



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](http://www.formav.co/explorer)

# CORRIGE

**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.**

# BREVET DE TECHNICIEN SUPERIEUR ENVIRONNEMENT NUCLEAIRE

## U42 MODELISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLEAIRE

### GESTION DES EFFLUENTS NUCLEAIRES

SESSION 2014

Durée : 4 heures  
Coefficient : 3

#### **Matériel autorisé :**

Toutes les calculatrices de poche y compris les calculatrices programmables, alphanumériques ou à écran graphique à condition que leur fonctionnement soit autonome et qu'il ne soit pas fait usage d'imprimante (Circulaire n°99-186, 16/11/1999)

#### **Documents à rendre avec la copie :**

- DOCUMENT REPONSE **DR1**
- DOCUMENT REPONSE **DR2**
- DOCUMENT REPONSE **DR3**
- DOCUMENT REPONSE **DR4**

BTS ENVIRONNEMENT NUCLEAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLEAIRE	ENE4JTC	Page 1 / 25

## Travail demandé

### Partie A : analyse et compréhension

**Objectif :** mettre en évidence les fonctions relatives au circuit RPE et à son environnement.

L'analyse fonctionnelle de la gestion des effluents nucléaires étudiée est donnée dans les documents techniques DT1 et DT2.

**QA1.** Calculer le volume total d'effluents liquides autres que primaires produit sur une période de dix ans, sachant que le C.N.P.E. comporte deux tranches.

$$V = 10 \times 12 / 16 \times (3000 + 7000 + 2000) \times 2 = 180000 \text{ m}^3$$

**QA2.** En utilisant l'analyse fonctionnelle globale A-0 et la présentation du sujet, compléter le tableau du document réponse DR1 en donnant la liste des effluents qui sont gérés par le système étudié et ceux qui ne le sont pas.

Voir document réponse DR1.

**QA3.** En utilisant l'analyse fonctionnelle A0, donner toutes les fonctions principales assurées par le circuit RPE.

Collecter / Stocker localement / Transférer / Traiter

**QA4.** Quels éléments du circuit RPE permettent de réaliser la fonction A2 : « stocker localement » ?

Les puisards RPE des différents locaux.

**QA5.** Quelle est la matière d'œuvre entrante de la fonction A32 : « transférer vers le BTE » ?

Les effluents stockés dans les puisards relais du BAN B.

**QA6.** Pour la réalisation de la fonction FS32 : « transférer vers le BTE », indiquer le composant assurant la fonction « protéger l'installation contre les surintensités et les surcharges ».

C'est le disjoncteur magnétothermique qui assure cette fonction.

### Partie B : étude du pompage des effluents du circuit RPE

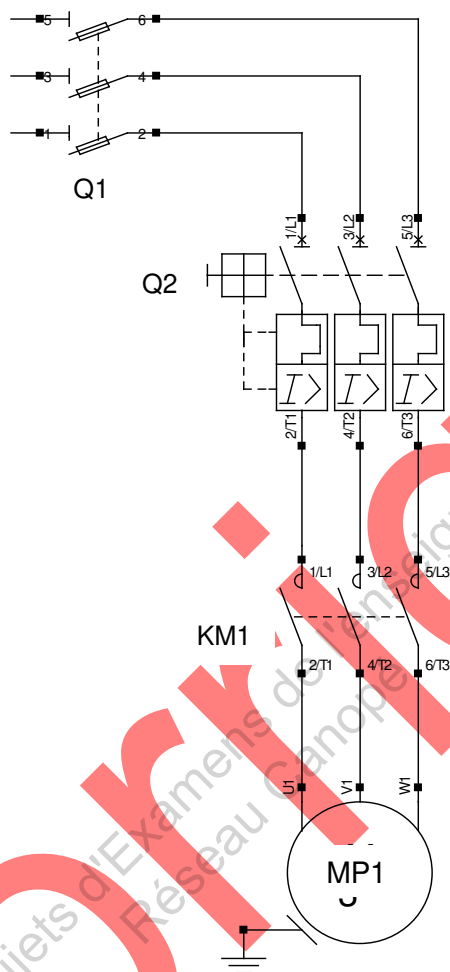
#### Partie B1 : étude du circuit d'alimentation électrique d'une motopompe

**Objectif :** dimensionner la protection du circuit d'alimentation électrique des motopompes.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 2 / 25

Documents techniques ressources : **DT3** et **DT4**.

Voici le schéma électrique d'alimentation d'une motopompe submersible CP 3060 MT ou CP 3060 HPS dont les caractéristiques sont données document **DT4**.



**QB1.1.** Choisir le calibre et le modèle du disjoncteur magnétothermique Q2 dans la gamme GV2 ME dont les caractéristiques sont données document **DT3**.

Intensité nominale du moteur  $I_n = 5,3 \text{ A}$ . On choisit le disjoncteur de calibre  $6,3 \text{ A}$ . Modèle GV2 ME 10.

**QB1.2.** Donner la plage de réglage du déclencheur thermique de ce disjoncteur et précisez la valeur  $I_r$  du courant de déclenchement thermique qu'il faut régler.

La plage de réglage du déclencheur thermique va de  $4 \text{ A}$  à  $6,3 \text{ A}$ . La valeur de réglage correspond à la valeur nominale :  $I_r = I_n = 5,3 \text{ A}$ .

**QB1.3.** Sachant que le courant de démarrage  $I_d$  de la motopompe MP1 est tel que  $I_d / I_n = 7$ , déterminer le type de courbe à retenir (courbe B, C ou D).

Il ne faut pas que le disjoncteur déclenche au démarrage qui produit un courant de  $7 \times I_n$ . Il faudra prendre un disjoncteur « Courbe D » dont le déclenchement magnétique intervient à partir de  $10 \times I_n$ .

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 3 / 25

**QB1.4.** Déterminer le temps de déclenchement de l'appareil lorsqu'une surcharge de la motopompe MP1 provoque une intensité de 10,6 A.

L'intensité de 10,6 A correspond à  $2 \times I_r$ . Le déclenchement thermique aura lieu entre 10 s et 100 s.

## Partie B2 : étude du puisard des drains de plancher

Le puisard des drains de plancher est équipé de deux motopompes submersibles MP1 et MP2 identiques. La hauteur de refoulement est de 13 m et les pertes de charges, supposées régulières, sont équivalentes à 11 mCE (mètres de colonne d'eau).

Le débit  $Q_e$  de remplissage maximum est de  $6 \text{ l}\cdot\text{s}^{-1}$  (soit  $6 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3/\text{s}$ ).

**Objectif :** vérifier la validité du choix des pompes.

Documents techniques ressources : **DT5** et **DT8**.

**QB2.1.** Calculer le débit minimum d'une pompe pour que l'on puisse éviter le débordement du puisard avec le débit de remplissage maximum.

Le débit minimum d'une pompe vaut  $Q_e / 2$ , soit  $3 \text{ l}\cdot\text{s}^{-1}$ .

**QB2.2.** Choisir la pompe adaptée parmi les deux modèles proposés CP 3060 MT et CP 3060 HPS. Donner son débit dans les conditions d'utilisation normale de cette partie.

La hauteur de refoulement équivalente est  $H = 13 + 11 = 24 \text{ m}$ . La pompe CP 3060 HPS permet un débit minimum de  $4,8 \text{ l}\cdot\text{s}^{-1}$  et convient à l'application. La pompe CP 3060 MT ne convient pas car elle ne permet pas d'assurer un débit suffisant.

**QB2.3** Calculer le temps maximum que mettra le puisard pour se vider du niveau NH1 jusqu'au niveau NTB lorsque le débit de remplissage  $Q_e$  est nul.

Le volume à vider vaut  $V = 11,88 - 0,99 = 10,89 \text{ m}^3$ . Avec le débit minimum de  $4,8 \text{ l}\cdot\text{s}^{-1}$ , il faudra un temps  $t = 10890 / 4,8 = 2269 \text{ s}$ , soit 37 min et 49 s.

## Partie B3 : étude de la régulation de niveau du puisard des drains de plancher

**N** représente le niveau d'effluent dans le puisard.

**Objectif :** décrire le cycle de fonctionnement des pompes.

Documents techniques ressources : **DT8**.

**QB3.1.** Définir sur l'ordinogramme de fonctionnement des deux pompes du puisard, document réponse **DR1**, les quatre blocs de comparaisons incomplets.

Voir document réponse **DR1**.

**QB3.2.** Compléter les chronogrammes du document réponse **DR2** en précisant l'état des pompes MP1 et MP2, en considérant qu'initialement les pompes et l'alarme sont à l'arrêt et que c'est la pompe MP1 qui sera prioritaire en premier.

Voir document réponse **DR2**.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 4 / 25

## Partie B4 : étude de la logique de commande des pompes

**Objectif** : décoder le logigramme de déclenchement de la pompe MP1.

Documents techniques ressources : **DT9**.

**QB4.1.** Quel est l'état de la pompe MP1 lorsque les vannes ne sont pas ouvertes ?

La pompe est déclenchée : **DMP1 = 1**

**QB4.2.** Quelles sont les conditions associées à la commande de déclenchement du pupitre de commande locale CLDMP1 pour déclencher effectivement la pompe MP1 ?

Il faut **SCCL** et **pas NH2** pour que la commande locale **CLDMP1** soit active.

**QB4.3.** Donner l'équation logique complète du déclenchement de la pompe MP1.

$$\mathbf{DMP1 = SCDMP1 + ( SCCL \cdot CLDMP1 \cdot \overline{NH2} ) + ( SCCL \cdot CLAuto \cdot \overline{NB} ) + \overline{NTB} + \overline{VO}}$$

## Partie C : intervention sur la motopompe

**Présentation** : L'intervention étudiée concerne une motopompe submersible Flygt de type CP 3060 HPS (**DT4**) qui sert à vidanger un puisard du BAN B (**DT7**). Il s'agit de vérifier l'isolement des enroulements de cette pompe et de préparer son échange standard.

Le matériel nécessaire à cette intervention est le suivant :

- Multimètre
- Voltmètre
- Mégohmmètre 500 V
- Palan 250 kg (**DT11**)
- Chariot de manutention (**DT10** et **DT11**)
- Élingue de longueur 1 m supportant une charge maximale de 250 kg
- Manille de 250 kg
- Caisse standard du mécanicien.

## Partie C1 :

**Objectif :** Vérifier l'isolement de la motopompe MP1

Documents techniques ressources : **DT6**.

**QC1.1.** Donnez la raison pour laquelle l'utilisateur du mégohmmètre doit porter des gants isolants.

Le mégohmmètre délivre une tension dangereuse de 500 V qui impose le port de gants isolants.

**QC1.2.** Analyser le rapport d'expertise et conclure.

La valeur mesurée est bien inférieure à 1 MΩ, il y a un défaut d'isolement qui nécessite une intervention.

## Partie C2 :

**Objectif :** dans le cadre d'un échange standard d'une motopompe, déterminer la longueur du bras d'indexage nécessaire pour sa mise en place dans le puisard des drains de plancher du BAN B.

Documents techniques ressources : **DT7, DT8, DT10 et DT11**

**QC2.1.** Calculer la hauteur entre le fond du puisard et le niveau NS.

Hauteur pour 17.88 m<sup>3</sup>, surface de base 4.4 x 4.5 = 19.8 m<sup>2</sup>

D'où NS = 17.88/19.8 = 0.903 m

**QC2.2.** Calculer la hauteur minimale pour que la pompe ne touche pas le sol pendant la manœuvre. Cette hauteur est égale à la somme de la hauteur de surcapacité NS, de la distance entre NS et le niveau du sol (réserve de niveau), de la demi-longueur de l'élingue (voir page 8/26), de l'encombrement du palan (325 mm) et de la hauteur du crochet.

$H_{\text{mini}} = NS + 0.5 + 0.5 + 0.325 + 0.11273 = 0.903 + 0.5 + 0.5 + 0.325 + 0.11273$

$H_{\text{mini}} = 2.34073 \text{ m}$

**QC2.3.** Calculer la course disponible C, en déduire la hauteur disponible Ht de façon littérale (en fonction de Li).

Course disponible :  $c = Li \cdot \sin 25 + Li \cdot \sin 60 = Li \cdot (\sin 25 + \sin 60)$

Hauteur disponible :  $ht = Li \cdot \sin 60 + 1464.08$

**QC2.4.** Donner la valeur numérique des quatre hauteurs totales Ht.

La hauteur totale nécessaire à la mise en place de la pompe doit être de 2,5 m, elle comprend la hauteur du palan, la longueur de l'élingue, la hauteur NS, la réserve de niveau, la hauteur de sécurité par rapport au sol (au moins 100 mm).

$Ht = 1083,1 \cdot (\sin 60) + 1464.08 = 2402.072 \text{ mm}$  pour  $L1=1083.1\text{mm}$

$Ht = 1233,1 \cdot (\sin 60) + 1464.08 = 2531.976 \text{ mm}$  pour  $L1=1233.1\text{mm}$

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 6 / 25



$$H_t = 1383,1 * (\sin 60) + 1464.08 = 2661.880 \text{ mm pour } L_1=1383.1\text{mm}$$

$$H_t = 1533,1 * (\sin 60) + 1464.08 = 2791.784 \text{ mm pour } L_1=1533.1\text{mm}$$

**QC2.5.** : Donner la longueur  $L_i$  que doit avoir le bras.

$$L_i = 1233.1 \text{ mm}$$

### Partie C3 :

**Objectif** : déterminer la pression d'alimentation dans le vérin du chariot lorsque le bras (4) est en position haute maximale.

Documents techniques ressources : **DT10**, **DT11** et **DT12**

Documents réponses : **DR3** et **DR4**

**QC3.1.** Compléter sur le document réponse **DR3** le schéma cinématique du chariot de manutention, en ajoutant les éléments et liaisons manquants.

Le problème peut être considéré comme plan, le plan  $(\vec{x}, \vec{y})$  est plan de symétrie du mécanisme.

L'action mécanique au point D correspond au poids de l'ensemble (chaîne, pompe, palan) qui est telle que  $\vec{D} = -\|\vec{D}\| * \cos(30^\circ) \vec{x} - \|\vec{D}\| * \sin(30^\circ) \vec{y}$  où  $\|\vec{D}\| = 650 \text{ N}$ .

$$\text{On donne : } \vec{CB} = 300 \vec{x} - 61 \vec{y} \text{ et } \vec{CD} = 1233,1 \vec{x} - 59 \vec{y}$$

Voir document réponse DR3.

**QC3.2.** Isoler l'ensemble  $\{(2) + (3)\}$  et conclure.

Solide soumis à deux actions mécaniques en A et B , il est en équilibre si les deux actions mécaniques sont égales , sens opposé , même support, même norme d'où support la droite passant par les points A et B .

**QC3.3.** Isoler le bras d'indexage (4) et représenter sur le document **DR4** les actions mécaniques agissant dessus.

Voir document réponse DR4.

**QC3.4.** Déterminer l'action mécanique au point B dans la position donnée document **DR4** en appliquant le principe fondamental de la dynamique pour un corps au repos.( résolution par le calcul)

$$\text{Somme des forces : } C_{1/4} + B_{3/4} + D = 0$$

$$\text{Somme des moments en C : } CB \times B_{3/4} + CD \times D = 0$$

Ce qui donne en projection sur les axes :

$$\text{Sur x : } C_{1/4} \times + B_{3/4} \sin 65,59 - D \cos 30 = 0$$

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 7 / 25

**Sur y** :  $C1/4 y + B3/4 \cos 65,59 - D \sin 30 = 0$

**Sur z** :  $B (300 \cos 65,56 + 59 \sin 65,56) - D (1233,1 \sin 30 + 61 \cos 30) = 0$

**Donc**  $B = D (1233,1 \sin 30 + 61 \cos 30) / (300 \cos 65,56 + 59 \sin 65,56)$

**B = 2446,55 N**

**QC3.5.** Vous prendrez un effort de vérin égal à 4000 N. Déterminer la pression d'alimentation du vérin correspondante.

$p = F/S$  avec  $F = 2500 \text{ N}$  et  $S = 3,14159 \cdot (80)^2 / 4$   
Ce qui donne :  $p = 0,497 \text{ Mpa}$  soit  $4,97 \text{ bars}$

#### Partie C4 :

**Objectif** : déterminer le diamètre  $d$  du maillon de la chaîne de manœuvre, sachant que la chaîne doit soulever la pompe et ses accessoires, ce qui représente une action mécanique de 420 N.

Document technique ressource : **DT12**

**QC4.1.** Sur le document réponse **DR4**, représenter les actions mécaniques agissant sur le maillon.

Voir document réponse **DR4**.

**QC4.2.** A quel type de sollicitation est soumise cette chaîne ? Représenter la section ou les sections sollicitées. Faire une section rabattue sur le document **DR4**.

Le maillon est soumis à de la traction ou extension

Voir document réponse **DR4**.

**QC4.3.** Déterminer le diamètre  $d$  d'un maillon  $d$  en mm. Choisir la valeur entière supérieure.

$R_{pe} = R_e / s$  avec  $R_e = 300 \text{ Mpa}$  et  $s = 10$   
 $R_{pe} \geq F / 2 S$  où  $F = 420 \text{ N}$  et  $S = 3,14159 d^2 / 4$   
Ce qui donne :  $d^2 \geq 4 F / (2 \cdot 3,14159 R_{pe})$   
Donc  $d = 2,98 \text{ mm}$  choix pour  $d = 3 \text{ mm}$

#### Partie C5

**Objectif** : déterminer le temps nécessaire pour la mise en place d'une pompe dans le puisard des drains de plancher du BAN B.

**Hypothèse** : la vitesse de déplacement du crochet est supposée constante durant le mouvement et égale à  $8 \text{ m min}^{-1}$ .

La distance à parcourir est de 2,9 m.

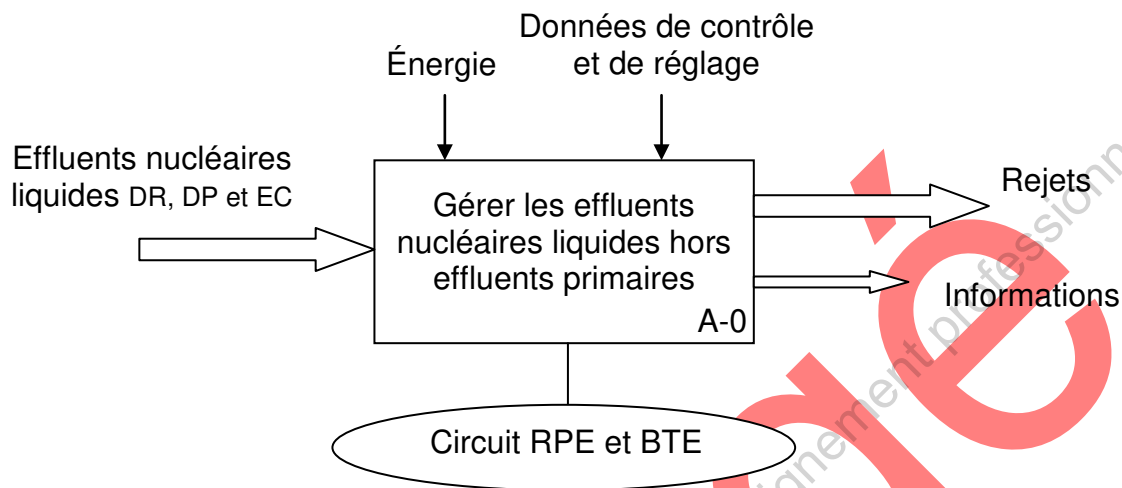
**QC 5.1.** Calculer le temps nécessaire en secondes pour mettre la pompe en place.

Le temps  $t = 60 \cdot 2,5 / 8 = 18,75 \text{ s}$

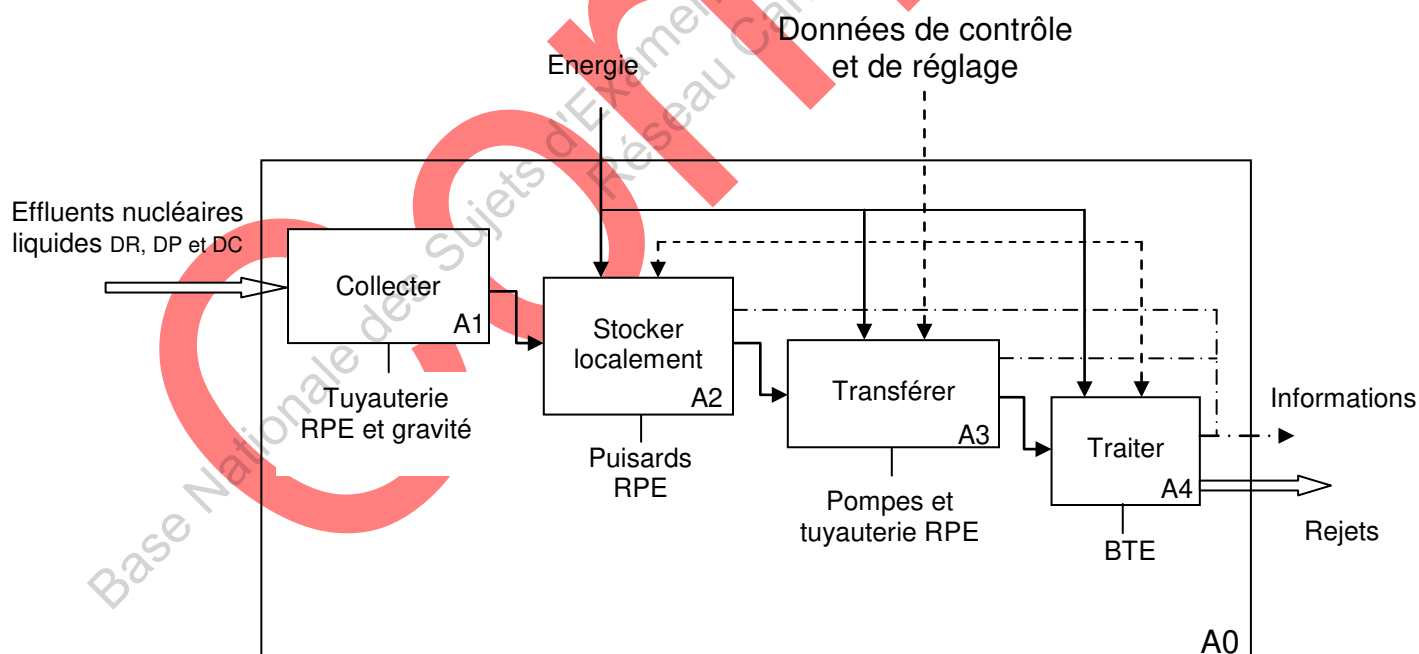
BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE - CORRIGE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	ENE4JTC	Page 8 / 25

## Analyse fonctionnelle 1/2

## Analyse fonctionnelle globale A-0 :

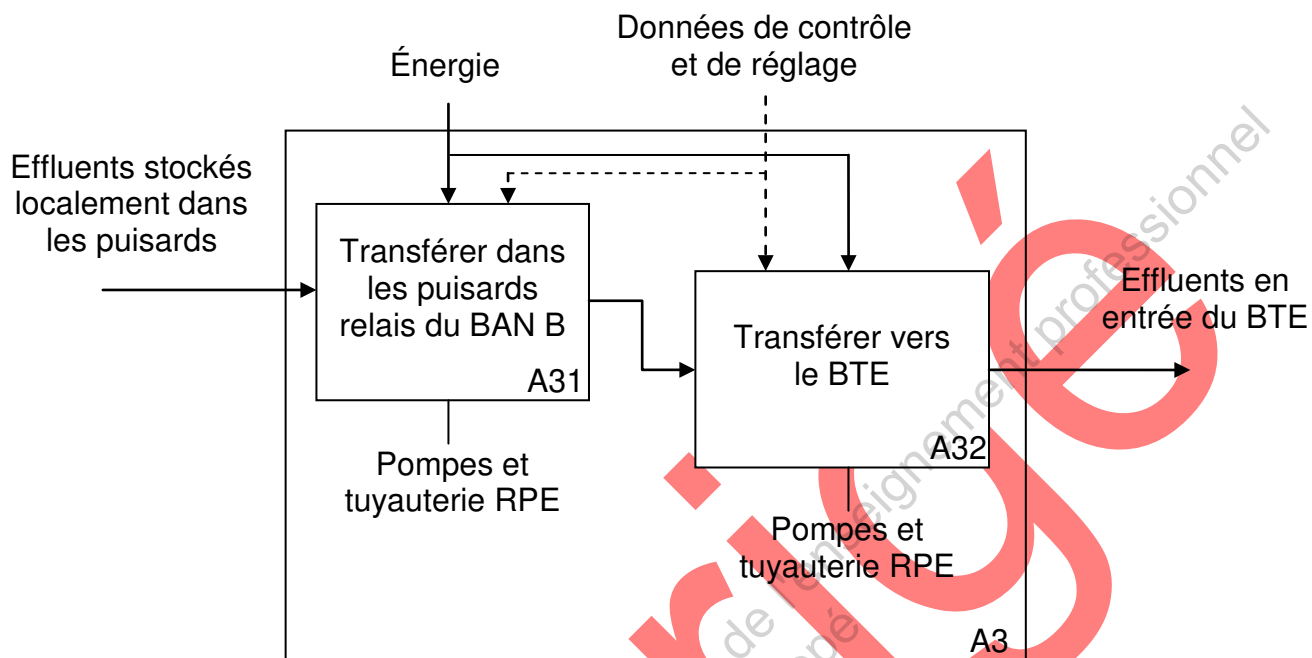


## Analyse détaillée A0 de la fonction globale A-0 :

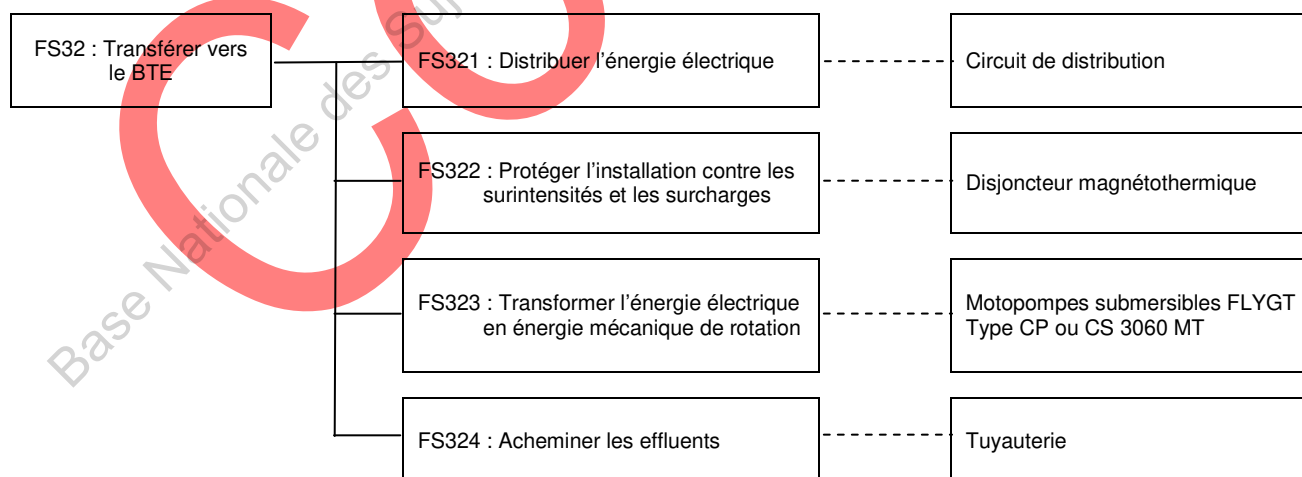


## Analyse fonctionnelle 2/2

## Analyse de la fonction A3 : Transférer



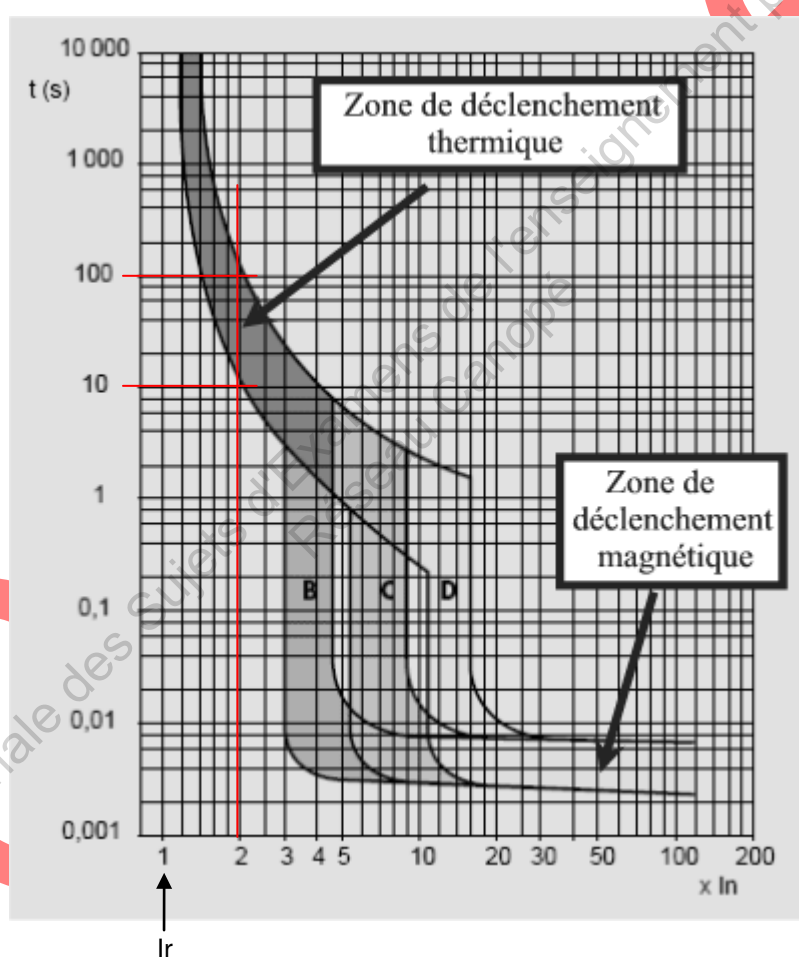
## Diagramme FAST de la fonction FS32 : transférer vers le BTE



Extrait de catalogue constructeur des disjoncteurs magnétothermiques GV2 ME.

Modèle	GV2 ME 07	GV2 ME 08	GV2 ME 10	GV2 ME 14
Calibre (en A)	2,5	4	6,3	9
Plage de réglage du déclencheur thermique ( $I_r$ en A)	1,6 à 2,5	2,5 à 4	4 à 6,3	6 à 10

Courbes de déclenchement des disjoncteurs magnétothermiques



- **Courbe B** : le déclenchement magnétique est relativement bas, entre  $3xI_n$  et  $5xI_n$ .
- **Courbe C** : le déclenchement magnétique se situe entre  $5xI_n$  et  $10xI_n$ .
- **Courbe D** : le déclenchement magnétique se situe entre  $10xI_n$  et  $20xI_n$ .

## Caractéristiques des pompes submersibles de type CP (ou CS) 3060 MT (ou HPS)

Moteur	Classe d'isolation Puissance moteur nominale Intensité nominale Fréquence d'alimentation Fréquence de rotation Tension moteur Branchement et couplage Câble Refroidissement	IEC 85 classe F 2.4 kW 5.3 A 50 Hz 2800 tr/min 380 V Direct Y 7x2.5 mm <sup>2</sup> Liquide pompé
Hydraulique	Débit Hauteur Diamètre de refoulement CP Diamètre de refoulement CS pH liquide maxi Température maxi du liquide Densité maxi de liquide Profondeur d'immersion maxi Granulométrie maxi des particules	Voir courbes (DT5) Voir courbes (DT5) DN 80 (pied d'assise) DN 50 5 – 11 70 °C 1100 kg m <sup>-3</sup> 20 m 50 mm
Groupe	Poids pompe CP Poids pompe CS Etanchéité	41 kg 41 kg Garniture métallique

## Eléments constitutifs :

## Moteur :

Du type bipolaire à rotor en court-circuit, pour courant alternatif; il est isolé classe F, IEC 85. L'isolation de l'enroulement du stator supporte donc jusqu'à 155°C.

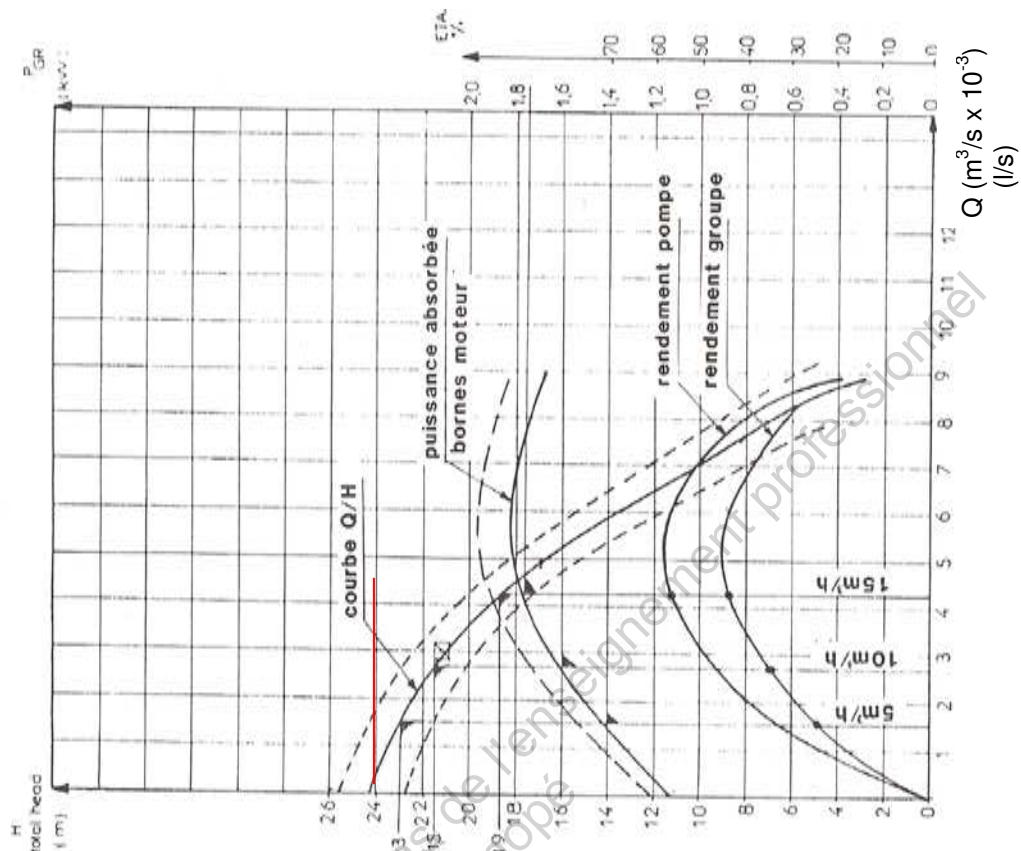
## Protection :

Deux thermo-sondes sont incorporées au stator. Les contacteurs sont du type à action rapide. La thermo-sonde intervient à  $+ 125^{\circ}\text{C} \pm 6\%$  et ferme à  $95^{\circ}\text{C} \pm 15\%$

## Contraintes d'installation :

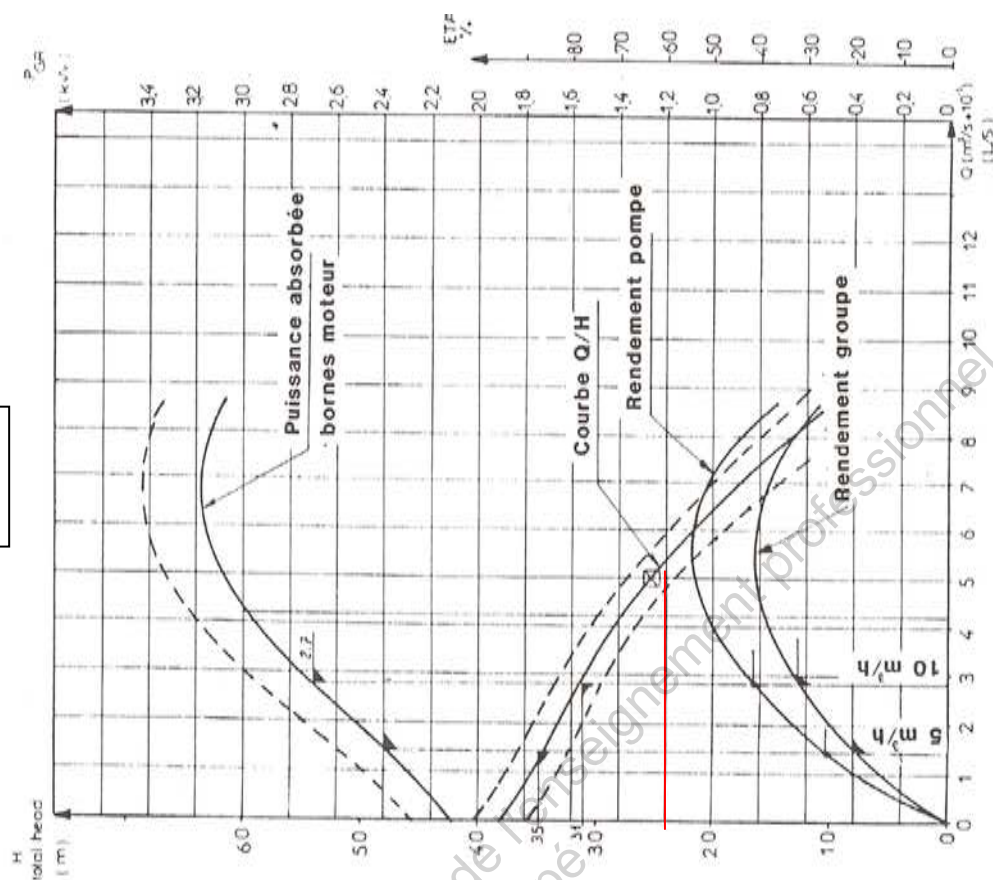
- Descendre la pompe sur les barres de guidage à l'aide de la chaîne de manœuvre prévue à cet usage. La pompe devra être soulevée par une chaîne de levage, jamais par son câble d'alimentation ou son tuyau de refoulement.
- Le crochet du palan doit être à la verticale de la poignée de levage de la pompe. Descendre la pompe doucement et régulièrement en veillant à ne pas exercer d'efforts sur les barres de guidage.
- Pour le relevage de la pompe, il convient de veiller à la position du crochet du palan qui doit être dans l'axe de la poignée de levage.

Type  
CP 3060 MT



Q (m³/s x 10³)  
(l/s)

**Type  
CP 3060 HPS**





## 1. Gamme d'intervention

00 – Réquisition
- Être en possession d'une attestation de mise sous régime de réquisition.
10 – Préparation du chantier
10.1 – Matériel :
- Outillage individuel.
- Voltmètre.
- <b>Mégohmmètre 500 V.</b>
20 – Vérifications préliminaires
- Vérifier la réquisition.
- Pour les travaux en zone contrôlée, appliquer les consignes de radioprotection.
30 – Mesure d'isolement moteur + câble
- Ouvrir le coffret de raccordement.
- Contrôler l'isolement du moteur avec son câble d'alimentation à partir du départ électrique. <b>On doit mesurer <math>R &gt; 1 \text{ M}\Omega</math>.</b>
00 – Restitution du régime de réquisition
- Refermer le coffret de raccordement.

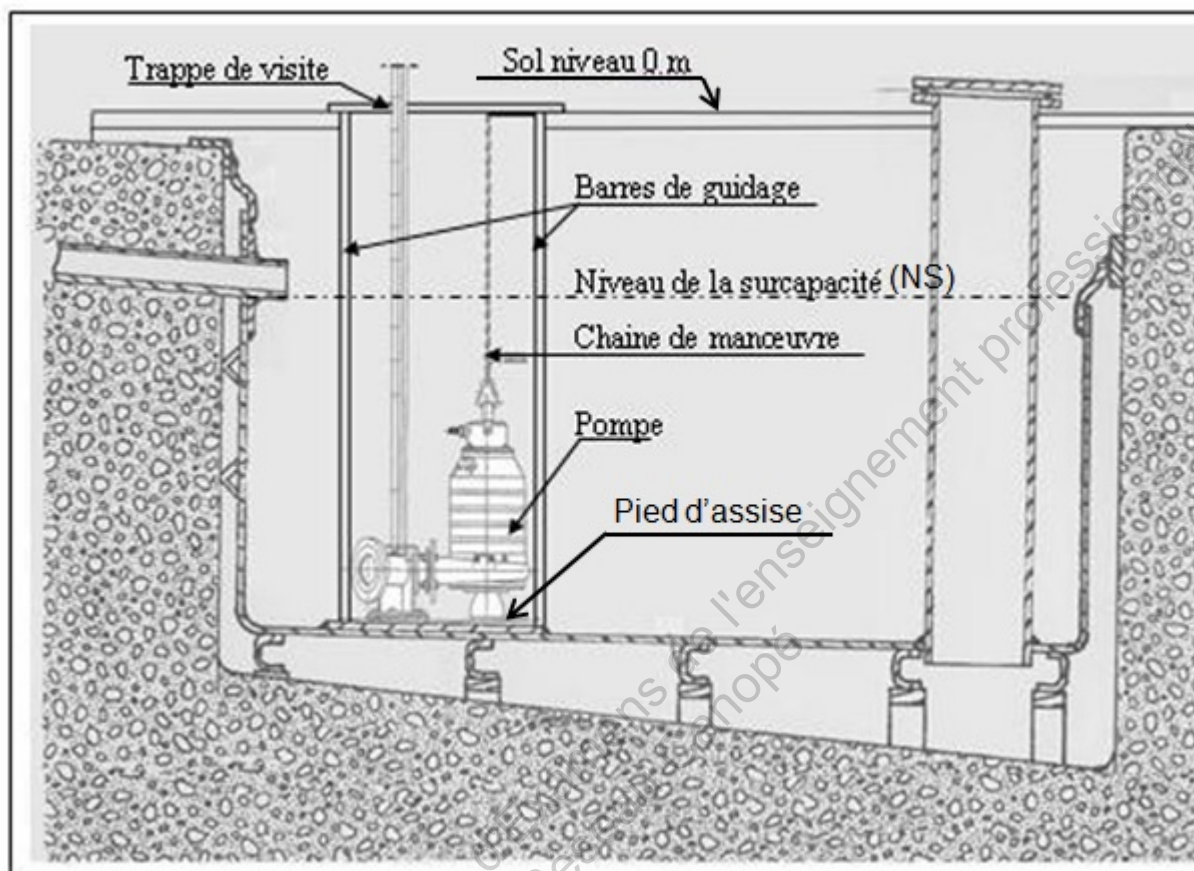
## 2. Rapport d'expertise

Mesure d'isolement de la motopompe immergée

Entre conducteur de phase et terre :  **$R = 22 \Omega$**

## Forme générale d'un puisard équipé d'une ou deux pompes

Extrait de document constructeur : circuits RPE de purges et d'évents.



**Barres de guidage** : servent à guider la descente de la pompe pour son raccordement au pied d'assise.

**Pied d'assise** : sert au raccordement de la pompe à la canalisation de refoulement. Ce pied d'assise comporte une bride correspondant à celle dont est munie la volute et des tenons pour le montage des barres de guidage.

**Fixation supérieure des barres de guidage** : sert à la fixation des barres de guidage sur la partie supérieure du puisard.

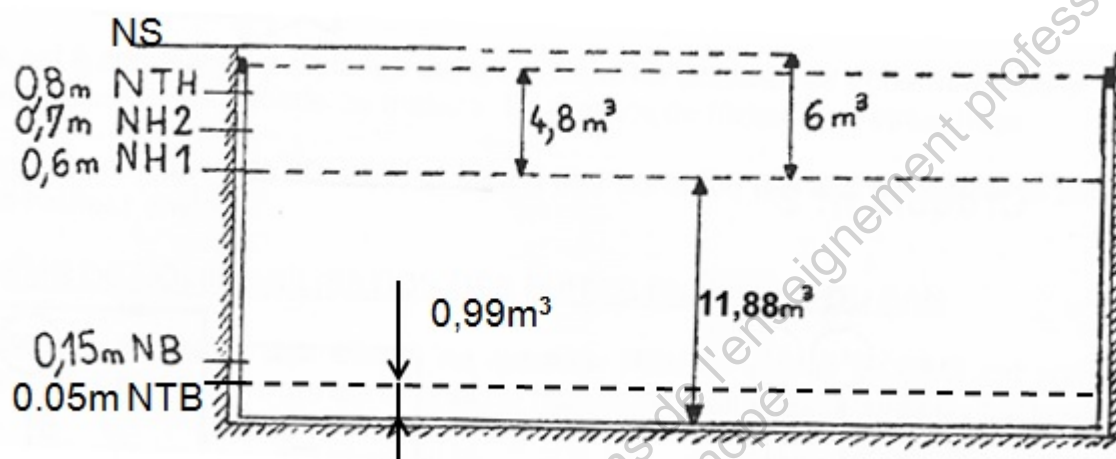
**Chaine de manœuvre** : permet la mise en place de la pompe ou son enlèvement, elle est fixée à l'extrémité des barres de guidage.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	Code de l'épreuve	Page 16 / 25

Les puisards généraux du BAN B doivent présenter une surcapacité de  $6 \text{ m}^3$  au-dessus du niveau haut. Cela représente une réserve de hauteur correspondant à la hauteur existant entre le niveau de surcapacité NS et le niveau du sol. Cette hauteur est de  $0,5 \text{ m}$ .

Le puisard des drains planchers du BAN B présente une surcapacité de  $6 \text{ m}^3$  entre le niveau haut 1 (NH1) et la génératrice inférieure de la tuyauterie d'arrivée la plus basse.

Il est à base rectangulaire de  $4,4 \text{ m} \times 4,5 \text{ m}$ .



Les puisards équipés de deux pompes sont munis de seuils de niveaux ou de relais à seuils sur une mesure analogique délivrant les informations suivantes :

Niveau	Symbole	Commande
Niveau haut 1	NH1	démarrage de la pompe prioritaire
Niveau haut 2	NH2	démarrage de la deuxième pompe et alarme
Niveau très haut	NTH	confirmation du démarrage des deux pompes et alarme
Niveau bas	NB	arrêt des pompes
Niveau très bas	NTB	confirmation de l'arrêt des deux pompes et alarmes

## Logigramme de commande du déclenchement de la pompe MP1

Les variables logiques sont notées en gras entre parenthèses

Pupitre de la salle de contrôle

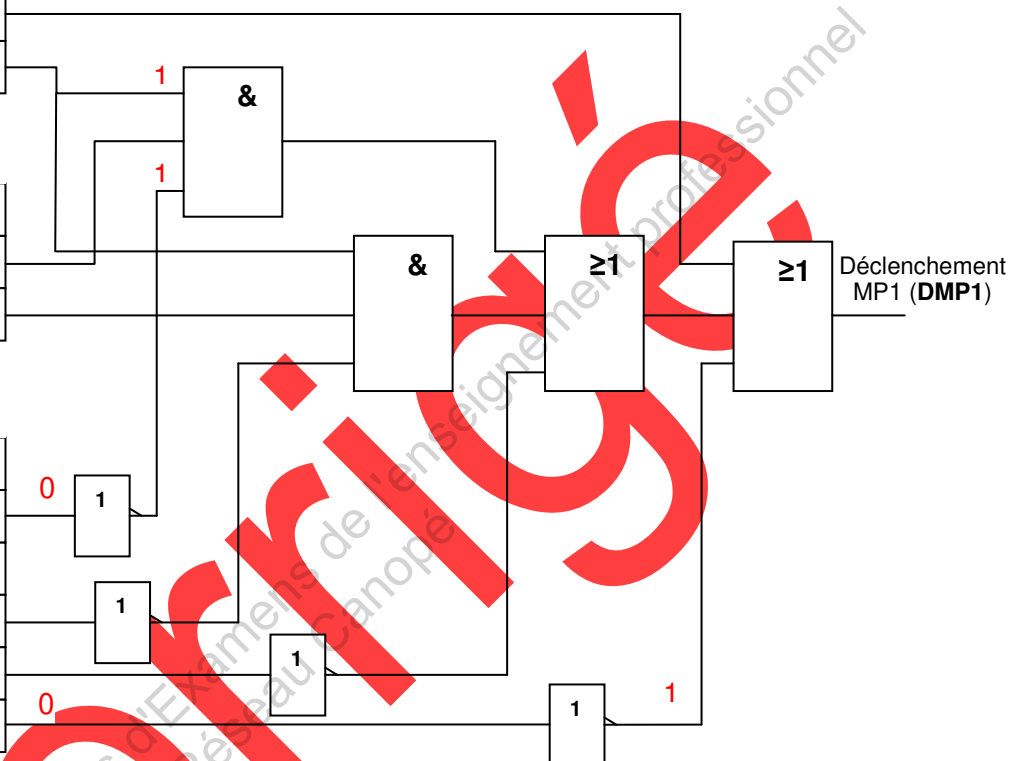
Enclenchement MP1 ( <b>SCEMP1</b> )
Déclenchement MP1 ( <b>SCDMP1</b> )
Commande en local ( <b>SCCL</b> )

Pupitre de commande locale

Enclenchement MP1 ( <b>CLEMP1</b> )
Déclenchement MP1 ( <b>CLDMP1</b> )
Auto ( <b>CLAuto</b> )

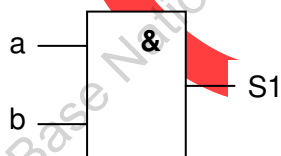
Informations capteurs

Niveau > NTH ( <b>NTH</b> )
Niveau > NH2 ( <b>NH2</b> )
Niveau > NH1 ( <b>NH1</b> )
Niveau > NB ( <b>NB</b> )
Niveau > NTB ( <b>NTB</b> )
Vannes ouvertes ( <b>VO</b> )



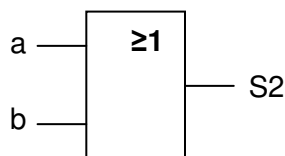
## Fonctions logiques utilisées : symboles, logigrammes et tables de vérité

Fonction ET :  $S1 = a \cdot b$



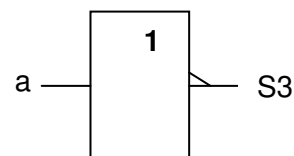
a	b	S1
0	0	0
0	1	0
1	1	1
1	0	0

Fonction OU :  $S2 = a + b$



a	b	S2
0	0	0
0	1	1
1	1	1
1	0	1

Fonction NON :  $S3 = \bar{a}$

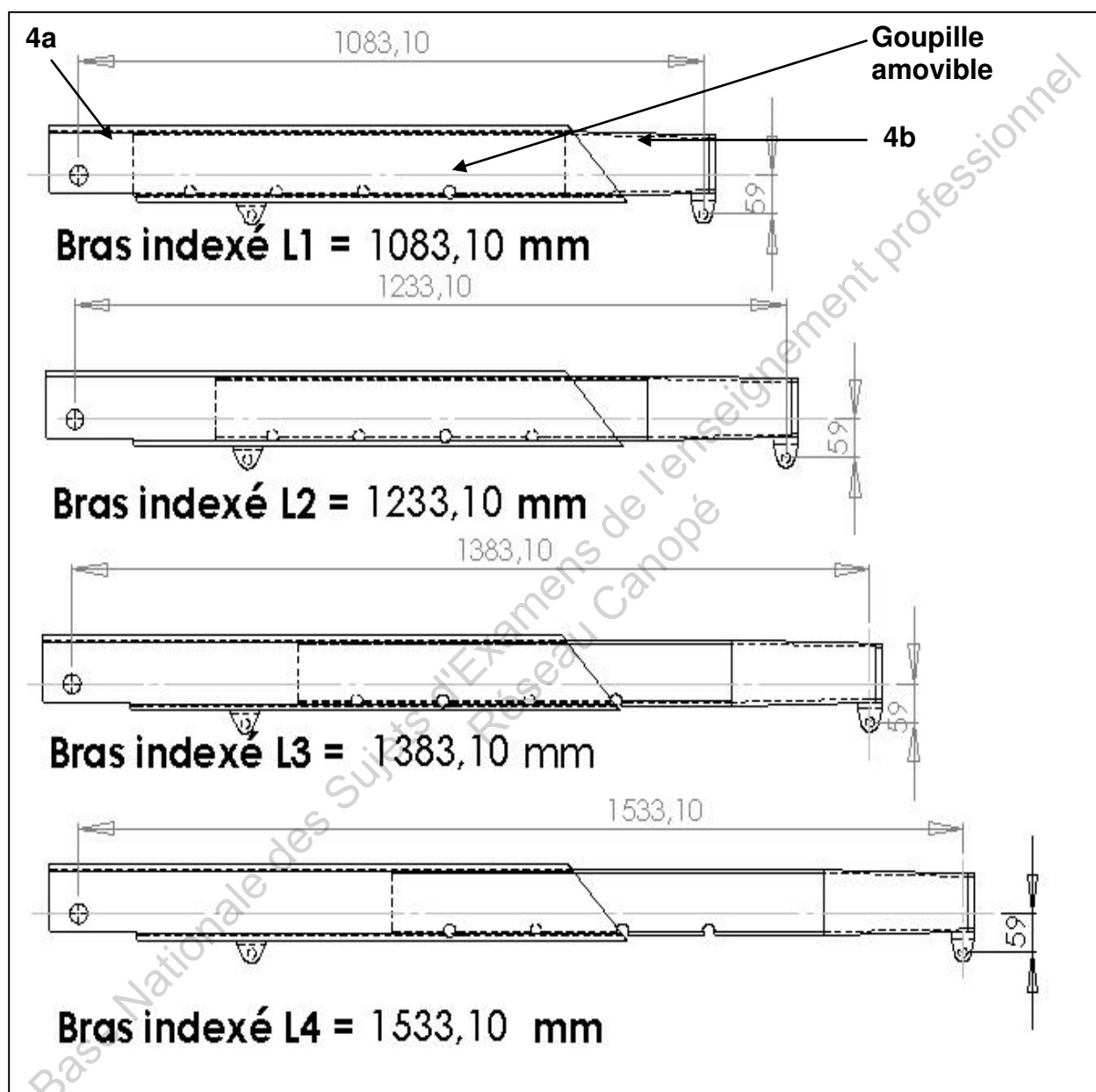


a	S3
0	1
1	0

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE		Session 2014
U42 MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	Code de l'épreuve	Page 19 / 25

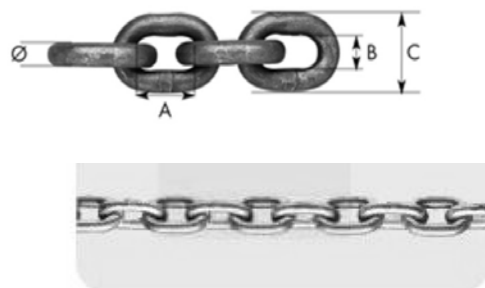
## 2. Dimensions du bras indexable

Le bras indexable (4) à 4 positions est défini ci-dessous. Il est composé de deux éléments (4a) et (4b). L'élément (4b) se déplace dans (4a) et une goupille amovible permet l'obtention des différents bras de longueur L1 à L4.





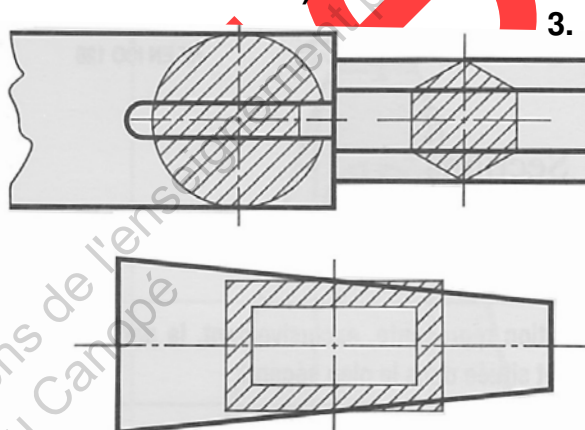
## 1. Caractéristiques de la chaîne de manœuvre en inox 304 :



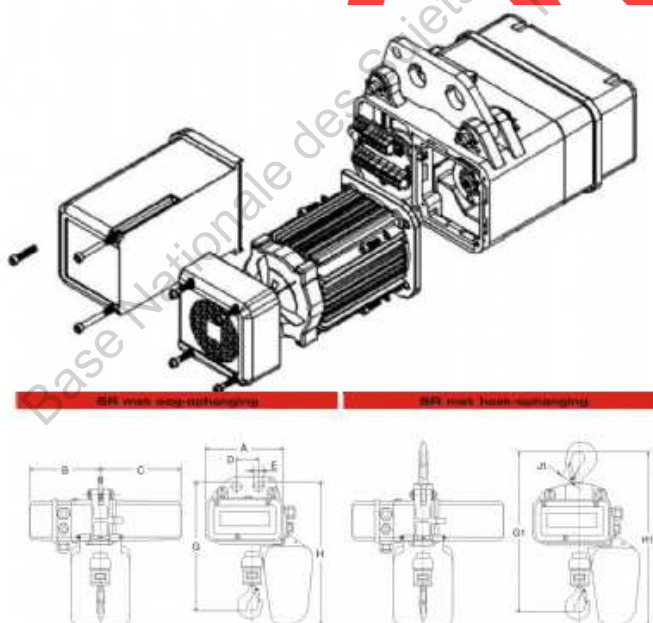
- Limite élastique  $R_e = 300 \text{ MPa}$ .
- Module de Young =  $200 \text{ MPa}$ .
- Limite à la rupture  $R_m = 630 \text{ MPa}$ .
- Allongement à la rupture  $A\% = 52\%$ .
- Densité :  $7,9 \text{ g cm}^{-3}$ .
- Coefficient de sécurité pour le levage  $s = 10$ .
- Diamètre du maillon  $\phi = d$ .
- Pas de la chaîne A.
- Espace interne du maillon B.
- Largeur du maillon C.

## 2. Section rabattue (extrait du guide du dessinateur industriel) :

MÉTHODE DE REPRÉSENTATION	
1	Faire pivoter le plan sécant de $90^\circ$ pour l'amener dans le plan du dessin.
2	Dessiner le contour de la section en trait continu fin.
3	Hachurer la section (chapitre 8). Dans ce cas, bien que cela soit à éviter, les hachures peuvent couper un trait fort.



## Palan de type Rema SR 250 kg pour hauteur de 5 m :



## Information technique

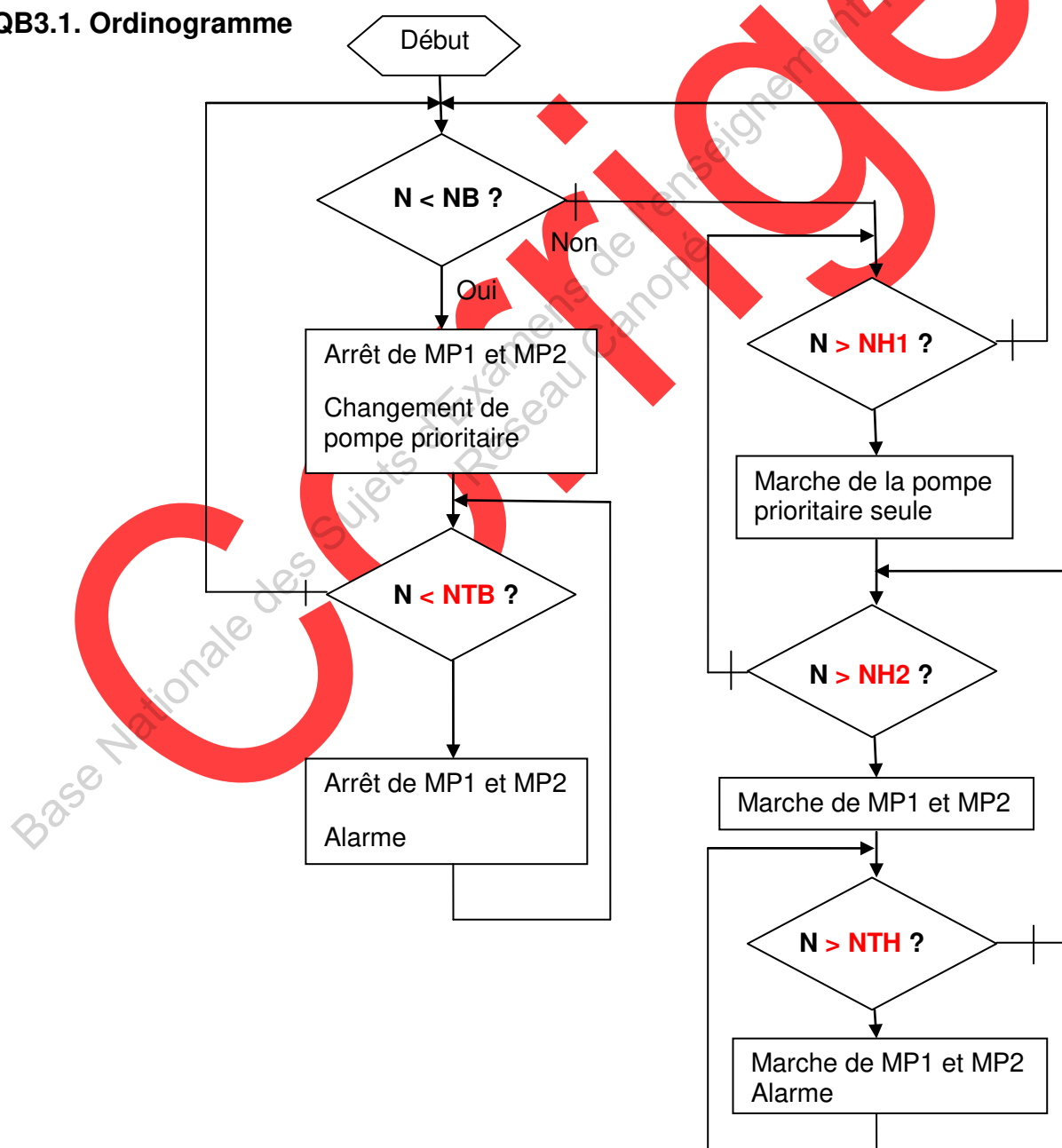
Nombre de brins	1
Chaîne de levage (mm)	4.0 x 12
Bac à chaîne standard pour hauteur (m)	12
CMU (kg)	250
Bac à chaîne cap > 3m jusqu'au (A) (m)	30
Tension (VAC)	400
Vitesse de levage (m/min)	8/2
Facteur de marche (ED%-sw/h)	40/25/240
FEM 9.511 moteur de levage	2m
Tension (VAC)	400
Puissance moteur (kW)	0.32/0.08
Type chariot	500
Poids (kg)	17
A (mm)	212
B (mm)	192
C (mm)	218
D (mm)	58



## QA2. Analyse

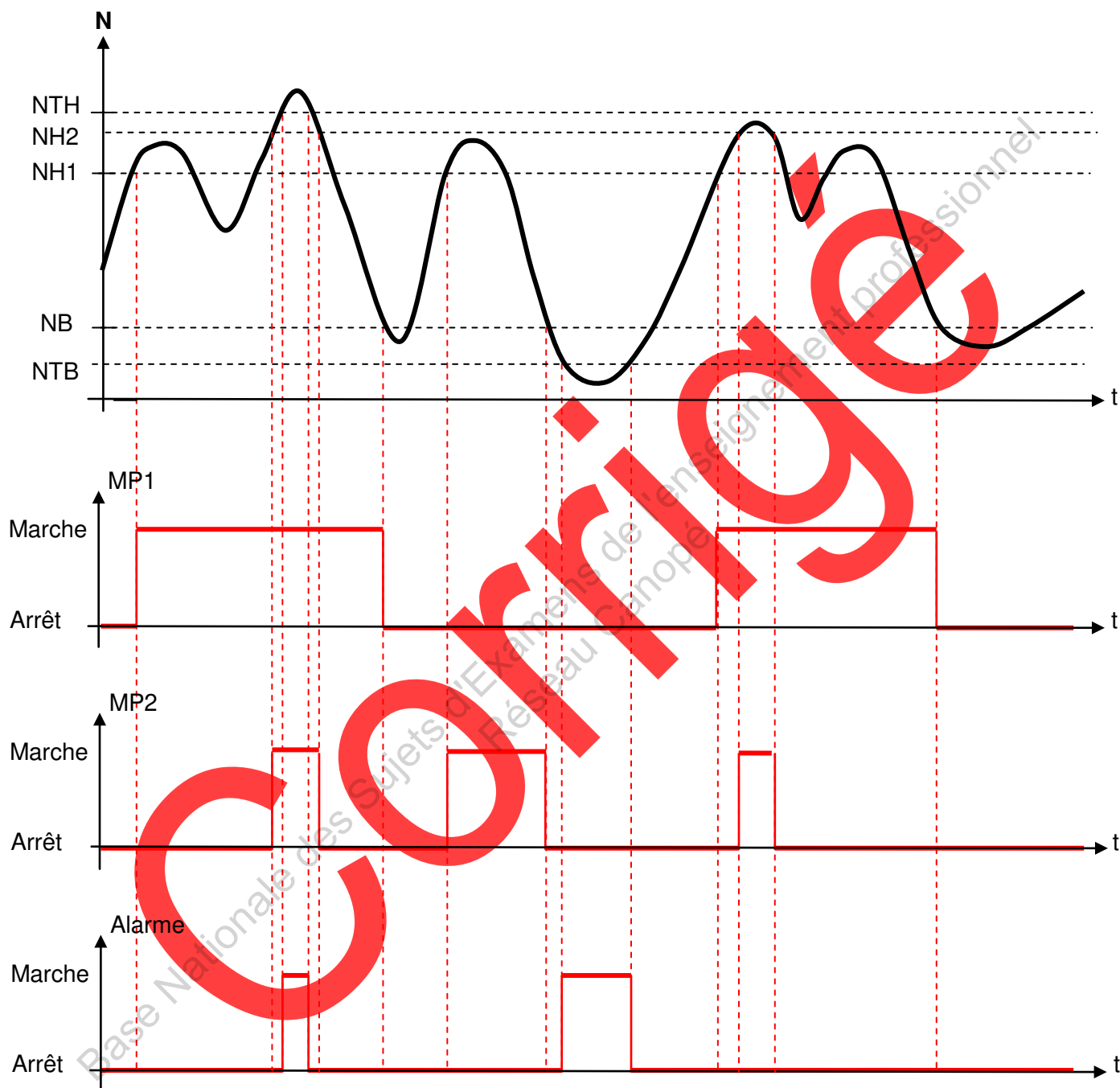
Liste des effluents nucléaires	Effluents gérés par le système étudié (A-0) ?	
	OUI	NON
Effluents gazeux		X
Effluents liquides contaminés	X	
Effluents liquides chimiques	X	
Effluents liquides primaires		X
Effluents liquides peu ou pas contaminés	X	
Effluents solides		X

## QB3.1. Ordigramme

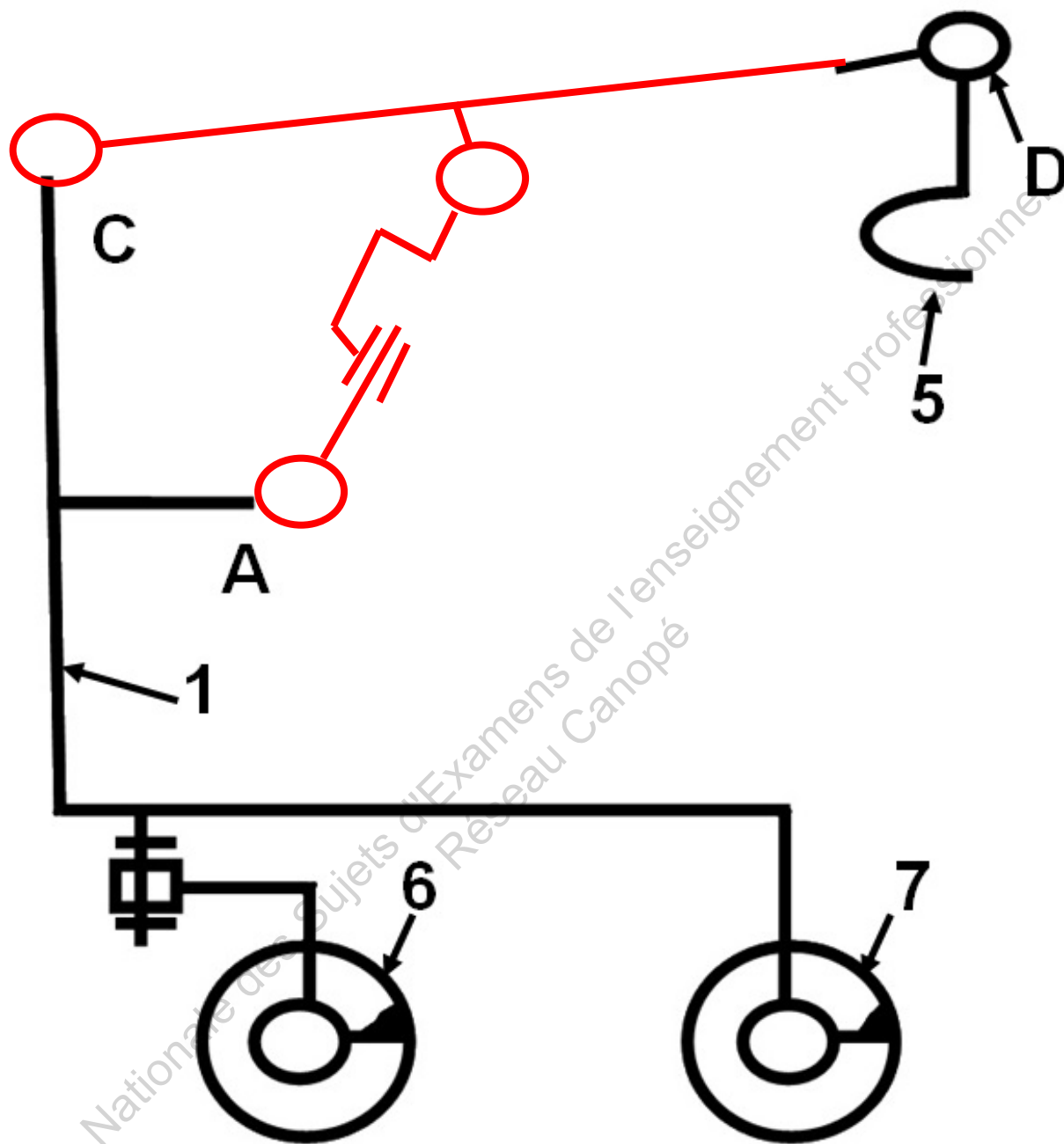




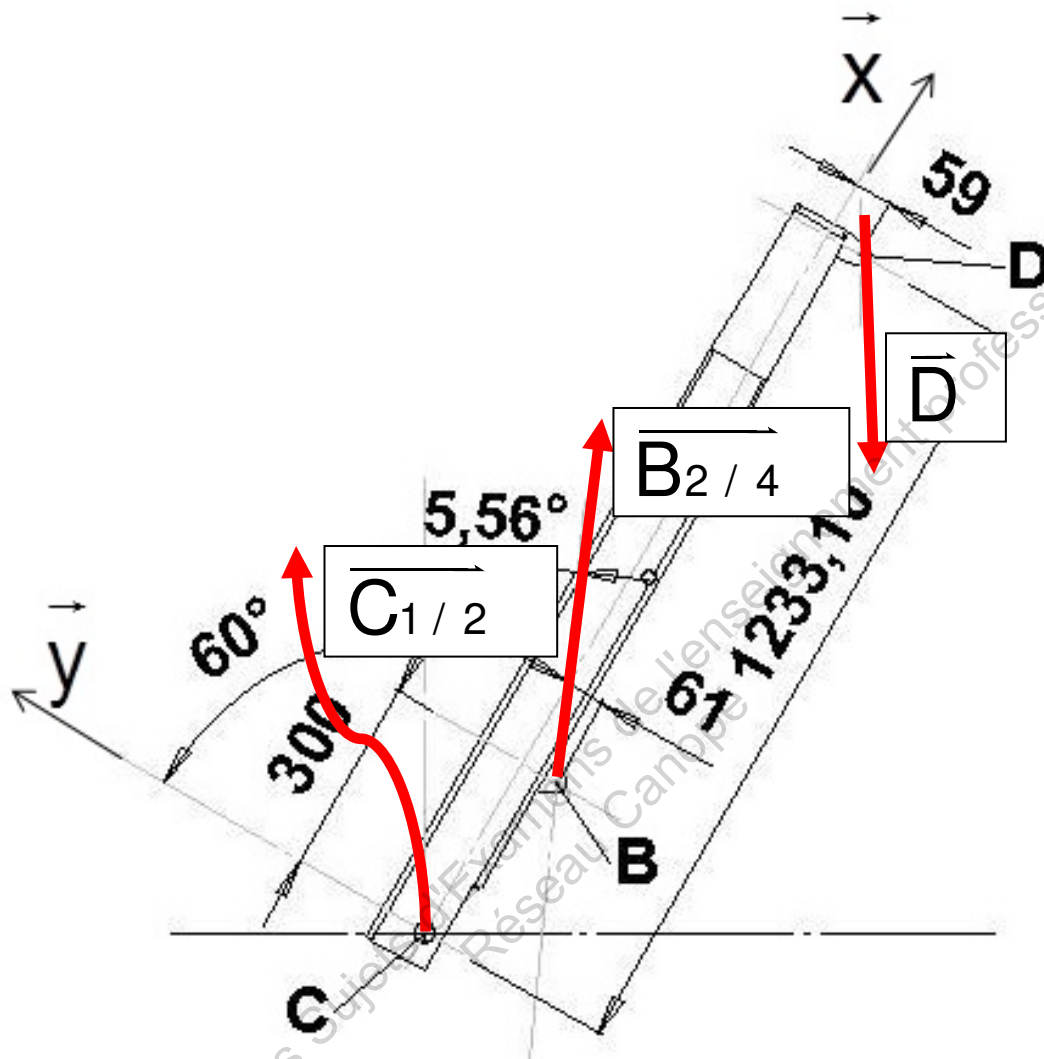
## QB3.2. Chronogrammes



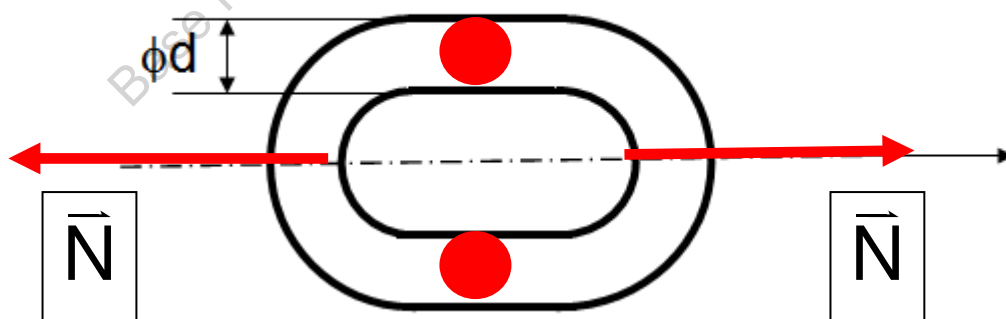
## QC3.1. Schéma cinématique



## QC3.3. Représentation des actions mécaniques.



## QC4.1. et QC4.2. Etude d'un maillon de la chaîne



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.

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.