

BACCALAURÉAT TECHNOLOGIQUE

ÉPREUVE D'ENSEIGNEMENT DE SPÉCIALITÉ

SESSION 2023

SCIENCES ET TECHNOLOGIES DE L'INDUSTRIE ET DU DÉVELOPPEMENT DURABLE

Ingénierie, innovation et développement durable

ARCHITECTURE ET CONSTRUCTION

Durée de l'épreuve : **4 heures**

L'usage de la calculatrice avec mode examen actif est autorisé.

L'usage de la calculatrice sans mémoire, « type collègue » est autorisé.

Dès que ce sujet vous est remis, assurez-vous qu'il est complet.

Ce sujet comporte 26 pages numérotées de 1/26 à 26/26.

Constitution du sujet :

Partie commune (durée indicative 2h30)	12 points
Partie spécifique (durée indicative 1h30)	8 points

**Le candidat traite les 2 parties en suivant les consignes contenues dans le sujet.
Ces 2 parties sont indépendantes et peuvent être traitées dans un ordre indifférent.**

Chacune des parties est traitée sur des copies séparées.

Tous les documents réponses sont à rendre avec la copie.

Le centre de tri multiflux



- o **Présentation de l'étude et questionnaire..... pages 3 à 8**
- o **Documents techniques..... pages 9 à 14**
- o **Documents réponses pages 15 à 18**

Mise en situation

Le Sydeme (Syndicat mixte de transport et de traitement des Déchets Ménagers de Moselle-Est) assure les compétences de collecte, de transport et de traitement des déchets ménagers et assimilés sur son territoire.

Le Sydeme développe des filières adaptées à chaque type de déchets. En effet, sa politique s'inscrit dans un contexte de préservation de l'environnement, de maîtrise des coûts et de développement des énergies renouvelables.

Le Sydeme met en œuvre un schéma global de gestion des déchets ; sa vocation première est la valorisation optimale des déchets. Cela demande un effort de tri de la part des ménages. Les sacs orange contiennent les déchets recyclables, les sacs verts les biodéchets et les bleus les déchets résiduels.

Le Sydeme a mis en place sur le site de Morsbach (57) un centre de tri multiflux ainsi qu'un centre de méthanisation appelé Méthavalor qui permet, entre autres, de chauffer une serre pédagogique.

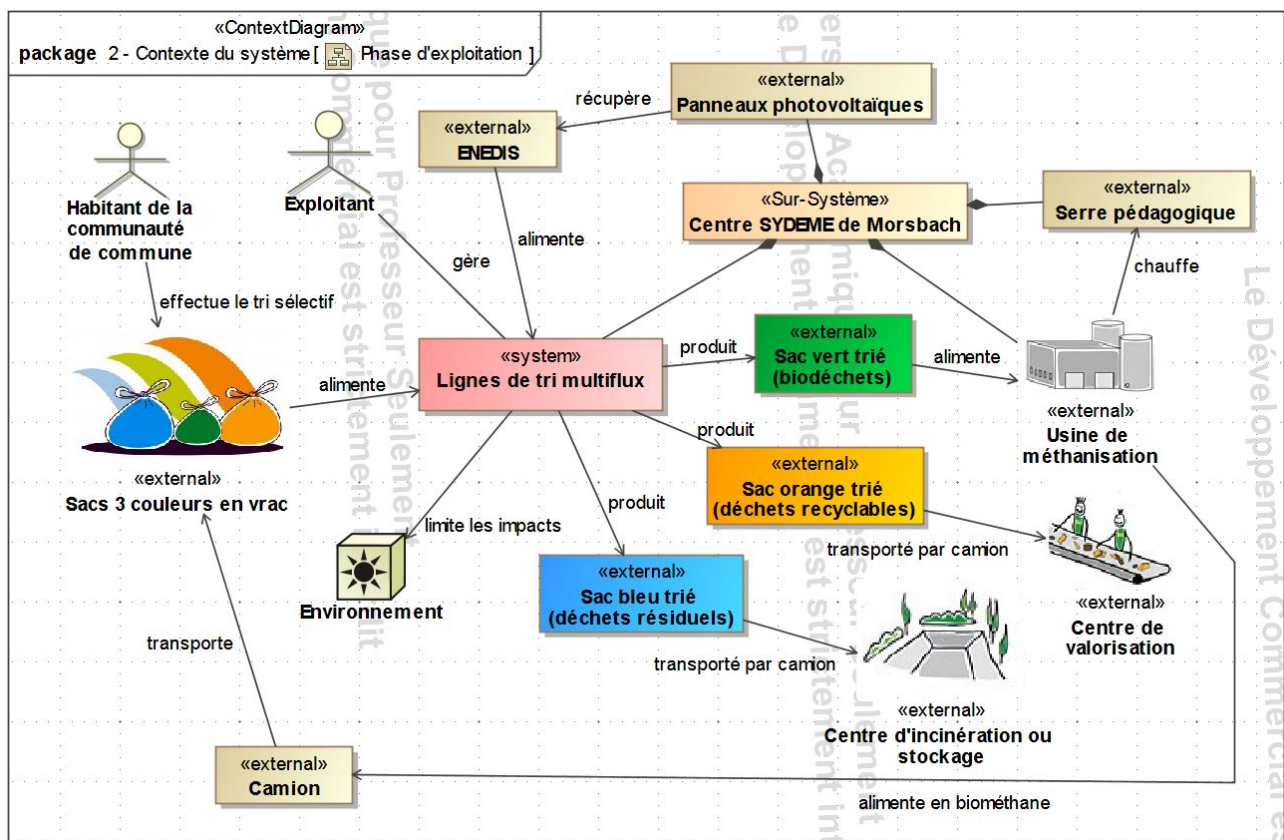


Figure 1 : diagramme de contexte du système

Le centre de tri multiflux a pour fonction de séparer par couleur (document technique DT1) l'ensemble des sacs collectés afin de les diriger vers les différents lieux de traitement.

Travail demandé

Partie 1 : la collecte multiflux simultanée présente-t-elle un intérêt environnemental ?

L'objectif est de comparer l'impact sur l'environnement de la phase de transport des déchets avec celui d'une collecte classique.

En situation de phase de transport, le centre de tri multiflux de Morsbach reçoit les camions de collecte dans lesquels les sacs orange (déchets recyclables), les sacs verts (biodéchets) et les sacs bleus (déchets résiduels) sont mélangés. Dans chaque commune, les 3 types de sacs sont collectés simultanément une fois par semaine.

Lors d'une collecte « classique », chaque type de déchets fait l'objet d'une collecte séparée une ou deux fois par semaine.

Question 1.1 DT2 DR1	À l'aide du document technique DT2, calculer , sur le document réponse DR1, la masse totale de déchets collectés sur le site de tri multiflux de Morsbach en une année et la répartition des quantités de déchets collectés par type.
--------------------------------	--

Question 1.2 Page 3 (figure 1)	Identifier le carburant utilisé pour le transport à l'aide du diagramme de contexte du système de la page 3.
---------------------------------------	---

Les différents paramètres du cycle de vie ont été enregistrés dans un logiciel afin de comparer l'impact sur l'environnement de la collecte multiflux simultanée à celui d'une collecte classique sur 50 ans.

Question 1.3 DT3 DR1	À l'aide du document technique DT3, relever la « consommation d'énergie non renouvelable » en équivalent jour d'un européen moyen, pour chaque phase de chaque type de collecte. Renseigner le tableau du document réponse DR1.
--------------------------------	--

Question 1.4	Conclure sur le bien-fondé de la collecte multiflux simultanée au regard de son impact sur l'environnement.
--------------	--

Partie 2 : l'exigence de cadence du centre de tri multiflux est-elle vérifiée ?

L'objectif est de vérifier la capacité du centre de tri multiflux de livrer un minimum de 18 camions semi-remorques par jour de déchets recyclables (sacs orange) pour être rentable économiquement.

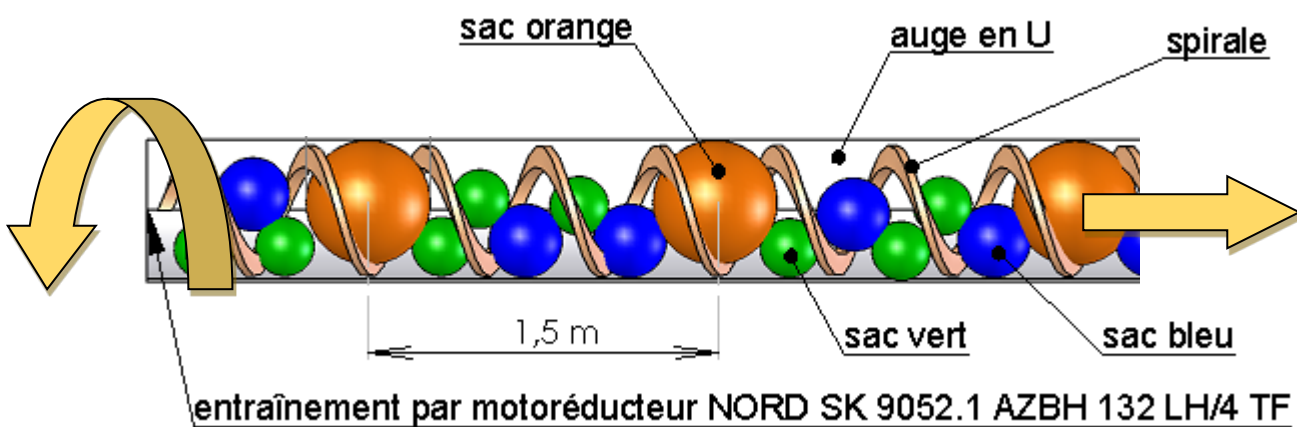
La remorque du camion qui réceptionne les sacs orange présente un volume de 90 m³ soit 1384 sacs par benne.

Question 2.1 | Le volume maximal d'un sac peut être considéré comme celui d'une sphère de diamètre de 50 cm. **Calculer** le volume d'un sac en m³, sachant que le volume V d'une sphère de rayon R est :

$$V = \frac{4 \cdot \pi \cdot R^3}{3}$$

Question 2.2 | Les sacs sont déformables et partiellement remplis. En majorant le nombre théorique de sacs de 25 %, **définir** le nombre de sacs réellement contenus dans une remorque.

Le nombre de sacs par remorque est fixé à 1 800. Pour que les cinq lignes fonctionnant en parallèle (document technique DT1) puissent traiter ce nombre de sacs, le débit minimum de sacs orange doit être de 1 sac toutes les 5 secondes pour une ligne.



Question 2.3 | À partir de la figure 2, **déterminer** la vitesse d'avance en m·s⁻¹ des sacs imposée pour respecter le débit d'un sac toutes les cinq secondes.

Page 5 (figure 2)

Question 2.4 | À l'aide du document technique DT5, **vérifier** la conformité en vitesse du motoréducteur qui entraîne la vis d'Archimède.

DT5

Partie 3 : la communication avec les chaînes de tri est-elle vérifiée ?

L'objectif de cette partie est de vérifier que la technologie de communication mise en œuvre au centre de tri multiflux permet de réaliser sans erreur l'aiguillage d'un sac en fonction de sa couleur. La reconnaissance de la couleur d'un sac sur une chaîne de tri déclenche l'ouverture d'une trappe. Le sac chute sur un convoyeur qui l'évacue vers un bac de réception et de stockage correspondant à sa couleur (document technique DT1). Les chaînes de tri sont pilotées par un poste de contrôle sous la surveillance d'un technicien (document technique DT6).

Étude de la technologie de communication

La communication entre le poste de contrôle et les chaînes de tri s'effectue par une liaison matérielle du type RS 485 via le protocole Modbus.

Il s'agit de vérifier la commande des trappes en fonction du contenu des messages de communication.

En début de journée, le démarrage du tri des sacs est précédé d'une phase d'initialisation. Le technicien envoie un message à destination des cinq chaînes de tri (broadcast) demandant la fermeture de toutes les trappes (même si celles-ci sont déjà fermées). Le tri pourra ensuite commencer avec l'arrivée des sacs.

Question 3.1 DT1, DT6	À partir des documents techniques, justifier la demande de fermeture de toutes les trappes dans la phase d'initialisation.
--------------------------	---

Question 3.2 DT6 DR2	À l'aide du document technique DT6, compléter sur le document réponse DR2 le champ « adresse » de la trame permettant d'envoyer un message de fermeture des trappes à toutes les chaînes de tri en hexadécimal.
----------------------------	--

Lors de la surveillance des opérations de tri sur le moniteur de contrôle, le technicien intercepte un message de reconnaissance d'un sac orange sur une chaîne de tri. Le message codé est donné dans le document réponse DR2.

Question 3.3 DT6 DR2	À partir du document technique DT6 et du message à décoder du document réponse, compléter le tableau du DR2.
----------------------------	---

Étude de la fiabilité de la communication : décodage d'une trame Modbus

Il s'agit de vérifier la fiabilité de la communication. Le protocole Modbus fonctionne en mode Remote Terminal Unit (RTU) ou unité terminale à distance. Cela signifie que chaque octet transmis est encapsulé selon le format ci-dessous :

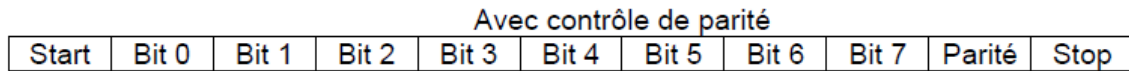


Figure 4 : détail d'une trame Modbus transmettant un octet en mode RTU

En mode RTU, le format de transmission est configuré de la façon suivante : 1 bit de start, 1 octet de données, 1 bit de parité paire, 1 bit de stop. La vitesse de transmission de la communication est configurée à 9600 bauds (1 baud = 1 bit·s⁻¹).

Question 3.4 | Le chronogramme de transmission en mode RTU est représenté sur le document réponse DR3. **Déterminer**, sur la copie, le nombre total de bits nécessaires à la transmission d'un octet.

DR3

Repérer, sur le document réponse DR3, les bits de donnée en les entourant.

Question 3.5 | **Relever**, sur le document réponse DR3, la durée d'émission d'un bit.

DR3

Calculer la vitesse de transmission de l'information en bit·s⁻¹.

Cette valeur est-elle conforme avec celle configurée ? **Justifier** la réponse sur la copie.

Question 3.6 | **En déduire** le temps mis pour transmettre un octet dans une trame Modbus.

Il s'agit enfin de vérifier qu'aucun sac d'une autre couleur ne tombera dans le bac de réception des sacs orange. Le chronogramme du DR3 correspond au message émis à l'arrivée d'un sac bleu dans la chaîne de tri n°3.

Rôle du bit de parité : le bit de parité est un moyen de s'assurer de la bonne communication entre l'émetteur du message et le récepteur.

En parité paire, l'émetteur positionne ce bit à 0 ou à 1 afin que le nombre total de bits à 1 (message + parité) soit pair lors de l'envoi.

À la réception du message, le système contrôle si le nombre de bits reçu est pair. Si c'est le cas, le message est correct et il n'y a pas d'erreur de transmission sinon il y a erreur de transmission et rejet du message.

Question 3.7 | Afin que la transmission soit conforme (parité paire), sur le document réponse DR3, **compléter** le chronogramme et **définir** la valeur du bit de parité.

DR3

Justifier la réponse sur la copie.

Question 3.8 DR3	Sur le document réponse DR3, définir la valeur binaire de l'octet à transmettre et convertir la valeur en hexadécimal.
Question 3.9 DT6	Comparer le résultat obtenu à la question précédente avec les ordres de fermeture/ouverture du document technique DT6. Conclure sur la fiabilité de la communication d'un octet en mode RTU.

Partie 4 : les intérêts économiques et environnementaux des panneaux photovoltaïques sont-ils justifiés ?

L'objectif de cette partie est d'optimiser la surface disponible sur la toiture du centre de tri multiflux.

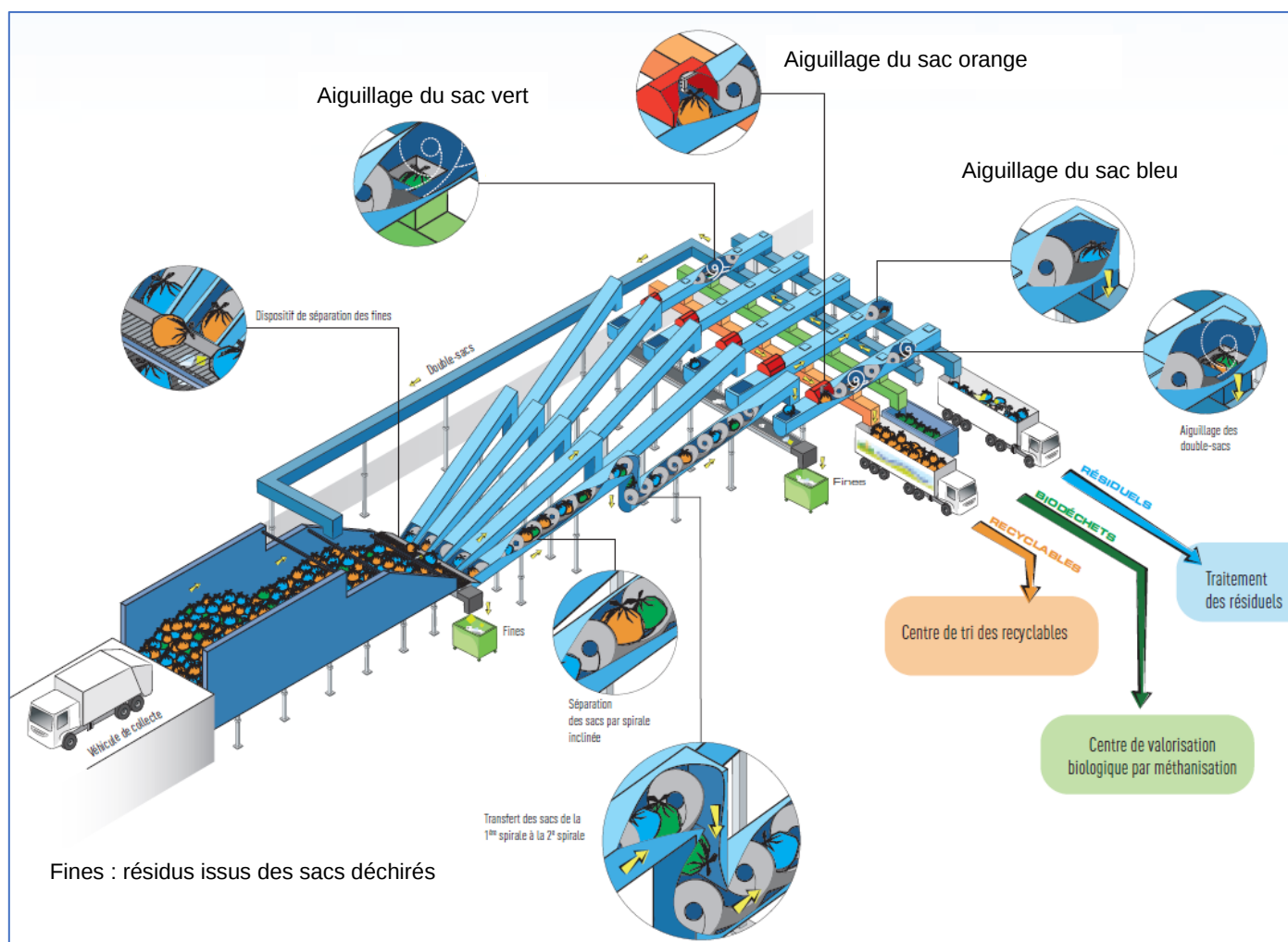
Celle-ci est équipée de panneaux photovoltaïques ; l'énergie produite est ensuite revendue à ENEDIS. Dans la chaîne de puissance, on s'intéresse à l'étude des flux d'énergie.

Question 4.1 DT7 DR4	À l'aide du document technique DT7, sur le document réponse DR4, compléter la chaîne de puissance simplifiée de l'installation photovoltaïque et justifier la présence d'un compteur d'énergie. Déterminer le rendement global de cette chaîne de puissance.
----------------------------	---

Une simulation de la production d'énergie électrique a été réalisée sur le site PVWatts. Cette énergie est revendue ensuite à ENEDIS au tarif de 0,19 € / kWh. L'investissement de base pour réaliser l'installation est de 150 000 euros.

Question 4.2 DT8	À partir du document technique DT8, relever l'énergie produite par an et revendue à ENEDIS et déterminer le gain annuel engendré par la revente de cette énergie. En déduire le temps de retour sur investissement en années.
Question 4.3	Calculer l'économie de CO ₂ faite en un an grâce aux modules photovoltaïques, sachant qu'en France, la production d'un kWh d'énergie électrique dégage en moyenne 80 g de CO ₂ .
Question 4.4	À l'aide des réponses aux questions précédentes, conclure sur l'intérêt de cette installation photovoltaïque d'un point de vue économique et d'un point de vue environnemental.

DT1 – Principe de fonctionnement du centre de tri multiflux

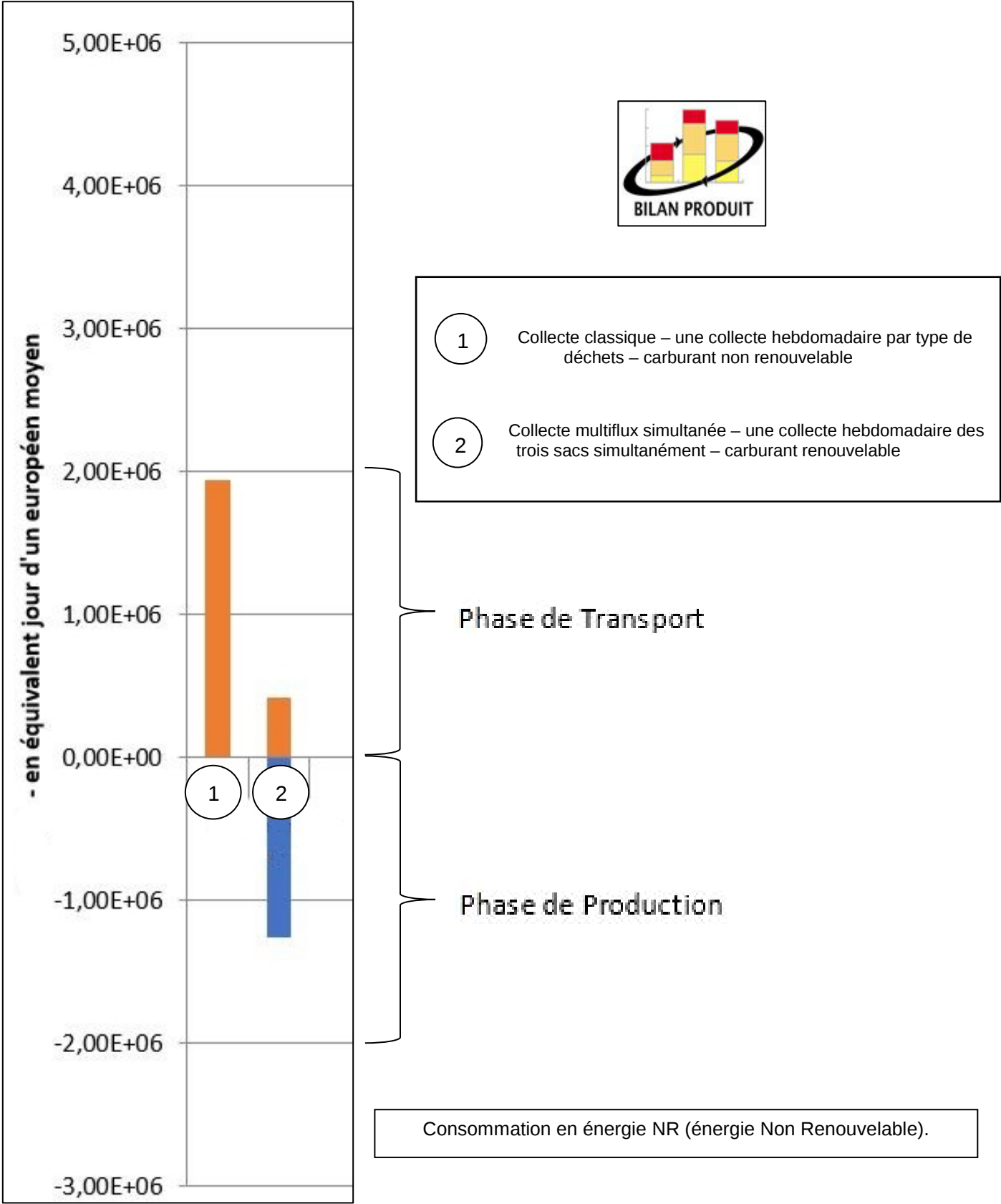


Les sacs sont déversés par les véhicules de collecte dans une fosse munie d'un système permettant de les faire avancer vers les 5 lignes de tri. Celles-ci sont pourvues de convoyeurs à vis d'Archimède pour déplacer les sacs. Un système de reconnaissance optique permet d'aiguiller les différents sacs en fonction de leurs couleurs. Les éventuels double-sacs sont réinjectés dans la fosse.

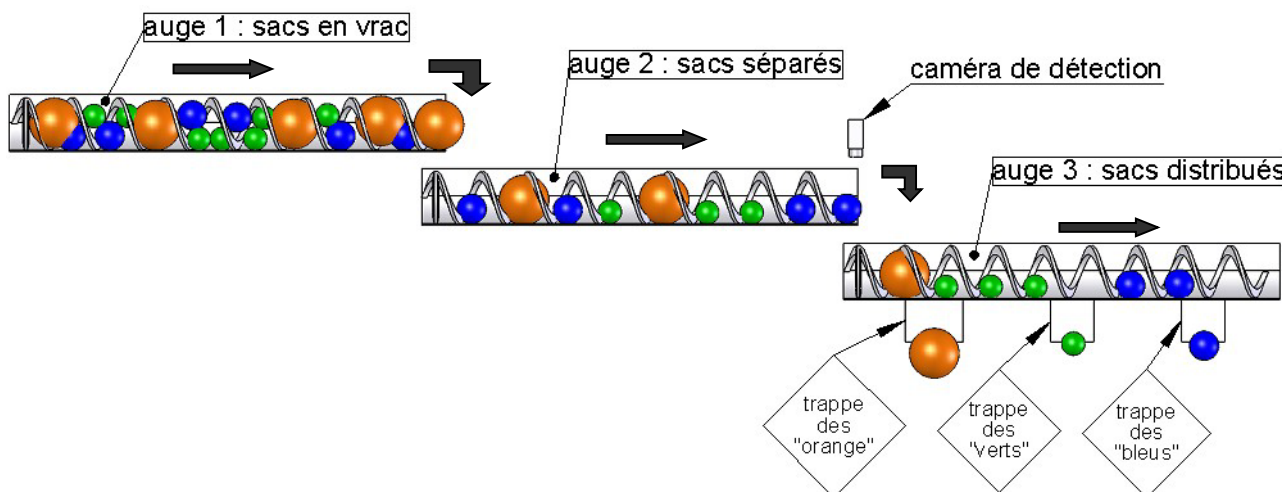
DT2 – Flux de déchets sur le centre de tri multiflux

La collecte des déchets ménagers du territoire couvert par le site de tri multiflux de Morsbach est organisée 5 jours par semaine sur toute l'année (52 semaines). Le Sydeme collecte en moyenne 760 tonnes de déchets par jour. La répartition en masse des différents types de déchets est la suivante :

- 26 % sous forme de déchets verts (sacs verts – méthanisation) ;
- 34 % sous forme de déchets recyclables (sacs orange – recyclage) ;
- 40 % sous forme de déchets résiduels (sacs bleus – incinération).



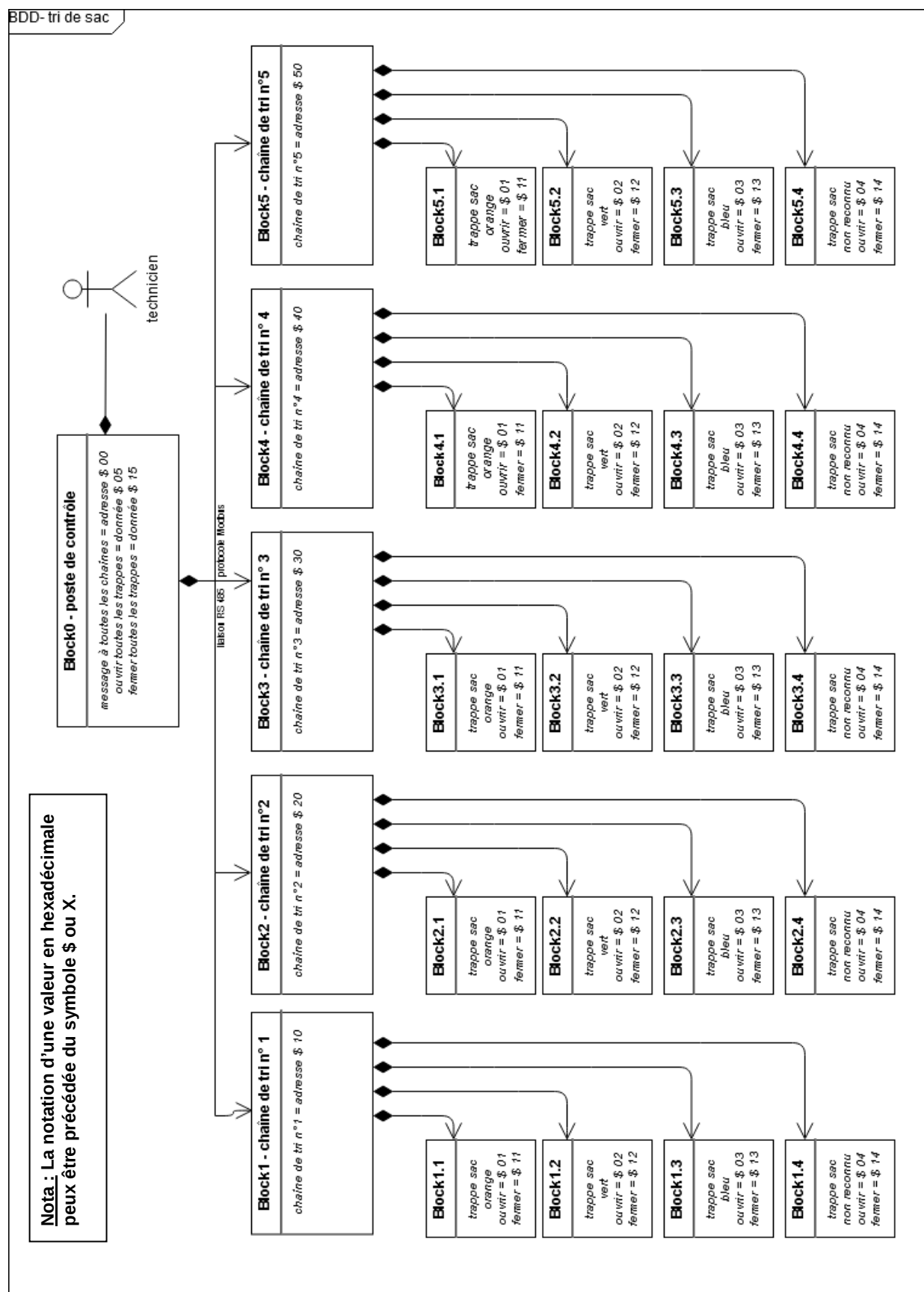
DT4 – Croquis d'une ligne de transfert et de tri des sacs



DT5 – Caractéristiques des motoréducteurs

			Vitesse de déplacement produite par l'ensemble [motoréducteur-vis d'Archimède]
Modèle 1 : NORD SK 9052.1 AZBH 132 LH/4 TF	Puissance : 9,2 kW Vitesse moteur : 1450 tr·min ⁻¹ Vitesse de sortie : 37 tr·min ⁻¹ Couple de sortie : 2407 N·m	Pas de la vis d'Archimède : 510 mm	0,3145 m·s ⁻¹
Modèle 2 : NORD SK 9052.1 AZBH 132 SP/4 TF	Puissance : 5,5 kW Vitesse moteur : 1465 tr·min ⁻¹ Vitesse de sortie : 27 tr·min ⁻¹ Couple de sortie : 1956 N·m	Pas de la vis d'Archimède : 510 mm	0,2295 m·s ⁻¹

DT6 – Diagramme de définition de blocs des chaînes de tri



DT7 – Données techniques de l'installation photovoltaïque

LES PANNEAUX PHOTOVOLTAÏQUES DU SITE

Dans le cadre de sa démarche de développement durable, le Sydeme a installé des panneaux photovoltaïques sur le toit du centre de tri multiflux de Morsbach.

Grâce à cet équipement, nous développons aujourd'hui une nouvelle source d'énergies renouvelables qui permettra, selon nos estimations, d'autoproduire 15 % de ce que nous consommons pour le tri optique des sacs multiflux.

Aussi, cette initiative permet de diminuer la production de CO₂, notamment responsable de la pollution de l'air et du réchauffement climatique.



COMMENT FONCTIONNENT LES PANNEAUX PHOTOVOLTAÏQUES ?

Ces panneaux captent les rayons du soleil grâce à des cellules photovoltaïques et les convertissent en électricité.

L'électricité produite est en courant continu, elle est transformée en courant alternatif à 50 Hz et 400 V identique à l'électricité du réseau par le biais d'un onduleur.

La puissance d'une installation solaire photovoltaïque se mesure en Watts crête (Wc) ou kiloWatts crête (kWc).

La « puissance crête » est la puissance émise par un panneau ou par un système photovoltaïque, mesurée dans les meilleures conditions d'ensoleillement, c'est-à-dire à midi, en plein soleil.

Caractéristiques des panneaux

- Orientation des panneaux : sud
- Surface occupée : 420 m²
- Puissance totale : 49.68 kWc (kiloWatts crête)
- Nombre de panneaux : 216

Données techniques sur les types de modules photovoltaïques

Module Type

The module type describes the photovoltaic modules in the array. If you do not have information about the modules in the system, use the default Standard module type. Otherwise, you can use the nominal module efficiency, cell material, and temperature coefficient from the module data sheet to choose the module type.

Module Type Options

Type	Approximate Efficiency	Module Cover	Temperature Coefficient of Power
Standard (crystalline Silicon)	15%	Glass	-0.47 %/°C
Premium (crystalline Silicon)	19%	Anti-reflective	-0.35 %/°C
Thin film	10%	Glass	-0.20 %/°C

PVWatts[®] uses a basic set of equations to represent the module's physical properties and performance. The module type determines how PVWatts[®] calculates the angle-of-incidence correction factor as sunlight passes through the module cover to the photovoltaic cell, and the cell's operating temperature. (See the [Technical Reference](#) for details).

DT8 – Résultats de la simulation sur le site PVWatts

Latitude : 49 ° 10 ' 7 " Nord

Longitude : 6 ° 51 ' 8 " Est

Puissance nominale du système PV : 49,68 kW_c

Inclinaison des modules : 30 °

Orientation (azimut) des modules : 185 ° (0 ° pour le Nord, 90 ° pour l'Est, ...)

SYSTEM INFO

Modify the inputs below to run the simulation.

DC System Size (kW):	49.68
Module Type:	Standard
Array Type:	Fixed (open rack)
System Losses (%):	14
Tilt (deg):	30
Azimuth (deg):	185



RESULTS

 [Print Results](#)

Month	Solar Radiation (kWh / m ² / day)	AC Energy (kWh)	Energy Value (\$)
January	1.12	1 454	N/A
February	1.91	2 282	N/A
March	3.33	4 288	N/A
April	4.18	5 106	N/A
May	4.64	5 653	N/A
June	5.44	6 368	N/A
July	5.79	6 839	N/A
August	5.29	6 285	N/A
September	3.69	4 390	N/A
October	2.17	2 747	N/A
November	1.48	1 859	N/A
December	1.00	1 304	N/A
Annual	3.34	48 575	0

DR1 – Impact sur l'environnement

Question 1.1 :

Désignation	Détail des calculs	Taux	Résultats
Masse totale de déchets collectés par an sur le site de tri		100 %	
Masse de déchets verts collectés par an sur le site de tri		26 %	51376 tonnes/an
Masse de déchets recyclables collectés par an sur le site de tri			
Masse de déchets résiduels collectés par an sur le site de tri			

Question 1.3 :

Consommation d'énergie non renouvelable en équivalent jour d'un européen moyen	Phase de transport	Phase de production	Total sur le cycle de vie
Collecte classique			
Collecte multiflux		- 1,25·10 ⁶	

NOM DE FAMILLE (naissance) :
(en majuscules)

[illegible]

RENTON:
(en majuscules)

[illegible][illegible]

--	--	--



(Les numéros figurent sur la convocation, si besoin demander à un surveillant.)

		/			/				
--	--	---	--	--	---	--	--	--	--

DR2 – Trame Modbus

Question 3.2 : trame Modbus – message à toutes les chaînes de tri

	adresse à compléter	fonction	donnée	contrôle	
start	\$.....	\$10	\$15	XX	end

Question 3.3 : trame Modbus – message à décoder

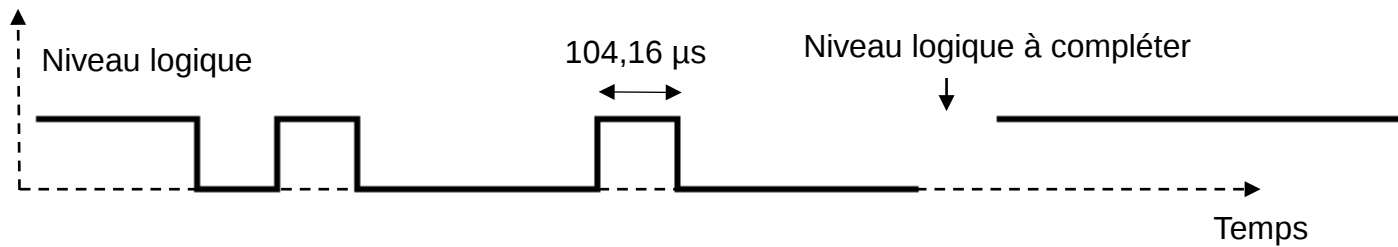
	adresse	fonction	donnée	contrôle	
start	\$ 30	\$06	\$ 01	XX	end

Tableau à compléter :

N° de chaîne de tri concerné	
Trappe associée	
Sens de manœuvre de la trappe	
Objectif de tri est atteint ou pas	☐ <i>Oui</i> ☐ <i>Non</i>

DR3 – Trame Modbus

Question 3.4, question 3.5 et question 3.7 :



1	1	0	1	0	0	0	1	0	0	0		1	1	1	1	1
bus au repos		start	octet à transmettre (donnée)								parité	stop	bus au repos			

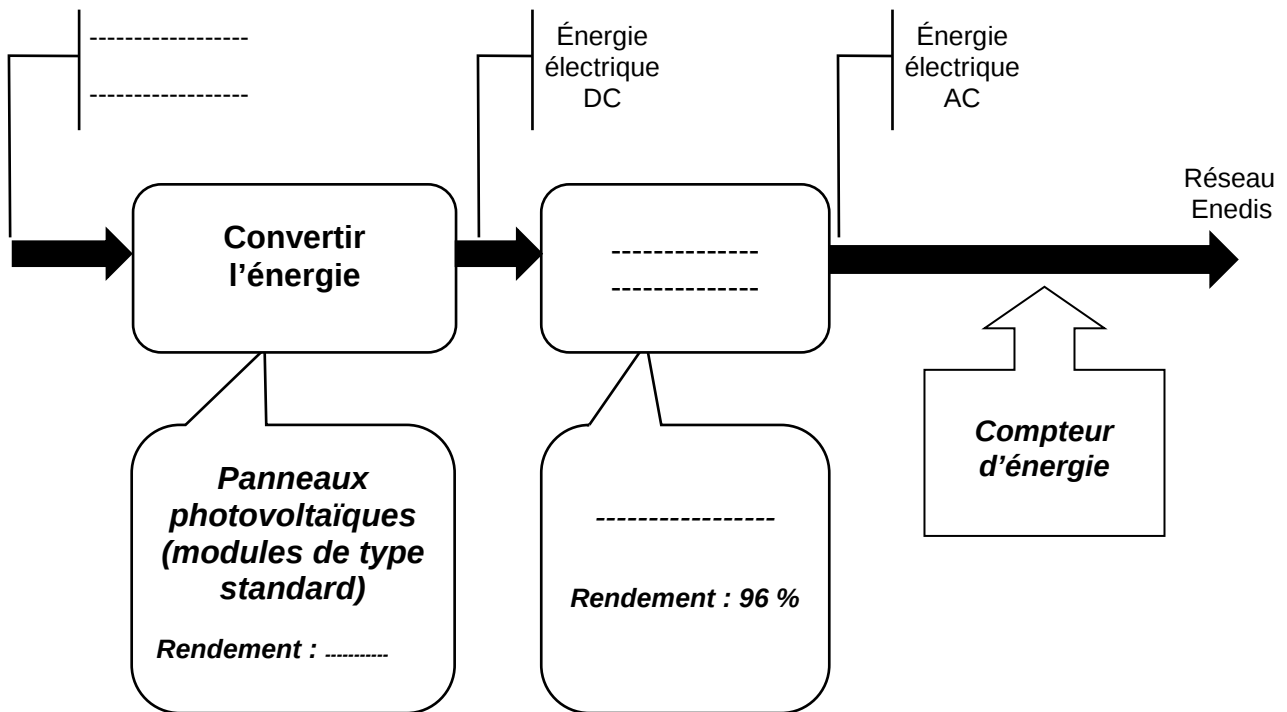
Question 3.8 :

Tableau à compléter :

	bit 7	bit 6	bit 5	bit 4	bit 3	bit 2	bit 1	bit 0
Valeur binaire								
Valeur hexadécimale								

DR4 – Installation photovoltaïque

Question 4.1 :



(en majuscules)

[illegible]

(en majuscules)

[illegible][illegible]

--	--	--



Né(e) le :

		/			/				
--	--	---	--	--	---	--	--	--	--

PARTIE SPÉCIFIQUE (8 points)

ARCHITECTURE ET CONSTRUCTION

Le centre de tri multiflux



- o **Présentation de l'étude et questionnement..... pages 20 à 22**
- o **Documents techniques..... pages 23 à 25**
- o **Document réponses page 26**

Mise en situation

Il s'agit de vérifier le dimensionnement d'une partie de la structure porteuse des auge (auge : gouttière qui conduit les sacs avec les convoyeurs à vis d'Archimède) abordé précédemment figure 2 dans la partie commune et dont la modélisation est rappelée ci-dessous.

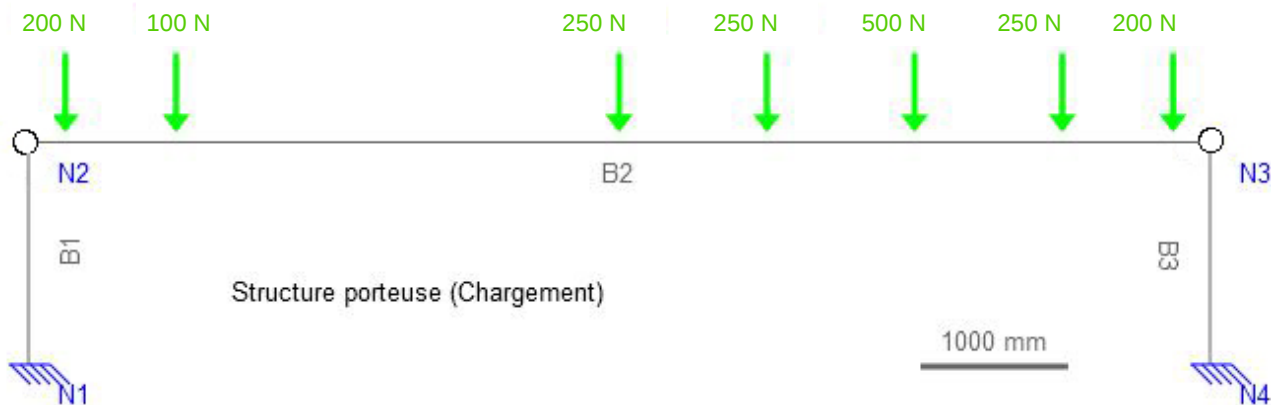


Figure 1 : modélisation de la structure porteuse

Travail demandé

Partie A : le dimensionnement de la poutre métallique B2 est-il conforme aux conditions de sécurité ?

Les données relatives à la structure porteuse (dimensions, matière, caractéristiques, etc.) sont les suivantes :

- résistance élastique de l'acier de la poutre : $R_e = 235 \text{ MPa}$;
- module d'Young de l'acier : $E = 210000 \text{ MPa}$;
- profilés de la structure :
 - poutre métallique B2 est de type IPE 120 ;
 - poteaux B1 et B3 sont des profilés de type HE 120 B ;
- longueur de la poutre B2 : $L_{B2} = 8 \text{ m}$;
- hauteur des poteaux B1 et B3 : $L_{B1} = L_{B3} = 1,5 \text{ m}$.

Les données relatives aux calculs de structure en flexion sont les suivantes :

- contrainte maximale dans une poutre en flexion est : $|\sigma_f|_{\max} = \frac{|M_{fGz}|_{\max}}{\mu_{Gz}}$;
 - avec : - $|\sigma_f|_{\max}$: contrainte maximale (en MPa)
 - $|M_{fGz}|_{\max}$: moment de flexion (en N.mm)
 - μ_{Gz} : module de flexion par rapport à l'axe transversal z (en mm^3)
- coefficient de sécurité minimal préconisé C_s est de 3 ;
- $R_e = C_s \cdot |\sigma_f|_{\max}$

À partir des caractéristiques de la structure porteuse, un logiciel de modélisation a donné différents résultats de simulation de comportements de la structure sous charges représentés sur le document technique DTS1.

Question A.1	À l'aide des documents techniques DTS1 et DTS2, relever le moment maximal $ M_{fGz} _{max}$ qui sollicite la poutre B2 et le module de flexion μ_{Gz} .
DTS1, DTS2	En déduire la contrainte maximale $ \sigma_f _{max}$ en MPa engendrée par la sollicitation de flexion.

Question A.2	Définir le coefficient de sécurité C_s et conclure sur le respect du coefficient de sécurité pour la poutre.
--------------	--

La condition de déformation est donnée par la relation suivante : flèche maximale $\leq$ flèche maximale admissible. Dans le contexte de l'étude, la flèche maximale admissible est égale à $\frac{l}{500}$ dans laquelle l en mm désigne la portée de la poutre B2.

Question A.3	Calculer la flèche maximale admissible.
DTS1	Relever sur le document technique DTS1, la flèche maximale de la poutre B2.
	Conclure sur le respect de la condition de déformation.

Question A.4	À partir du document technique DTS2 et des résultats précédents, sans faire de calculs, proposer une idée de solution constructive afin de respecter la condition de déformation de la structure porteuse dans le cas de la modélisation étudiée.
DTS2	

Partie B : comment justifier une semelle isolée sous le poteau B3 ?

Voici les données relatives aux calculs du dimensionnement de la semelle :

- la surface de la semelle doit être suffisante pour répartir sur le sol, les charges apportées par le poteau ;
- la contrainte ou capacité portante du sol q_{sol} est égale à 0,1 MPa ;
- la poutre B2 est constituée d'un profilé IPE 120 de masse linéaire $10,4 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-1}$;
- les poteaux B1 et B3 sont constitués de profilés HE 120 B de masse linéaire $26,2 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-1}$;
- les charges variables seront négligées ;
- l'accélération de la pesanteur est $g=9,81 \text{ m} \cdot \text{s}^{-2}$.

Question B.1	À l'aide du document technique DTS3, sur le document réponse DRS1, réaliser la descente de charges jusqu'au pied du poteau B3.
DTS3 DRS1	En déduire l'effort ultime N_u en N.

Question B.2 DTS3	Le résultat de la descente de charges N_u est 2300 N. À l'aide du document technique DTS3 et sachant que la contrainte admissible $\sigma_{\text{Pied B3}} = N_u / S \leq q_{\text{sol}}$ avec une section S d'appui au sol, calculer la contrainte $\sigma_{\text{Pied B3}}$ en MPa. Conclure et proposer des solutions par rapport au résultat obtenu.
Question B.3	Dans le cas où la contrainte en pied de poteau B3 serait supérieure à la contrainte admissible q_{sol} et qu'une semelle serait finalement nécessaire, définir la section adéquate qui assurerait la stabilité du poteau B3.
Question B.4 DTS3	À l'aide du document technique DTS3, déterminer les dimensions de cette semelle sous le poteau B3 sachant que la semelle doit être de forme carrée en raison de l'homothétie poteau-semelle. Conclure quant au dimensionnement final de la semelle.

DTS1 – Sollicitations internes

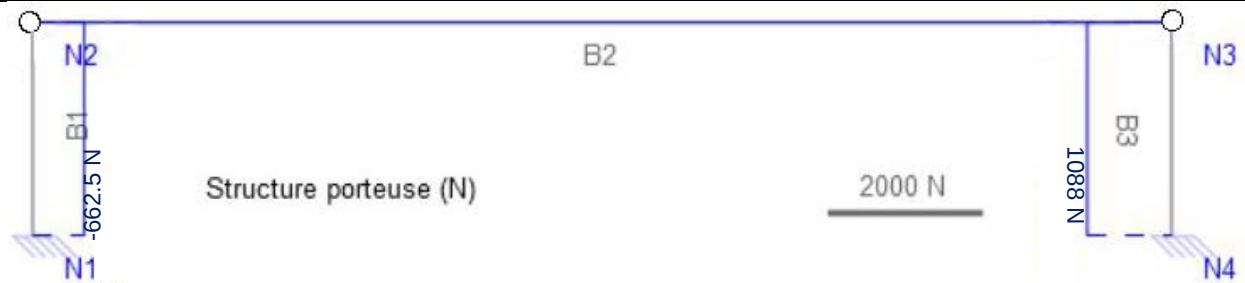


Diagramme des efforts normaux

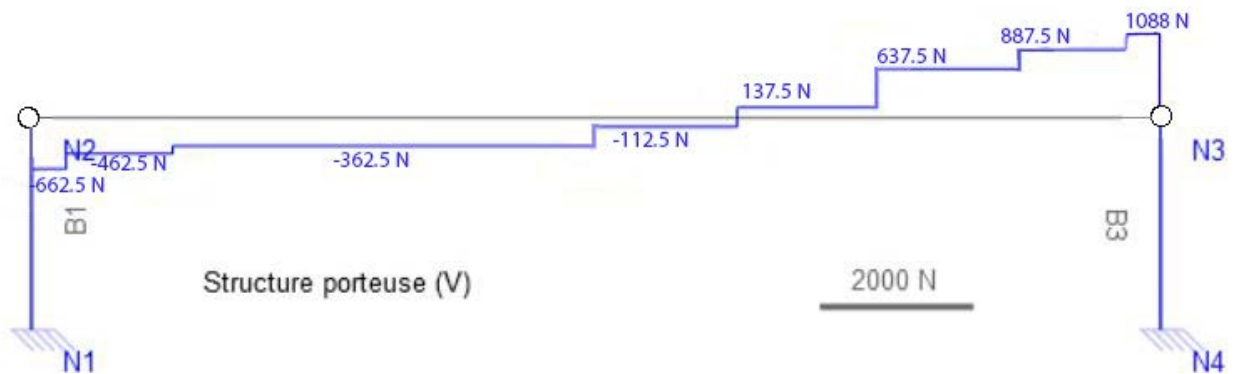


Diagramme des efforts tranchants

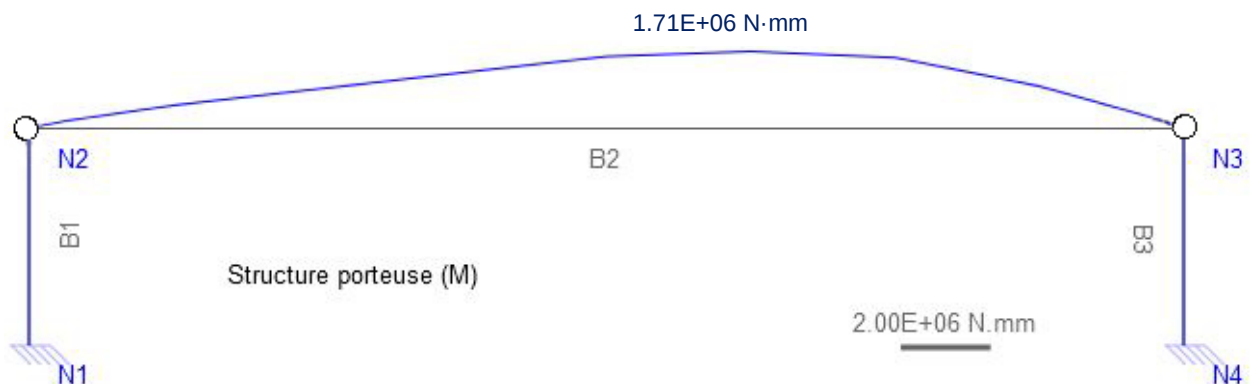
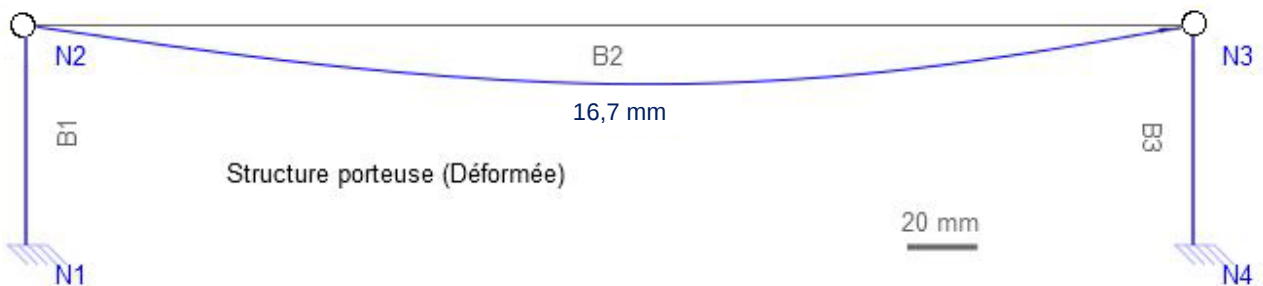
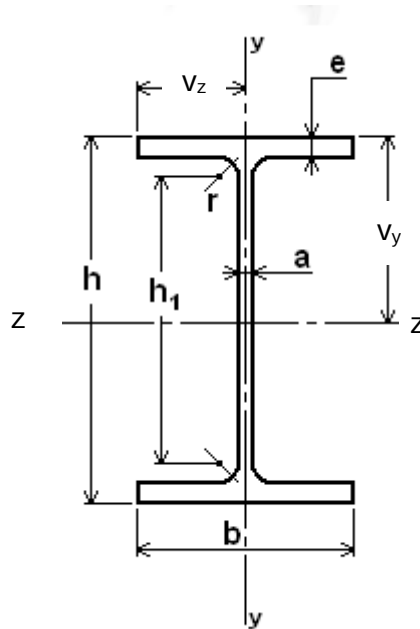


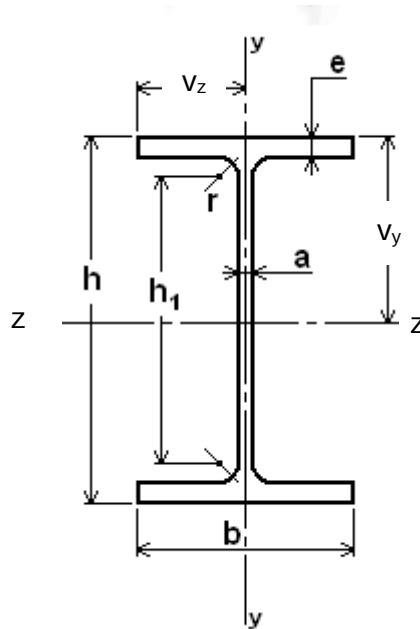
Diagramme des moments de flexion modèle n°1



Déformée de la structure porteuse modèle n°1



Profils IPE	Dimensions (mm)					Section (cm ²)	Moments quadratiques		Modules de flexion $\mu = I/v$	
	h	b	a	e	h ₁		I_{Gy} (cm ⁴)	I_{Gz} (cm ⁴)	μ_{Gy} (mm ³)	μ_{Gz} (mm ³)
IPE 80	80	46	3,8	5,2	60	6,38	6,85	64,4	2 980	16 500
IPE 100	100	55	4,1	5,7	75	8,78	13,10	141,0	4 770	28 800
IPE 120	120	64	4,4	6,3	93	11,00	22,40	257,0	7 000	43 800
IPE 140	140	73	4,7	6,9	112	13,40	36,40	435,0	9 980	63 300
IPE 160	160	82	5,0	7,4	127	16,20	54,40	689,0	13 300	87 800
IPE 180	180	91	5,3	8,0	146	19,60	81,90	1 063	18 000	120 000
IPE 200	200	100	5,6	8,5	159	23,50	117,0	1 591	23 400	162 000



Profilés HE	Dimensions (mm)					Section (cm ²)	Moments quadratiques		Modules de flexion $\mu = I/v$	
	h	b	a	e	h ₁		I_{Gy} (cm ⁴)	I_{Gz} (cm ⁴)	μ_{Gy} (mm ³)	μ_{Gz} (mm ³)
HE 100 A	96	100	5	8	80	21,2	133,8	349,2	26 760	72 760
HE 100 B	100	100	6	10	80	26	167,3	449,5	33 450	89 910
HE 120 A	114	120	5	8	98	25,3	130,9	606,2	38 480	106 300
HE120 B	120	120	6,5	11	98	34	317,5	864,4	52 920	144 100
HE 140 A	133	140	5,5	8,5	116	31,4	389,3	1 033	55 620	155 400
HE 140 B	140	140	7	12	116	43	5549,7	1 509	78 520	215 600
HE160 A	152	160	6	9	134	38,8	615,6	1 673	76 950	220 100
HE 160 B	160	160	8	3	134	54,3	889,2	2 492	111 200	311 500

PAGE BLANCHE LAISSÉE INTENTIONNELLEMENT.

NE RIEN ÉCRIRE DESSUS.

DRS1 – Tableau de descente de charges

Liste des charges	Calculs détaillés	G : Charges permanentes (N)	Q : Charges d'exploitation (N)
Charges diverses		1088	
Poids propre 1/2 poutre B2			
Poids propre poteau B3			
	Somme =		0
Nu = 1,35 · G + 1,5 · Q =			

