



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

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE

Épreuve E4 : MODÉLISATION ET CHOIX TECHNIQUES EN ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE

Sous-épreuve U42 : Détermination et justification de choix techniques

SESSION 2019

Durée : 4 heures
Coefficient : 3

Document et matériel :

- aucun document autorisé,
- l'usage de tout modèle de calculatrice, avec ou sans mode examen, est autorisé.

Documents à rendre avec la copie :

- DOCUMENT RÉPONSE DR1 page 26/30
- DOCUMENT RÉPONSE DR2 page 27/30
- DOCUMENT RÉPONSE DR3 page 28/30
- DOCUMENT RÉPONSE DR4 page 29/30
- DOCUMENT RÉPONSE DR5 page 30/30

Dès que le sujet vous est remis, assurez-vous qu'il est complet.
Le sujet se compose de 30 pages, numérotées de 1/30 à 30/30.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 1/30

MISE EN PLACE DE TRANSFORMATEURS POUR Remplacement de Générateurs de Vapeur (RGV)

Constitution du sujet :

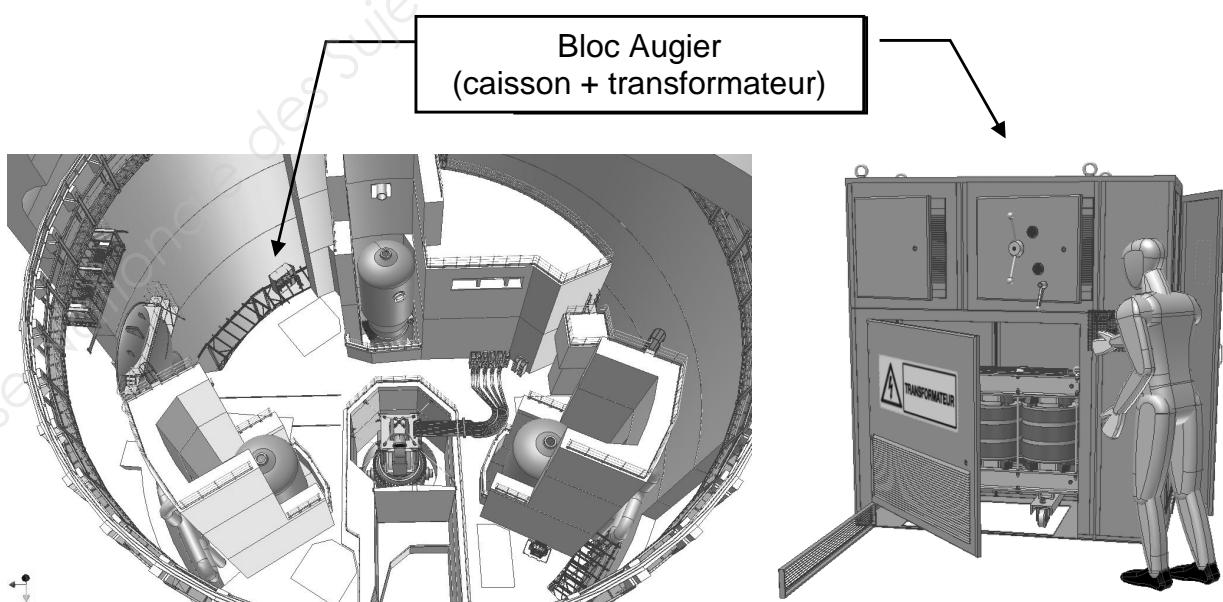
- Dossier Sujet** (mise en situation et questions à traiter par le candidat)
 - o **PARTIE A** Pages 3 à 5
 - o **PARTIE B** (2 parties indépendantes B1 et B2)..... Pages 6 à 11
- Dossier Technique** (DT1 à DT12)..... Pages 12 à 25
- Documents Réponses** (DR1 à DR5)..... Pages 26 à 30

Présentation

Lors d'un Remplacement de Générateur de Vapeur (RGV), les alimentations électriques sont assurées par la mise en place dans le Bâtiment Réacteur (BR) de trois blocs transformateurs Augier (caisson en tôle équipé d'un transformateur).

Leur pose sur le plancher caillebotis ceinturant le BR impose du fait de leur masse, un renforcement localisé de la charpente métallique supportant ce plancher caillebotis.

Durant le transfert des blocs Augier par le pont polaire, on souhaite mettre en place une méthode d'anti-balancement pour la généraliser aux manipulations des charges à venir.



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 2/30

Partie A : Analyse et dimensionnement des composants mécaniques

A1 : Analyse fonctionnelle

L'objectif de l'étude :

Mettre en évidence, pour les fonctions citées, leur emprise géographique dans le BR et les éléments intervenant dans ces fonctions.

A 1.1	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT1 – DT2 – DT3

Quelles sont les trois étapes nécessaires à l'intégration du transformateur dans le caisson du bloc Augier ?

A 1.2	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT1 – DT2 – DT3

Parmi les trois blocs Augier (N°1, N°2, N°3), lesquels sont concernés par la fonction **A21** ?

A 1.3	Répondre sur :	DR1
	Documents à consulter :	DT1 – DT2 – DT3 – DT4 – DT5 – DT6 – DT7

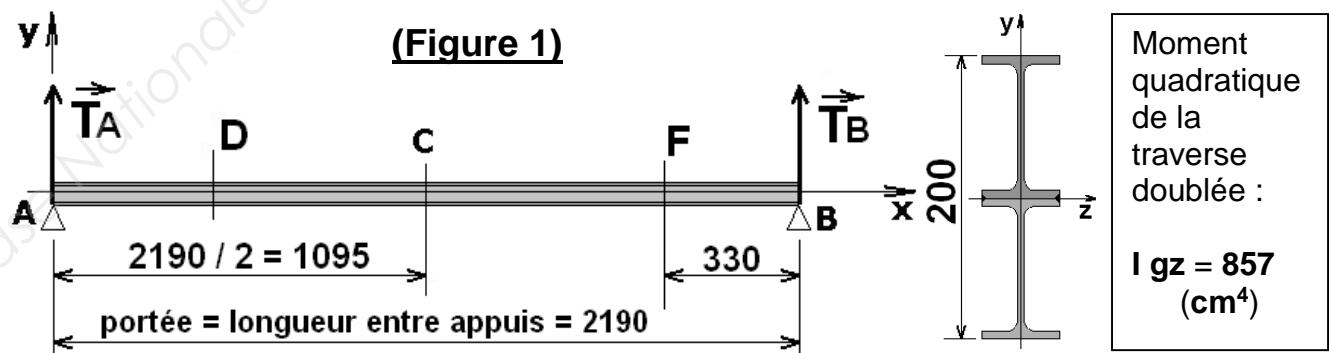
Compléter sur le document **DR1**, les fonctions A22 et A23, en y indiquant les éléments permettant de réaliser les fonctions techniques ($S_{2211}, S_{2221}, \dots, S_{231}$) à choisir parmi ceux des nomenclatures fournies dans les **DT4-5 et 6**.

A2 : Étude de la fonction A22 – « Positionner le transformateur »

Les objectifs de l'étude :

L'étude menée consiste à valider les renforcements et les liaisons (en A et B) de la charpente métallique pour limiter les déformations et résister à la surcharge (non prévue à la conception) occasionnée par la mise en position du transformateur dans le caisson du bloc Augier.

La figure 1 ci-dessous représente une traverse doublée (Exemple : T1+D1) supportant la surcharge occasionnée par le transformateur (valeur de la surcharge = **1345 daN**).



La traverse doublée est **satisfaisante** si le coefficient de sécurité (**s**) sur la contrainte normale est ≥ 5 , et si sa flèche maximale reste inférieure à : (**portée/200**).

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 3/30

POUTRES SUR DEUX APPUIS AUX EXTRÉMITÉS		
Charges - Appuis	Effort tranchant	Moment de flexion
<p>■ Concentrée en C</p> $\begin{cases} \vec{A} = \frac{\ \vec{F}\ \cdot b}{l} \cdot \vec{y} ; M_A = 0 \\ \vec{B} = \frac{\ \vec{F}\ \cdot a}{l} \cdot \vec{y} ; M_B = 0 \end{cases}$	$\text{De } A \text{ à } C: T_y = -\frac{\ \vec{F}\ }{l} \cdot b$ $\text{De } C \text{ à } B: T_y = +\frac{\ \vec{F}\ }{l} \cdot a$	$\text{■ pour } x = a \quad M_{GZ} = \frac{\ \vec{F}\ \cdot a \cdot b}{l}$ $\text{■ si } a = \frac{l}{2} \quad M_{GZ} = \frac{\ \vec{F}\ \cdot l}{4}$

Contrainte normale de flexion plane simple :

$$\sigma = -\frac{M_{GZ} \cdot y}{I_{GZ}}$$

Matière traverse : S235
(Re = 235 MPa)

A 2.1	Répondre sur : Feuille de copie Documents à consulter : Figure 1 page 3/30
-------	---

Pour quelle position de la charge sur x, le moment fléchissant est-il le plus défavorable ?

A 2.2	Répondre sur : Feuille de copie Documents à consulter : DT5-DT6 – Figure 1 page 3/30
-------	---

Donner la valeur (en Newton) de la surcharge supportée en son milieu par une traverse doublée.

A 2.3	Répondre sur : Feuille de copie Documents à consulter :
-------	--

Calculer le moment fléchissant maximal, puis la contrainte normale correspondante.

A 2.4	Répondre sur : Feuille de copie Documents à consulter :
-------	--

Sachant que le calcul de déformation donne une flèche maximale au point C de 1,25 mm, commenter le choix du doublage du profilé d'après les résultats trouvés et donnés.

A3 : Étude de la fonction A23 – « Brider en position le transformateur »

A 3.1	Répondre sur : Feuille de copie Documents à consulter : DT7
-------	--

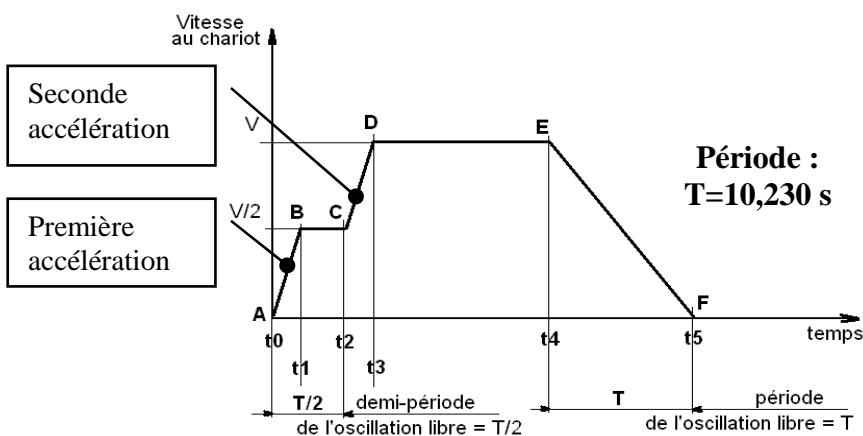
Réaliser sur copie, une perspective à main levée des pattes en Z arrières, montrant les modifications à apporter. Justifier les choix réalisés.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE U42 : Détermination et justification de choix techniques	durée : 4 heures ENE4JCT	session 2019 page 4/30
---	-----------------------------	---------------------------

A4 : Étude de la fonction A21 – « Approcher le transformateur »

L'étude menée permet de déterminer les valeurs utiles au paramétrage des variateurs de vitesse du pont polaire pour limiter le balancement lors du déplacement du transformateur.

Est représentée ci-dessous ↓, la consigne de vitesse à donner au chariot :



FORMULAIRE

Mouvement à accélération constante :
 $x = \frac{1}{2} \cdot a \cdot t^2$
 $V = a \cdot t$

Mouvement à vitesse constante :
 $x = V \cdot t$

On atteint la vitesse $V_D = 14 \text{ m.min}^{-1}$ par des accélérations égales de valeur $a = 0,10 \text{ m.s}^{-2}$.

A 4.1	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	Courbe ci-dessus

Exprimer V_D en m.s^{-1} , puis calculer V_B en m.s^{-1} .

A 4.2	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	Courbe ci-dessus

Calculer le temps t_1 en fin de première phase d'accélération (AB).

A 4.3	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	Courbe ci-dessus

Calculer t_2 , puis t_3 = temps en fin de phase de seconde accélération.

A 4.4	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	Courbe ci-dessus

Calculer le déplacement total x_3 réalisé au temps t_3 (on considérera que $t_3 = 6,280 \text{ s}$).

A 4.5	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	Courbe ci-dessus

Le déplacement réalisé durant la phase (EF) de freinage est de **1,193 m**.

Le déplacement total (de t_0 à t_5) de la charge doit être de **15 m**. Déterminer la durée de la phase à vitesse constante (DE) = $(t_4 - t_3)$, en déduire le temps t_4 , puis le temps t_5 .

Partie B : Mise en place automatisée et raccordement des blocs AUGIER

B1 . Justification des protections électriques des blocs AUGIER

Les caractéristiques électriques des transformateurs sont de 400 kVA 6,6 kV/400 V.

Cette partie est indépendante des parties précédentes, mais elle y fait suite au niveau de la problématique.

Une fois les transformateurs AUGIER mis en place à proximité de chacun des Générateurs de Vapeurs (GV1, GV2, et GV3), il faut les raccorder électriquement.

Le schéma de raccordement est détaillé sur le document DT10 araignée de câblage. Ce document possède à sa droite une colonne de repérage des lignes numérotées de [01] à [58].

On ne s'intéresse ici qu'au bloc AUGIER N°2 repéré RGV002TR ligne [14] et à son tableau basse tension RGV002TB ligne [25].

Ces différents coffrets sont situés à des niveaux d'altitudes différents (+4, +8, +11, +16, +20, et +27 mètres) au sein du Bâtiment Réacteur (BR).

Ainsi ce sont 27 mètres de longueur de câble qui relient le coffret RGV 002TB ligne [34] situé au niveau +20 mètres, au coffret RGV 034CR ligne [45] situé au niveau +8 mètres. Ce câble est repéré RGVB121 ligne [40].

B1.1 Raccordement en aval du transformateur :

B1.1.1. Matériau, section, et longueur du câble de liaison :

B1.1.1	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT 10

Indiquer, en observant sa désignation, 5G 25² Cu, les caractéristiques et le nombre de conducteurs que renferme ce câble, repéré RGVB121 ligne [40].

B1.1.2. Intensité de court-circuit en aval du câble :

On supposera que l'impédance du câble Zc est égale à $24,3 \cdot 10^{-3} \Omega$.

Dans le cas d'un éventuel court-circuit en aval de ce câble, son impédance Zc va s'ajouter à l'impédance d'enroulement du transformateur (Za), estimée ici à $16 \cdot 10^{-3} \Omega$.

B1.1.2	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	

Calculer alors l'intensité Icc d'un éventuel court-circuit entre phases en aval de ce câble pour la tension (400 V) secondaire du transformateur **triphasé** AUGIER, puis la comparer au pouvoir de coupure de 25 kA du disjoncteur repéré 201JA sur le document DT10 ligne [30], en amont de ce câble.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 6/30

B1.2. Raccordement en amont du transformateur :

Les caractéristiques électriques des transformateurs sont de 400 kVA 6,6 kV/400 V.

B1.2.1	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT9, DT10

Indiquer le type de régime de neutre en observant la représentation du transformateur du bloc AUGIER repéré RGV 002 TR sur le schéma le document DT10 ligne 19.

B1.2.2	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT9, DT10

Calculer le courant primaire nominal du transformateur triphasé AUGIER. ($S = \sqrt{3} U I$)

B1.2.3	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT 11

A partir de la documentation, donner la référence des fusibles pour le primaire (modèle avec percuteur).

B1.2.4	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	

Comparer le pouvoir de coupure de ces fusibles au courant de court-circuit éventuel au primaire du transformateur, courant estimé à 16 kA.

*Comme pour tous les transformateurs, le courant d'appel **au primaire** lors de la mise sous tension est inévitablement beaucoup plus élevé que le courant nominal.*

On suppose que la pointe de courant peut atteindre dix fois l'intensité nominale du courant.

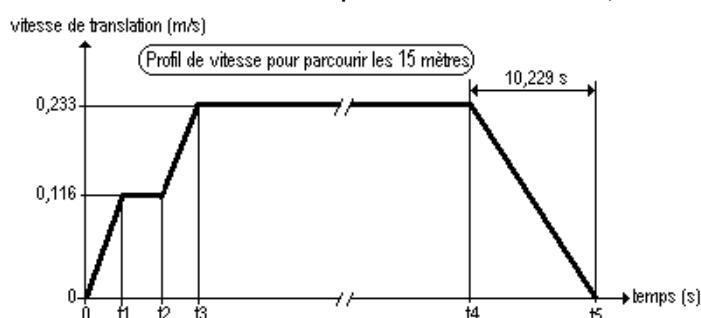
B1.2.5	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	DT11 (courbe de fusion)

Déterminer, en expliquant votre méthode, la durée maximale pendant laquelle cette surintensité pourrait se produire avant fusion des fusibles.

B2. Gestion d'un des quatre variateurs des moteurs du pont polaire :

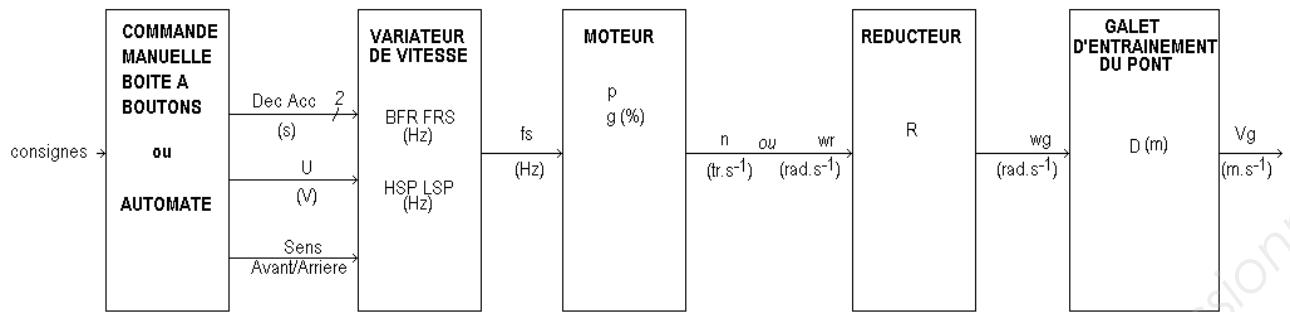
Cette partie est indépendante de la partie A4 au niveau des questions, mais elle y fait suite au niveau de la problématique (fonction A21 sur DT3).

Pour éviter le balancement des 1 450 kg du bloc AUGIER, suspendu sous le pont on doit appliquer une consigne des vitesses selon le profil de la courbe (*non à l'échelle*) ci-dessous :



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 7/30

La chaîne de commande et d'énergie pour piloter le pont est donnée ci-dessous :



On souhaite piloter les variateurs par un automate programmable pour obtenir automatiquement le profil de vitesse ci-dessus, tout en conservant le pilotage manuel pour d'autres mouvements. On n'étudiera qu'un seul des quatre variateurs, tous identiques.

B2.1 Définir les paramètres de réglage des variateurs de vitesse :

B2.1.1	Répondre sur :	DR2
	Documents à consulter :	Figures p7/30 et p8/30

Pour obtenir sur le profil : - la plus petite vitesse = LSP ($V_g=0 \text{ m.s}^{-1}$),
 - la plus grande vitesse = HSP ($V_g=0,233 \text{ m.s}^{-1}$),
 - la « demi-vitesse » ($V_g=0,116 \text{ m.s}^{-1}$).

Compléter le tableau :

- calculer les vitesses, puis les fréquences, et enfin les tensions de consigne de vitesse ;
- déterminer Dec et Acc (si l'on considère nul l'intervalle de temps $[t_2-t_1]$ du profil de vitesse).

Il faut savoir que le temps Acc correspond à celui nécessaire pour passer de LSP à HSP et que le temps Dec correspond à celui nécessaire pour passer de HSP à LSP.

B2.1.2	Répondre sur :	DR2
	Documents à consulter :	

Compléter le tableau et proposer une valeur pour le paramètre I_{th} du variateur, courant utilisé pour la protection thermique du moteur.

B2.2 Établir le schéma de câblage du variateur de vitesse à l'automate :

B2.2	Répondre sur :	DR3
	Documents à consulter :	Documentation variateur sur DR3

L'automate utilisé est un modèle SCHNEIDER TSX3722, comportant des entrées et des sorties Tout Ou Rien (T.O.R.) et des entrées et sorties analogiques.

En respectant les affectations ci-dessous, compléter le schéma de câblage permettant d'automatiser les mouvements de translation.

Entrées / sorties analogiques 0-10 V :

%IW0.2	Vitesse_manu	LECTURE POTENTIOMÈTRE DE CONSIGNE VITESSE déjà câblé
%QW0.10	Consi_vitesse	CONSIGNE DE VITESSE IMPOSÉE A L'ENTRÉE ANALOGIQUE DU VARIATEUR (Analog voltage input AI1)

Sorties T.O.R. à partir du +24 Volts du bornier variateur :

%Q2.0	Frein_statique	FREIN À MANQUE DE COURANT MOTEUR déjà câblé
%Q2.1	Fwd	FORWARD = MARCHE AVANT VARIATEUR
%Q2.2	Rv	REVERSE = MARCHE ARRIÈRE VARIATEUR

Entrées T.O.R. :

%I1.2	Rearm	REPRISE APRÈS ARRÊT URGENCE
%I1.7	Manubar_auto	CHOIX MODES : MANUEL (zéro) OU AUTO=ANTI BALLANT (un)
%I1.10	Bp_av	CHOIX SENS DE DÉPLACEMENT AVANT
%I1.13	Bp_ar	CHOIX SENS DE DÉPLACEMENT ARRIÈRE
%I1.14	Au_barre	ARRÊT URGENCE CONTACT À OUVERTURE

Pour information, mais non représentés sur DR3 :

%I1.11	Over1_barre	SURCOURSE N°1 CONTACT À OUVERTURE redondance arrêt urgence
%I1.12	Over2_barre urgence	SURCOURSE N°2 CONTACT À OUVERTURE redondance arrêt

B2.3. Interpréter la description l'information pour les variateurs :

B2.3.1. Interpréter la description fonctionnelle :

B2.3.1	Répondre sur :	DR4
	Documents à consulter :	Grafcet sur DR4

Indiquer :

- la branche (gauche ou droite) correspondant au mode manuel,
- la branche (gauche ou droite) correspondant au mode anti-balan automatique,
- la réceptivité associée à la transition entre les étapes 22 à 1,
- la durée de la temporisation entre les étapes 28 à 29.

B2.3.2. Décoder les solutions technologiques pour le mode manuel :

B2.3.2.1	Répondre sur :	DR5
	Documents à consulter :	Grafcet général DR4 et les 3 folios DT12

Compléter les chronogrammes relatifs à l'évolution du grafcet.

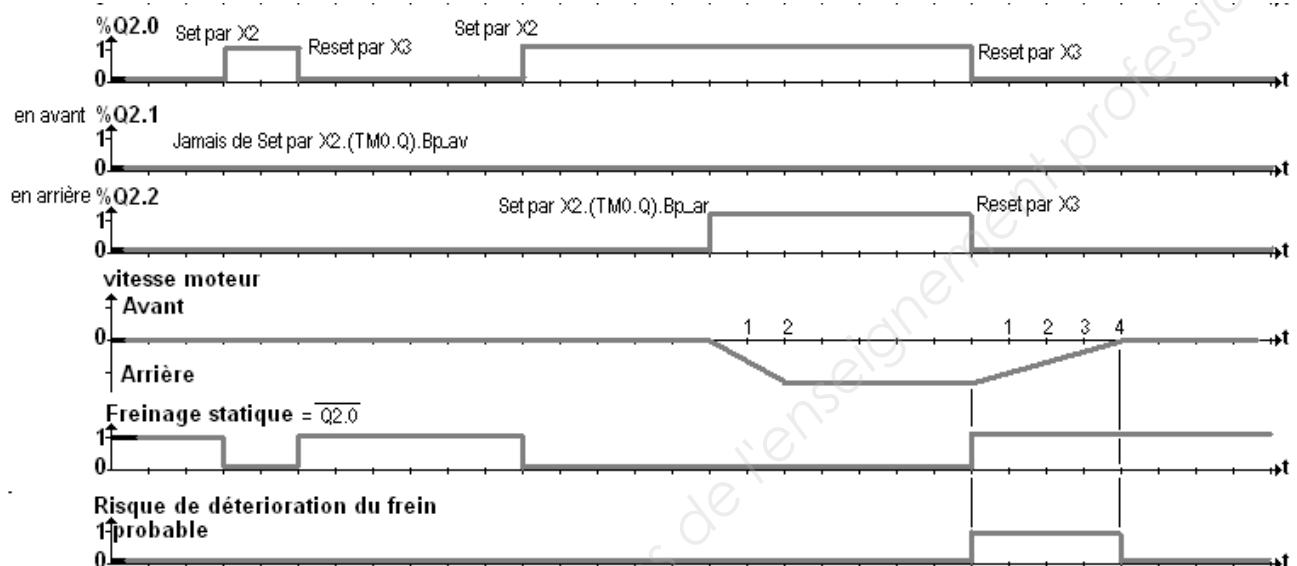
BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 9/30

B2.3.2.2	Répondre sur : DR5 Documents à consulter : Figure ci-dessous
----------	---

Examiner, les chronogrammes ci-dessous, où est représentée de manière très simplifiée l'évolution de la vitesse du moteur, comme suit :

- accélération constante : de vitesse nulle à vitesse maxi (Avant ou Arrière) en 200 ms,
- décélération constante : de vitesse maxi (Avant ou Arrière) à vitesse nulle en 400 ms.

Indiquer les conséquences relatives d'une part pour le frein statique, d'autre part pour la charge suspendue au pont.

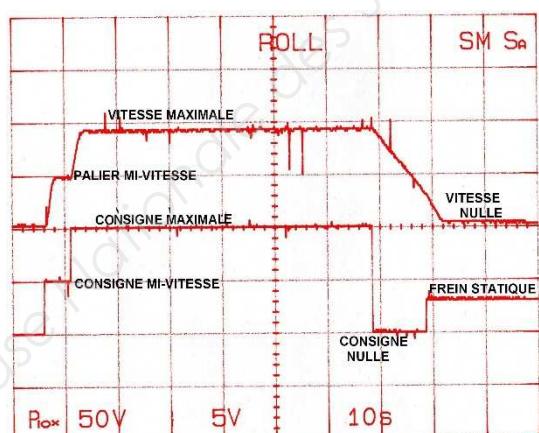


B2.4 Représenter les solutions technologiques pour détecter la vitesse nulle :

B2.4.1. Définir les paramètres de réglage du variateur pour la détection de la vitesse nulle :

Visualisation du profil de vitesse sur un oscilloscope (tracé supérieur).

On voit très nettement sur ce relevé que le frein est enclenché avant que la vitesse du moteur ne soit nulle, ce qui risque de causer quelques dysfonctionnements.



Tracé supérieur 50 volts/carreau.

Axe horizontal 10 secondes/carreau.

Le tracé inférieur visualise, quant à lui, l'évolution de la consigne de vitesse, ainsi que, en fin de chronogramme, l'activation du frein statique.

Tracé inférieur 5 volts/carreau.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 10/30

B2.4.1	Répondre sur :	DR5
	Documents à consulter :	DT8 (folio1/2) et figure p10/30

Un essai en mode automatique a été effectué en équipant l'arbre moteur d'une dynamo tachymétrique délivrant $0,06 \text{ Volt}/(\text{Tour} \cdot \text{min}^{-1})$.

Estimer, à partir du chronogramme (page 10/30), la vitesse moteur à laquelle le frein est enclenché.

B2.4.2	Répondre sur :	DR5
	Documents à consulter :	DT8 (folio1/2)

Il est pourtant possible d'obtenir, depuis le variateur de vitesse, une information vitesse moteur (quasi) nulle à destination de la carte d'entrée de l'automate.

Indiquer comment paramétriser le seuil moteur et le variateur pour que les contacts de son relais R2 puissent être le support de cette information (vitesse).

B2.5 Représenter les solutions technologiques pour modifier la vitesse :

B2.5.1. Interpréter les solutions technologiques pour modifier la vitesse en mode manuel :

Jusqu'alors le variateur de vitesse, avec son potentiomètre de consigne de vitesse, câblé directement sur ses bornes COM, AI1, et +10 V.

Désormais c'est la sortie analogique 0/10 V de la voie 10 emplacement ① de l'automate TSX3722 qui pilote la consigne de vitesse du variateur.

B2.5.1	Répondre sur :	Feuille de copie
	Documents à consulter :	

Le convertisseur numérique -> analogique de la voie 10 étant au format 8 bits, indiquer combien de valeurs distinctes de tensions, cette sortie est capable de générer.

La pleine échelle du convertisseur numérique -> analogique de la voie 10 étant de 10,24 volts, calculer la plus petite valeur, non nulle, de la tension que cette sortie peut fournir (quantum).

B2.5.2. Représenter les solutions technologiques pour modifier la vitesse en mode automatique :

Sur la copie d'écran du grafcet de la question B1.3.1. on peut voir que l'action associée à l'étape 0 permet de déclarer deux constantes numériques :

Constante1 pour la valeur « vitesse_moitie », et Constante 2 pour la valeur « vitesse_max ».

B2.5.2	Répondre sur :	DR4
	Documents à consulter :	DR4

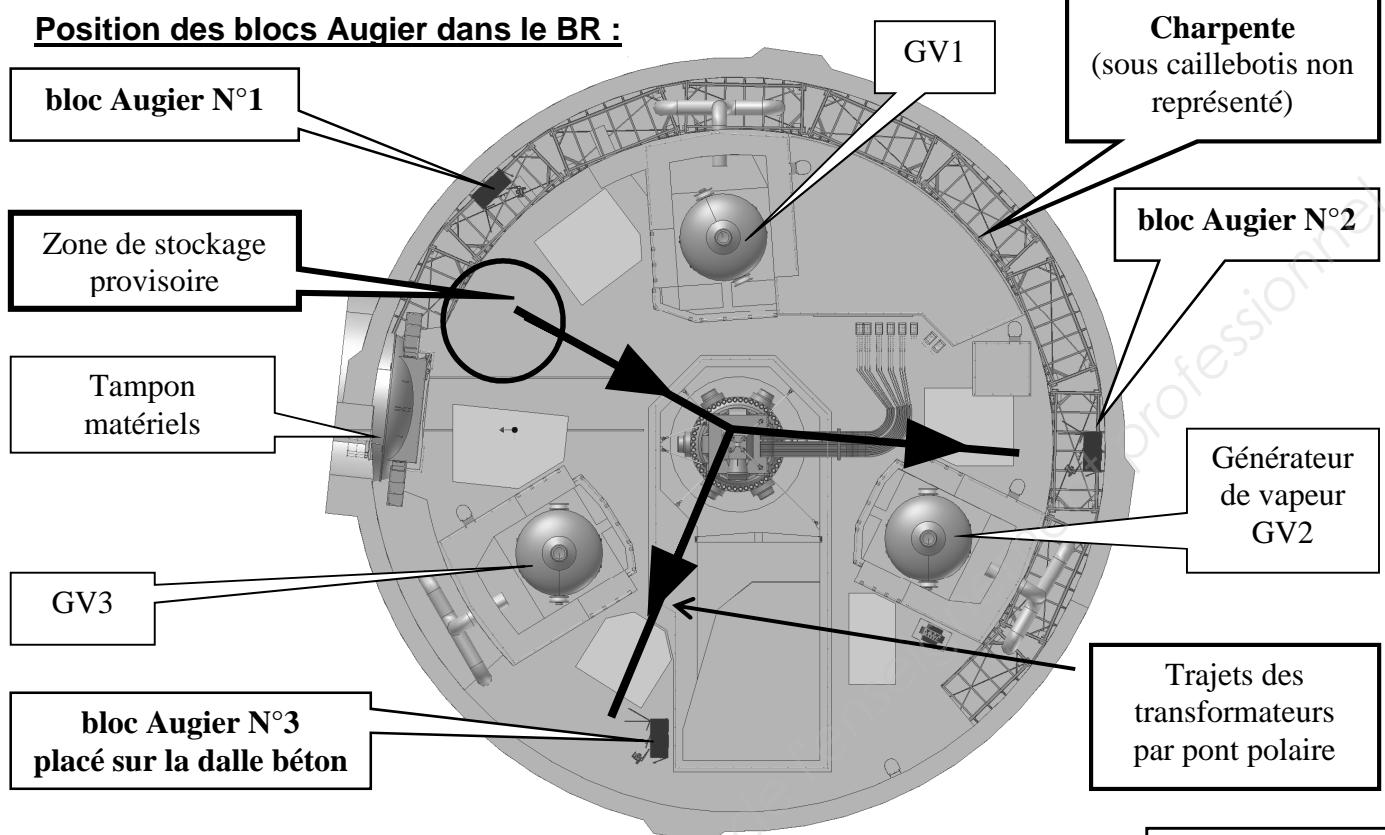
Calculer les valeurs numériques des constantes pour la vitesse maximale, la vitesse moitié et la vitesse de décélération.

Compléter sur le grafcet les étapes 24, 26 et 28.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 11/30

DOSSIER TECHNIQUE DT1 : situation

Position des blocs Augier dans le BR :



Lors de l'opération de remplacement des générateurs de vapeur, l'alimentation des utilisateurs est assurée par la mise en service de trois blocs Augier dans le BR.

Source : Augier 60-10551 16/06/2011
Augier 60-40151 13/09/2011

Composition d'un bloc Augier :

Le bloc est composé d'un caisson en tôle d'acier plié, dans lequel est introduit un transformateur de type sec imprégné.

Le **caisson** (tout équipé, prêt à raccorder), est à poser convenablement calé et bridé sur le caillebotis de la charpente métallique, ou la dalle béton.

Le **transformateur** pré-câblé monté sur galets de roulement est livré séparément.

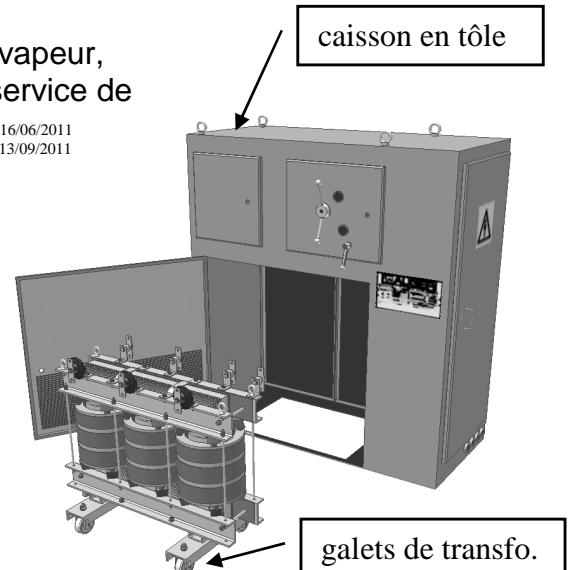
Mise en œuvre d'un bloc Augier :

Les **caissons** des blocs Augier (sans transformateur) N°1 et N°2 sont amenés près du mur d'enceinte, sur la charpente métallique du plancher caillebotis.

Ils reposent sur deux traverses, dont la position initiale est conservée et la boulonnerie renforcée.

Le bloc Augier N°3 est déposé sur la dalle béton près de la piscine.

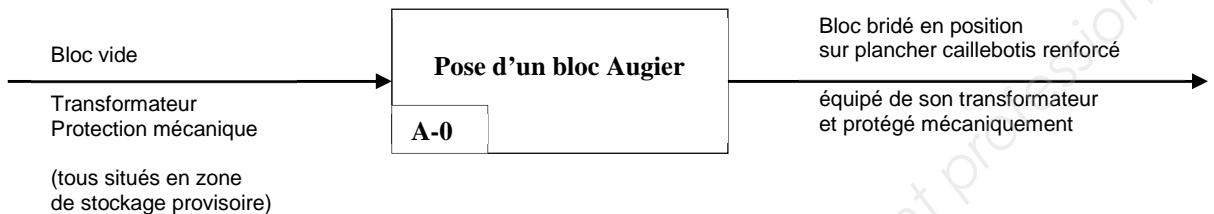
Le **transformateur** des blocs N°1 et N°2 est supporté par deux traverses renforcées par doublage, la boulonnerie également renforcée, une traverse est repositionnée sous les galets côté droit du transformateur, une seconde traverse est ajoutée sous les galets côté gauche. Le transformateur de bloc N°3 est ancré sur la dalle béton près de la piscine.



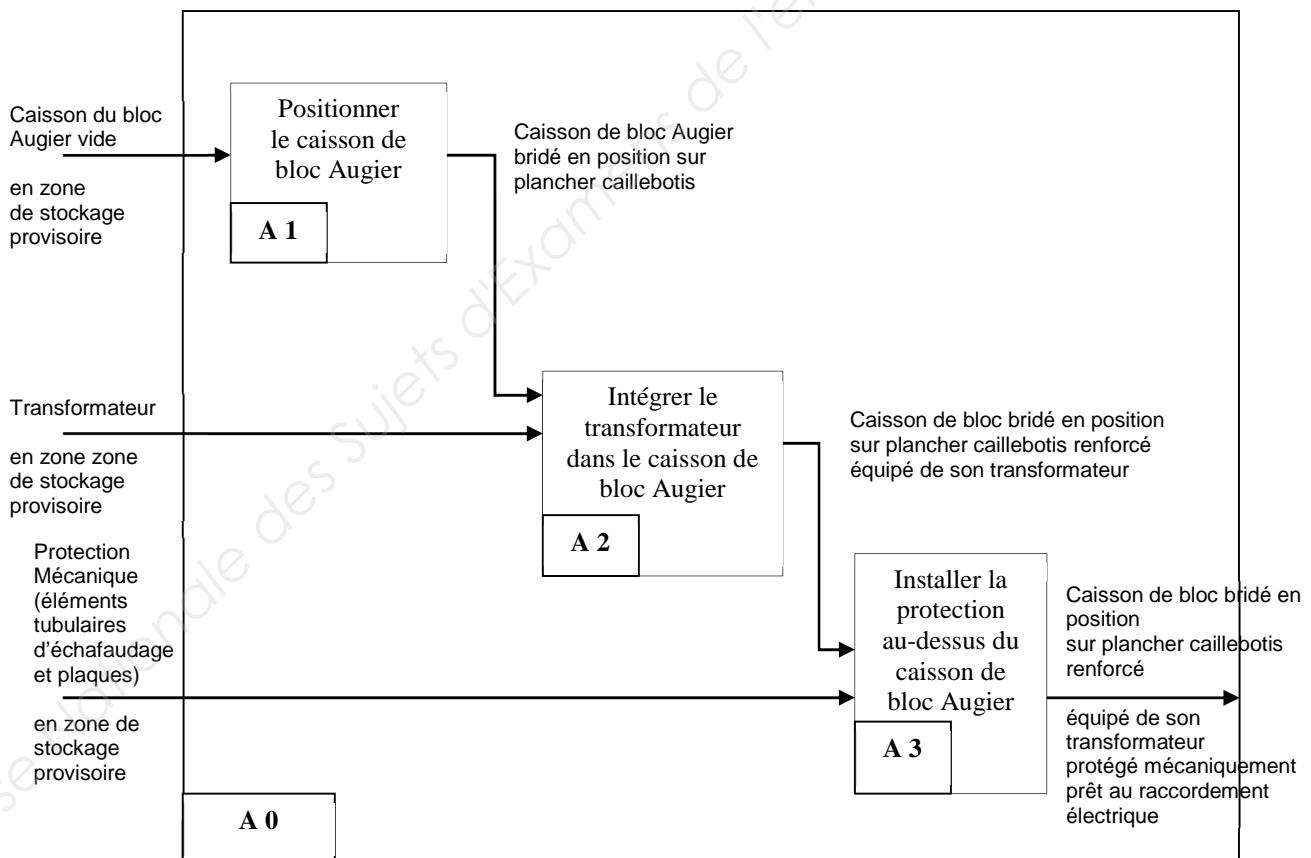
BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 12/30

DOSSIER TECHNIQUE DT2 : analyse fonctionnelle - folio 1/2

Fonction globale (A-0) :



Détail de la fonction (A0) :



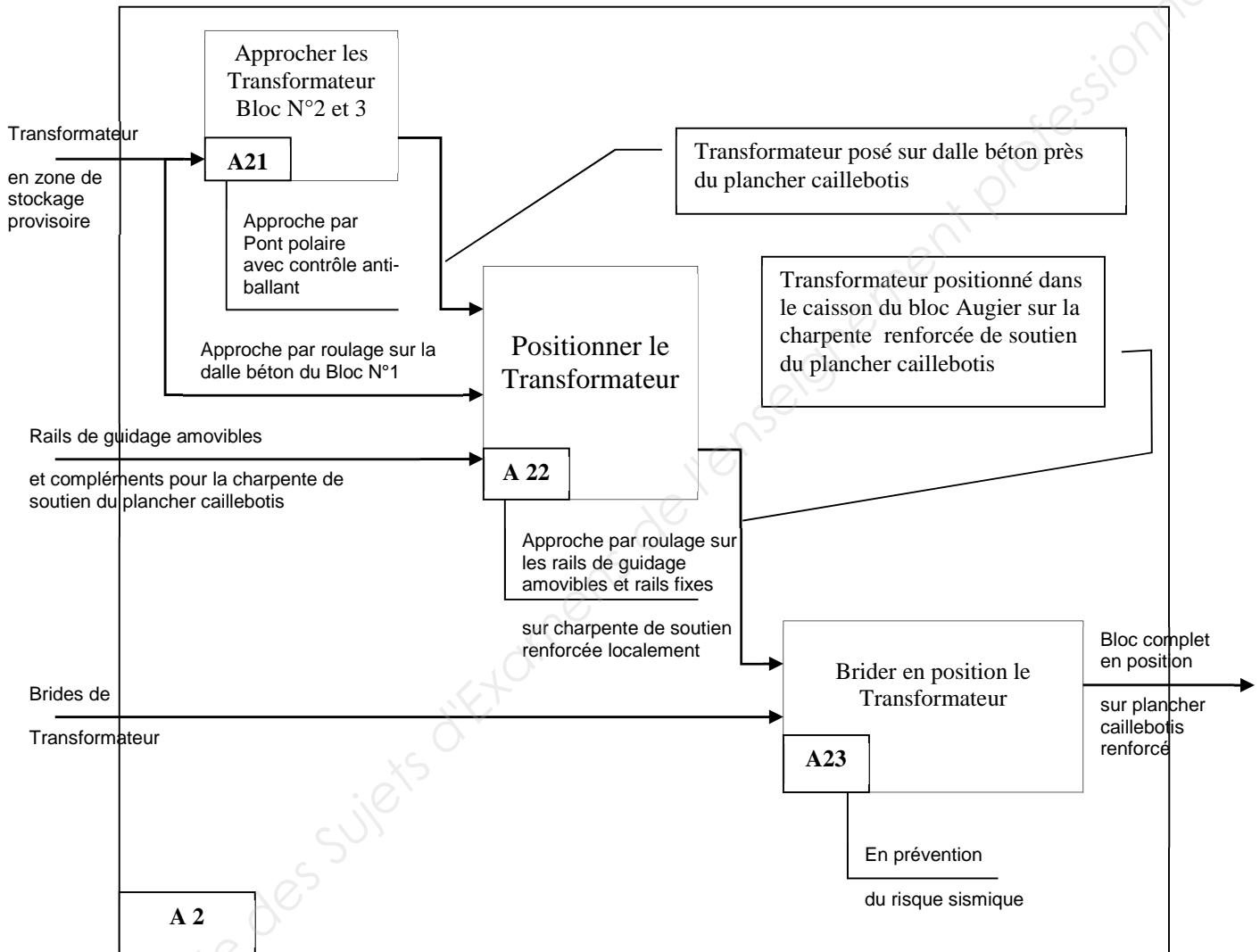
BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 13/30

DOSSIER TECHNIQUE DT3 : analyse fonctionnelle - folio 2/2

Détail de la fonction (A2) :

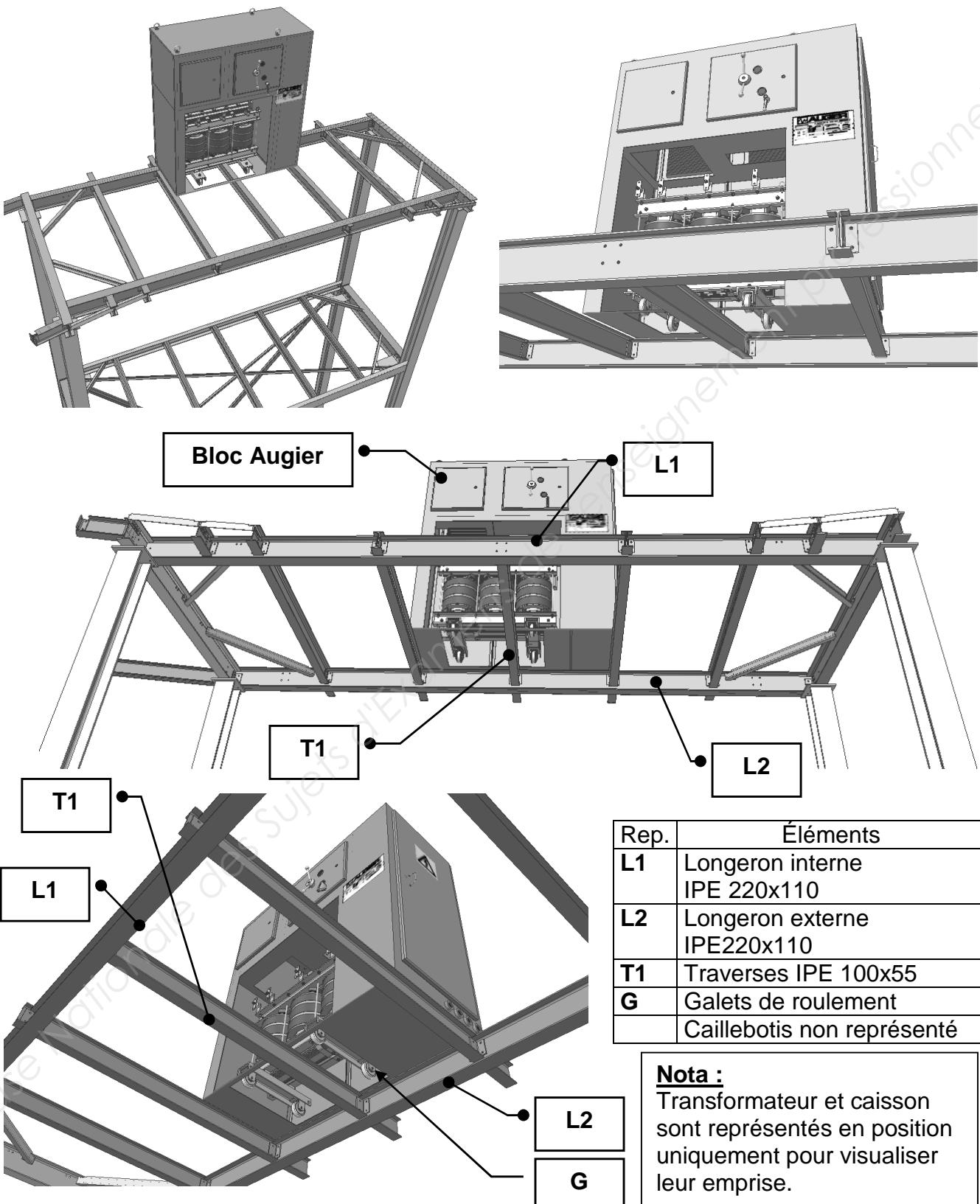
Préalables à la fonction (A22) :

Renforcement local de la charpente sous le plancher caillebotis supportant le bloc Augier.

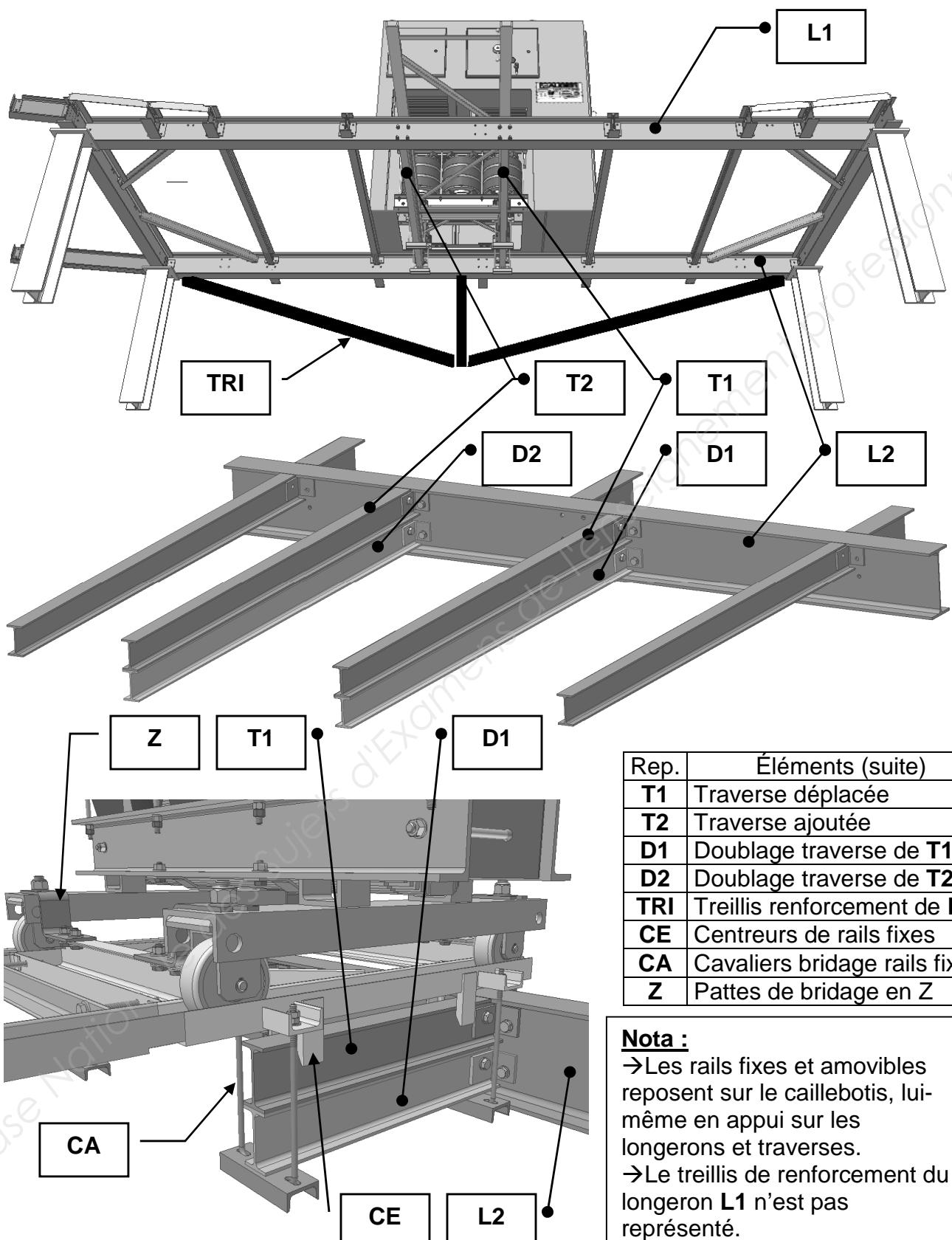


BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 14/30

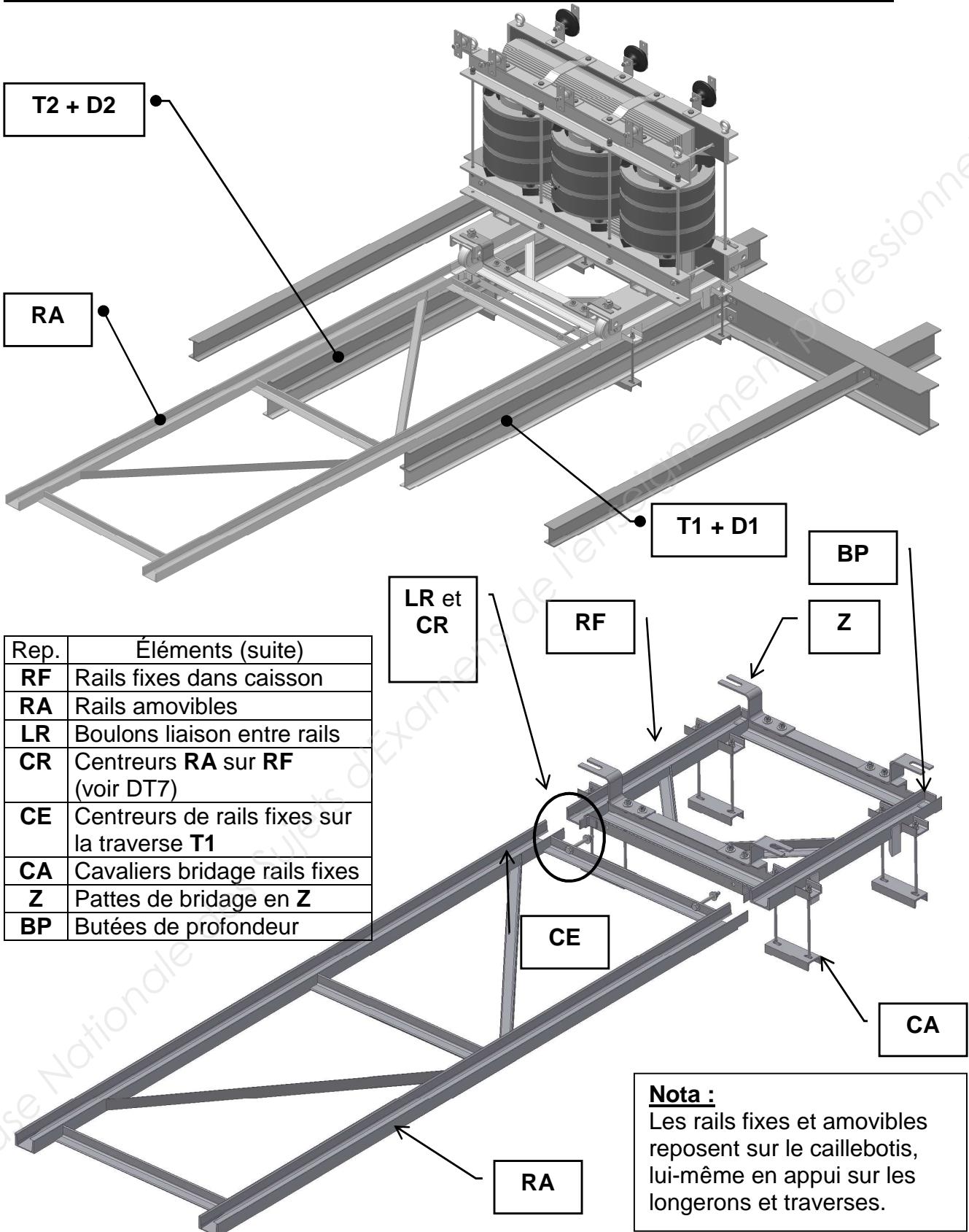
DOSSIER TECHNIQUE DT4 : charpente métallique initiale



DOSSIER TECHNIQUE DT5 : charpente métallique renforcée



DOSSIER TECHNIQUE DT6 : rails amovibles d'approche et rails fixes

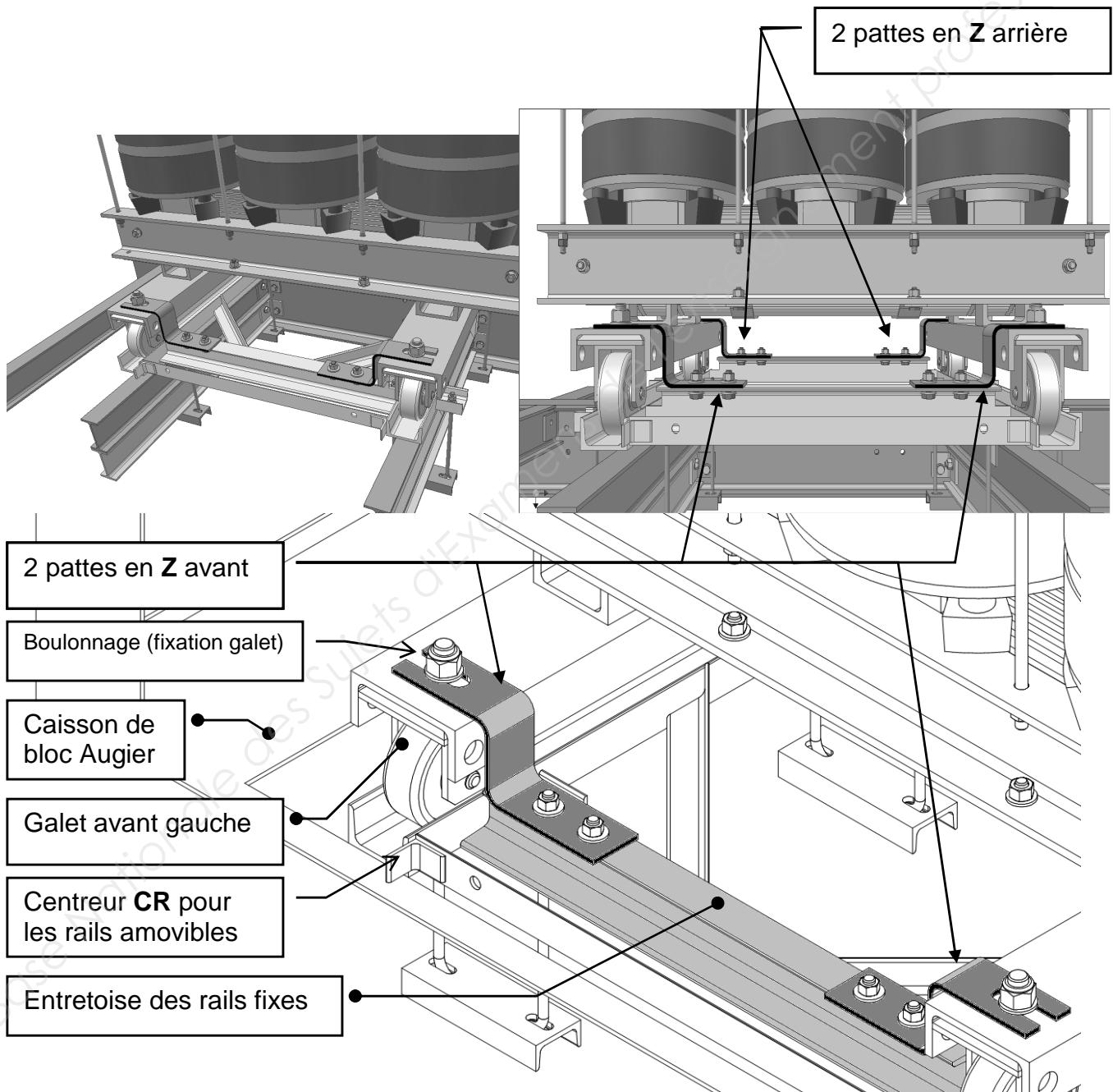


DOSSIER TECHNIQUE DT7 : bridage en position du transformateur

Objectif de l'étude :

Le transformateur en position dans le bloc Augier, est maintenu par 4 pattes en Z fixées sur les entretoises des rails fixes, l'écrou de fixation des galets participe au blocage.

Pour faciliter l'accès aux boulonnages des pattes arrière, on souhaite les mettre en place **avant l'insertion** du transformateur dans le caisson du bloc Augier.



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 18/30

DOSSIER TECHNIQUE DT8 : extrait documentation du variateur schneider electric - folio 1/2

Code	Description	Plage de réglage	Réglage usine
Ftd	Seuil de fréquence moteur au-delà duquel le contact du relais (R1 ou R2 = FtA) se ferme ou la sortie AOV = 10 V (dO = StA)	0 à 500 Hz	bFr
ttD	Seuil de l'état thermique moteur au-delà duquel le contact du relais (R1 ou R2 = tSA) se ferme ou la sortie AOV = 10 V (dO = tSA)	0 à 118 %	100 %
Ctd	Seuil de courant moteur au-delà duquel le contact du relais (R1 ou R2 = CtA) se ferme ou la sortie AOV = 10 V (dO = CtA)	0 à 1,5 In (1)	In (1)
SdS	Facteur d'échelle du paramètre d'affichage SPd1 / SPd2 / SPd3	0,1 à 200	30
	Permet d'afficher une valeur proportionnelle à la fréquence de sortie rFr : la vitesse machine, la vitesse moteur etc... - si SdS < 1, affichage de SPd1 (définition possible = 0,01) - si 1 < SdS < 10, affichage de SPd2 (définition possible = 0,1) - si SdS > 10, affichage de SPd3 (définition possible = 1) - Si SdS > 10 et SdS x rFr > 9999 : $\text{affichage de SPd3} = \frac{\text{SdS} \times \text{rFr}}{1000} \text{ avec 2 décimales}$ exemple : pour 24 223, affichage 24.22 - Si SdS > 10 et SdS x rFr > 65535, affichage bloqué à 65.54 Exemple : Afficher la vitesse moteur moteur 4 pôles, 1500 tr/mn à 50 Hz (vitesse de synchronisme) : SdS = 30 SPd3 = 1500 à rFr = 50 Hz		
SFr	Fréquence de découpage	2,0 à 16 kHz	4 kHz
	Ce paramètre est également accessible dans le menu drC-.		
r2	Relais r2 nO : Non affecté FLt : Variateur en défaut Urn : Variateur en marche FER : Seuil de fréquence atteint (paramètre Ftd du menu SET-) FLR : Grande vitesse HSP atteinte CER : Seuil de courant atteint (paramètre Ctd du menu SET-) SrR : Consigne de fréquence atteinte ESR : Seuil thermique moteur atteint (paramètre ttD du menu SET-) RPL : Perte du signal 4-20 mA, même si LFL = nO L11 à L16 : Renvoie la valeur de l'entrée logique sélectionnée. Le relais est sous tension lorsque l'affectation choisie est active, à l'exception de FLt (sous tension si le variateur n'est pas en défaut).	nO	

DOSSIER TECHNIQUE DT8 : extrait documentation du variateur schneider electric - folio 2/2

Code	Description	Plage de réglage	Réglage usine
FLG	Gain de la boucle fréquence	1 à 100 %	20
	Paramètre accessible seulement si Uft = n ou nLd. Le paramètre FLG ajuste le suivi de la rampe de vitesse en fonction de l'inertie de la machine entraînée. Un excès de gain peut entraîner une instabilité de fonctionnement.		
	<p>Hz</p> <p>FLG bas</p> <p>Dans ce cas augmenter FLG</p> <p>FLG correct</p> <p>FLG haut</p> <p>Dans ce cas diminuer FLG</p>		
SETA	Stabilité de la boucle fréquence	1 à 100 %	20
	Paramètre accessible seulement si Uft = n ou nLd. Permet d'adapter l'atteinte du régime établi après un transitoire de vitesse (accélération ou décélération) en fonction de la cinématique de la machine. Augmenter progressivement la stabilité pour supprimer les dépassements en vitesse.		
	<p>Hz</p> <p>STA bas</p> <p>Dans ce cas augmenter STA</p> <p>STA correct</p> <p>STA haut</p> <p>Dans ce cas diminuer STA</p>		

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 19/30

DOSSIER TECHNIQUE DT9 : extrait documentation AUGIER

Transformateurs secs imprégnés triphasés

TTAI



CARACTERISTIQUES ELECTRIQUES :

Puissance :

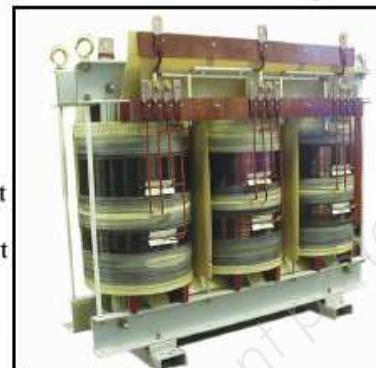
16 - 25 - 32 - 50 - 63 - 80 - 100 - 125 - 160 - 200 - 250 - 400 - 500 - 630 kVA

Tension d'isolation : 1,1 kV - 3,6 kV - 7,2 kV

Tension primaire : Toutes tensions compatibles avec les tensions d'isolation ci-dessus.

Usuellement les tensions standards sont 400 V - 950 V - 3200 V - 5500 V et 6600 V.

Tension secondaire en charge : 400 V - 950 V - 3200 V - 5500 V et 6600 V



Couplages :

- Abaisseur Dyn11 - Elévateur YNd1, autres couplages sur demande.

RACCORDEMENT :

Raccordements primaire et secondaire sur plages cuivre, par le haut du transformateur.

ACCESSOIRES STANDARDS :

- Prises de réglage à vide : 3 positions sorties sur plages.
- Deux bornes de terre.
- Anneaux de levage.
- Quatre Galets de roulement pour transformateur à partir de 10 kVA.
- Présentation nu sur chassis : IP00.

ACCESSOIRES EN OPTIONS

- Enveloppe en tôle peinte avec aération naturelle de bas en haut, IP 21.
- Raccordements sur bornes embrochables 3200 V ou 5500 V.
- Protection par 3 fusibles HPC intégrés sur le dessus de l'enveloppe de protection.
- Protection thermique par sondes thermique intégrés aux bobinages, protection à un ou deux seuils.
- Prises de réglage +/- 2,5 % +/- 5%.
- Verrouillage par serrures de l'enveloppe de protection et ou des bornes embrochables.

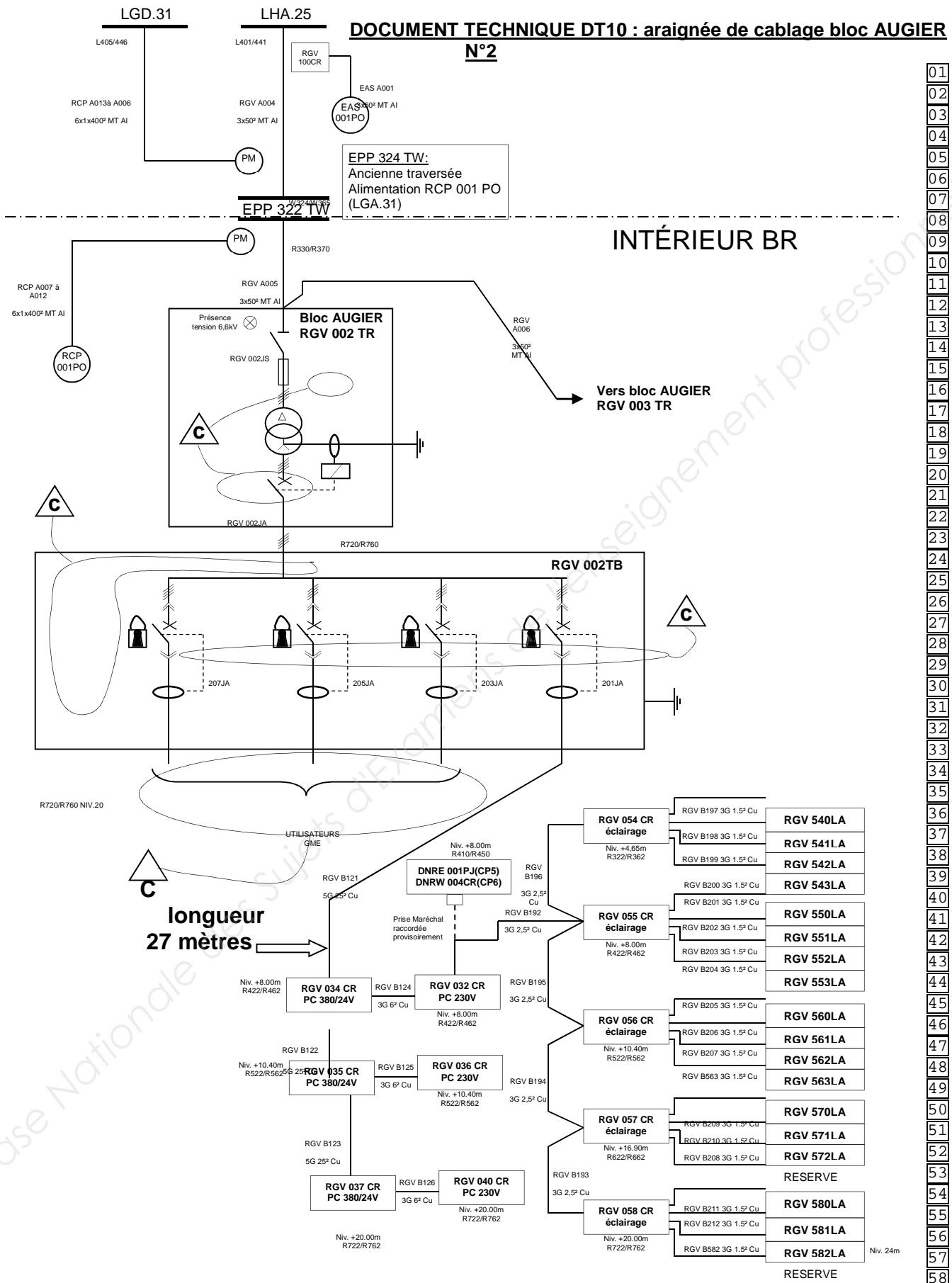
NOTA :

Les caractéristiques mécaniques et électriques des transformateurs sont les mêmes pour les transformateurs élévateurs et abaisseurs de tension. Les transformateurs ne sont pas réversibles.

Les transformateurs élévateurs sont construits afin de limiter les courants d'enclenchement.

CARACTERISTIQUES ELECTRIQUES														
Puissance (kVA)	16	25	32	50	63	80	100	125	160	200	250	400	500	630
Pertes Cuivre à 120°C (W)	350	470	550	800	1000	1100	1350	1400	2000	2300	2800	4200	5600	7300
Pertes à vide (W)	100	180	200	250	250	380	450	450	500	550	650	900	1250	1500
Chute de Tension (%) à Cos φ = 0.8	3.3	3	3.07	3.14	3.4	3	3.2	3	3.4	3.2	3.15	3.5	3.5	3.5
Tension de CC (%) à 120°C	3.4	3.2	3.4	3.5	4	3.5	4	4	4	4	4	4	4.5	5
Courant à vide (%)	1	0.7	0.8	0.9	0.7	0.8	0.9	0.6	0.7	0.5	0.5	0.8	0.6	0.7

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 20/30

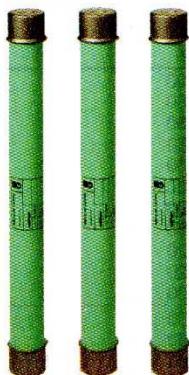


BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 21/30

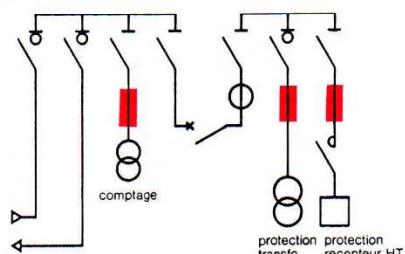
fusibles MT pour l'intérieur Soléfuse pour tensions 7,2 à 36 kV

présentation
caractéristiques
électriques

DT11



présentation



Exemple d'installation avec comptage MT, conforme à la norme UTE C13-100.

Les Soléfuse sont des fusibles à haut pouvoir de coupure, limiteurs de courant. Ils sont destinés à réaliser la protection :

- des transformateurs;
- des réseaux de distribution;
- des récepteurs haute tension contre les défauts importants pouvant survenir, soit :

 - sur les circuits MT,
 - sur les circuits BT, en cas de défaillance de protection BT ou d'incident en amont de ces protections.

Prévus pour une utilisation en intérieur, ils sont ou non munis d'un percuteur servant d'indicateur de fusion.

description

Les Soléfuse comprennent :

- une enveloppe en composite (tissus de verre imprégné) évitant, grâce à son excellente tenue, tout risque de fragmentation lors de la coupure ou de la manutention;
- des éléments fusibles (ruban d'argent pur);
- un garnissage de sable de silice;
- un percuteur prévu en option.

L'optimisation de leur conception apporte un progrès important dans la protection des installations par :

- d'excellentes caractéristiques de fusion du ruban d'argent pur;
- la parfaite extinction de l'arc obtenu par le fort pouvoir d'absorption thermique du sable de silice;
- le montage de l'élément fusible soudé sur les calottes d'extrémités et l'homogénéité du garnissage de sable de silice.

normes

Les fusibles Soléfuse répondent aux exigences des normes internationales suivantes :

- CEI 282-1 787;
- UTE C64-200, C64-210;
- les essais de vieillissement des fusibles sont effectués suivant la norme CEI 644.

caractéristiques électriques

Les fusibles Soléfuse répondent intégralement à la norme NF C64-210 qui fixe notamment le niveau de surtension à : 75 kV crête pour $U_n = 24$ kV, et 38 kV crête pour $U_n = 12$ kV.

Calibre (A) et référence des fusibles⁽¹⁾

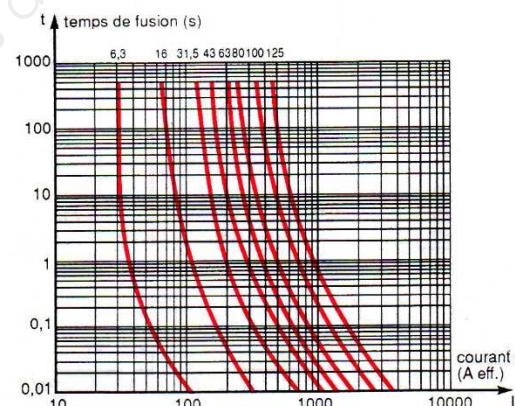
tension nominale (kV)	tension de service (kV)	courant nominal (A)	pouvoir de coupure (kA eff.)	$I^2 \times t$ max. (A ² s)	référence sans percuteur	avec percuteur
7,2	$\leq 6,6$	16	50	3×10^4	55810	55810
		31,5	50	7×10^4		
		63	50	2×10^5		
		125	50	7×10^5		
12	10-11	100	50	5×10^5	55834	55834
		80	40	$3,6 \times 10^5$		
17,5	13,8-15	6,3	30	7×10^3	55840	55850
		16	30	3×10^4	55842	55852
		31,5	30	7×10^4	55844	55854
		43	30	10^5	55846	55856
		63	30	2×10^5	55848	55858
		36	20	7×10^3	55866	55866
24	20-22	6,3	20	3×10^4	55868	55868
		16	20	7×10^4	55870	55870
36	30-33	31,5	20	7×10^4		

(1) autres calibres : nous consulter.

courbes de fusion

Courbes moyennes de fusion de chaque calibre de fusible.

La tolérance sur le courant I est de $\pm 10\%$.



**Doc.
MERLIN-GERIN**

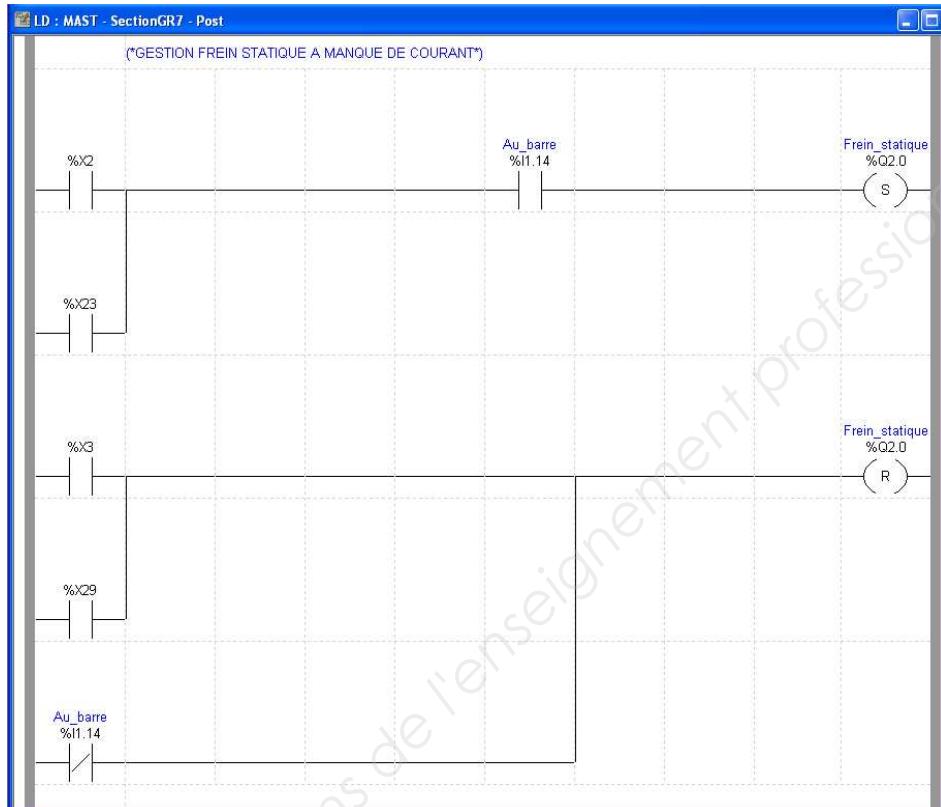
DOCUMENT TECHNIQUE DT12 folio 1/3 :

Les moteurs asynchrones sont assortis de freins statiques à électro-aimants à manque de courant qu'il convient d'alimenter avant la mise en mouvement.

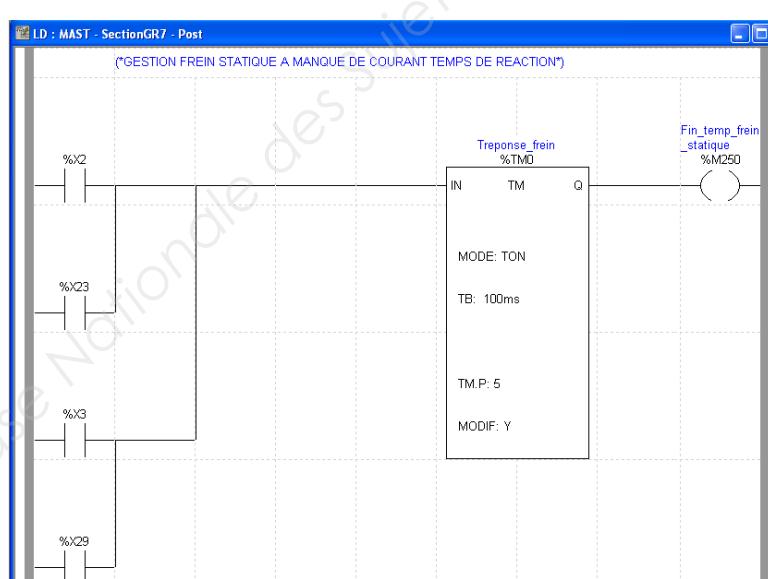
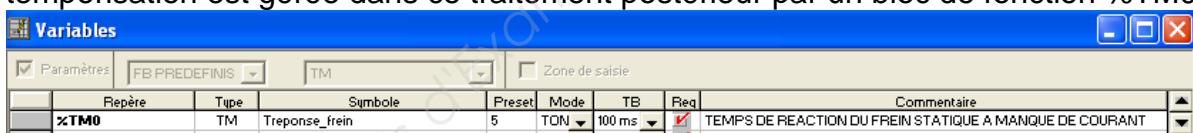
La réponse mécanique du frein n'étant pas immédiate, une temporisation de 0,5 seconde est utilisée.

La gestion du frein au sein du traitement postérieur du programme automate dépend des bits $\%X_i$ associés à chacune des étapes indice i , et ce afin d' activer les bobines mémorisées Set (S) et Reset (R) de la sortie T.O.R.
 $\%Q2.0$:

Voir également le câblage de ce frein donné sur DR3.



La temporisation est gérée dans ce traitement postérieur par un bloc de fonction $\%TMO$:



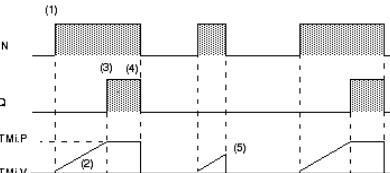
temporisateur $\%TMi$ en mode TON

Généralités

Le fonctionnement en mode TON du temporisateur permet de gérer des retards à l'enclenchement.

Illustration

Le chronogramme illustre le fonctionnement du temporisateur en mode TON.



Fonctionnement

Le tableau suivant décrit le fonctionnement du temporisateur en mode TON.

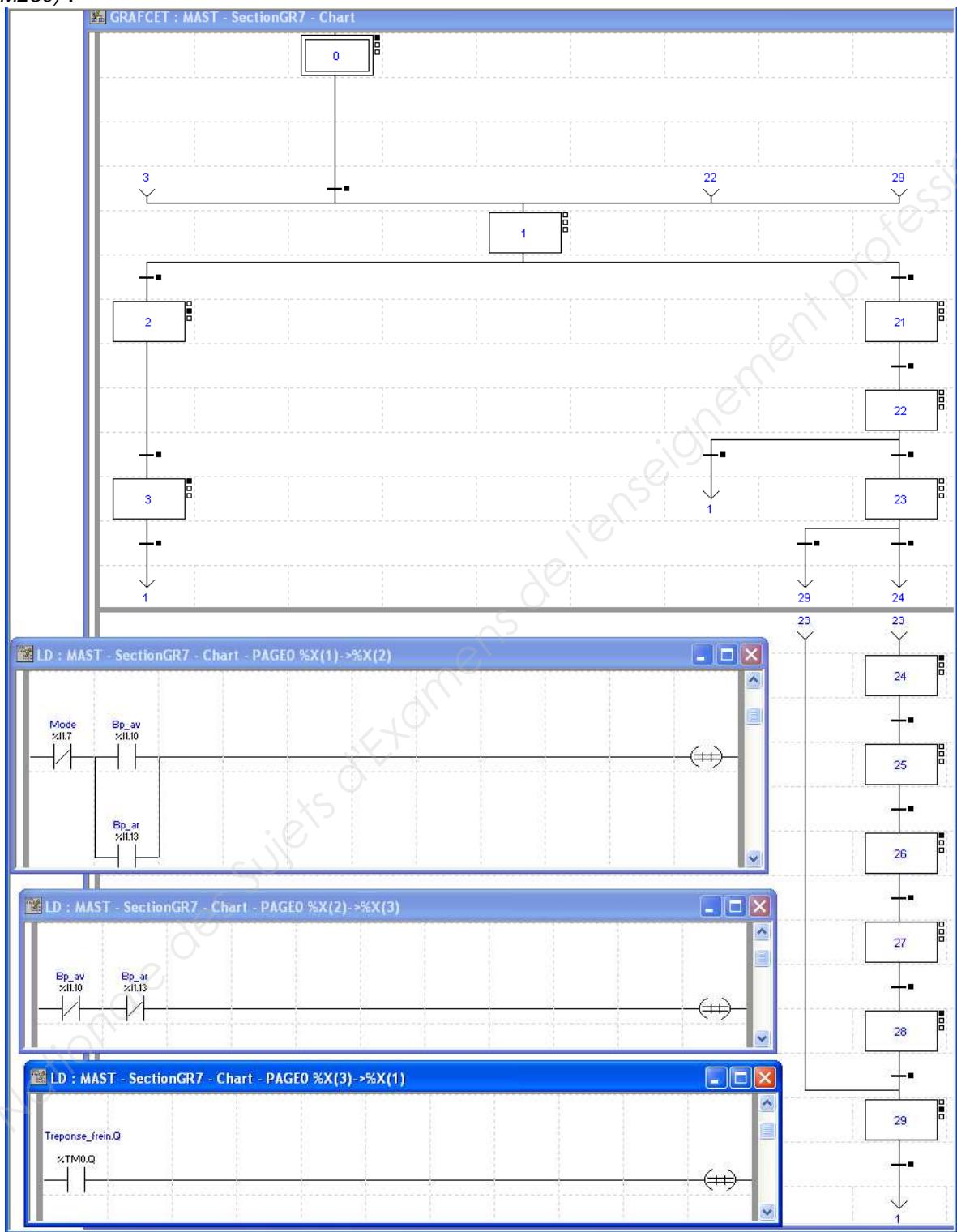
Phase Description

- 1 Lors d'un front montant sur l'entrée IN, le temporisateur est lancé
- 2 La valeur courante $\%TMi.V$ du temporisateur croît de 0 vers $\%TMi.P$ d'une unité à chaque impulsion de la base de temps TB
- 3 Le bit de sortie $\%TMi.Q$ passe à 1 dès que la valeur courante a atteint $\%TMi.P$
- 4 Le bit de sortie $\%TMi.Q$ reste à 1 tant que l'entrée IN est à 1.
- 5 Quand l'entrée IN est à 0, le temporisateur est arrêté même s'il était en cours d'évolution : $\%TMi.V$ prend la valeur 0.

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 23/30

DOCUMENT TECHNIQUE DT12 folio 2/3 :

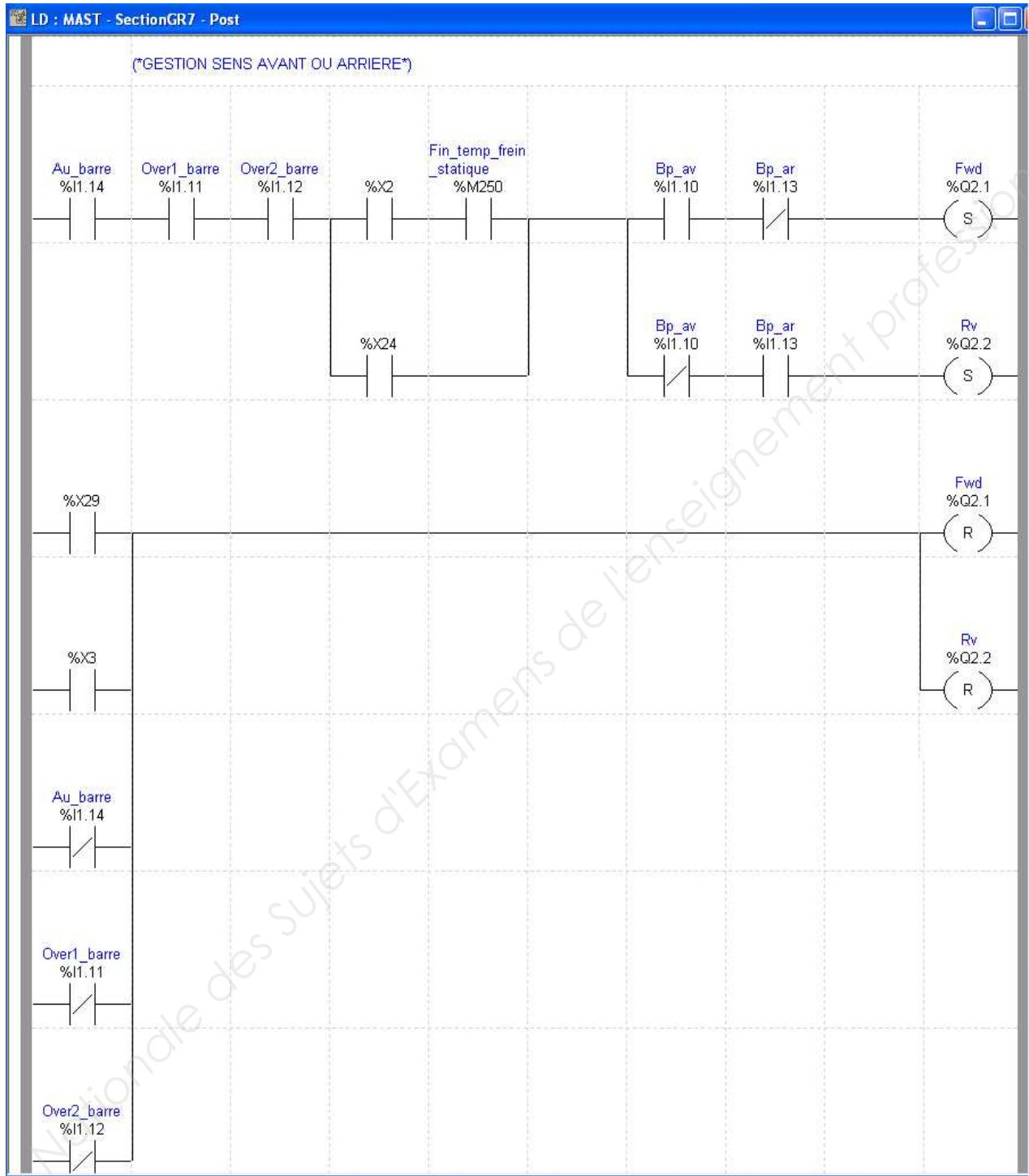
La réceptivité associée aux transitions entre les étapes 3 vers 1 (*mais aussi de 23 vers 1, ou de 29 vers 1*) s'écrit simplement en langage à contacts dans le traitement Chart du programme en exploitant la sortie Q du bloc de fonction %TM0, notée %TM0.Q (*égale aussi à %M250*) :



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 24/30

DOCUMENT TECHNIQUE DT12 folio 3/3 :

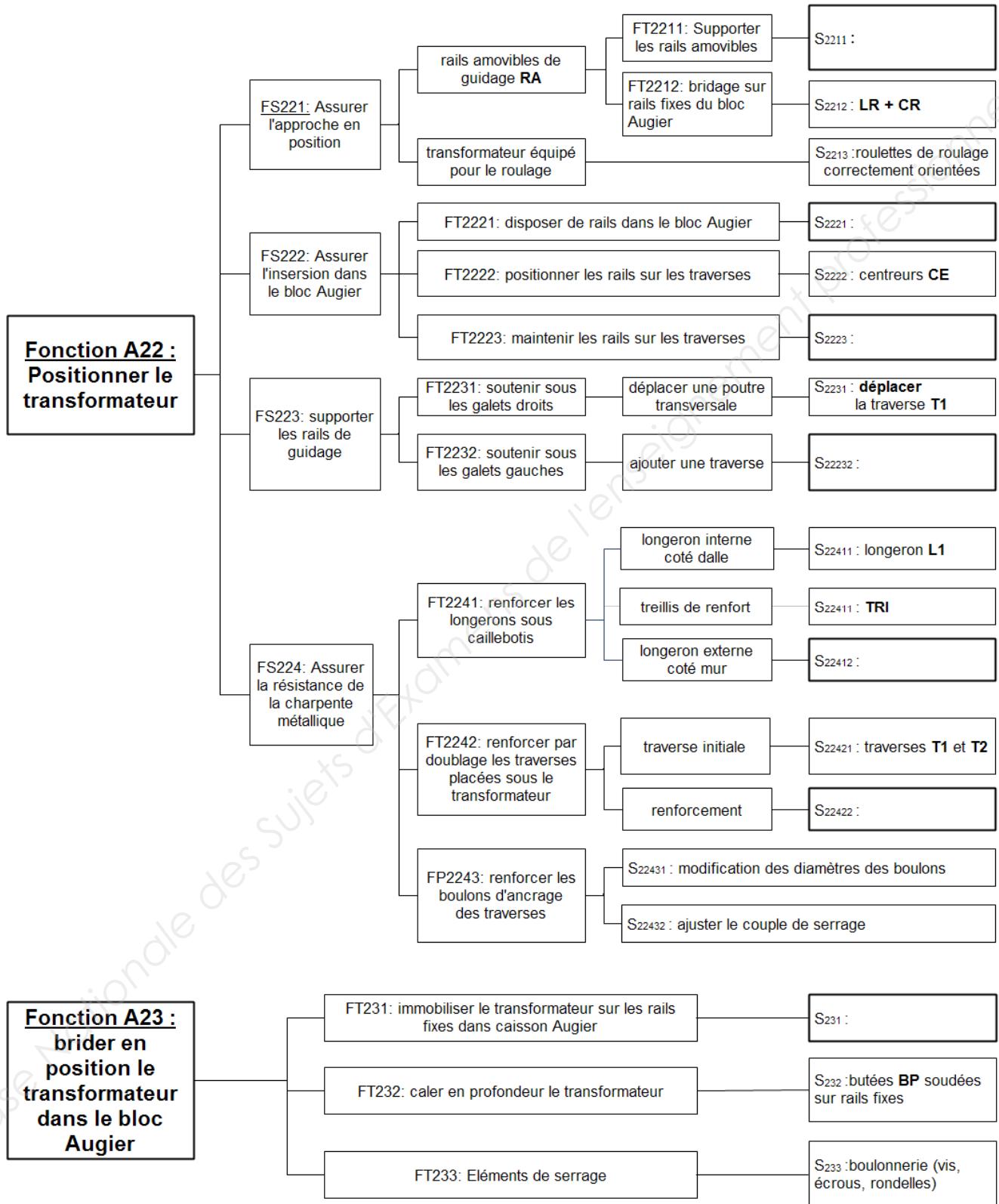
La gestion des sorties T.O.R. ForWarD et ReVerse dans le traitement POST s'établit ainsi :



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 25/30

DOCUMENT RÉPONSE DR1 (à rendre avec la copie) diagrammes FAST des fonctions A22 et A23

Question A.1.3



BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 26/30

DOCUMENT RÉPONSE DR2 (à rendre avec la copie)

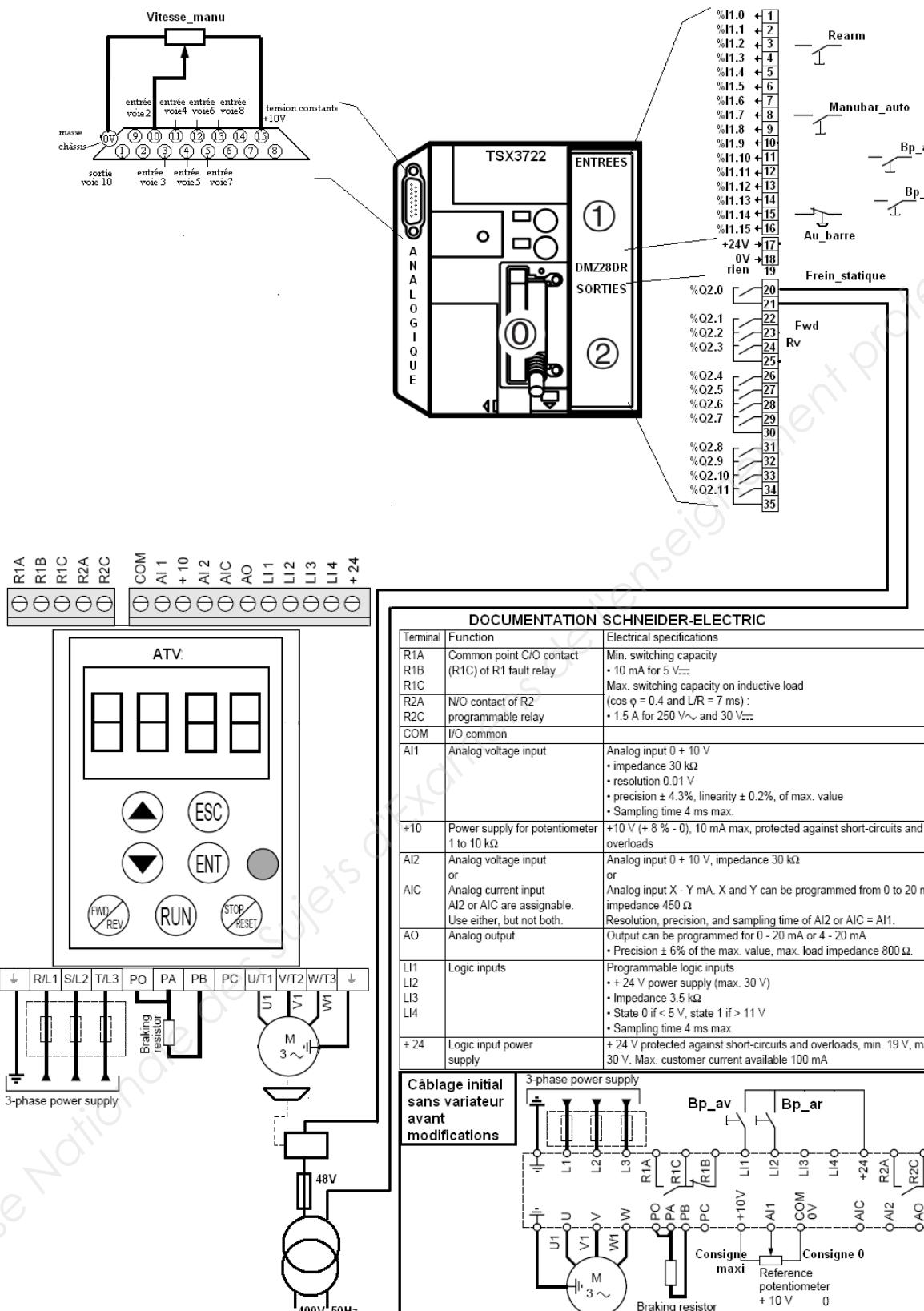
B.2.1.1

GALET	Vitesses linéaires	Vitesses angulaires	REDUCTEUR	Vitesses angulaires	MOTEUR ASYNCHRONE	400 V / 50 Hz 1440 Tr.min ⁻¹ ns = 1500 Tr.min ⁻¹	VARIATEUR DE VITESSE	BFR = 50 Hz	HSP = BFR = LSP = 0
Diamètre D (m)	V_g voulue (m.s ⁻¹)	wg sortie (rad.s ⁻¹)	Réducteur R	wr entrée (rad.s ⁻¹)	Fréquences rotor n (Tr.s ⁻¹)	Nombre de paire de pôles p	Fréquence stator fs (Hz)	Durée accélération Acc (s)	Durée décélération Dec (s)
Formule	$wg = \frac{2 \times Vg}{D}$			$wr = \frac{wg}{R}$	$n = \frac{wr}{2\pi}$		$fs = \frac{g \times n}{1 - g}$	A lire sur la courbe	A lire sur la courbe
D = 0,63	0,116	0,37			0	0	$U = \frac{10 (fs - LSP)}{HSP - LSP}$		
							0	0	
								5	
							50		

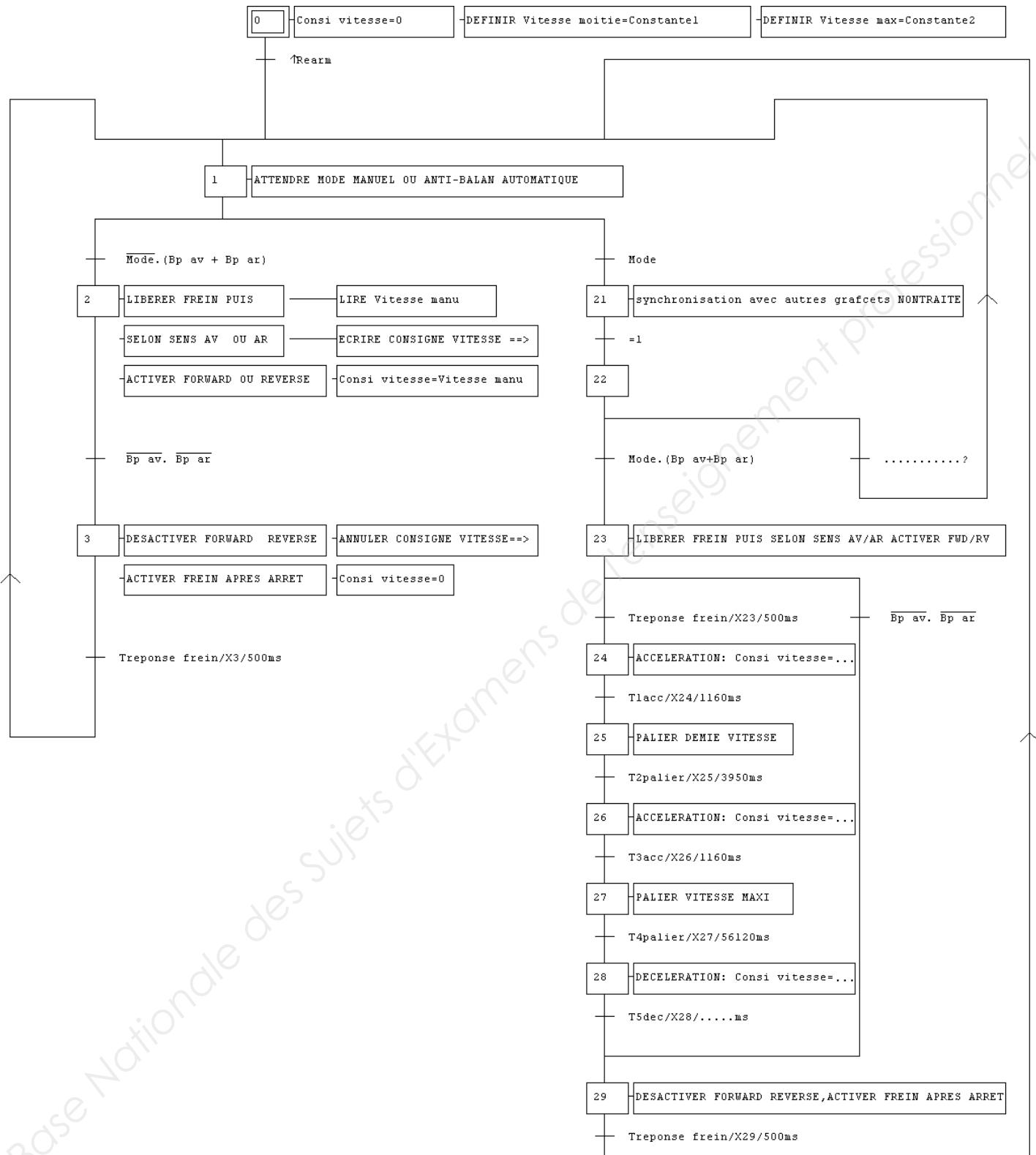
B.2.1.2

Tension nominale	Puissance utile nominale	Facteur de puissance	Rendement nominal	Puissance absorbée	Intensité nominale	Réglage variateur
U_n (V)	P_u (W)	$\cos \phi$	η	P_{abs} (W)	I_n (A)	I_{th}
Plaque signalétique	Plaque signalétique	Plaque signalétique	Plaque signalétique			
400	7500	0,86	0,98			

DOCUMENT RÉPONSE DR 3 (à rendre avec la copie)



DOCUMENT RÉPONSE DR4 (à rendre avec la copie)



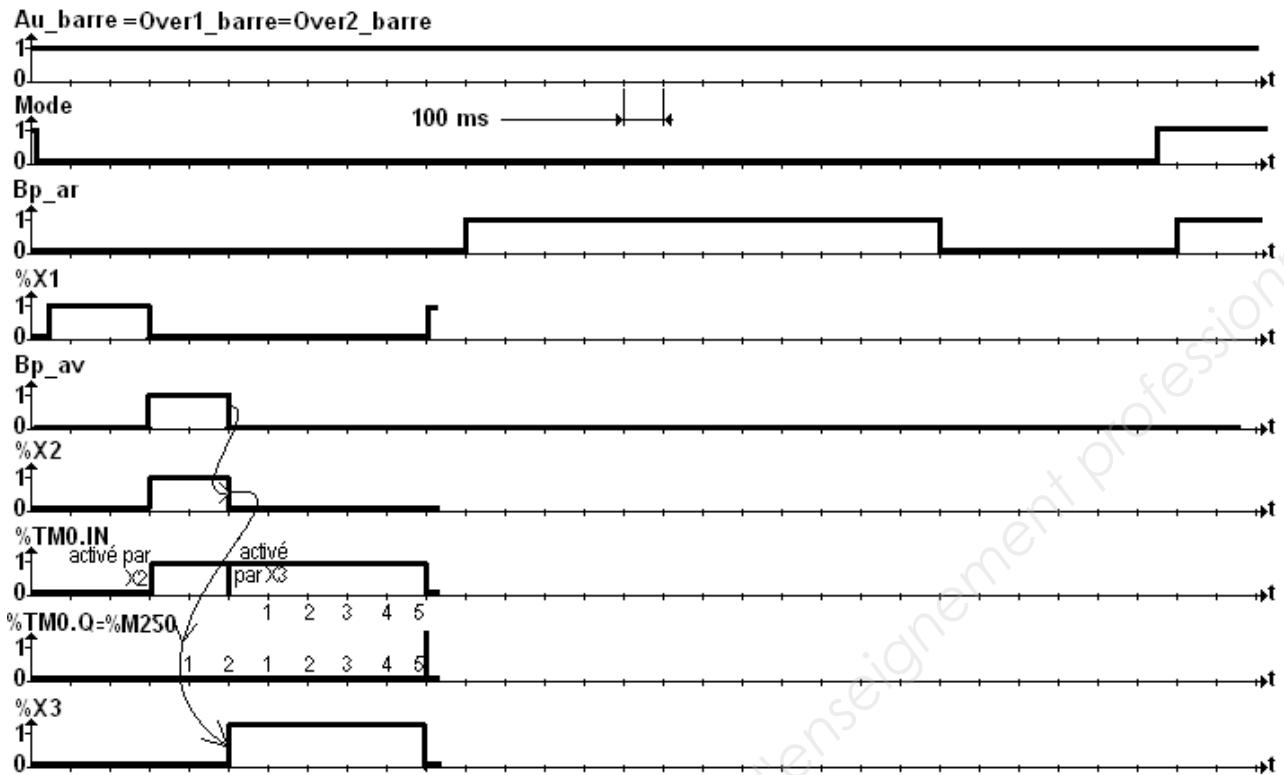
B2.3.1. Branche gauche : mode

Branche droite : mode

B2.5.2. Valeurs numériques : Constante1 = Constante2 =

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 29/30

DOCUMENT RÉPONSE DR5 (à rendre avec la copie)



B2.3.2.2 Conséquences : -pour le frein statique :

-pour la charge suspendue au pont :

B2.4.1. Estimation de la vitesse moteur à laquelle le frein est enclenché sur le chronogramme :

.....

B2.4.2. Comment paramétrier le variateur pour que les contacts de son relais R2 puissent être le support de l'information vitesse moteur (quasi) nulle ?

.....

BTS ENVIRONNEMENT NUCLÉAIRE	durée : 4 heures	session 2019
U42 : Détermination et justification de choix techniques	ENE4JCT	page 30/30

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.