



Ce document a été mis en ligne par l'organisme [FormaV®](#)

Toute reproduction, représentation ou diffusion, même partielle, sans autorisation préalable, est strictement interdite.

Pour en savoir plus sur nos formations disponibles, veuillez visiter :

www.formav.co/explorer

CORRIGÉ

Ces éléments de correction n'ont qu'une valeur indicative. Ils ne peuvent en aucun cas engager la responsabilité des autorités académiques, chaque jury est souverain.

Base Nationale d'Évaluations d'Examens de l'enseignement professionnel
Réseau SCEREN

BREVET DE TECHNICIEN SUPERIEUR
ELECTROTECHNIQUE
SESSION 2009
EPREUVE E4.2

Equipement d'un forage d'eau potable

CORRIGE

GOI

Base Nationale des Sujets d'Examens de l'enseignement Professionnel

Réseau SCEREN

BAREME INDICATIF

Partie	Question	Objet	Barème question	Barème partie
A.	A.1.	Choix de la pompe	3	15
	A.2.	Choix du variateur	3	
	A.3.	Mise en œuvre du variateur	9	
B.	B.1.	Choix de l'afficheur	4	10
	B.2.	Schéma de l'enregistreur	6	
C.	C.1.	Câble d'alimentation	5	25
	C.2.	Réalisation de la tranchée	9	
	C.3.	Calcul des courants de court-circuit	3	
	C.4.	Choix du disjoncteur	2	
	C.5.	Choix du parafoudre	6	
D.	D.1.	Adresse IP	2	10
	D.2.	Validation de la communication	8	
TOTAL				60

CORRIGÉ

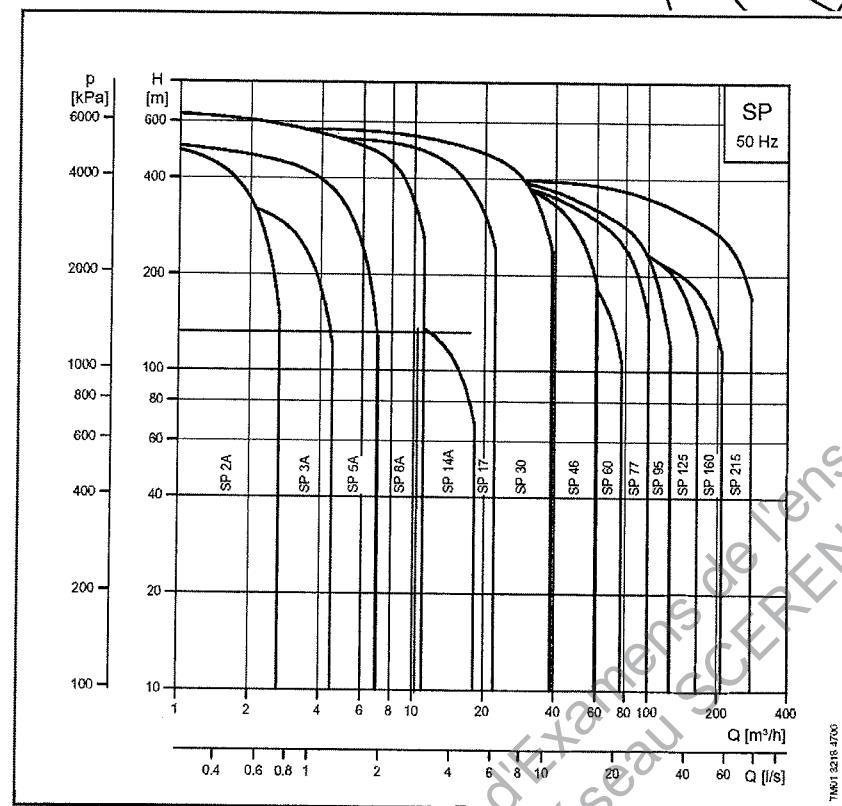
Base Nationale des Sujets d'Examens de l'enseignement professionnel

Réseau SCEREN

A. Choix de la pompe immergée :

A.1. Choix de la pompe immergée :

A.1.1. Type de pompe :

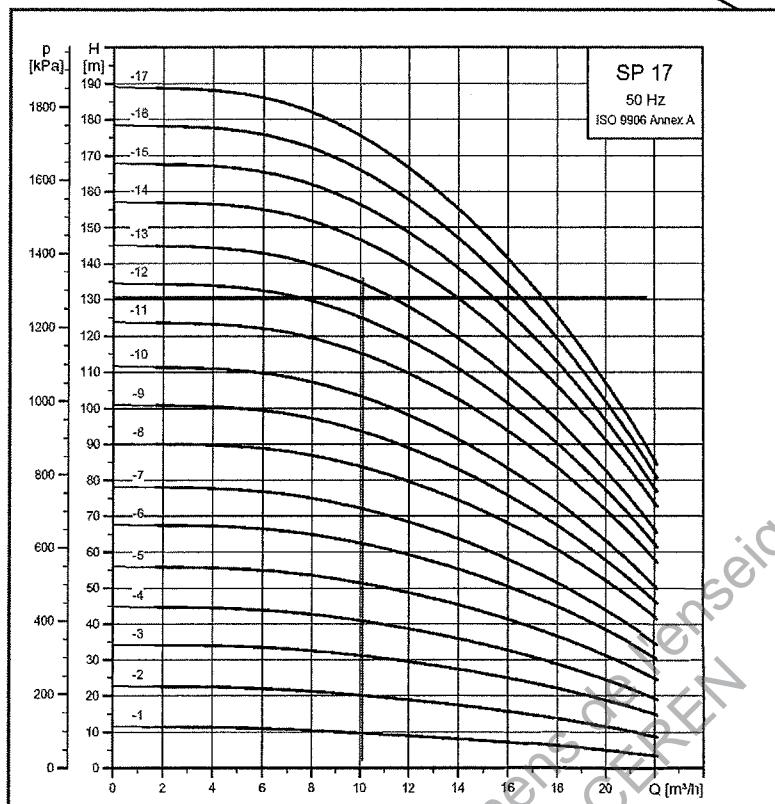


On trouve la pompe SP8A

La pompe choisie est la pompe SP17 (largement surdimensionnée)

Base Nationale de Sujets d'Examens
Réseau SCEREN

A.1.2. Nombre de roues :



On trouve 13 roues

A.1.3. Caractéristiques du moteur d'entraînement :

$P_u = 7,5 \text{ kW}$; $n_N = 2870 \text{ tr} \cdot \text{min}^{-1}$

A.2. Choix du variateur :

Critères déterminants :

$P_u = 7,5 \text{ kW}$; réseau $3 \times 400 \text{ V}$

Référence : ATV61HU75N4

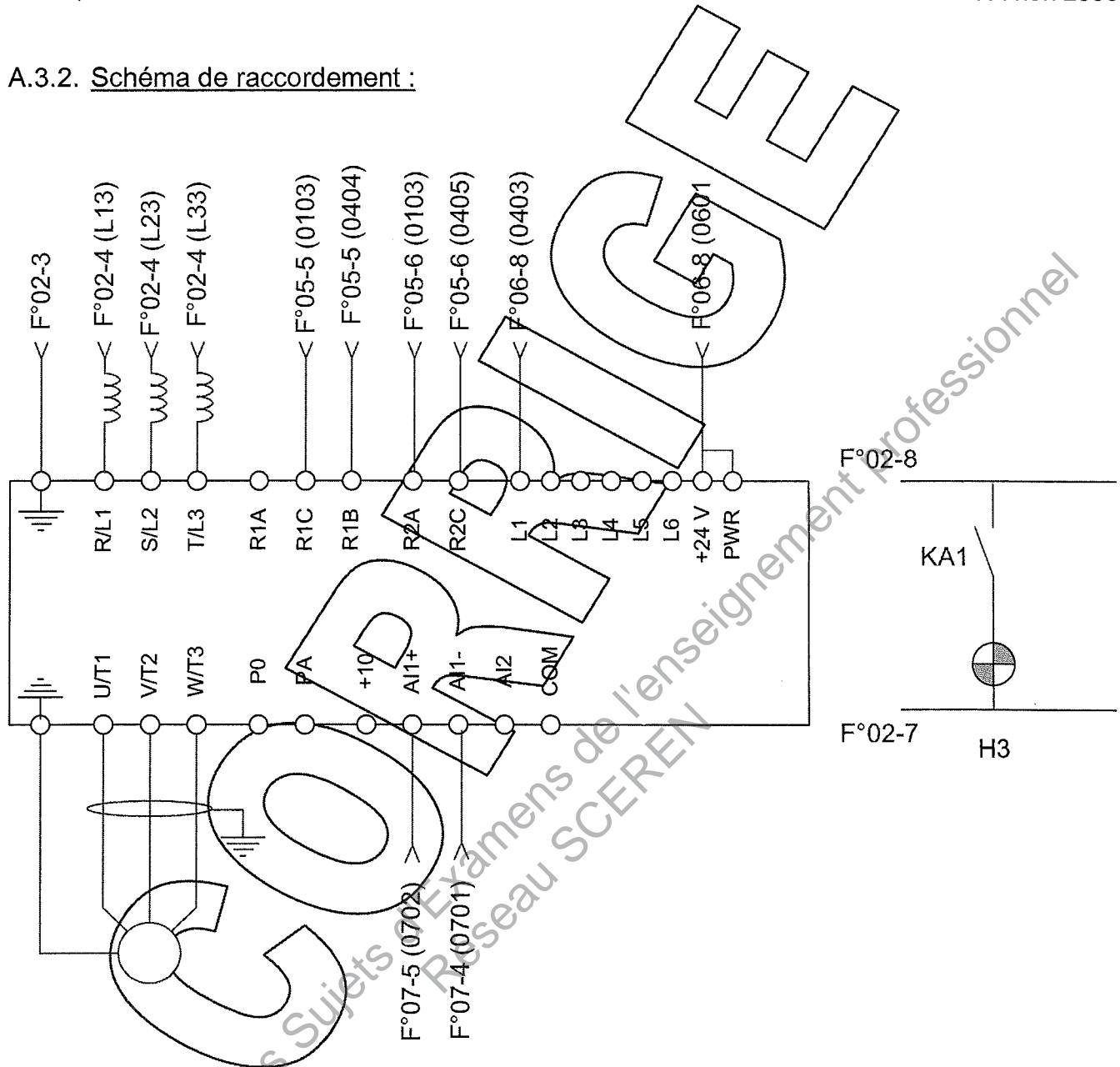
A.3. Mise en œuvre du variateur : configuration et schéma de raccordement :

A.3.1. Configuration du variateur :

Repère	Définition	Réglage « usine »	Réglage préconisé	Justification éventuelle
	Macro-configuration	Pompage/ventilation	idem	
FrS	Fréquence moteur	50 Hz	idem	
ACC	Temps d'accélération	3 s	idem	
DEC	Temps de décélération	3 s	idem	
LSP	Petite vitesse	0 Hz	25 Hz	
HSP	Grande vitesse	50 Hz	idem	
Ith	Courant thermique moteur	In variateur	17 A	Voir document ressource A13
	Démarrage automatique après défaut	NON	OUI	
LI1	Affectation entrée logique 1	Marche Avant	idem	
AI1	Affectation entrée analogique 1	Première consigne vitesse 0-10 V	idem	
AI2	Affectation entrée analogique 2	Deuxième consigne vitesse 0-20 mA	Désactivée (ou idem)	
R1	Sortie relais 1	Défaut variateur	idem	
R2	Sortie relais 2	Variateur en marche	idem	

Base Nationale des Contenus d'Enseignement professionnel

A.3.2. Schéma de raccordement :



B. Instrumentation du puits :

B.1. Choix de l'afficheur enregistreur :

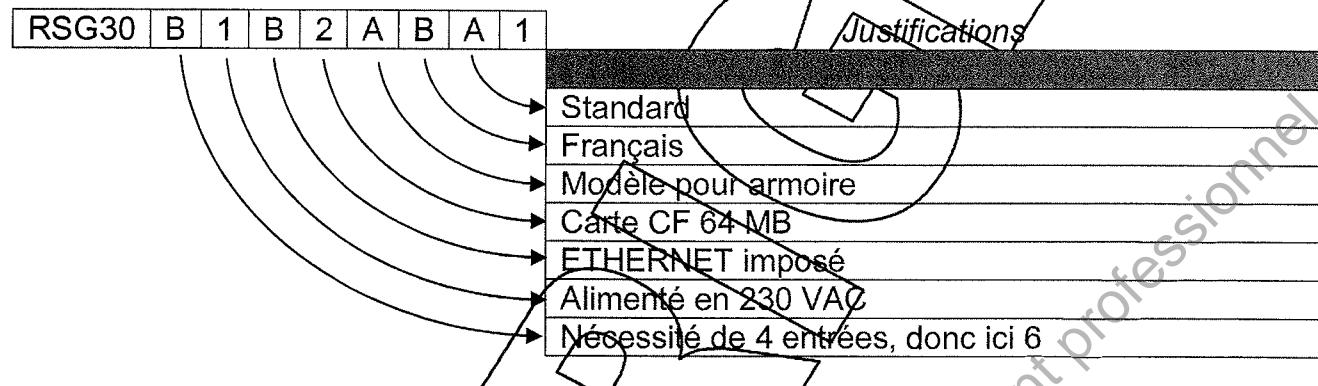
B.1.1. Capacité de la carte mémoire :

Une donnée occupe 32 bits, soit 4 octets. Une mesure de 4 données occupe $4 \times 4 = 16$ octets.

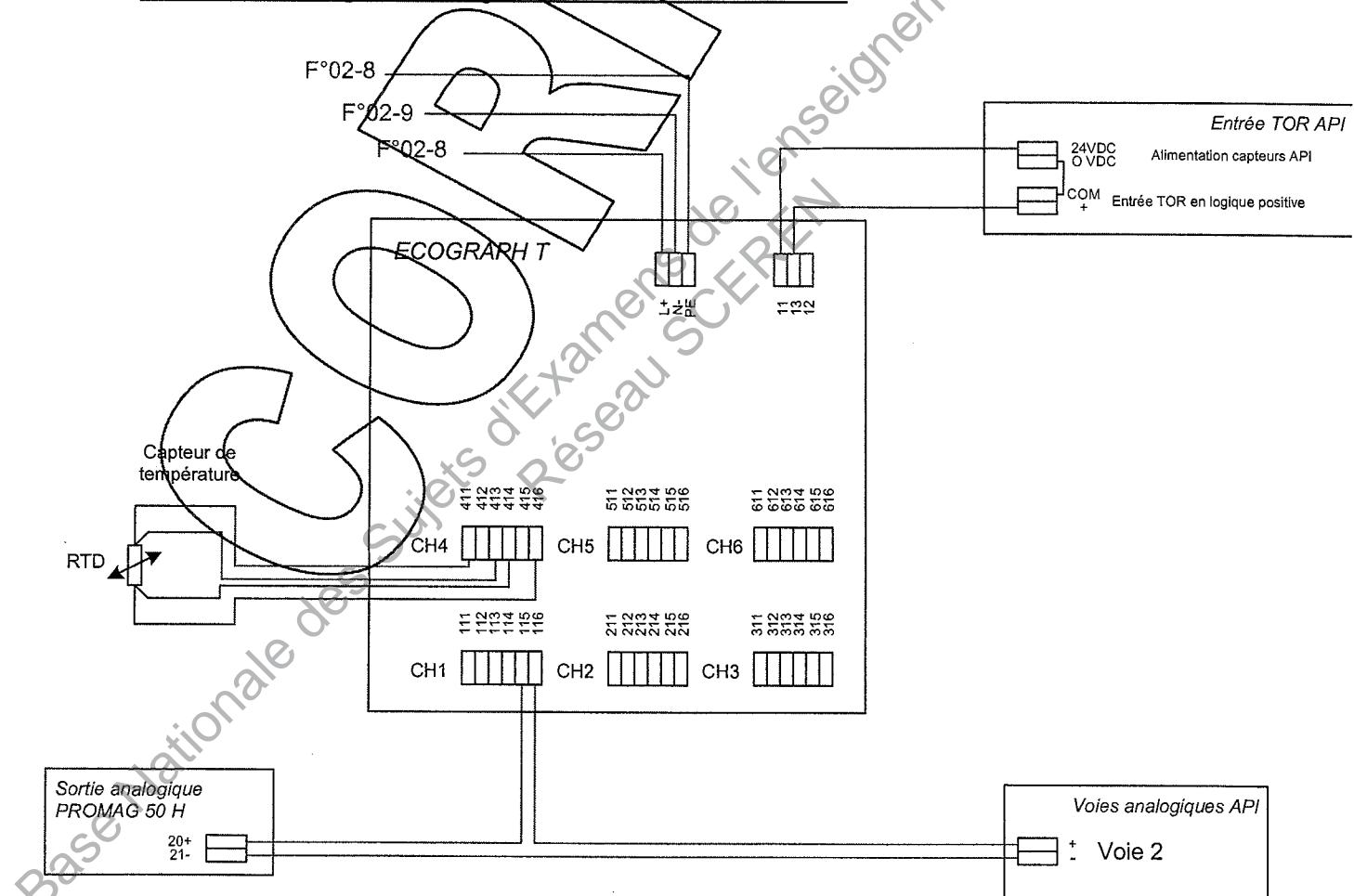
Il y a 1 mesure par minute, soit $60 \times 24 \times 30$ mesures par mois, entre 2 relevés, soit 43 200 mesures, soit $43\ 200 \times 16 = 691\ 000$ octets (bytes), ce qui ne représente même pas un MB.

L'ensemble configuration+données occupera moins de 6 MB, une carte 64 MB suffit largement.

B.1.2. Référence de l'afficheur enregistreur :



B.2. Schéma de câblage de l'enregistreur et des liens avec l'API :



C. Alimentation en énergie et protection électrique de l'équipement :

Objectif : il s'agit d'alimenter le puits en énergie en toute sécurité en respectant les contraintes normatives.

C.1. Câble d'alimentation en énergie électrique :

C.1.1. Synthèse des chutes de tension :

Liaison	Ib (A)	longueur	section	ΔU (V/A/km)	ΔU (V)	ΔU (%)
C2	45	650	70	0,57	18,7	4,2
C3	30	70	35	1,1	2,3	0,6
Total						4,8 %

La chute de tension admissible vaut 6 % (schéma IT, poste d'abonné, éclairage).

La chute de tension admissible sur le tronçon C4 sera de $6-4,8=1,2$ %

C.1.2. Section du câble C4 :

La liaison C4 a pour longueur 200 m (0,2 km) et pour courant d'emploi $I=15$ A.

La chute de tension vaut $1,2 \times 400 = 4,8$ V, soit 1,6 V/A/km.

La section correspondante est $S_{ph}=25 \text{ mm}^2$

C.2. Réalisation de la tranchée :

C.2.1. Etablissement du devis :

N°	Poste	Coût unitaire	Nombre d'unités	Coût du poste (€)	Remarques
1	Location pelle-araignée	650 €/jour	6 jours	3 900	
2	Location camion	480 €/jour	6 jours	2 880	
3	Location mini-pelle	200 €/jour	6 jours	1 200	
4	Sable	45 €/m ³	50 m ³	2 250	
5	Filet avertisseur	0,60 €/m	200 m	120	
6	Main d'œuvre chef de chantier	35 €/heure	$6 \times 8 = 48$ h	1 680	
7	Main d'œuvre aides	28 €/h	$2 \times 6 \times 8 = 96$ h	2 688	
8	Divers			1 000 €	
9	Sous-total			15 718	$(1)+(2)+(3)+(4)+(5)+(6)+(7)+(8)$
10	Marge brute			2 358	15 % de (9)
11	TOTAL			18 076	$(9)+(10)$

Coût au mètre = $18 076 / 200 = 90,38$ €

C.2.2. Point en cours de chantier :

Le chantier finira-t-il dans les temps ?

Au bout de 2 jours, on est au tiers du temps et on a creusé moins du tiers de la tranchée. Le chantier est en retard.

Dans le cas contraire, quelle sera sa durée totale prévisionnelle ?

Une règle de 3 donne $200/60 \times 2 = 6,67$ jours (arrondi à 7 jours)

N°	Poste	Nombre de jours prévisionnel (C21)	Nombre de jours réel (C22)	Coût prévisionnel du poste (€)	Coût réel du poste (€)	Remarques
12	Postes variables	6	7	12 348	$12\ 348 \times 7/6 = 14\ 406$	(1)+(2)+(3)+(6)+(7)
13	Postes fixes			3 370	3 370	(4)+(5)+(8)
14	Sous-total				17 776	(12)+(13)
15	Total payé par le client				18 076	(11)
16	Marge effective				300	(14)-(15)

$$\text{Marge} = 300/17\ 776 = 1,7\%$$

GO

Base Nationale des Sujets d'Examens de l'enseignement professionnel

Réseau SCEREN

C.3. Calcul des courants de courts-circuits :

Repère	Signification	Indications de valeur ou de calcul	Valeur retenue
C_{max}	Facteur de tension maximum	1,05	1,05
m	Facteur de charge	1,05	1,05
U_0	Tension nominale entre phase et neutre		230 V
R_Q	Résistance en amont de la source		0,04 mΩ
X_Q	Réactance en amont de la source		0,35 mΩ
R_T	Résistance de la source		2,6 mΩ
X_T	Réactance de la source		8,1 mΩ
R_{Uph}	Résistance d'un conducteur de phase depuis la source jusqu'à l'origine du circuit considéré	Sommer toutes les résistances des conducteurs amont par $\sum \rho_0 \frac{\ell}{S}$ sur liaisons L2 et L3	$\rho_0 \left(\frac{\ell_2 + \ell_3}{S_2 + S_3} \right) = 18,51 \cdot 10^{-3} \left(\frac{650}{70} + \frac{70}{35} \right) = 0,21 \Omega$
X_{Uph}	Réactance d'un conducteur de phase depuis la source jusqu'à l'origine du circuit considéré	Sommer toutes les réactances des conducteurs amont par $\sum \lambda \ell$ sur liaisons L2 et L3	$\lambda(\ell_2 + \ell_3) = 0,08 \cdot 10^{-3} \cdot 720 = 0,058 \Omega$
ρ_0	Résistivité du conducteur à 20 °C		0,01851 Ω mm².m⁻¹
λ	Réactance linéique des conducteurs		0,08 mΩ.m⁻¹
ℓ	Longueur de la canalisation (en m)	Sur liaison L4	200 m
S	Section des conducteurs de phase du circuit considéré	Sur liaison L4	25 mm²
n_{ph}	Nombre de conducteurs parallèle par phase	Sur liaison L4	1
A.N. Calcul de I_{k3max} :			

$$I_{k3\max} = \frac{254}{\sqrt{\left[2,64 \cdot 10^{-3} + R_{Uph} + 0,01851 \frac{\ell}{Sn_{ph}}\right]^2 + \left[8,45 \cdot 10^{-3} + X_{Uph} + 0,08 \cdot 10^{-3} \frac{\ell}{Sn_{ph}}\right]^2}} =$$

$$I_{k3\max} = \frac{254}{\sqrt{\left[2,64 \cdot 10^{-3} + 0,21 + 0,01851 \frac{200}{25}\right]^2 + \left[8,45 \cdot 10^{-3} + 0,058 + 0,08 \cdot 10^{-3} \cdot 200\right]^2}} = 690 \text{ A}$$

C.4. Choix du disjoncteur Q1 :

Ce disjoncteur apparaît sur le schéma unifilaire (Dossier technique, Paragraphe 4) et sur l'extract du circuit de puissance (Dossier technique, Paragraphe 4.2., Folio 02).

C.4.1. Critères de choix :

Nombre de pôles : 4 (neutre distribué)

Courant d'emploi : 15 A

PdC supérieur à 690 A

Déclenchement instantané sous 290 A

C.4.2. Référence :

Les 3 courbes B, C et D conviennent, on choisit 24228 ou 23698 ou 24617, la courbe B étant la plus indiquée.

C.5. Justification et choix d'un parafoudre :

C.5.1. Analyse du risque (selon UTE C15-443) :

D'après ce tableau, un parafoudre est-il obligatoire ? On justifiera la réponse.

$Nk=23 < 25$, pas de paratonnerre, ligne souterraine, les personnes ne sont pas en danger : parafoudre non obligatoire

A partir de la méthode d'évaluation des risques présentée en document ressource C41, déterminer en justifiant la réponse si un parafoudre est peu utile, utile, ou obligatoire.

$$F=Nk(1,6+2L_{BT}+\delta)=23(1,6+0+0)=37$$

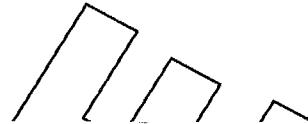
$$L_{BT}=0$$

$$\delta=0 \text{ (pas de ligne aérienne)}$$

$$G=M+I+P=3+2+0=5$$

L'installation d'un parafoudre est UTILE

C.5.2. Choix du parafoudre :



Installation du parafoudre dans un bâtiment sans paratonnerre résidentiel						
situation géographique	urbain			rural		
densité de foudroyement (Ng)	0,5 < Ng < 1,5	Ng > 1,5	Ng > 1,5	0,5 < Ng < 1,5	Ng > 1,5	Ng > 1,5
Imax (kA) protection de tête	15 (1)	15	15	15	30-40	65
Imax (kA) protection fine si : Up trop élevé et/ou d (2) > à 30 m				8	8	8
tertiaire/industriel (3)	pas nécessaire			partielle		
continuité de service de l'exploitation	faible			élevée		
conséquence (économique) d'un coup de foudre sur les équipements à protéger	très élevée			très élevée		
densité de foudroyement (Ng)	0,5 < Ng < 1,5	Ng > 1,5	Ng > 1,5	0,5 < Ng < 1,5	Ng > 1,5	Ng > 1,5
Imax (kA) protection de tête	15	15	30-40	15	30-40	65
Imax (kA) protection fine si : Up trop élevé et/ou d > à 30 m		8	8	8	8	8

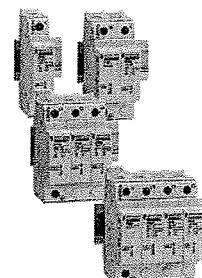
(1) Conseillé.
(2) d = distance entre parafoudre de tête et récepteurs de tête.
(3) En secteur tertiaire/industriel le coût des équipements à protéger étant plus élevé, le préjudice lié à la foudre est plus important.

Choix en fonction des schémas des liaisons à la terre

schémas des liaisons à la terre	TT	TN-S	TN-C	IT neutre distribué	IT neutre non distribué
parafoudres débrouchables					
PRD	MC (1)	1P			
	Uc = 440 V	3P			
	MC (1) MD (2)	1P+N	1P+N	1P+N	
	Uc = 440/275 V	3P+N	3P+N	3P+N	
parafoudres fixes					
PF 30-65 KA	MC (1)	1P+N	1P+N	1P+N	
	Uc = 440 V	3P+N	3P+N	3P+N	
PF 8-15 KA	MC (1) MD (2)	1P+N	1P+N	1P+N	
	Uc = 440/275 V	3P+N	3P+N	3P+N	
PE	MC (1)	1P			
	Uc = 440 V	3 x 1P			
			3 x 1P		

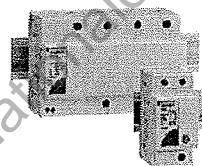
(1) La protection en mode commun (MC) correspond à la protection des récepteurs entre phase-terre et neutre-terre.
(2) La protection en mode différentiel (MD) correspond à la protection des récepteurs entre phase-neutre.
Tous les parafoudres monophasés et tétraphasés de la gamme PRD ainsi que les PF8 et PF15 intègrent le mode commun et le mode différentiel.
Cette installation est particulièrement adaptée aux schémas de liaison TT et TN-S.

Parafoudre pour réseaux Basse Tension (230/400 V)



Parafoudres débrouchables

protection de tête fine	nombre de pôles	niveau de protection de In Up (V)	courant nominal de charge In (kA) (onde 8/20)	courant maximal de décharge Imax (kA) (onde 8/20)	schéma de liaison à la terre	ref.
PRD65r (1)	1P	2000	20	65	TT, TN-S, IT neutre distribué	16555
	1P+N	1200	20	65	TN-C, IT neutre non distribué	16557
	3P	2000	20	65	TT, TN-S, IT neutre distribué	16558
PRD40r (1)	1P	1800	15	40	TN-C	16560
	1P+N	1200	15	40	TT, TN-S, IT neutre distribué	16562
	3P	1800	15	40	TN-C, IT neutre non distribué	16563
PRD40	1P+N	1200	15	40	TT, TN-S, IT neutre distribué	16564
	3P	1800	15	40	TN-C, IT neutre non distribué	16565
	3P+N	1200	15	40	TT, TN-S, IT neutre distribué	16566
PRD15	1P	1800	5	15	TN-C	16570
	1P+N	1200	5	15	TT, TN-S, IT neutre distribué	16572
	3P	1800	5	15	TN-C, IT neutre non distribué	16573
PRD8	1P+N	1200	5	15	TT, TN-S, IT neutre distribué	16574
	3P	1800	5	15	TN-C, IT neutre non distribué	16575
	3P+N	1200	2	8	TT, TN-S, IT neutre distribué	16576



Parafoudres fixes

protection de tête fine	nombre de pôles	niveau de protection de In Up (V)	courant nominal de charge In (kA) (onde 8/20)	courant maximal de décharge Imax (kA) (onde 8/20)	schéma de liaison à la terre	ref.
PF65r (1)	1P+N	2000	20	65	TT, TN-S, IT neutre distribué	15684
	3P+N	2000	20	65	TT, TN-S, IT neutre distribué	15685
	1P+N	1800	10	30	TN-C, IT neutre distribué	15689
PF30r (1)	1P+N	1800	10	30	TT, TN-S, IT neutre distribué	15690
	3P+N	1800	10	30	TT, TN-S, IT neutre distribué	15691
	1P+N	1800	5	15	TN-C, IT neutre non distribué	15692
PF15	1P+N	1800	5	15	TT, TN-S, IT neutre distribué	15693
	3P+N	1800	5	15	TT, TN-S, IT neutre distribué	15694
	1P+N	1000	2	8	TT, TN-S, IT neutre distribué	15695
PF8	1P+N	1500	2	8	TT, TN-S, IT neutre distribué	15696
	3P+N	1500	2	8	TT, TN-S, IT neutre distribué	15697
	1P+N	1000	2	8	TT, TN-S, IT neutre distribué	15698
PE65	1P	2000	20	65	TN-C, IT neutre non distribué	15693
	1P	1800	10	40	TN-C, IT neutre non distribué	15696
	1P	1800	5	15	TN-C, IT neutre non distribué	15697
PE40	1P	1500	2	8	TN-C, IT neutre non distribué	15698
PE15	1P	1500	2	8	TN-C, IT neutre non distribué	15699
PE8	1P	1500	2	8	TN-C, IT neutre non distribué	15700

Conforme : NF C 61740.95 et CEI 61-63-11 class 2 test.

15696, voir ci-dessus

D. Transmission des données entre puits et cuverie :

D.1. Choix de l'adresse IP du puits L4 :

Toute adresse IP commençant par 192.168.1.X et non utilisée fait l'affaire, par exemple : 192.168.1. 60

D.2. Validation de la communication :

Chronogramme de DEFCOM1 :

DEFCOM1 passe à 1 après 10 s sans front montant

Chronogramme de DEFCOM0 :

DEFCOM1 passe à 1 après 10 s sans front descendant

Chronogramme de DEFCOM :

La fonction logique est un OU : $DEFCOM = DEFCOM1 + DEFCOM0$

