sur l'harmonique de rang 5.
C3. Communication des équipements avec la supervision
La modernisation de ce site doit permettre une meilleure gestion des équipements implantés sur ce bâtiment. De ce fait, une supervision va être implantée afin de piloter l'ensemble des motorisations du télescope, mais aussi des motorisations de l'ensemble coupole/calotte.
Ce poste de commande et de mesure sera situé à l'étage immédiatement inférieur au télescope. Le choix de la communication entre les différents modules s'est porté sur le bus CAN Open.
Lors d'une coupure du réseau d'alimentation, on souhaite faire une analyse de la trame afin de retrouver la position.
Etude de la trame
C3.1. Recherche de l'adresse des codeurs :
A partir de la position des potentiomètres des codeurs de la coupole et de la calotte du télescope, déterminer leur adresse respective et leur COB-ID, sur les différentes bases de numération suivantes : base 10, base 2 et base 16. Pour notre application la valeur du PDO sera égale à : 0011 ₍₂₎
2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2

Codeur coupole

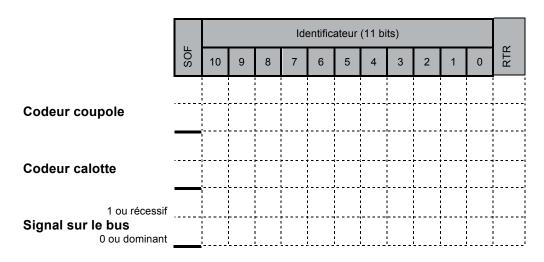


Codeur calotte



Codeur coupôle	Codeur calotte
Adresse _coupole (10) =	Adresse_calotte (10) =
Adresse _coupole (2) =	Adresse_calotte (2) =
Adresse _coupole (16) =	Adresse_calotte (16) =
COB-ID_coupole (2) =	COB-ID_calotte (2) =

C3.2. Compléter le chronogramme correspondant au champ d'arbitrage pour ces deux codeurs :



Lequel est le plus prioritaire pour accéder au bus CAN ? Justifier votre réponse.

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=															=	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :	(Le nur					a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/				
	Con			aur rigur	Sect				emarge	ment)	[Epre	uve			!	Mati	ère		

PARTIE C (suite et fin) Questions C3.3 à C3.9

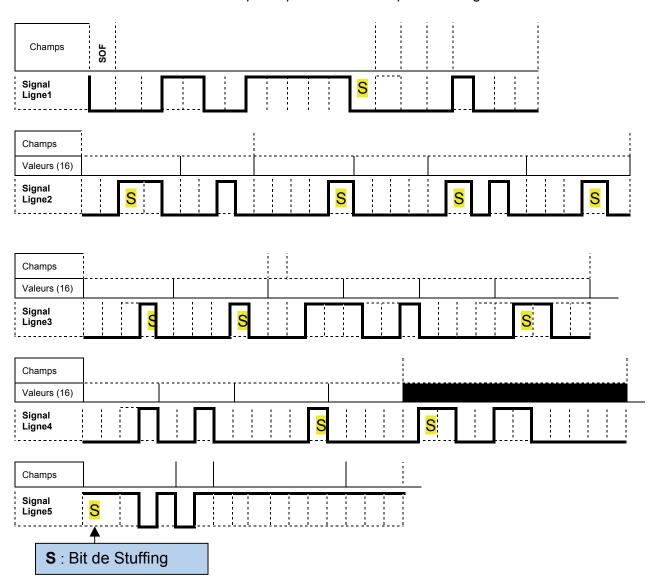
C3.3. Donner la valeur binaire et hexadécimale du champ d'arbitrage.

COB-ID (2)	COB-ID (16)

La transmission de la position des capteurs rotatifs s'effectue suite à une demande de la supervision. Etant donné que la trame émise par le capteur contient un grand nombre de bits, elle a été décomposée en 4 lignes :

- ligne 1 : SOF, champ d'arbitrage et champ de contrôle
- ligne 2 : octets de données,
- ligne 3 : octets de données,
- ligne 4 : octets de données, CRC
- ligne 5 : CRC (suite), ACK, champ de fin de trame et espace inter trame

C3.4. Délimiter les différents champs du protocole CAN Open sur la figure ci-dessous :



C3.5. Décoder les valeurs hexadécimales de la ligne 2, 3 et 4 en le complétant dans la trame cidessus.

calculs		
Réglage de la vitesse de tra	nsmission sur le Bus CAN open	
On cherche à vérifier si (1kbits/s=1000bits/s) sur avec la vitesse de trans référence la trame étudiée	le réglage de la vitesse de t les différents équipements du mission du codeur précédent à à la question C3.4, soit 121 bi	ransmission réglée à 250 kbits/s bus CAN Open, est compatible t. On prendra comme trame de ts, bits de stuffing inclus.
formul		volous
formul	e	valeur
C3.8. Calculer le temps de	propagation théorique Tth et le	
C3.8. Calculer le temps de	propagation théorique Tth et le	
C3.8. Calculer le temps de superviseur jusqu'au codeur Distance totale =	propagation théorique Tth et le	débit théorique maximum Dth _{max} du
C3.8. Calculer le temps de superviseur jusqu'au codeur Distance totale =	propagation théorique Tth et le de la coupole. Conclure.	
C3.8. Calculer le temps de superviseur jusqu'au codeur Distance totale = Temps théorique de prop	propagation théorique Tth et le de la coupole. Conclure.	
C3.8. Calculer le temps de superviseur jusqu'au codeur Distance totale = Temps théorique de prop Débit théorique maxi = Conclusion :	propagation théorique Tth et le de la coupole. Conclure. agation d'une trame= Tth =	

C3.6. Déterminer la position angulaire de la coupole pour une précision du codeur de 0,1534mm et

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=															=	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :	(Le nur					a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/				
	Con			aur rigur	Sect				emarge	ment)	[Epre	uve			!	Mati	ère		

PARTIE D Questions D1.1 à D1.5

PARTIE D : Centrale photovoltaïque de la Station Météo Communicante

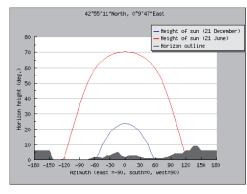
Le responsable technique souhaite faire évoluer énergétiquement une partie de l'installation existante. Vous devez proposer une modification de l'installation photovoltaïque en vous aidant du dossier ressource.

D1. Etude de l'existant et analyse de l'effet de l'environnement sur les modules photovoltaïques.

A l'aide de la position GPS une première étude à l'aide du logiciel PVgis est réalisée. La station météo est sur une crête et il n y a pas de masque lié à un obstacle proche.

Voici le Relevé de masque sur le site prévu

Location: 42°55'11" Nord, 0°9'47" Est, 2047 m altitude



D'après le relevé de masque ci-dessus :

D1.1. Indiquer par une croix, quelle sera l'influence des ombres portées des montagnes situées devant les modules :

Perte de 5% du productible
Perte de 25% du productible
Perte de 70% du productible

e courant de court-cir	cuit d'une cellule PV e	est de 3,1 A sous 100	0 w/m².	
1.3. Indiquer le coura	nt à la puissance max	imale aux conditions	STC:	

Le bureau d'étude a choisi une technologie de modules photovoltaïques PHOTOWATT PW500 Modèle 50 W. Il souhaite connaître le comportement de ces modules dans leur environnement (température de -20°C à +55°C) et en présence de neige.

D1.4. Compléter le tableau ci-dessous :

Coefficients de température	Puissance	Courant	Tension
Temp. Modules	-20°C	25 °C	50 °C
Puissance nominale		50W	
Courant de court circuit		3.1A	
Tension circuit ouvert		21.6V	

D1.5. Préciser l'incidence de la température sur les modules photovoltaïques.(voir courbes sur DR37)

1		
I .		
I.		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
I .		
1		
I .		
1		
I II		

D2. Calcul de l'énergie consommée.

Vous devez dimensionner la nouvelle centrale photovoltaïque de cette station Météo. Il est nécessaire de prévoir en supplément l'alimentation :

- D'un routeur GSM 3G.
- D'une Webcam 360° avec un dôme et chauffage
- D'un déclencheur d'avalanche Gazex.

A l'aide des documentations techniques déterminer le besoin énergétique de ce nouvel équipement.

Modèle ENSD ©NEOPTEC		\equiv	\equiv	=															=	
Nom : (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)		L																		
Prénom :																				
N° d'inscription :	(Le nur					a a tion	a la fa	ناء والنب	·		é(e)	le :		/		/				
	Con			aur rigur	Sect				emarge	ment)	[Epre	uve			!	Mati	ère		

PARTIE D (suite) Questions D2.1 à D5.1

D2.1. Compléter le tableau ci-dessous afin de déterminer quelle sera la consommation totale en énergie journalière en Ah:

Appareil	Nombre	Tension	Puissance	Courant	Durée d'utilisation/jour (h/j)	Conso journalière (Ah)							
Existant													
Accéléromètre	1	24 VDC		10 mA	24 h	0.24							
Thermomètre	1	24 VDC		100mA	24 h	2.4							
Détecteur de neige	1	24 VDC		200mA	24 h	4.8							
Rayonnement solaire	1	24 VDC		0	24 h	0							
Pluviomètre	1	24 VDC		100mA	24 h	2.4							
Anémomètre	1	24 VDC		0		0							
Girouette Chauffage temp<- 25°				0 ,5 mA 2,7A	24 h 1 h	0.12 2.7							
Dataloger	1	24 VDC	1W	41 m A	24 h	0.98							
		Extension	n de la cent	rale météo									
Routeur GSM 3G	1	24 VDC			24 h								
Web cam		24VDC	15W		10 h								
CHAUFFAGE			50W		1 h								
Déclencheur GAZEX		24 VDC	0.240W	10mA	1 h								
		T	otal										

Pour la suite on prendra 28 Ah/ jour

D.3. Calcul de l'énergie à produire.

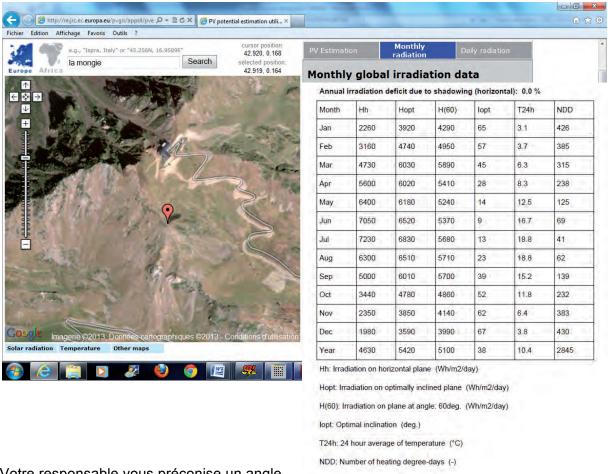
D3.1. Calculer l'énergie à produire. On prendra un coefficient K de 0.65 et une tension de production de 24V.

D4. Calcul de la taille du générateur.

Afin de déterminer l'irradiation quotidienne moyenne du site le bureau d'étude a utilisé le site suivant:

http://re.jrc.ec.europa.eu/pvgis/apps3/pvest.php.

Voila les données d'irradiation du point relevé ou sera installée notre station météo



Votre responsable vous préconise un angle d'inclinaison de 60° pour vos modules.

D4.1. Calculer la puissance crête à installer (prendre le mois le plus défavorable).

D5 Dimensionnement du parc de batteries.

Pour notre étude, nous voulons une autonomie de 5 jours. La décharge maximale admissible des batteries sera de 20% comme le préconise le fabricant.

D5.1. Calculer la capacité des batteries.

Modèle ENSD ©NEOPTEC		_	\equiv			\equiv	=											=	
Nom: (Suivi, s'il y a lieu, du nom d'épouse)																			
Prénom :																			
N° d'inscription :										é(e)	le :		/						
	Con			qui figu			Ou la fe	èmarge	ment)		Epre	uve			ĺ	Mati	ère		
_							Ш											Ш	

PARTIE D (suite et fin) Questions D6.1 à D6.7

D6. Etude de la solution retenue

La solution retenue par le bureau d'étude se compose de :

- 8 modules photovoltaïques photowatt 50W
- ➤ 4 Batteries plomb scellés gel « solaire » de 185 Ah-12V,
- > 1 régulateur charge-décharge STECA PR20 20 A- 12 -24V

D6.1. Calculer dans cette version, la production énergétique minimale par jour en hiver en tenant compte des coefficients de pertes en courant de 0.72 :
D6.2. Calculer dans cette version la production énergétique maximale par jour en tenant compte des coefficients de pertes en courant de 0.72 :
D6.3. Préciser l'excédent de production si l'on prend une consommation journalière de 28Ah. On prendra le mois le plus défavorable et le plus favorable de l'année.
Suite à de nombreux dysfonctionnement sur plusieurs sites isolés en Montagne, le responsable technique souhaite savoir si l'on peut conserver le régulateur existant : Steca PR20.20.

En tenant compte des conditions d'environnement à une température de -20°C un module Photowatt à une tension Voc = 25.15 V. Pour une température de 55°C le courant de court circuit sera de 3.13A.

Vous devez vérifier l'adéquation Régulateur Champs Photovoltaïque et choisir le régulateur correspondant à notre utilisation.

, votre
e si un

Référence	Tension d'utilisation (v)	Intensité d'utilisation (A)	Tension max (v)	Nb d'entrées	Nb de sorties	justification

CAPLP - CAFEP génie électrique option électrotechnique

D6.7. Compléter le schéma de raccordement du nouveau régulateur.

