



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

CONCOURS GÉNÉRAL DES MÉTIERS

Métiers de l'Électricité et de ses Environnements Connectés (M.E.E.C.)

SESSION 2025

DOSSIER CORRIGÉ

Durée : 5 heures

Dans le cas où un(e) candidat(e) repère ce qui lui semble être une erreur d'énoncé, il (elle) le signale très lisiblement sur sa copie, propose la correction et poursuit l'épreuve en conséquence.

De même, si cela conduit à formuler une ou plusieurs hypothèses, il est demandé de la (ou les) mentionner explicitement.

NB : La copie ne devra pas, conformément au principe d'anonymat, comporter de signe distinctif, tel que nom, signature, origine, etc. Si le travail demandé comporte notamment la rédaction d'un projet ou d'une note, il est impératif de s'abstenir de signer ou de s'identifier.

L'usage de tout ouvrage de référence, de tout dictionnaire et de tout autre matériel électronique est rigoureusement interdit.

Conseils aux candidats

Le candidat complète le dossier sujet qui sera rendu complet, y compris les documents non complétés.

Le sujet, composé de sept parties indépendantes, est accompagné d'un dossier technique et ressources dans lequel les documents sont repérés DTR.

Partie A	24 points
Partie B	51,5 points
Partie C	51 points
Partie D	24 points
Partie E	60 points
Partie F	41 points
Partie G	52,5 points

SOMMAIRE

PARTIE A : SECURISATION DES PERSONNES ET DES BIENS	6
A.1. Règlementation	7
A.2. Détermination du matériel de l'installation.....	8
A.3. Implantation du matériel	10
A.4. Schéma de raccordement.....	11
A.5. Paramétrage du tableau d'alarme T4.....	12
PARTIE B : ALARME INTRUSION	12
B.1. Règlementation	12
B.2. Choix du matériel.....	14
B.3. Implantation du matériel	16
B.4. Schéma de raccordement.....	16
PARTIE C : ALIMENTATION DU HANGAR	19
C.1. Section des canalisations destinées à alimenter le hangar.....	19
C.2. Vérification de la chute de tension.....	22
C.3. Déterminer le conduit à mettre en place.	23
PARTIE D : CHOIX DU PARAFOUDRE	25
D.1. Etude d'une protection par parafoudre.....	25
D.2. Choix de la protection à mettre en œuvre.....	26
PARTIE E : ETUDE DE L'INSTALLATION D'UNE EOLIENNE	27
E.1. L'éolienne.....	28
E.2. Composition de l'installation.....	29
E.3. Evaluation de la production.....	33
E.4. Evaluation de la rentabilité.....	34
PARTIE F : DIMENSIONNEMENT DE L'INSTALLATION D'EAU CHAUDE SANITAIRE ET PREPARATION DES TRAVAUX	36
F.1. Calcul du besoin en eau chaude nécessaire.....	36
F.2. Étude de la solution à chauffe-eau à accumulation	37
F.3. Étude de la solution à chauffe-eau thermodynamique.....	37
F.4. Détermination du seuil de rentabilité	38
F.5. Préparation des travaux.....	39
PARTIE G : LE PORTAIL	41
G.1. Choix de la motorisation :.....	41
G.2. Passage des conducteurs et câbles	42
G.3. Cellules de sécurité et flash.....	43
G.4. Commande GSM d'ouverture de portail :	45
G.5. Schéma de câblage de l'ensemble des périphériques.....	46

CONTEXTE

SERVANCE est une commune française, située dans le département de la Haute-Saône et dans la région Bourgogne-Franche-Comté, au cœur des montagnes des Vosges Saônoises. Cette commune accueille la chèvrerie des bois pâturés sur son territoire.



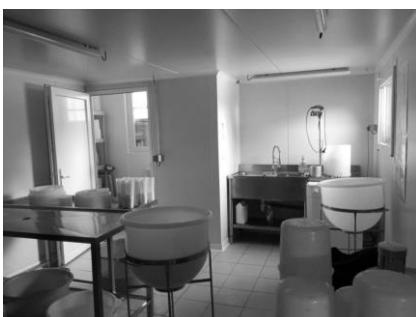
Face aux nombreux défis que rencontrent les agriculteurs aujourd'hui, tels que la volatilité des marchés, les impacts du changement climatique et les attentes croissantes des consommateurs, la diversification des activités agricoles devient une nécessité. Une diversification stratégique incluant la vente directe et l'accueil du public peut contribuer à sécuriser les revenus des exploitations.

1. Vente directe des produits de la ferme

La vente directe permet à la chèvrerie de proposer ses produits sans intermédiaire, ce qui augmente la marge bénéficiaire. Les consommateurs sont souvent prêts à acheter des produits authentiques et de qualité directement auprès des producteurs.



Magasin vente



Fromagerie



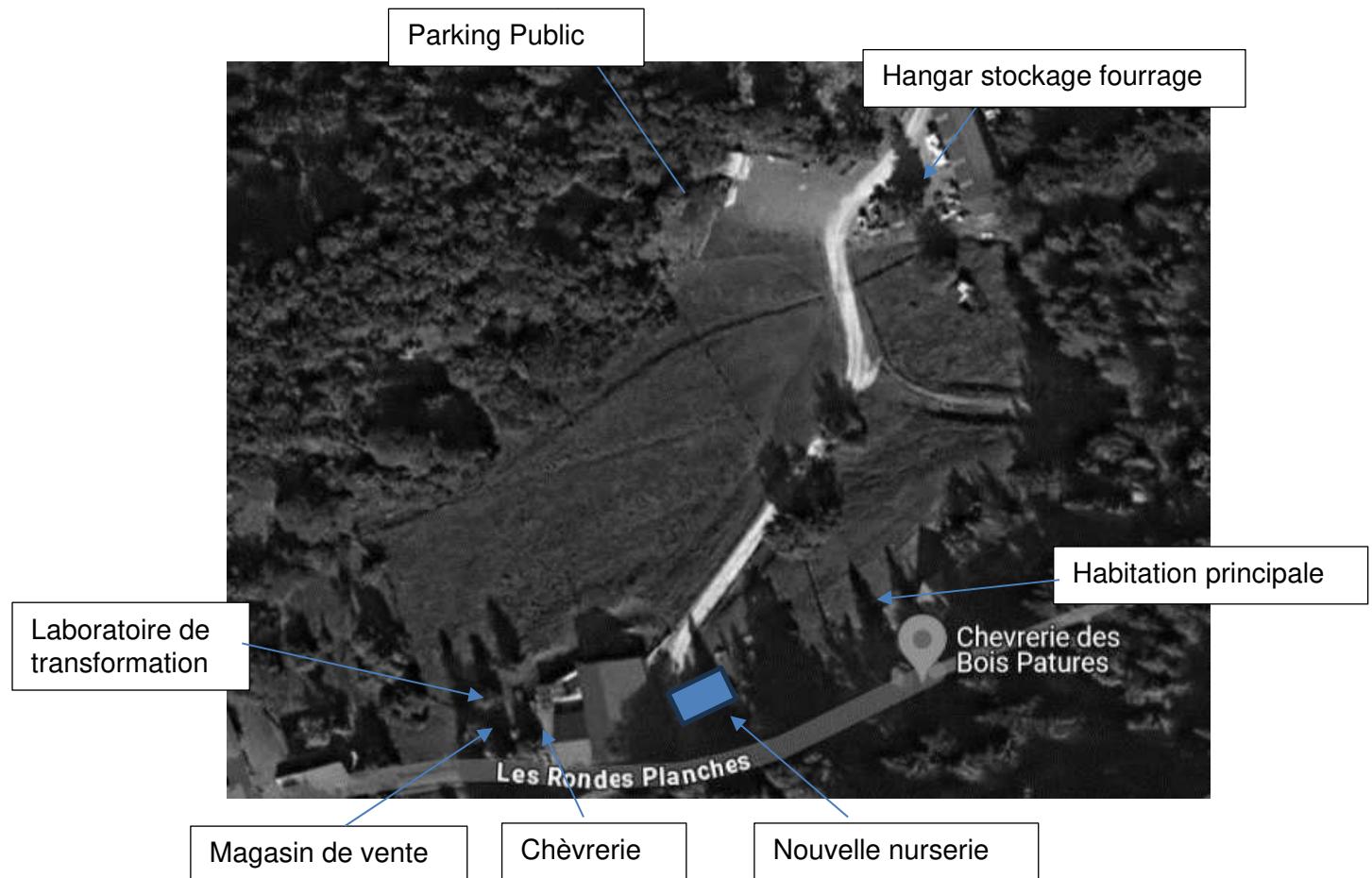
Laboratoire

La décision de valoriser le petit-lait pour l'engraissement des cochons, suivie de la transformation de ceux-ci en produits de charcuterie, représente une stratégie de diversification et de valorisation des sous-produits de la chèvrerie. Cette démarche permet de créer une synergie au sein de l'exploitation, d'optimiser les ressources disponibles et de maximiser les revenus.

2. Accueil du Public

Afin de fidéliser les clients, la ferme accueille le public tous les jours afin de réaliser des visites, des randonnées avec des chèvres et le biberonnage des chevreaux.

Description du site de la ferme :



PARTIE A : SECURISATION DES PERSONNES ET DES BIENS

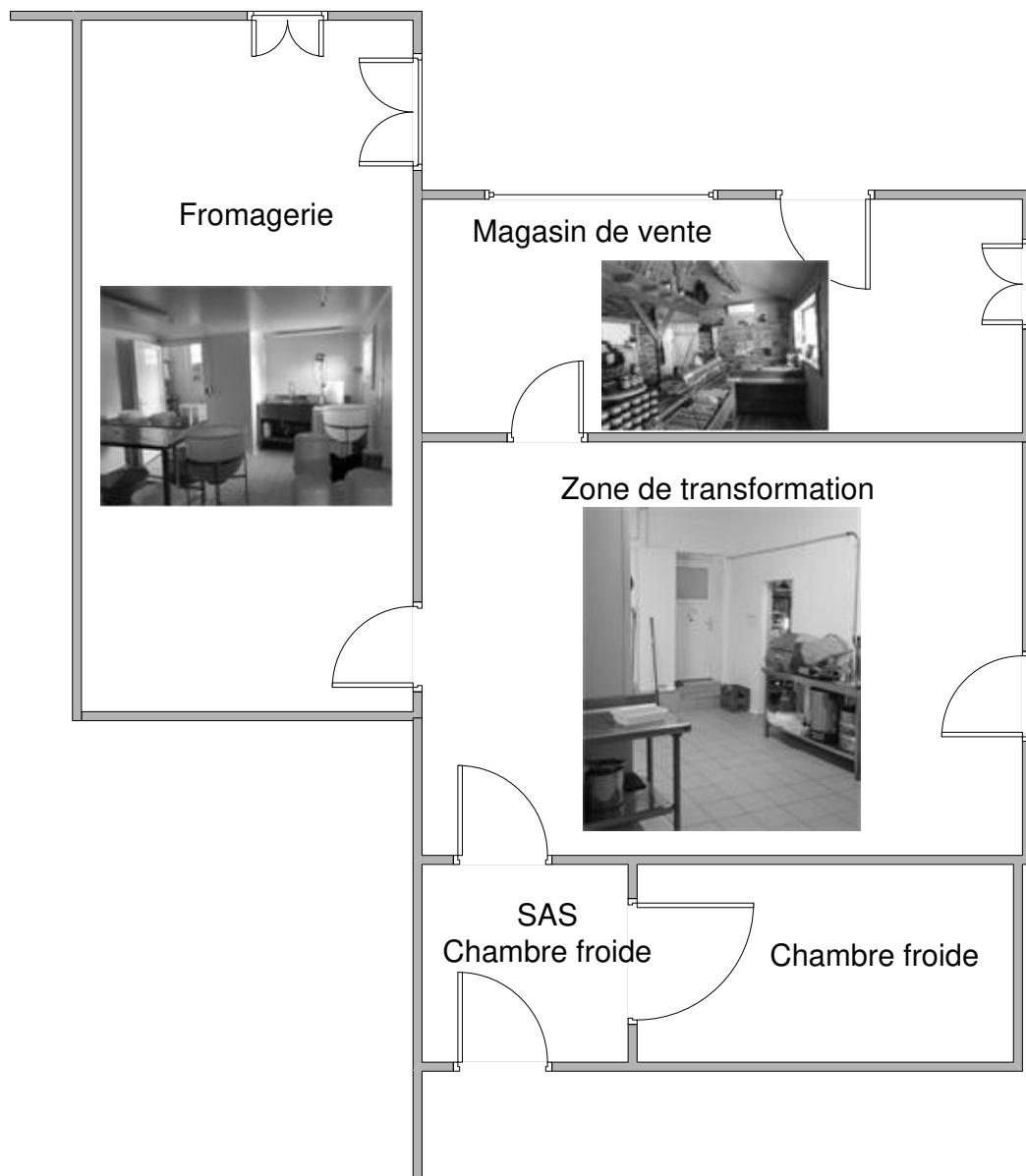
Mise en situation :

Vous êtes chargé de définir le système de sécurité incendie (SSI) du magasin, de la zone de transformation et du SAS de la chambre froide.

Le magasin peut accueillir 10 personnes à la fois.

La zone de transformation est complètement carrelée pour faciliter le nettoyage quotidien au jet d'eau sous pression

Nous décomptons 2 employés en plus du gérant de l'exploitation



Objectifs de cette partie :

- **Définir** le SSI adapté aux différents locaux.
- **Choisir** le matériel nécessaire à installer
- **Implanter** le matériel sur le plan.
- **Proposer** un schéma de raccordement.

A.1. Règlementation

A.1.1 Donner la signification des acronymes suivants, dans la sécurité incendie.

ERP	Etablissement recevant du public
-----	----------------------------------

ERT	Etablissement recevant des travailleurs
-----	---

A.1.2. Déterminer la lettre correspondant au type d'établissement en fonction de son activité

M (magasin)

A.1.3. Déterminer la ou les catégories selon l'effectif

Catégorie 4 ou 5

A.1.4. Indiquer le type d'équipement d'alarme imposé par la réglementation

EA4 Justifier en cochant la ou les bonne réponse(s)
<input checked="" type="checkbox"/> ERT < 50 personnes
<input checked="" type="checkbox"/> ERP < 300 personnes catégorie 4
<input type="checkbox"/> IGH < 50 personne
<input checked="" type="checkbox"/> ERP < 100 personnes catégorie 5
<input type="checkbox"/> ERP < 700 personnes catégorie 3

A.1.5. Donner les règles d'implantation des déclencheurs manuels (DM)

- A proximité des sorties donnant sur l'extérieur.
- Prés des escaliers, à chaque niveau.
- Implanter 1.30 du sol à 0.40 m d'un angle

A.1.6. Définir le nombre de DM en fonction du plan des différents espaces en justifiant votre réponse.

3 DM aux sorties donnant sur l'extérieur

- 1 DM magasin
- 2 DM Zone de transformation

A.1.7. Calculer la surface totale de diffusion sonore en fonction du plan.

$$S_T = (6.8 \times 2.70) + (6.8 \times 4.70) + (7.80 \times 3.70) + (2,30 \times 2,30) = 65.2 \text{ m}^2$$

A.1.8. Sachant que le niveau sonore est de 50 db en moyenne, **définir** le nombre de diffuseur sonore de type B.

1 DS classe B car 1000m² surface couverte avec cloisonnement

A.2. Détermination du matériel de l'installation

A.2.1. Tableau d'alarme T4.

L'exploitant souhaite une visualisation de détection indépendante pour chaque espace (Magasin – Zone de transformation).

La consommation des diffuseurs sonores est inférieure à 400mA.

Choisir le tableau d'alarme T4 en complétant le tableau ci-dessous.

Désignation	Produit	Référence
Type 4 planète 2 boucles	Planète T4 2B	NUG31220

A.2.2. Relever les différentes caractéristiques du tableau d'alarme.

Dimensions	240 x 160 x 47
Indice de protection	IP20 IK07
Signal d'évacuation	Bi-ton 440Hz-550Hz (>90db à 1m)
Tension d'alimentation	203V +/-10%
Nombre de DM par boucle	32
Tension de batterie	6V

A.2.3. Définir le lieu d'installation du tableau d'alarme.

- Magasin
- Zone de transformation

Justification :

Le tableau d'alarme T4 d'indice de protection IP 20 n'est pas étanche donc impossible dans la zone transformation

A.2.4. Choisir les déclencheurs manuels.

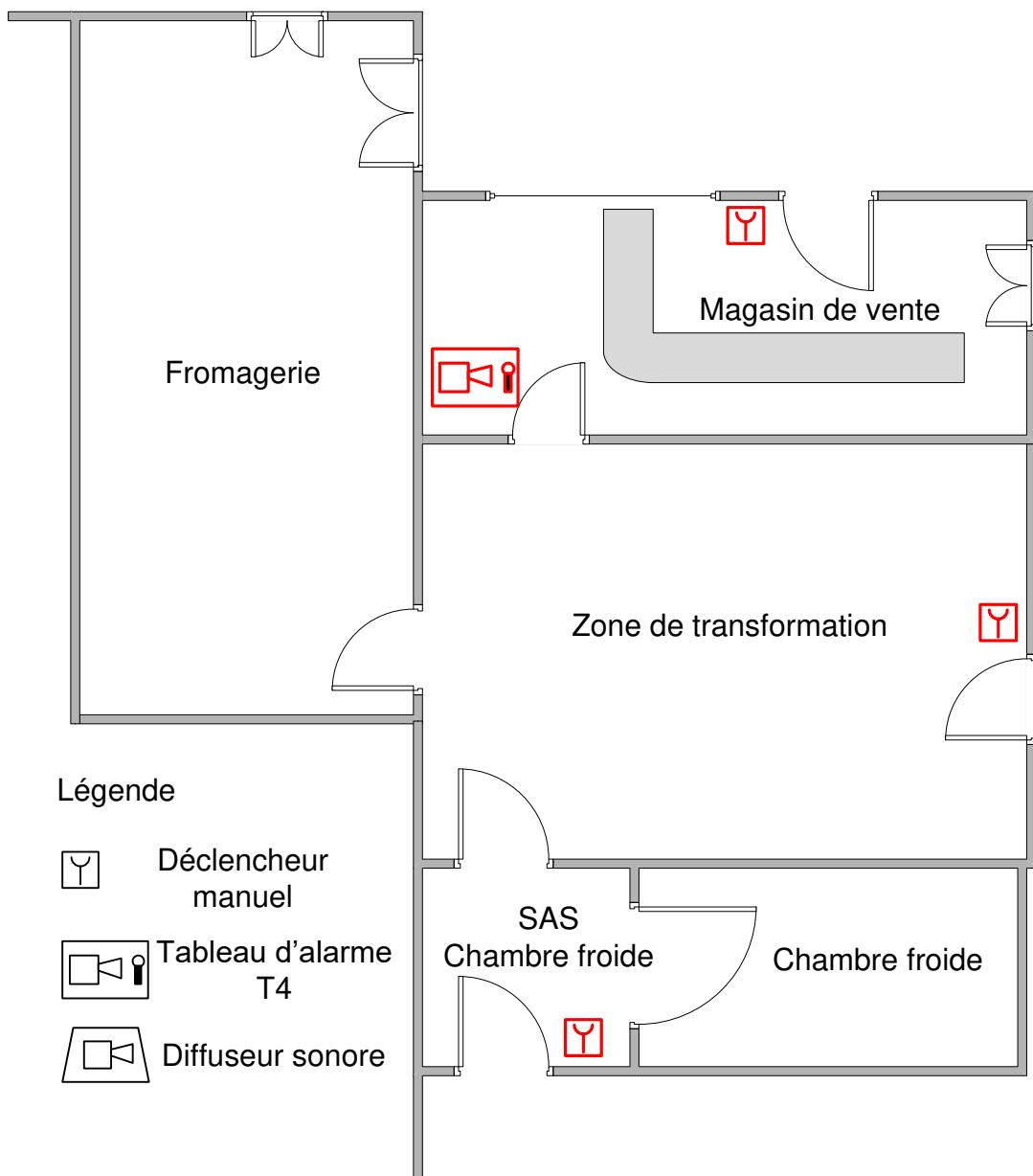
Localisation	Désignation	Produit	Référence
Magasin	Déclencheur manuel sailli étanche IP24	MDS3000	NUG30316
Zone de transformation	Déclencheur manuel sailli étanche IP66	BGES3000	NUG30312

A.2.5. Donner la spécificité des différents câbles utilisés dans les SSI

C2	Câble non-propagateur de la flamme
CR1	Câble résistant au feu (900° pendant 15min)

A.3. Implantation du matériel

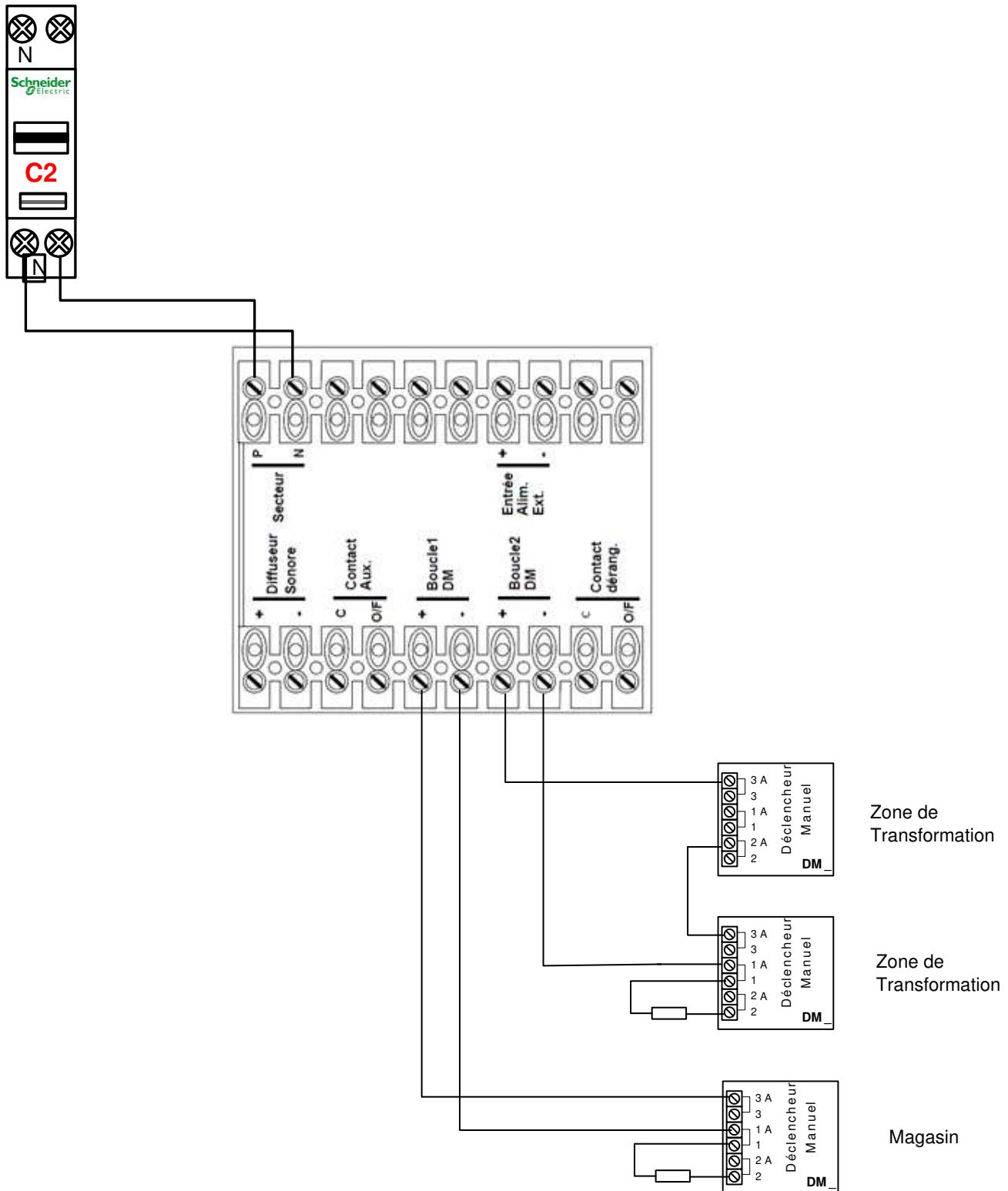
Sur le plan ci-dessous, **implanter** le matériel en utilisant les symboles donnés dans la légende.



A.4. Schéma de raccordement

Compléter le schéma de raccordement avec soin (traits à la règle).

- ✓ Raccorder l'alimentation.
- ✓ Indiquer le calibre sur le disjoncteur.
- ✓ La boucle 1 intègre le ou les DM du magasin.
- ✓ La boucle 2 intègre le ou les DM de zone de transformation.
- ✓ Les lignes de DM sont protégées.



A.5. Paramétrage du tableau d'alarme T4

Paramétrier en noircissant le petit carré qui correspondra à la position du micro-switch. Sachant que l'on demande :

- ✓ Une surveillance des lignes des DM.
- ✓ Un réarmement du type 4 après réarmement des DM.
- ✓ Les micros-switch non mentionnés sont en position off.



PARTIE B : ALARME INTRUSION

Mise en situation :

Suite à une tentative de cambriolage et des actes de vandalisme, le gérant est contraint par l'assurance d'équiper les locaux d'un système de détection d'intrusion.

Objectifs de cette partie :

- **Définir** le système de détection d'intrusion
- **Choisir** le matériel à installer
- **Proposer** un schéma de raccordement.

Dossier Technique et Ressources : **DTR 9 à 14**

B.1. Règlementation

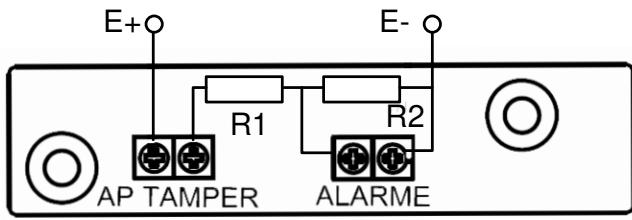
B.1.1. Définir le type de matériel labélisé NFa2p que l'on doit installer pour protéger les différents espaces.

NFa2p 2 boucliers

B.1.2. Citer les trois types de détection d'intrusion.

- périphérique (d'approche)
- périmétrique (de pénétration)
- volumétrique (de mouvement)

B.1.3. La plupart des fabricants de centrale de détection intrusion propose le schéma de raccordement suivant :



Raccordement d'un détecteur

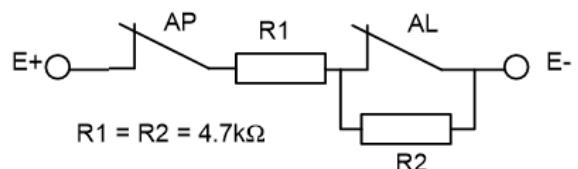


Schéma 1: schéma de principe de raccordement d'un détecteur

Donner le nom de ce montage.

Montage en double équilibrage ou montage équilibré à deux résistances ou ZFS

B.1.4. Citez les avantages de ce type de câblage.

- Surveillance de la coupure du câble
- Surveillance du court-circuit de la boucle
- Utilisation de 2 ou 4 conducteurs au lieu de 4 ou 6 conducteurs
- L'AL et l'AP sont raccordés sur une seule zone

B.1.5. Calculer la valeur de la résistance équivalente vue des bornes E+ et E- (Schéma 1) pour les différents cas suivants et **détailler** les calculs.

intrusion

Intrusion donc AL est ouvert donc les deux résistances s'additionnent

$$R_{q1} = R_1 + R_2 = 9.4 \text{ k}\Omega$$

Ouverture du détecteur

Ouverture du détecteur donc AP est ouvert, le circuit est ouvert

$$R_{q2} = \text{infinie}$$

Pas d'intrusion et ni de sabotage

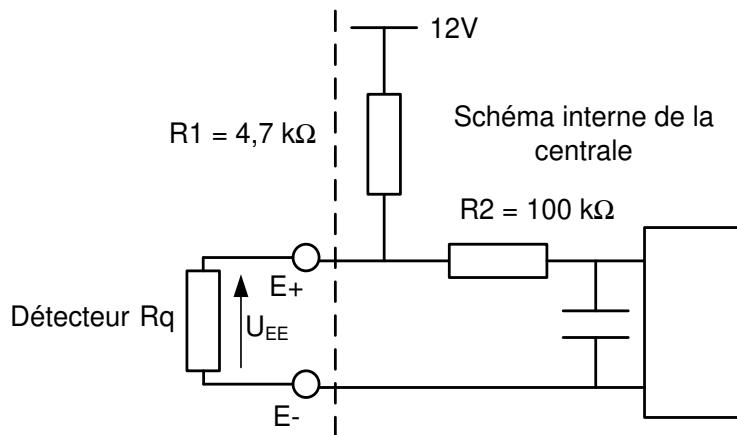
AL et AP sont fermés donc une seule résistance

$$R_{q3} = R_1 = 4.7 \text{ k}\Omega$$

Sabotage par court-circuit

Similaire à un conducteur entre E+ et E-. $R_{q4} = 0 \Omega$

B.1.6. Le schéma ci-dessous modélise les entrées zone filaire d'une centrale. On sait que le courant circulant dans R2 est négligeable. Rq représente la résistance équivalente d'un détecteur.



Calculer la tension UEE en entrée de la centrale pour les cas suivants :

Intrusion : Rq = **9.4 kΩ**

Pont diviseur R1 et Rq

$$U_{EE} = I \times R_q \text{ avec } I = \frac{12}{R_1+R_q} \quad U_{EE} = \frac{12}{R_1+R_q} \times R_q = \frac{12 \times 9.4}{4.7+9.4} = 8V$$

Pas d'intrusion et ni de sabotage : Rq = **4.7 kΩ**

Pont diviseur R1 et Rq

$$U_{EE} = I \times R_q \text{ avec } I = \frac{12}{R_1+R_q} \quad U_{EE} = \frac{12}{R_1+R_q} \times R_q = \frac{12 \times 4.7}{4.7+4.7} = 6V$$

B.2. Choix du matériel

En fonction de l'analyse du risque, du descriptif général et des exigences de l'exploitant, vous devez définir le matériel. Les détecteurs de chaque espace seront répartis sur 2 zones (ci-dessous). Prévoir un transmetteur téléphonique. L'analyse du risque de la chèvrerie impose une surveillance de classification **SP3** et **SM1**.

- une zone surveillance pénétration.
- une zone surveillance mouvement.

B.2.1. Définir le nombre de détecteur par espaces puis le nombre de zone de détection pour la centrale.

	SP	SM
Magasin	2	1
Fromagerie	2	1
Transformation et ses chambres froides	2	1

Nombre de zones : **6**

B.2.2. Choisir la centrale et son accessoire.

Désignation	Référence
Centrale d'alarme anti-intrusion 10 zones	I-ON20EU
Batterie 12V	SCA00001

B.2.3. Choisir les détecteurs d'ouverture.

Désignation	Référence
Contact magnétique en plastique montage saillie	410-FR ou TF-M

B.2.4. Choisir les détecteurs de mouvement.

Désignation	Référence
Détecteur volumétrique filaire infrarouge	XCELWPT

B.2.5. Choisir le clavier.

Désignation	Référence
Clavier LCD filaire avec badges	I-KP01

B.2.6. Choisir la sirène et son accessoire.

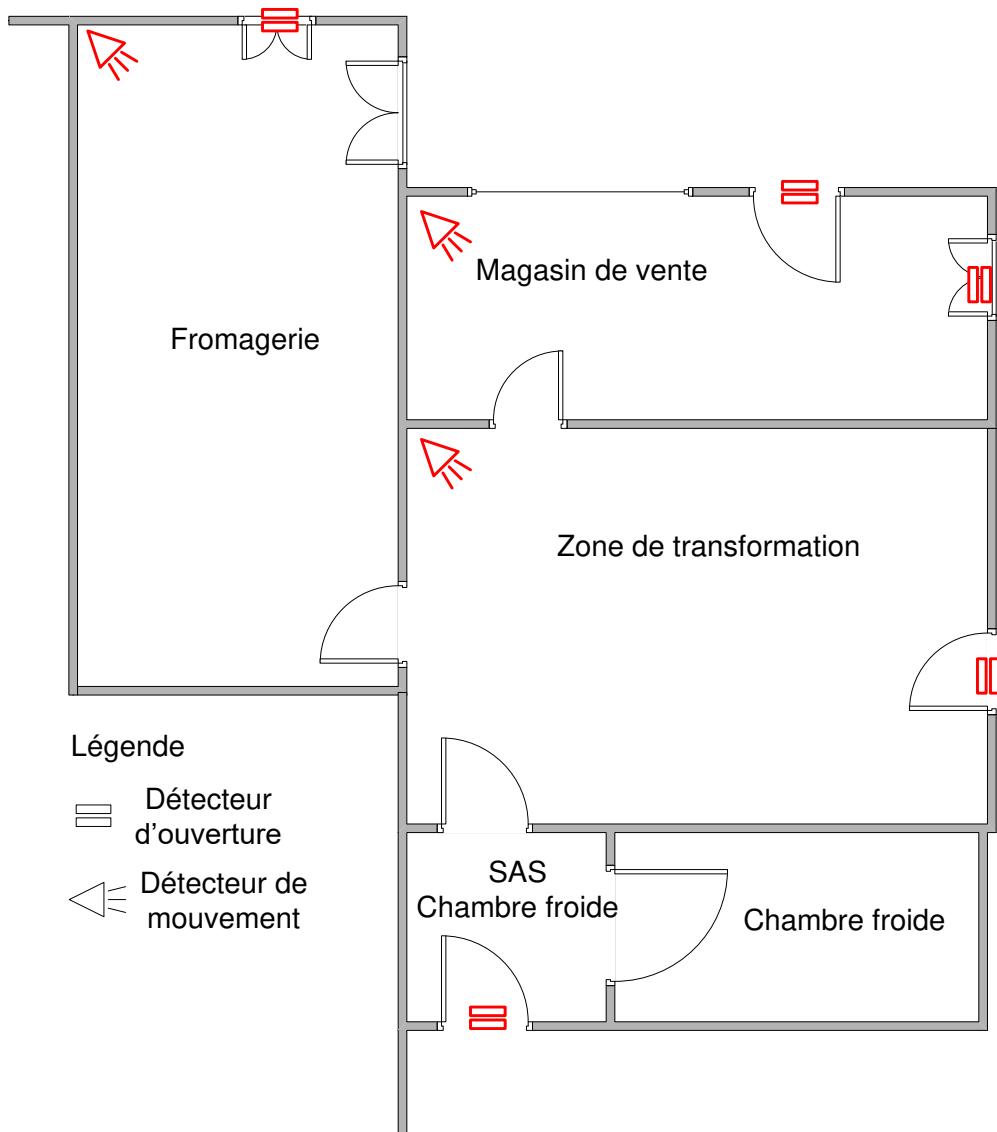
Désignation	Référence
Sirène autoalimentée intérieure	SIMAX
Batterie 12V	SCA00002

B.2.7. Choisir le transmetteur

Désignation	Référence
Data & application GSM	COM-DATA-4G

B.3. Implantation du matériel

Implanter l'ensemble des détecteurs sur le plan ci-dessous en utilisant les symboles donnés dans la légende.

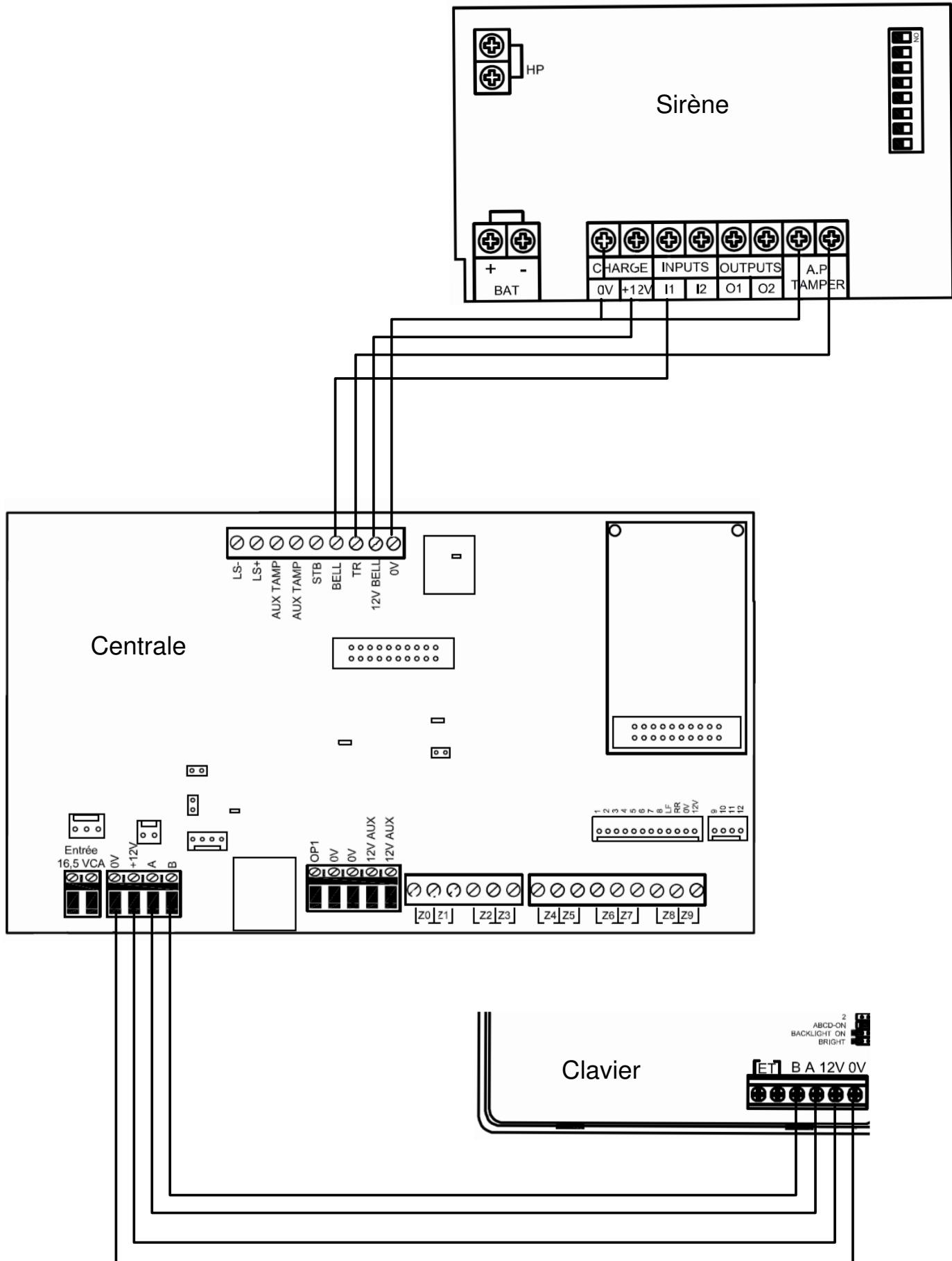


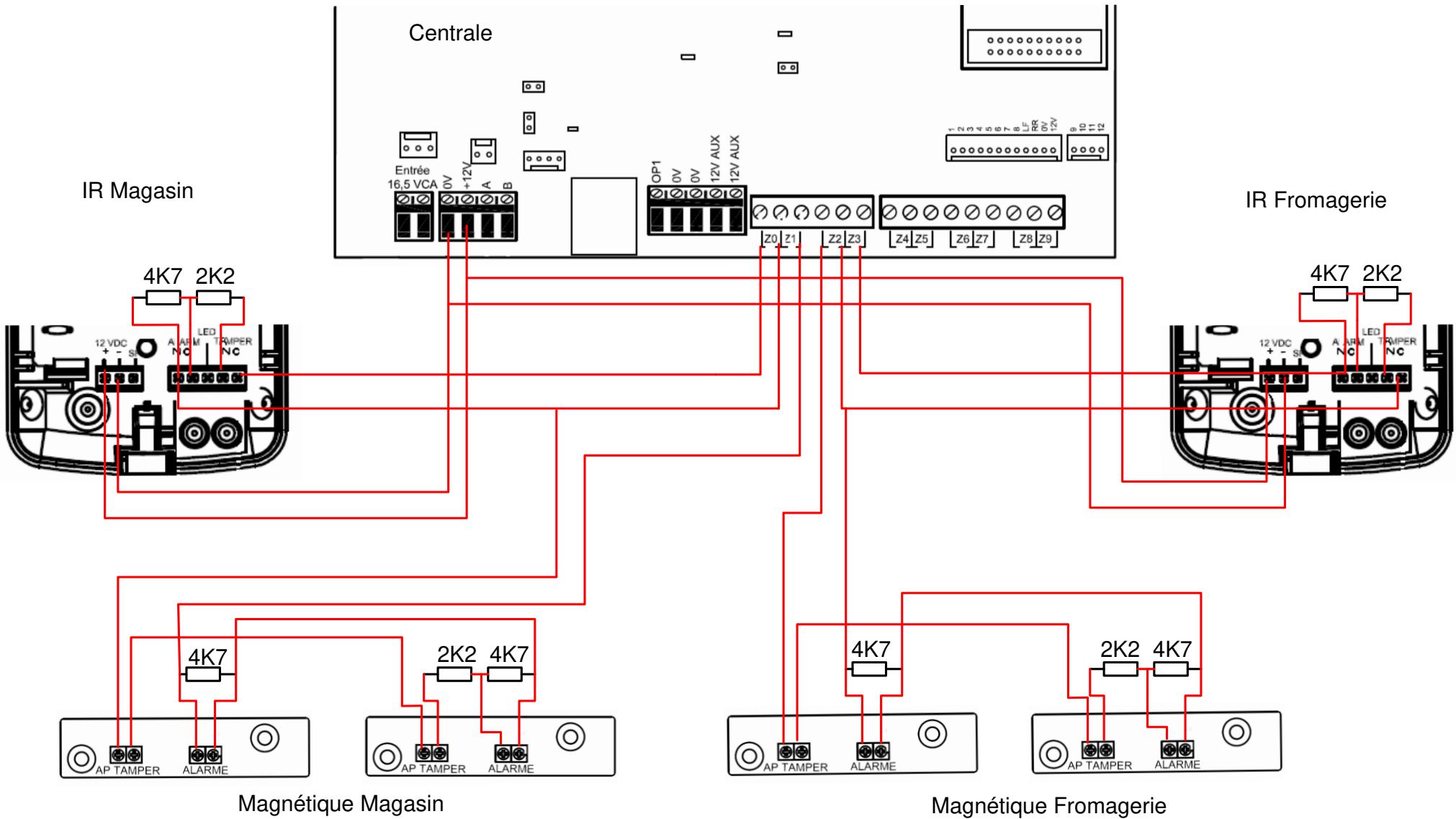
B.4. Schéma de raccordement

Compléter le schéma de raccordement suivant avec soin (traits à la règle).

- Clavier
- Sirène
- Espace magasin : Z0 détecteur mouvement et Z1 détecteur ouverture
- Espace fromagerie : Z2 détecteur ouverture et Z3 détecteur mouvement

NB : Le détecteur de mouvement et les deux détecteurs magnétiques de la zone de transformation et du sas chambre froide ne sont **pas à raccorder**.

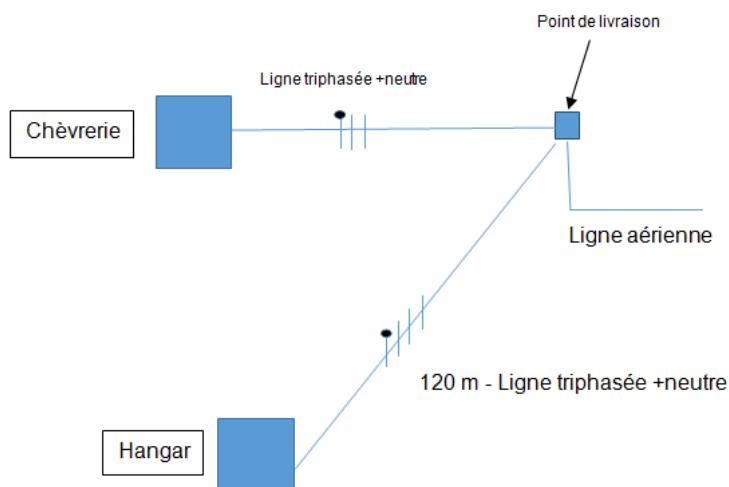




PARTIE C : ALIMENTATION DU HANGAR

Mise en situation :

La chèvrerie dispose d'un hangar situé sur un terrain sec à 120 m du point de livraison et servant à abriter le fourrage destiné aux animaux. Ce dernier n'est pas raccordé au réseau. Le projet est d'installer **un circuit triphasé de 10kW** pour alimenter notamment l'éclairage du hangar et alimenter le nouveau portail. La ligne sera composée d'un câble triphasé + neutre **sans conducteur de terre U1000R2V** et sera enterrée sous conduit. On précise que la température habituelle du sol dans la région est de 15°C.



Objectifs de cette partie :

- **Etudier** l'installation d'une ligne électrique souterraine pour alimenter le hangar.
- **Choisir** le matériel permettant l'alimentation du hangar.
 - Dossier Technique et Ressources : DTR 15 à 24

C.1. Section des canalisations destinées à alimenter le hangar.

La démarche pas à pas se fait de la manière suivante :

- o Détermination de la lettre de sélection du mode de pose,
- o Détermination des différents facteurs de correction : mode de pose, température ambiante, groupement, etc,
- o Détermination du courant I_z et de la section de la canalisation.

C.1.1 Lettre de sélection du mode de pose

Donner le numéro du mode de pose à considérer :

Mode de pose 61

C.1.2 Facteurs de correction k.

Le facteur de correction k s'obtient en multipliant les facteurs de correction K4, K5, K6 et K7.

- **Déterminer** le facteur K4 lié aux modes de pose.

K4 = 0.8

- **Déterminer** le facteur K5 dans le cas de plusieurs circuits ou câbles dans un même conduit enterré.

K5 = 1 car un seul circuit

- **Déterminer** le facteur K6 pour les câbles enterrés en fonction de la résistivité thermique du sol.

K6 = 1, pas d'incidence car conducteurs sous conduit

- **Déterminer** le facteur K7 pour des températures du sol différentes de 20°C.

K7 = 1.04 on tolère 1.05

- **Calculer** la valeur du facteur k :

$$K = K4 \times K5 \times K6 \times K7 = 0.8 \times 1 \times 1 \times 1.04 = 0.832$$

ou 0.84 si K7=1.05

C.1.3. Calcul du courant admissible de la canalisation

L'exploitation du facteur de correction k permet de calculer l'intensité admissible de la canalisation.

C.1.3.1. Calculer le courant d'emploi I_B du circuit sachant que nous considérons que la charge est résistive.

Formule	$I_B = \frac{P}{U\sqrt{3} \cos(\Phi)}$
Calcul	$I_B = \frac{10000}{400\sqrt{3}}$
Résultat	14.43 A

C.1.3.2 Déterminer le courant nominal I_n du disjoncteur.

Courant nominal du disjoncteur immédiatement supérieur : $I_n = 16$ A

C.1.3.3. Calculer le courant admissible I_z .

Rappel : $I_z = I_n / k$

Calcul	$I_z = \frac{16}{0.832}$ Ou 16/0.84=19.04 si K7=1.05
Résultat	19.23 A ou 19.04A

C.1.4. Déterminer la section de la canalisation.

La section de la canalisation est indiquée dans les abaques par lecture directe :

- Le choix de la colonne est réalisé à partir des caractéristiques de la canalisation (isolant, nombre de conducteurs chargés),
- Le choix de la ligne est réalisé à partir de la valeur $\geq I_z$ dans la colonne du tableau correspondant à la nature de l'âme du conducteur (cuivre ou aluminium).

C.1.4.1. Donner la matière de la gaine de protection du câble U1000 R2V.

La lettre V désigne une isolation en Polychlorure de vinyle (PVC)

C.1.4.2. Définir la section des conducteurs à retenir.

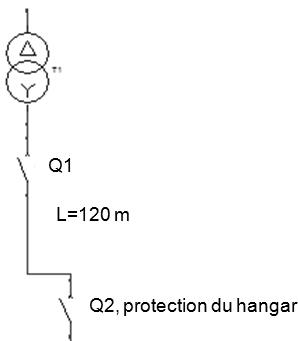
La lecture dans le tableau donne :

Isolant et nombre de conducteurs	PR 3
Courant admissible	31 A
Section	S = 1.5 mm²

C.2. Vérification de la chute de tension.

On donne ci-dessous une représentation du schéma unifilaire de l'installation électrique. La norme NF C 15-100 impose que la chute de tension entre l'origine d'une installation et tout point d'utilisation ne dépasse certaines valeurs. Pour respecter la norme, on impose une chute de tension maximale de 3 % au niveau du disjoncteur Q2.

C.2.1. Préciser la chute de tension au disjoncteur Q2 si la section de la ligne de longueur 120 m est de 1,5 mm² et le facteur de puissance de 1.



Courant nominal	16 A
Section	S = 1.5 mm²,
Longueur de la canalisation	L = 120 m
cos φ	cos φ = 1
ΔU	ΔU = 10.7 % x $\frac{120}{100}$ = 12.84 %

C.2.2. Préciser si la section retenue est adaptée.

Avec une section de 1,5 mm², la chute de tension est trop élevée (>3%).

C.2.3. Le cas échéant, proposer une solution pour satisfaire aux conditions imposées.

Ne pouvant déplacer le hangar, il convient d'augmenter la section des conducteurs pour satisfaire aux conditions fixées par la norme.

C.2.4. Déterminer la section minimale à installer pour satisfaire aux conditions fixées. Calculer la nouvelle chute de tension au niveau du disjoncteur Q2.

Section minimale : Pour ne pas dépasser les 3%, il faudrait opter pour un câble de section 6 mm²

Chute de tension au niveau de Q2 : ΔU = 2,88 %.

C.2.5. Donner la désignation complète du câble à utiliser pour la ligne électrique d'alimentation du hangar.

Câble U1000 R2V 4X6

C.3. Déterminer le conduit à mettre en place.

Dans cette partie, on se propose de déterminer le conduit qui va recevoir la ligne d'alimentation souterraine du hangar. On décide finalement de poser un câble triphasé + neutre de 6 mm² de section.

C.3.1. Choisir le type de conduit le plus approprié à mettre en place.

Conduit enterré donc on choisit un conduit tpc ou duoqliss tpc

C.3.2. Déterminer la section du conduit.

C.3.2.1. Déterminer le diamètre du câble à poser.

Pour un câble R2V 4 conducteurs de 6 mm², le diamètre est D = 16 mm

C.3.2.2. Déduire la section d'application du câble à mettre en œuvre : S_A.

Formule	$S_A = \Pi \times \frac{D^2}{4}$
Calcul	$S_A = \Pi \times \frac{16^2}{4}$
Résultat	$S_A = 201.06 \text{ mm}^2$

C.3.2.3. Calculer et donner S_c la section du conduit.

Formule	$S_c = 3 \times S_A$
Calcul	$S_c = 3 \times 201.06$
Résultat	$S_c = 603.2 \text{ mm}^2$

C.3.2.4. Déduire Dc le diamètre minimal du conduit.

Formule	$D_c = \sqrt{\frac{4 \times S_c}{\pi}}$
Calcul	$D_c = \sqrt{\frac{4 \times 603,2}{\pi}}$
Résultat	$D_c = 27,7 \text{ mm}$

C.3.2.5. Conclure sur le conduit théorique (diamètre nominal).

Diamètre intérieur immédiatement supérieur = 30 mm, soit un conduit de diamètre nominal (DN) 40 mm.

C.3.2.6. Compte tenu de la grande longueur de câble à poser, et des éventuelles difficultés de pose d'ordre pratique, que préconisez-vous ?

Si réglementairement ce choix est suffisant, en pratique il sera difficile de tirer une ligne de 120 m sous un conduit de 40 mm. Il faudra donc choisir un conduit de diamètre supérieur.

C.3.2.7. Mise en œuvre.

La norme NF C 15-100 fixe plusieurs règles à respecter pour installer un câble électrique enterré :

Concernant la profondeur, les câbles électriques doivent se trouver au-moins à 50 cm de la surface. Cette profondeur doit atteindre 85 cm sous les trottoirs et les voies.

Par ailleurs, toute canalisation enterrée doit être signalée par un dispositif avertisseur non corrodable placé au moins à 0,20 m au-dessus d'elle.

Donner la couleur du dispositif avertisseur lorsqu'il s'agit d'une canalisation électrique.

Avertisseur de couleur rouge

PARTIE D : CHOIX DU PARAFOUDRE

Mise en situation :

La chèvrerie, **qui ne dispose pas d'un paratonnerre** est située à la lisière d'une forêt dans une zone montagneuse. L'alimentation de la ferme est réalisée par une **ligne triphasée avec neutre**. De plus, l'installation se trouve en fin de ligne du réseau électrique. Si le hangar ne contient pas de matériels sensibles à proprement parler, il n'en va pas de même de la partie atelier et magasin. Par ailleurs, étant donné la superficie de la chèvrerie, on considère **que les matériels sensibles qui y sont installés sont distants de plusieurs dizaines de mètres du disjoncteur de tête**.

Objectifs de cette partie :

- **Etudier** l'installation d'un parafoudre.
- **Choisir** le matériel permettant une protection contre la foudre de la chèvrerie.

Dossier Technique et Ressources : DTR 25 à 27

D.1. Etude d'une protection par parafoudre.

D.1.1. Donner les trois manières dont une installation peut être touchée par la foudre.

- **Coup de foudre direct sur une ligne,**
- **Coup de foudre à proximité d'une ligne, par rayonnement,**
- **Coup de foudre à proximité des bâtiments.**

D.1.2. Définir le rôle d'un parafoudre.

Protéger les installations électriques contre la foudre

D.1.3. Donner les rôles du disjoncteur de déconnexion associé au parafoudre.

- **Couper le court-circuit lors de la fin de vie du parafoudre,**
- **Assurer la continuité de service de l'installation,**
- **Permettre une opération de maintenance sur le parafoudre.**

D.1.4. Dans une installation, déterminer l'emplacement de la protection de tête et de la protection fine.

Protection de tête : Elle est située en tête d'installation

- **Protection fine : Elle est située au plus près des récepteurs.**

D.1.5. Préciser en fonction de l'analyse du risque si l'installation d'une protection par parafoudre est obligatoire dans la chèvrerie. Justifiez votre réponse.

Installation obligatoire : OUI

NON

Justifier : **Car présence d'une ligne aérienne et continuité de service primordiale pour les chambres froides et matériels sensibles.**

D.2. Choix de la protection à mettre en œuvre.

D.2.1. Préciser en le justifiant le(s) type(s) de parafoudre(s) à installer dans la chèvrerie.

Chèvrerie (atelier et magasin) :

Protection de tête :

Type de parafoudre : type 1 type 2 type 3

Justifier : **Car pas de paratonnerre**

Protection fine :

Type de parafoudre : type 1 type 2 type 3

Justifier : **Parafoudre pour une protection fine ((distance tableau - récepteurs > 10m).**

D.2.2. Donner les références des matériels à mettre en œuvre.

Protection de tête :

Type de parafoudre	type 2 iPRD65r 3P + N
Référence	A9L65601

Cartouche de recharge 1P :

Référence	A9L65102
-----------	-----------------

Cartouche de recharge N :

Référence	A9L00002
-----------	-----------------

Protection fine triphasé + neutre :

Type de parafoudre	iQuick PRD8r 3P + N
Référence	A9L16300

Cartouche de rechange 1P :

Référence	A9L16312
-----------	-----------------

Cartouche de rechange N :

Référence	A9L16313
-----------	-----------------

PARTIE E : ETUDE DE L'INSTALLATION D'UNE EOLIENNE

Mise en situation :

Le propriétaire de la chèvrerie souhaite optimiser sa facture d'électricité. Pour ceci il demande une étude pour la mise en place d'une éolienne : **L'ANTARIS 3,5 kW** qu'un commercial lui a proposé au prix très avantageux de **1659€**. L'installation se fera sous abri adossé au bâtiment chèvrerie. Afin d'éviter une demande de permis de construire l'éolienne sera installé sur un mât de **12m** de hauteur. D'après les données de la station météo de la bergerie installé **35m** plus haut que le niveau de l'éolienne. Nous avons relevé une vitesse moyenne des vents de **5,8m/s** sur l'année. D'après les données de la station météo de la bergerie installé **35m** plus haut que le niveau de l'éolienne. Nous avons relevé une vitesse moyenne des vents de **5,8m/s** sur l'année.

Objectifs de cette partie :

- Etudier le fonctionnement de l'installation ainsi que la configuration du matériel.
- Choisir le matériel permettant l'alimentation de la chèvrerie en autoconsommation avec vente du surplus.
- Evaluer la production d'électricité et la rentabilité de l'installation.

Dossier Technique et Ressources : DTR 29 à 34

E.1. L'éolienne.

E.1.1. Donner le type de génératrice équipant l'éolienne.

- | | |
|-------------------------------------|----------------------|
| <input checked="" type="checkbox"/> | Triphasé synchrone |
| <input type="checkbox"/> | Triphasé asynchrone |
| <input type="checkbox"/> | Courant continue |
| <input type="checkbox"/> | Asynchrone monophasé |

E.1.2. Calculer la vitesse du vent destructeur pour notre éolienne en Km/h.

Calculs : Vitesse du vent destructeur : 58m/s soit $58 \times 3600 = 208800$ m/s soit $208\ 800 / 1000$	Résultat :
--	------------

E.1.3. Définir la puissance que fournira l'éolienne avec un vent de 10 m/s

entre 3,7 et 4 kw sur la courbe de l'éolienne

E.1.4. Proposer des solutions en cas de vent supérieurs au vent destructeur.

Aucune il faudra démonter l'éolienne car la protection tempête c'est jusqu'à 58m/s
--

E.1.5. Relever la vitesse de rotation des pâles de l'éolienne avec un vent de 2,8m/s .

Vitesse de démarrage de la production donc sur doc éolienne 115 rpm soit : 115 tours/min

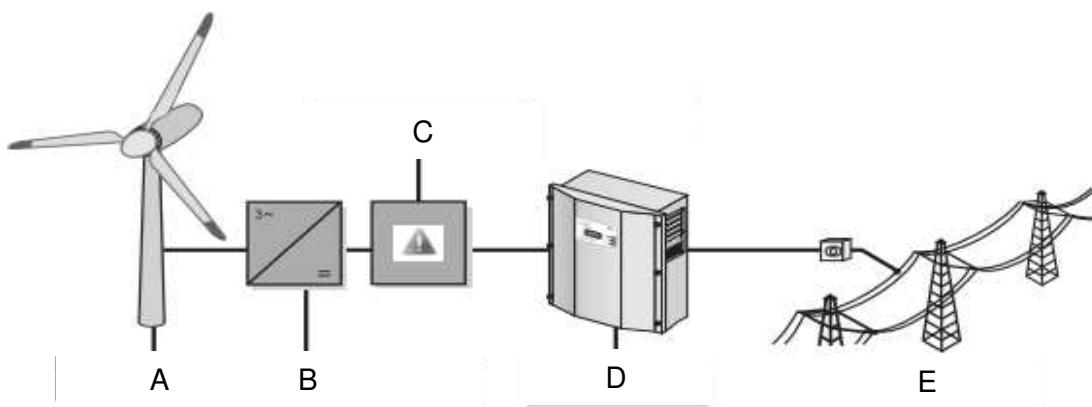
E.1.6. Calculer le courant maximal que pourra délivrer l'éolienne (avec $\cos\phi=1$).

Calculs : $P_{max} 6,8\text{ kW}$, tension 350 Vac Triphasé soit $I = \frac{6800}{350\sqrt{3}\cos\phi} = 11,217 \text{ A}$	Résultat : 11.2 A
--	--------------------------

E.2. Composition de l'installation.

L'installation sera raccordée au réseau triphasé du propriétaire, directement au TGBT du site. Il convient donc de déterminer la structure de l'installation (nombre de redresseurs/régulateurs de tensions, d'onduleurs, de protections). Pour des raisons de compatibilité de suivi de garantie et configuration des communications entre les différents composants nous prendrons du matériel de la marque SMA. L'installation électrique étant sous abri contre la bergerie et non dans un local fermé, tout le matériel devra être au minima **IP 55** ou, devra pouvoir être monté en extérieur (libre choix de montage).

E.2.1. Structure de base :

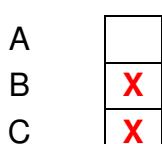


Position	Désignation
A	Petite éolienne avec générateur à aimant permanent
B	Redresseur
C	Protection contre les surtensions
D	Onduleurs pour énergie éolienne avec régulation des turbines
E	Réseau électrique public

E.2.1.1. Donner l'utilité du redresseur en B.

Transformer la tension triphasée sortie d'éolienne donc à fréquence variable en tension continue.

E.2.1.2 Cocher les fonctions de la structure de base, qui sont réalisées par le Windy Boy Protect Box de SMA



E.2.1.3. D'après la documentation SMA et celle de l'éolienne, choisir le SMA Windy Boy Protect Box à commander. Justifier votre réponse.

Réponse : **WBP-Box 600-11**

Justification : Puissance max de l'éolienne 6,8kW et la WBP-Box 600-11 va jusqu'à 7 kW

E.2.1.4. Déterminer la référence de la résistance de charge que l'on devra associer à la WBP-Box. **Justifier** votre réponse.

Référence : **BW 155 / 10000 / IP 65**

Justification : IP mini car extérieur IP55 donc IP65, puissance de dissipation mini pour la WBP-Box 7000W donc la 10000 car 7500W et la tension mini de 600V ici 900V.

E.2.1.5. Cocher le nombre d'appareils nécessaire dans l'installation.

Nombre d'éléments	1	2	3
Résistance de charge :	X		
Boite de protection contre les surtensions :	X		
Onduleur raccordé réseau :			X

E.2.2. Raccordement et protection électrique :

Le matériel commandé pour la réalisation de notre installation de production électrique sera composé des onduleurs SMA Windy Boy 5000A, d'une résistance de charge BW 155, d'un régulateur de surtension WBP-box 600-11, de câble solaire unipolaire en cuivre de **6 mm²** (pour le câblage de l'éolienne jusqu'au WBP et coté DC des onduleurs) et du matériel électrique conventionnel.

E.2.2.1. Choix des protections et alimentation des Onduleurs Windy Boy 5000A

E.2.2.1.1. Donner le courant max en sortie des onduleurs.

26 A

E.2.2.1.2. Donner la tension nominale AC des onduleurs.

230 V

E.2.2.1.3. Indiquer (en cochant) le type de tension nominale AC des onduleurs.



Triphasé



Biphasé

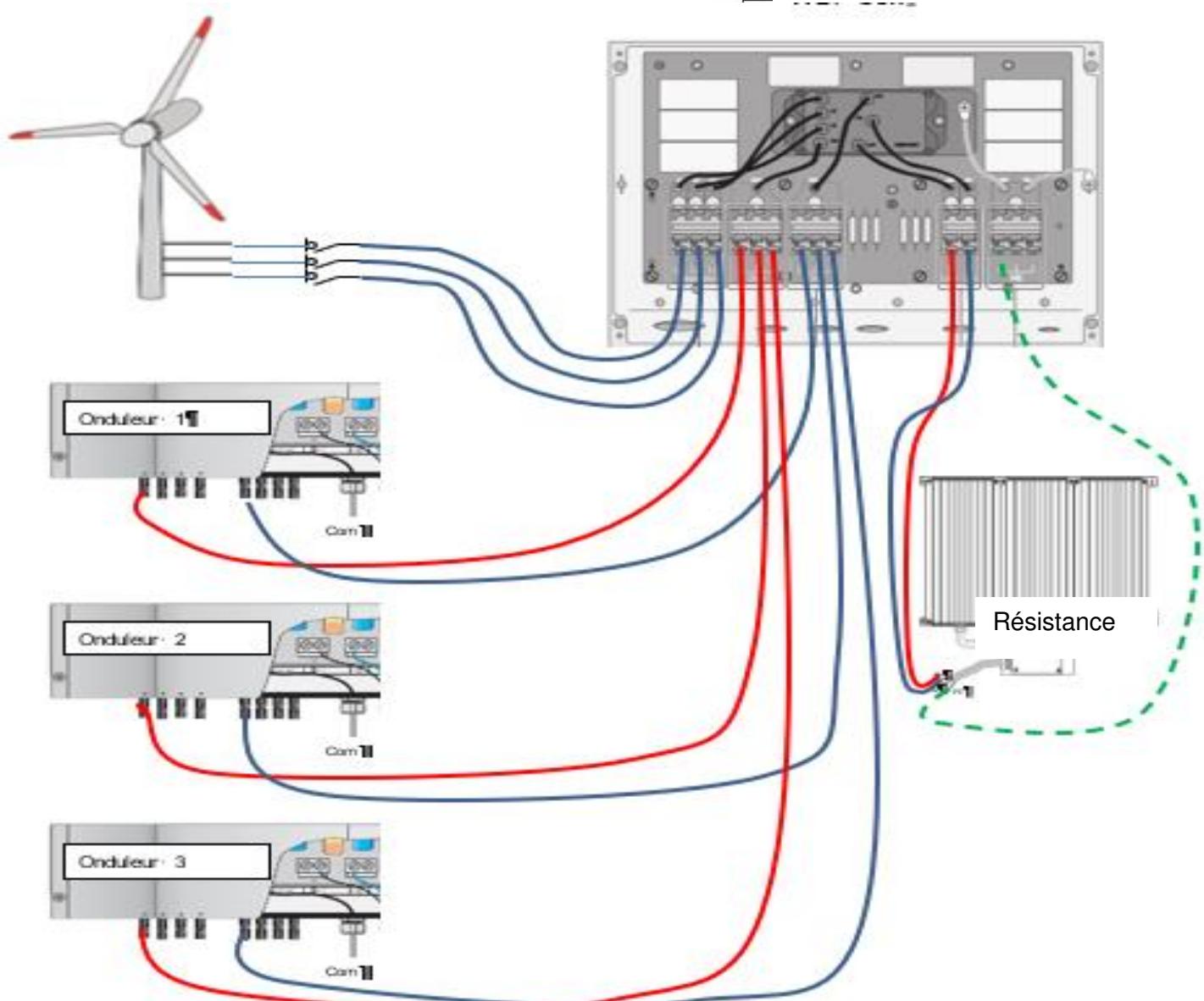


Monophasé

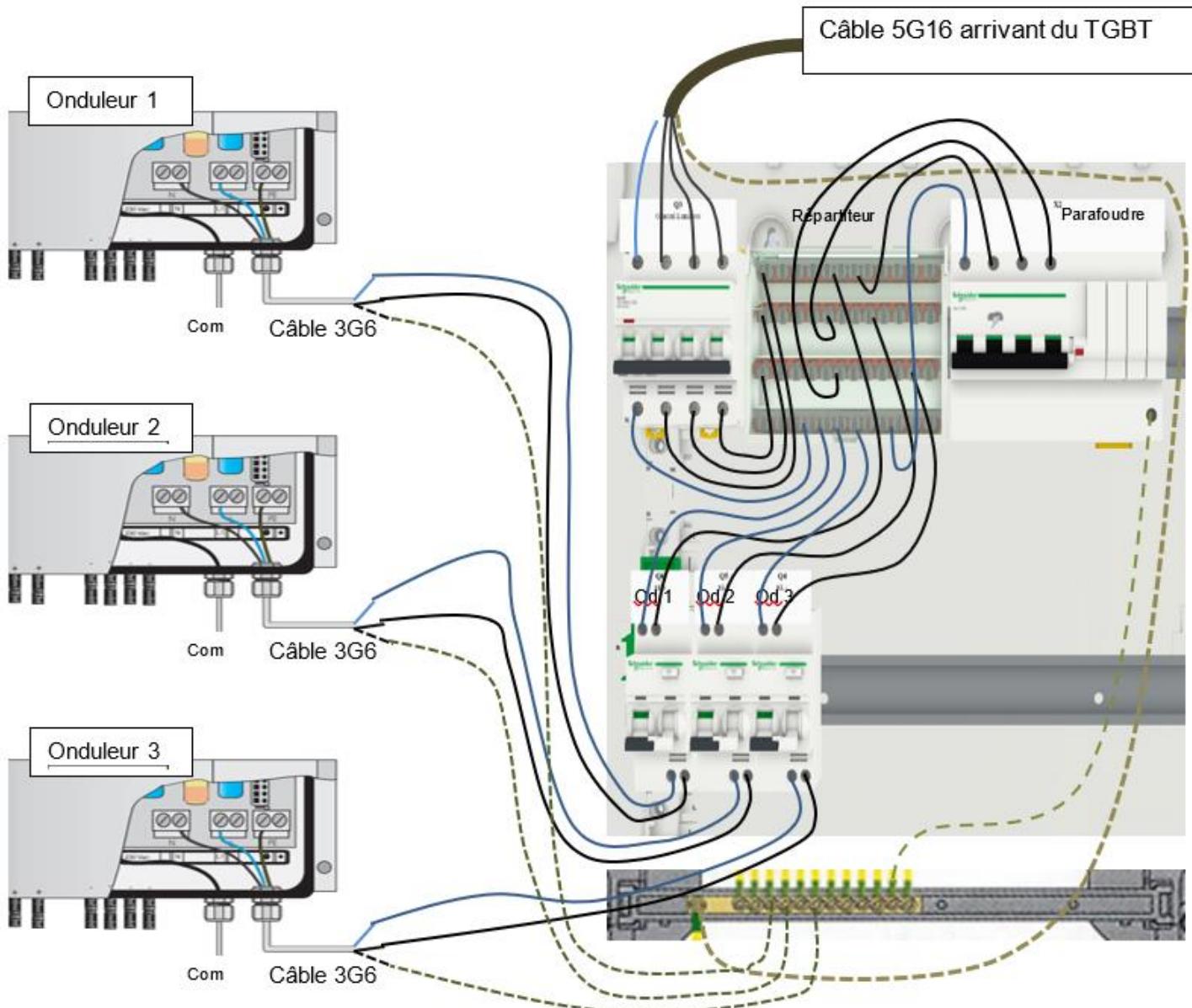
E.2.2.1.4. Déterminer la référence du disjoncteur différentiel à placer devant chaque onduleur avec une arrivée haute et une sortie basse.

Référence : **4 107 56**

E.2.2.2. Compléter le schéma de raccordement de l'ensemble de l'installation ci-dessous, de l'éolienne jusqu'au tableau de raccordement AC, sans se préoccuper des raccordements courant faibles.



Câblage : Partie AC



E.3. Evaluation de la production.

E.3.1. Calculer la vitesse moyenne du vent « V » sur l'éolienne.

Calculs : $V_0 = 5,8 \text{ m/s}$; $H = 12 \text{ m}$; $H_0 = 35 \text{ m}$; $\alpha = 0,24$ pour arbres et haies épars :
$$V = 5,8 \times (12/35)^{0,24} = 4,49$$

Résultat :
4,49 m/s

E.3.2. Calculer la production annuelle en kWh attendu de notre éolienne.

Calcul : pour 4,5m/s on a 200kwh par mois donc par an :
 $200 \times 12 = 2400 \text{ kWh}$

Résultat :
2400kWh

E.3.3. Détermination des pertes en ligne et dans des composants de l'installation.

E.3.3.1. Pertes en ligne dues à l'échauffement dans les câbles sachant que la distance entre l'éolienne et la bergerie est de 70m. Tenir compte de la hauteur du mât.

E.3.3.1.1. Donner la puissance nominale de l'éolienne.

3700 W

E.3.3.1.2. Donner la tension nominale de l'éolienne.

350 V

E.3.3.1.3. Calculer la résistance d'un câble entre l'éolienne et le redresseur.

Calculs : longueur du câble : $70+12=82 \text{ m}$ en triphasé et en cuivre donc $\rho = 0,023$ et une section de 6 mm^2
$$R = 0,023 \times 82 / 6 = 0,3143 \Omega$$

Résultat :
R = 314 mΩ

E.3.3.1.4. Calculer les pertes joules dans les câbles ($\cos\phi=1$).

Calculs : on aura 3 câbles unipolaire d'une résistance de $314 \text{ m}\Omega$ chacun donc :
$$P_j = 3 \times 0,314 \times (3700/350\sqrt{3})^2 = 37,251 \text{ W}$$

Résultat :
Pj = 37,3 W

E.3.3.1.5. Calculer le pourcentage de perte dans les câbles par rapport à la puissance de l'éolienne.

Calcul : $37,3/3700 \times 100 = 1,008$

Résultat :
1%

E.3.3.2. Pertes dans les composants (redresseur et onduleur).

E.3.3.2.1. Déterminer le rendement européen du redresseur.

Réponse : **97 %**

E.3.3.2.2. Relever le rendement européen d'un onduleur.

Réponse : **95,3 %**

E.3.3.2.2. Calculer le rendement de l'ensemble.

Calcul : $0,97 \times 0,953 = 0,92441$

Résultat :

92,4%

E.3.3.3. Pertes totales

E.3.3.3.1. Calculer le rendement de l'installation sortie éolienne jusqu'au tableau de raccordement AC. On négligera les pertes dans les câbles entre le redresseur les onduleurs et le tableau de raccordement AC (faibles longueurs de câbles).

Calcul : **Rendement dans les câbles 99% car 1% de perte.**

Résultat :

91,5%

Rendement total : $0,92441 \times 0,99 = 0,9151$

E.3.3.2.2. Calculer l'estimation finale de production annuelle.

Calcul :

$2400 \times 0,915 = 2196 \text{ kWh}$

Résultat :

2196 kWh

E.4. Evaluation de la rentabilité.

(Estimation de production par an de 2 200kWh)

Un onduleur SMA Windy Boy 5000A coûte 2155€. Un redresseur régulateur de surtension WBP-box 600-11 coûte 1680€. Une bobine 500m de câble solaire de 6mm² coûte 599€. La résistance de charge coûte 386€. Le tableau électrique reviendra à 788€. Le raccordement électrique de l'installation est estimé à deux jours de travail à deux intervenants (sachant que la tarification d'une heure de travail pour un intervenant sera facturée 45€). Le coût d'une tranchée avec la gaine revient à 30€ le mètre linéaire. Et enfin fondation avec ferraillage et béton pour le mât de l'éolienne coûte environ 1300€. Le mât de l'éolienne est compris dans la proposition du commercial.

E.4.1. Calculer le coût du matériel.

Calculs : 3 onduleurs, 1 redresseur, une résistance, une bobine de câble, 1 tableau électrique et l'éolienne : $(2155 \times 3) + 1680 + 386 + 599 + 788 + 1659 = 11\ 577$	Résultat : 11 577 €
---	-------------------------------

E.4.2. Calculer le coût des travaux.

Calculs : 1 fondation, 70m de tranchée électrique, raccordement électrique 8h/jourx2 x 2intervenants: $1300 + (70 \times 30) + (8 \times 2 \times 2 \times 45) = 4840$	Résultat : 4840 €
---	-----------------------------

E.4.3. Calcul du coût de reviens du kilowattheure produit ?

On considère une production sur 20 ans.

E.4.3.1. Calculer le coût total de l'installation.

Calcul : $4840 + 11577 = 16417$	Résultat : 16 417 €
------------------------------------	-------------------------------

E.4.3.2. Calculer la production sur 20 ans.

Calcul : $2200 \times 20 = 44000$	Résultat : 44 000 kWh
--------------------------------------	---------------------------------

E.4.3.3. Calculer le coût de reviens du kWh produit par l'éolienne.

Calcul : $16417 / 44000 = 0,373 \text{ €}$	Résultat : 37,3 c€ le kWh
---	-------------------------------------

E.4.3.4. Définir si l'installation est rentable sachant que le coût d'achat TTC d'un kwh est de 0,25 euros. Justifier votre réponse.

Si la réponse est négative proposer une autre solution de production.

Oui	Justifier : Le prix du kWh est bien inférieur à 37,3 c€ (env. 24c€ sur le réseau) sans compter l'entretien de l'installation
X	Non

Proposition : Faire une étude avec une production photovoltaïque ou encore une étude de microcentrale hydraulique.

PARTIE F : DIMENSIONNEMENT DE L'INSTALLATION D'EAU CHAUDE SANITAIRE ET PREPARATION DES TRAVAUX

Mise en situation :

Avec le double objectif d'une économie d'énergie et d'une démarche de développement durable, la chèvrerie des bois pâturés envisage l'installation d'un chauffe-eau thermodynamique. Pour être certaine de la pertinence de ce projet, elle souhaite faire réaliser une pré-étude pour évaluer les impacts en termes de projection de production et de retour financier par rapport un chauffe-eau classique.

Objectifs de cette partie :

- **Calculer** le besoin en eau chaude sanitaire (ECS).
- **Evaluer** deux solutions de production d'ECS
- **Choisir** le matériel le plus rentable.

Dossier technique et ressources : DTR 35 à DTR 39

F.1. Calcul du besoin en eau chaude nécessaire

En vous appuyant sur la formule suivante, calculer le QEC (Quantité d'eau-chaude nécessaire) sachant que la chèvrerie a besoin de :

- 200 litres d'eau à 40° par jour, pour le magasin, la fromagerie et la charcuterie. (Toutes les utilisations sauf désinfection)
- 150 litres d'eau à 55° par jour uniquement pour la désinfection.

A savoir : le produit désinfectant a besoin d'une température d'eau de 55° pour être efficace, la consigne en température sera de 60° par mesure de sécurité. La formule permettant de connaître cette consommation est la suivante :

$$Q_{EC} = Q_{EM} \cdot \frac{T_{EM} - T_{EF}}{T_{EC} - T_{EF}}$$

Avec :

Q_{EM} = quantité eau mélangée

T_{EM} = température eau mélangée souhaitée

T_{EF} = température eau froide (aux alentours de 10°C en hiver)

T_{EC} = température eau chaude (60°)

Calculer les quantités d'eau chaude que devra fournir le chauffe-eau.

Calcul QEC40	Résultat : QEC40
	120
Calcul QEC55	Résultat : QEC55
	135

QEC (Quantité d'eau-chaude nécessaire) Totale = QEC40 + QEC55 = **255 Litres**

F.2. Étude de la solution à chauffe-eau à accumulation

Marque : THERMOR, Position : Verticale

F.2.1. Choix de la capacité

En vous appuyant sur les documents « Thermor » et sachant le QEC de la question E.1, **relever** le volume à choisir pour un chauffe-eau à accumulation sur socle.

Capacité ou Volume (Litres)	Puissance
300	3000 W

F.2.2. Calcul de la consommation annuelle

En vous appuyant sur les documents « Thermor », **calculer** l'énergie consommée par an (en kilowattheures) sachant que la chèvrerie est en activité 320 jours / an. Le temps de chauffe réel par jour est donné dans la documentation (temps donné en heures - minutes).

Heures de fonctionnement / an	Puissance	Energie consommée en kWh
2016	3000W	6048

F.2.3. Calcul du cout annuel

En vous appuyant sur les documents « EDF », **calculer** le coût annuel (en €uros) de cette production d'ECS. Option choisie en tarif bleu : heures creuses.

Prix du kWh (€ TTC/kWh)	Coût annuel €
0.2068	1250.73

F.3. Étude de la solution à chauffe-eau thermodynamique

Marque : HITACHI. Unité intérieure (ballon) + unité extérieure.

F.3.1. Choix de la capacité

En vous appuyant sur les documents « Hitachi » et sachant le QEC de la question E.1, **déterminer** le volume à choisir pour un chauffe-eau thermodynamique et en **déduire** les références.

Capacité ou Volume (Litres)	Référence groupe intérieur (ballon)	Référence groupe extérieur
270	TAW-270RHC	RAW-35RHC

F.3.2. Calcul de la consommation annuelle

En vous appuyant sur les documents « Hitachi », **calculer** l'énergie consommée (en kilowattheures) sachant que la chèvrerie est en activité 320 jours/an. Le temps de chauffe est donné dans la documentation. On considère que la résistance d'appoint ne se déclenche jamais, car le fonctionnement sur le mode thermodynamique est garanti jusqu'à -15°. **Compléter** le tableau ci-dessous.

Temps de chauffe journalier	Heures de fonctionnement / an	Puissance	Energie consommée en kWh
3.5h	1120	700 W	784

F.3.3. Calcul du cout annuel

En vous appuyant sur les documents « EDF », **calculer** le coût annuel (en €uros) de cette production d'ECS. Option choisie en tarif bleu : heures creuses.

Prix du kWh (€ TTC/kWh)	Coût annuel en €
0.2068	162,13

F.4. Détermination du seuil de rentabilité

Vous avez déterminé les caractéristiques et les couts énergétiques à l'année pour deux solutions de production d'eau chaude sanitaire : le chauffe-eau à accumulation et le chauffe-eau thermodynamique. Dans cette partie, vous allez déterminer le seuil de rentabilité de la solution thermodynamique.

F.4.1. Calcul du cout total sur les cinq premières années de la solution : « chauffe-eau à accumulation »

En vous appuyant sur les devis de l'artisan et sur votre réponse à la question F.2.3, **calculer** le cout total de la solution « chauffe-eau à accumulation ».

Cout total de la solution (€)	Cout total de la solution + 5 ans de dépenses énergétiques (€)

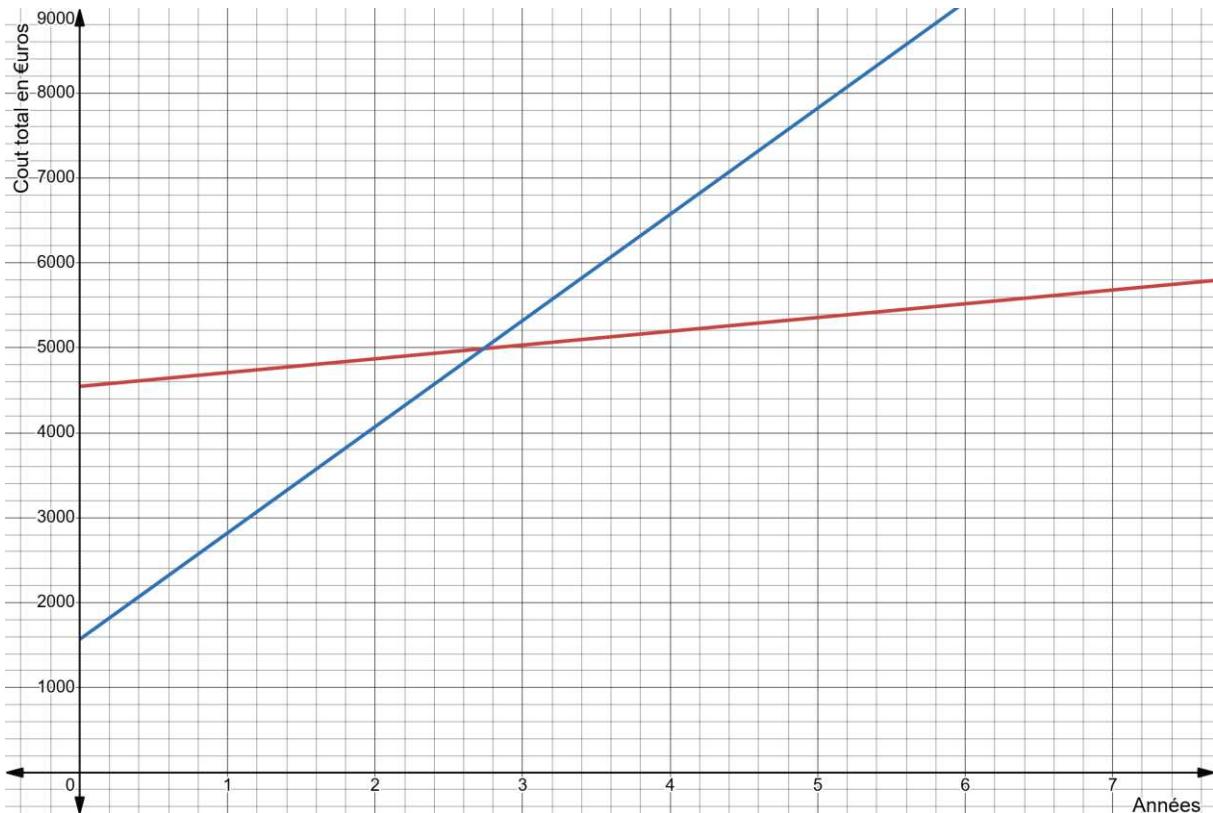
F.4.2. Calcul du cout total sur les cinq premières années de la solution : « chauffe-eau thermodynamique »

En vous appuyant sur les devis de l'artisan et sur votre réponse à la question F.3.3, **calculer** le cout total de la solution « chauffe-eau thermodynamique ».

Cout de l'installation (€)	Cout total de l'installation + 5 ans de dépenses énergétiques (€)

F.4.3. Détermination du seuil de rentabilité

En vous appuyant sur les deux dernières questions, **tracer** en **Bleu** la courbe du cout total de la solution à chauffe-eau à accumulation en fonction des années d'utilisation et en **rouge** la courbe du cout total de la solution à chauffe-eau thermodynamique en fonction des années d'utilisation :



F.4.4. Déterminer le seuil de rentabilité du chauffe-eau thermodynamique.

Rentable la 3 éme année.

F.5. Préparation des travaux

Mise en situation :

Les travaux sont prévus pendant la période de tarissement. En effet, durant cette période, les chèvres ne produisent plus de lait, la fromagerie ne fonctionne plus et les propriétaires en profitent pour prendre leurs vacances. L'armoire électrique qui permet d'alimenter le nouveau système de production d'ECS a déjà été mise en service. Tous les départs sont sous tension. Suite à la dernière réunion de chantier, l'installation du système thermodynamique est à réaliser. A noter que le matériel est déjà installé dans le tableau, c'est-à-dire un interrupteur différentiel dédié et deux disjoncteurs divisionnaires. (Un départ pour le groupe intérieur et un autre pour le groupe extérieur). Votre entreprise d'électricité est chargée de réaliser la consignation et de gérer les travaux d'ordre électrique réalisé par l'entreprise CHOPARD.

Listing à jour des habilités au sein de l'entreprise CHOPARD

Noms	Habilitation
CHOPARD Roger	B1V - BR
CHOPARD Julien	B0
JEANNET Patrick	B1V
JILLE Xavier	B1V – BR
RENNY Guillaume	B1V - BR
JOURDIN Emeric	
RIBOULEAU Marc	BR
TARIX Esteban	B1V

F.5.1. Habilitation de la personne chargée de consigner les deux départs.

Avant le passage de l'entreprise CHOPARD, vous êtes chargé de consigner les deux départs afin que le ou les ouvriers habilités puissent intervenir sans danger. **Compléter** le tableau ci-dessous avec votre titre d'habilitation.

Titre d'habilitation	BC
----------------------	----

F.5.2. Habilitation de la personne chargée de gérer ces travaux

Une personne de votre entreprise pourrait gérer les travaux sur ce chantier. **Compléter** le tableau ci-dessous avec son titre d'habilitation :

Titre d'habilitation	B2 et B2V
----------------------	-----------

F.5.3. Habilitation des ouvriers de l'entreprise CHOPARD

L'entreprise CHOPARD souhaite avoir le maximum d'électriciens sur toute la durée des travaux afin de garantir les délais de livraison. **Compléter** le tableau ci-dessous avec le nom des personnes qui peuvent réaliser ces travaux et leur titre d'habilitation.

Personnel	Habilitation
	B1 et B1V

PARTIE G : LE PORTAIL

Mise en situation :

Ce modèle permet une commande d'ouverture par code sur téléphone. Le portail est réalisé en acier zingué, en tube de diamètre extérieur 50mm en 3mm d'épaisseur.



Il se situe à l'entrée du site et doit pouvoir s'ouvrir avec un angle minimum de 130°. Le propriétaire des lieux souhaite une tranquillité d'esprit, de ce fait il souhaite une garantie constructeur supérieure à la garantie légale.

Objectifs de cette partie :

- **Etudier** la faisabilité de l'installation.
- **Choisir** le matériel permettant cette installation.
- **Dimensionner** des composants.

Dossier Technique et Ressources : **DTR 40 à 48**

G.1. Choix de la motorisation :

Le portail est un portail agricole en acier galvanisé réalisé par un artisan ferronnier sur mesure. Il n'y a donc pas de plaque signalétique indiquant ses caractéristiques. Afin de choisir la motorisation adaptée à son ouverture automatique, il est indispensable de déterminer sa masse.

G.1.1. Proposer une méthode afin d'estimer la masse du portail.

2 méthodes sont envisageables. Soit en le démontant pour le peser, soit par le calcul à partir de la densité de l'acier, en calculant le volume d'acier utilisé

Pour la suite de cette partie, on estime la masse du portail à 120kg.

G.1.2 En tenant compte du cahier des charges, **indiquer** la motorisation qui pourrait correspondre au besoin.

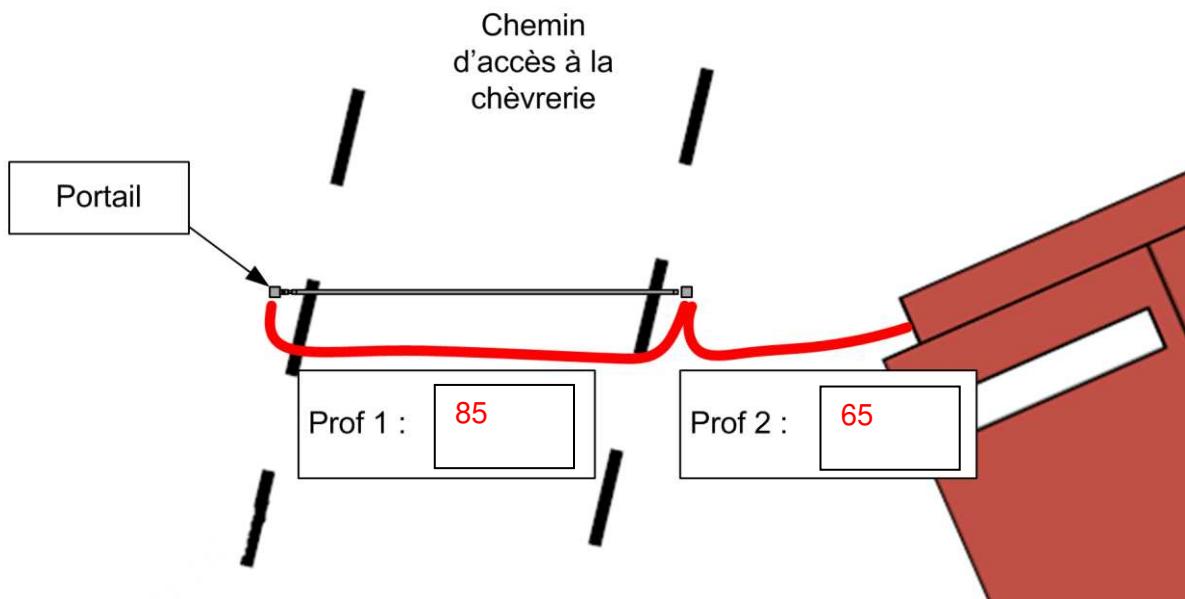
Il n'y a que la motorisation Akia Star 24

G.1.3. Justifier votre réponse en précisant au moins une caractéristique qui ne correspond pas à notre besoin sur les kits non retenus.

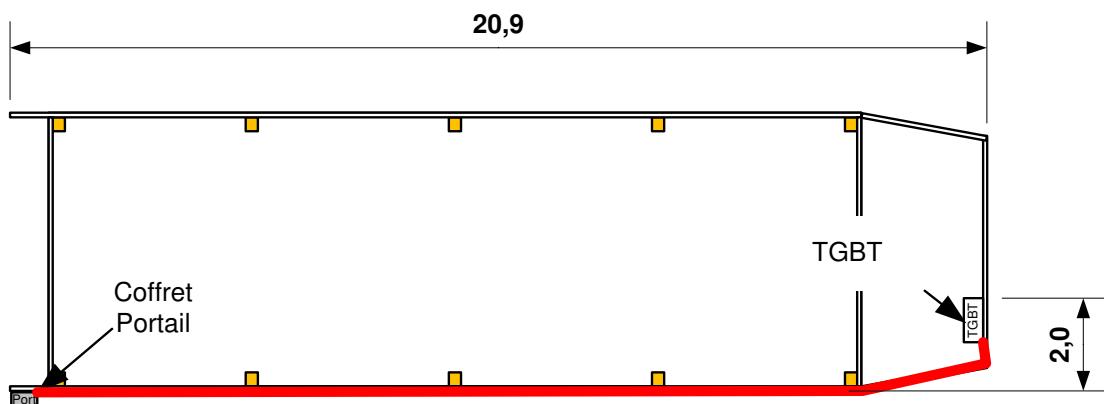
Les motorisations à vérin électromécanique sont trop justes au niveau de l'angle d'ouverture.

G.2. Passage des conducteurs et câbles.

G.2.1. Compléter les profondeurs de la tranchée sur la vue suivante :



G.2.2. Tracer le cheminement du câble d'alimentation de la centrale de commande du portail, sachant qu'elle sera fixée sur le mur extérieur du hangar de fourrage à côté du portail. Le cheminement se fera sous conduit IRL en suivant la panne sablière (attention à la hauteur des murs).



G.2.3. Déterminer la longueur de câble à utiliser pour alimenter le coffret du portail.

Longueur de câble = longueur du bâtiment + diff TGBT façade + hauteur du coffret TGBT + Hauteur Centrale portail

Longueur de câble = 20,9 +2 + 2 + 3,2 = 28,10m

G.2.4. Indiquer la désignation complète du conduit de cheminement dans lequel le câble sera installé.

IRL 3321

G.2.5. Donner la désignation détaillée du conduit installé.

I : Isolant
R : Rigide
L : Lisse
3 : Résistance à l'écrasement Moyenne 750N
3 : Résistance au choc moyenne 2J
2 : Température minimum d'utilisation et d'installation -5°C
1 : Température maximale d'utilisation et d'installation +60°C

G.3. Cellules de sécurité et flash

G.3.1. Les cellules de sécurité et le flash ne sont pas fournis dans le kit de motorisation. A partir des doc ressource, **Compléter** le tableau des caractéristiques des cellules photoélectriques.

Caractéristiques	Valeur
Tension nominale d'alimentation des cellules	12 ou 24VDC/VAC
Distance maximale entre l'émetteur et le récepteur.	15m
Intensité maximale de la cellule émettrice	30mA
Intensité maximale de la cellule réceptrice	15mA
Type de contact de sortie	NO/NC paramétrable

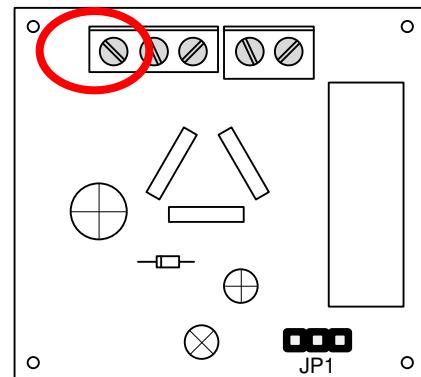
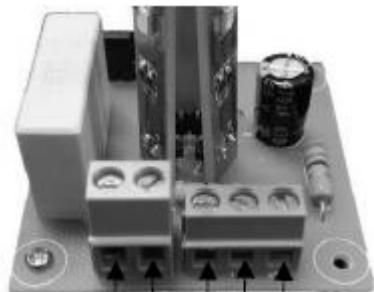
G.3.2. A partir de la documentation de la motorisation, **indiquer** les numéros des bornes utilisées sur la carte électronique de gestion du moteur sur lesquelles seront raccordées les cellules photoélectriques, qui protège la fermeture du portail. L'alimentation des cellules se fera avec test de celles-ci.

Alimentation + des cellules :	Borne 15
Alimentation – des cellules :	Borne 13 ou 17 ou 19
+12V du contact de la cellule RX :	Borne 4 (ou 8) ou 14
Retour de la cellule RX :	Borne 7

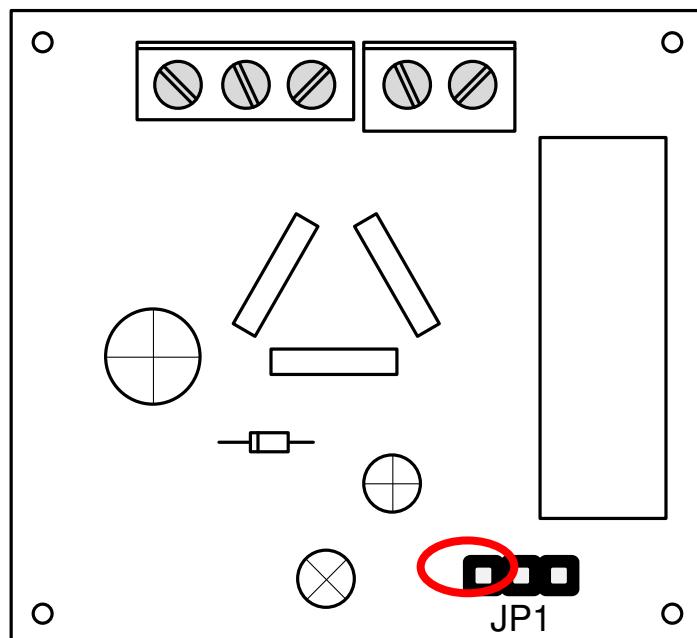
G.3.3. A partir de sa notice technique, **indiquer** les caractéristiques de la lampe flash.

Caractéristiques	Valeur
Tension nominale d'alimentation de la lampe :	12 ou 24VDC/VAC ou 230VAC
Consommation électrique :	Moins 1 W

G.3.4. En vous servant de la documentation du flash, **entourer** les bornes permettant l'alimentation en 12V.



G.3.5. Cette lampe a la possibilité de fonctionner en mode flash ou fixe. **Entourer** la position du jumper JP1 pour avoir la lampe en version flash.



G.4. Commande GSM d'ouverture de portail :

Notre client souhaite pouvoir commander le portail avec les télécommandes fournis, mais aussi à partir de son téléphone, en envoyant un sms pour demander l'ouverture de celui-ci aussi bien en version totale, qu'en version piéton.

G.4.1. Préciser quel abonnement supplémentaire devra souscrire le client pour obtenir le fonctionnement qu'il désir.

Un abonnement téléphonique cellulaire.

G.4.2. Indiquer la référence du produit qui correspond au cahier des charges du client.

GSM800

G.4.3. Indiquer quelles sont les entrées sur la carte de gestion permettant les 2 commandes totale et partielle.

Commande	Récepteur GSM	N° de borne carte Moteur
Demande d'ouverture totale	Sortie 1	3
Demande d'ouverture partielle	Sortie 2	5

G.4.4. Ouverture du portail en l'absence d'énergie électrique.

En vous servant de la documentation technique et commerciale de la motorisation STAR24, **proposer** une solution pour l'ouverture de ce portail lors de l'absence d'énergie électrique.

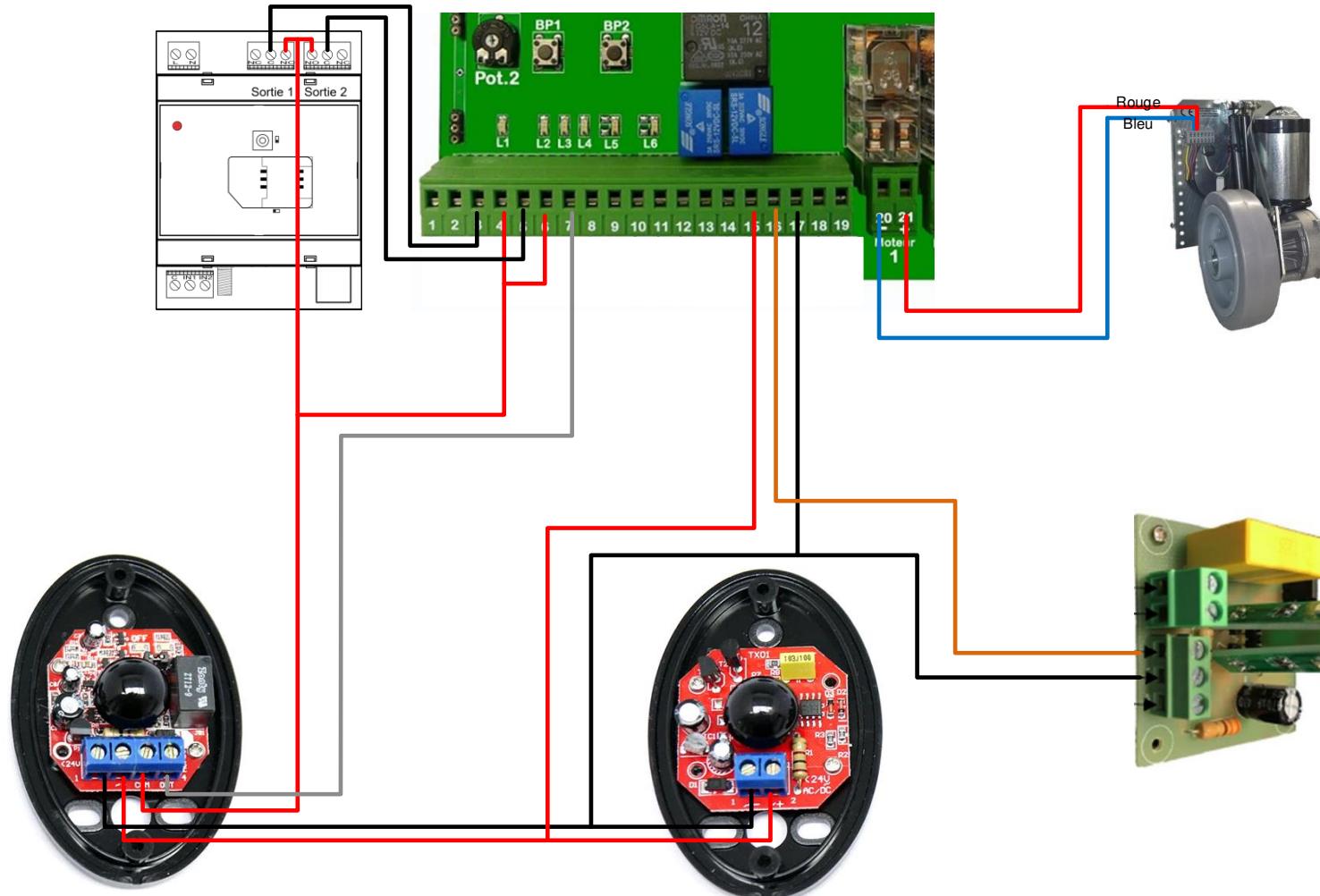
Deux solutions acceptables :

- **Soit utilisation des batteries pour un fonctionnement autonome sans présence d'énergie**
- **Soit utiliser le déverrouillage manuel et ouverture manuelle de celui-ci.**

G.5. Schéma de câblage de l'ensemble des périphériques

Compléter le schéma de raccordement ci-dessous avec soin (traits à la règle).

Remarque : le portail n'est pas équipé de cellules de sécurité d'ouverture, prenez soin de raccorder la borne 6 au +12V.



Copyright © 2026 FormaV. Tous droits réservés.

Ce document a été élaboré par FormaV® avec le plus grand soin afin d'accompagner chaque apprenant vers la réussite de ses examens. Son contenu (textes, graphiques, méthodologies, tableaux, exercices, concepts, mises en forme) constitue une œuvre protégée par le droit d'auteur.

Toute copie, partage, reproduction, diffusion ou mise à disposition, même partielle, gratuite ou payante, est strictement interdite sans accord préalable et écrit de FormaV®, conformément aux articles L.111-1 et suivants du Code de la propriété intellectuelle. Dans une logique anti-plagiat, FormaV® se réserve le droit de vérifier toute utilisation illicite, y compris sur les plateformes en ligne ou sites tiers.

En utilisant ce document, vous vous engagez à respecter ces règles et à préserver l'intégrité du travail fourni. La consultation de ce document est strictement personnelle.

Merci de respecter le travail accompli afin de permettre la création continue de ressources pédagogiques fiables et accessibles.