

BACCALAURÉAT GÉNÉRAL

ÉPREUVE D'ENSEIGNEMENT DE SPÉCIALITÉ

SESSION 2022

SCIENCES DE L'INGÉNIEUR **JOUR 1**

Durée de l'épreuve : **4 heures**

Partie sciences de l'ingénieur : durée indicative de **3 h** - Coefficient :

12 **Partie sciences physiques** : durée indicative de **1 h** - Coefficient : **4**

L'usage de la calculatrice avec mode examen actif est autorisé. L'usage de la calculatrice sans mémoire, « type collège » est autorisé.

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

Ce sujet comporte 28 pages numérotées de 1/28 à 28/28.

Le candidat traite les 2 parties en suivant les consignes contenues dans le sujet.
Chacune des parties est traitée sur des copies séparées.

Partie 1 - Sciences de l'ingénieur	20 points
Partie 2 - Sciences Physiques	20 points

Partie 1 : les documents réponses DR1 à DR3 (pages 17 à 19)
sont à rendre avec la copie.

Partie 2 : l'annexe (page 28) est à rendre avec la copie.

Partie 1 : Science de l'ingénieur

ROBOT COLOSSUS



Constitution du sujet

- sujet pages 3 à 16
- documents réponses pages 17 à 19

Les documents réponses DR1 à DR3 (pages 17 à 19) sont à rendre avec la copie.

Le candidat devra traiter obligatoirement la sous-partie 1.

Puis, il devra choisir et traiter l'une des deux sous-parties suivantes :

- la sous-partie 2 (choix A), questions Q1.7 à Q1.13
- la sous-partie 2 (choix B), questions Q1.14 à Q1.20

Partie 1- Sciences de l'ingénieur

Mise en situation

Le robot d'assistance opérationnelle Colossus (figure 1) est un robot de soutien technique polyvalent destiné à intervenir dans les zones à risque aux côtés des sapeurs-pompiers.

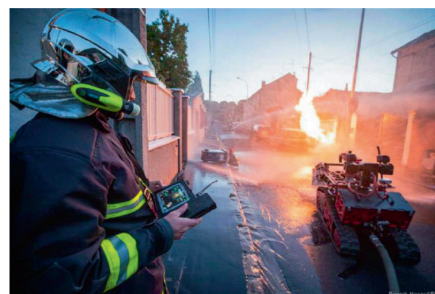


Figure 1 : le robot Colossus en intervention



Figure 2 : exemple de configuration du robot Colossus

Sa plateforme modulable associée à un large choix d'équipements optionnels permet d'assister les pompiers dans une grande variété de missions en limitant l'exposition aux risques des personnes (figure 3).

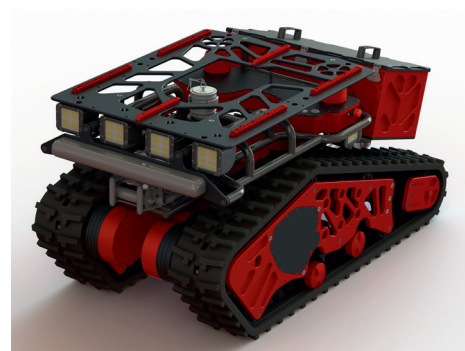


Figure 3 : plateforme modulable Colossus

La modularité (figure 4) est assurée par :

- un large choix d'équipements pour s'adapter au besoin d'intervention ;
- un système de fixation réglable sur rail et sans outil de l'ensemble des équipements.



Porte brancard



Panière de transport



Chargeur motorisé



Caméras 360°

Figure 4 : exemples d'équipements optionnels Colossus

Le robot Colossus d'assistance opérationnelle a été utilisé lors de l'incendie de la cathédrale Notre-Dame de Paris pour éteindre les flammes, au moment où la flèche menaçait de s'effondrer. Les pompiers de Paris ont fait intervenir ce robot afin d'éteindre le feu et de faire baisser la température à l'intérieur de la nef (figure 5).

Le robot Colossus de Shark Robotics bénéficie du retour d'expérience de la Brigade des Sapeurs-Pompiers de Paris (BSPP).



Figure 5 : le robot Colossus lors de l'incendie de Notre-Dame de Paris - 15 et 16 avril 2019

Créé en 2016, Shark Robotics est le spécialiste français de la robotique terrestre. Grâce à son savoir-faire de pointe, cette entreprise conçoit et fabrique en France, à La Rochelle, des robots haut de gamme conjuguant puissance, fiabilité et robustesse.

Son expertise en robotique et en mécanique de précision lui permet de proposer à la fois des robots dits « catalogue » et des robots sur-mesure répondant aux besoins spécifiques de ses clients (figure 6). Shark Robotics intervient notamment dans les domaines de la sécurité, de la défense, de l'industrie, de l'énergie et du nucléaire.



Figure 6 : la gamme de robots Shark

Ce sujet vise à vérifier les performances actuelles du robot Colossus, pour les comparer avec les attendus du cahier des charges.

Les principales caractéristiques techniques annoncées par le constructeur de la dernière évolution de ce robot configuré avec le canon à eau et la tourelle vidéo (figure 7) sont données sur le diagramme partiel des exigences (figure 8).



Figure 7 : Colossus version canon à eau + tourelle vidéo

Il faut s'assurer que les caractéristiques du robot Colossus sont conformes aux attentes :

- fiabilité des échanges d'informations entre les sapeurs-pompiers et le robot ;
- capacités de déplacement en milieu difficile ;
- portée du canon à eau.

Les trois sous-parties visent à s'assurer de la réponse donnée à ces besoins.

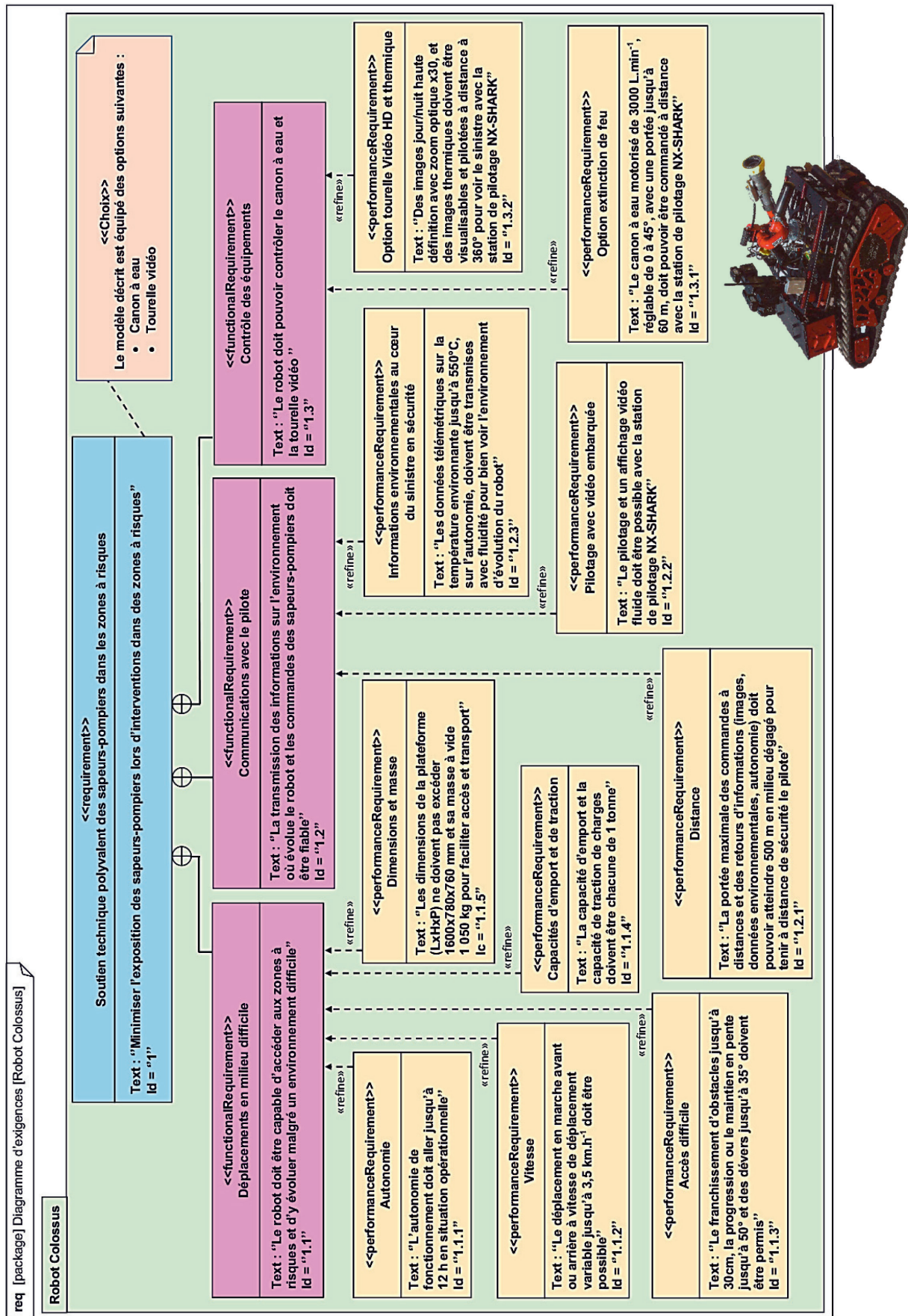


Figure 8 : diagramme partiel des exigences du robot Colossus avec canon à eau et tourelle vidéo

Sous-partie 1 – obligatoire

Fiabilité des échanges d'informations entre le robot et les sapeurs-pompiers

Les conditions extrêmes d'utilisation rendent essentielle la communication entre le robot et son pilote. L'objectif de cette sous-partie est de contrôler la fiabilité des informations échangées entre les soldats du feu et le robot Colossus avec la station de pilotage vidéo NX-SHARK.

Il faut pour cela assurer :

- la limitation de la quantité d'informations échangées ;
- la qualité des échanges à grande distance.

Question 1.1 Donner au moins trois raisons, à l'aide du diagramme partiel des exigences, qui justifient la nécessité d'échanges à distance de nombreuses informations entre les soldats du feu et ce système.

L'ensemble des commandes et les retours de ces informations sont effectués grâce à une communication en Wifi entre le robot et une station de pilotage dédiée appelée NX-SHARK (figure 9).



Figure 9 : station de pilotage vidéo NX-SHARK

Pour que la vidéo soit fluide, le débit d'informations échangées doit être limité à un débit maximum de $3 \text{ Mo}\cdot\text{s}^{-1}$.

La caméra thermique enregistre des images de $1\,024 \times 768$ pixels (figure 10).

L'image transmise vers la station de contrôle est compressée avec un ratio de compression de 20:1. Le rafraichissement est de 25 images par seconde.

Chaque pixel est codé en rouge-vert-bleu sur trois octets (16 millions de couleurs). Pour rappel, $1 \text{ ko} = 1024$ octets.



Figure 10 : image thermique provenant du robot Colossus

Question 1.2 Calculer la taille en octets de chaque image thermique non compressée à transmettre. Vérifier ensuite que le flux des données utilisées pour transmettre la vidéo respecte le débit maximum.

Pour s'assurer de la qualité des échanges d'informations à grande distance, il faut que les pertes de propagation liées à la transmission sans fil soient inférieures à 120 dB à une distance maximale de 500 m.

La transmission sans fil du robot Colossus fonctionne à des fréquences au choix de 2 450 MHz ou de 5 200 MHz.



Figure 11 : liaison radio du robot

La perte de propagation d'une transmission sans fil dans l'air peut s'exprimer à partir de la relation simplifiée suivante :

$$\text{Pertes propagation (dB)} = 32,45 \text{ dB} + 20 \log [\text{fréquence (MHz)}] + 20 \log [\text{distance (km)}]$$

Question 1.3 **Calculer** les pertes de propagation pour chacune des deux fréquences de transmission sans fil possibles si le robot est à distance maximale du pilote.
Conclure sur la possibilité d'utilisation avec une bonne qualité des échanges à distance maximale de pilotage.

Pour garantir l'intégrité des données transmises entre le robot Colossus à la station de contrôle, il faut également être en capacité de détecter les erreurs de transmission et d'assurer une correction automatique en utilisant au maximum 30 % des données transmises.

L'exemple étudié correspond à l'information liée à l'autonomie restante. Lorsque celle-ci est de 3 heures 27 minutes, le message transmis est sous le format de cinq caractères : **3h27m**. Ces caractères sont codés en code ASCII (figure 12).

Dec	Hex	Oct	Bin	Char	Dec	Hex	Oct	Bin	Char	Dec	Hex	Oct	Bin	Char	Dec	Hex	Oct	Bin	Char
0	0x00	000	00000000	NUL	32	0x20	040	01000000	space	64	0x40	100	10000000	@	96	0x60	140	11000000	`
1	0x01	001	00000001	SOH	33	0x21	041	01000001	!	65	0x41	101	10000001	A	97	0x61	141	11000001	a
2	0x02	002	00000010	STX	34	0x22	042	01000010	"	66	0x42	102	10000010	B	98	0x62	142	11000010	b
3	0x03	003	00000011	ETX	35	0x23	043	01000011	#	67	0x43	103	10000011	C	99	0x63	143	11000011	c
4	0x04	004	00000100	EOT	36	0x24	044	01000100	\$	68	0x44	104	10000100	D	100	0x64	144	11000100	d
5	0x05	005	00000101	ENQ	37	0x25	045	01000101	%	69	0x45	105	10000101	E	101	0x65	145	11000101	e
6	0x06	006	00000110	ACK	38	0x26	046	01000110	&	70	0x46	106	10000110	F	102	0x66	146	11000110	f
7	0x07	007	00000111	BEL	39	0x27	047	01000111	'	71	0x47	107	10000111	G	103	0x67	147	11000111	g
8	0x08	010	00010000	BS	40	0x28	050	01010000	(72	0x48	110	10010000	H	104	0x68	150	11010000	h
9	0x09	011	00010001	TAB	41	0x29	051	01010001)	73	0x49	111	10010001	I	105	0x69	151	11010001	i
10	0x0A	012	00010010	LF	42	0x2A	052	01010010	*	74	0x4A	112	10010010	J	106	0x6A	152	11010010	j
11	0x0B	013	00010011	VT	43	0x2B	053	01010011	+	75	0x4B	113	10010011	K	107	0x6B	153	11010011	k
12	0x0C	014	00010100	FF	44	0x2C	054	01010100	,	76	0x4C	114	10010100	L	108	0x6C	154	11010100	l
13	0x0D	015	00010101	CR	45	0x2D	055	01010101	-	77	0x4D	115	10010101	M	109	0x6D	155	11010101	m
14	0x0E	016	00010110	SO	46	0x2E	056	01010110	.	78	0x4E	116	10010110	N	110	0x6E	156	11010110	n
15	0x0F	017	00010111	SI	47	0x2F	057	01010111	/	79	0x4F	117	10010111	O	111	0x6F	157	11010111	o
16	0x10	020	00100000	DLE	48	0x30	060	01100000	0	80	0x50	120	10100000	P	112	0x70	160	11100000	p
17	0x11	021	00100001	DC1	49	0x31	061	01100001	1	81	0x51	121	10100001	Q	113	0x71	161	11100001	q
18	0x12	022	00100010	DC2	50	0x32	062	01100010	2	82	0x52	122	10100010	R	114	0x72	162	11100010	r
19	0x13	023	00100011	DC3	51	0x33	063	01100011	3	83	0x53	123	10100011	S	115	0x73	163	11100011	s
20	0x14	024	00100100	DC4	52	0x34	064	01100100	4	84	0x54	124	10100100	T	116	0x74	164	11100100	t
21	0x15	025	00100101	NAK	53	0x35	065	01100101	5	85	0x55	125	10100101	U	117	0x75	165	11100101	u
22	0x16	026	00100110	SYN	54	0x36	066	01100110	6	86	0x56	126	10100110	V	118	0x76	166	11100110	v
23	0x17	027	00100111	ETB	55	0x37	067	01100111	7	87	0x57	127	10100111	W	119	0x77	167	11100111	w
24	0x18	030	00110000	CAN	56	0x38	070	01110000	8	88	0x58	130	10110000	X	120	0x78	170	11110000	x
25	0x19	031	00110001	EM	57	0x39	071	01110001	9	89	0x59	131	10110001	Y	121	0x79	171	11110001	y
26	0x1A	032	00110010	SUB	58	0x3A	072	01110010	:	90	0x5A	132	10110010	Z	122	0x7A	172	11110010	z
27	0x1B	033	00110011	ESC	59	0x3B	073	01110011	;	91	0x5B	133	10110011	[123	0x7B	173	11110011	{
28	0x1C	034	00110100	FS	60	0x3C	074	01110100	<	92	0x5C	134	10110100	\	124	0x7C	174	11110100	
29	0x1D	035	00110101	GS	61	0x3D	075	01110101	=	93	0x5D	135	10110101]	125	0x7D	175	11110101	}
30	0x1E	036	00110110	RS	62	0x3E	076	01110110	>	94	0x5E	136	10110110	^	126	0x7E	176	11110110	~
31	0x1F	037	00110111	US	63	0x3F	077	01110111	?	95	0x5F	137	10110111	_	127	0x7F	177	11110111	DEL

Figure 12 : équivalence des caractères (Char) en décimal (Dec), hexadécimal (Hex), octal (Oct) et binaire (Bin) pour le codage ASCII.

Question 1.4 À partir du codage représenté figure 12, **compléter** les trois codes binaires
DR1 manquants du DR1 pour coder les caractères donnant l'autonomie restante
du robot de 3 h 27 min.

Pour garantir l'intégrité de ces données, un premier mécanisme logique de correction des erreurs est mis en œuvre pour chaque caractère. Ce système de contrôle d'erreur est basé sur l'ajout d'une information appelée 'somme de contrôle' (en anglais checksum). Ce contrôle de parité verticale (appelé VRC, pour vertical redundancy check) consiste à ajouter un bit supplémentaire (appelé bit de parité) aux 7 bits de données (appelé code binaire) dont la valeur (0 ou 1) est telle que le nombre total de bits à 1 soit pair. Le bit de parité est à 1 si le nombre de bits du mot de code est impair, à 0 dans le cas contraire.

Pour garantir la localisation des erreurs, un second mécanisme logique de contrôle de parité de bloc (LRC, pour longitudinal redundancy check) est ajouté. Il contrôle l'intégrité des bits de même rang d'un bloc de plusieurs octets. Il consiste à ajouter un octet composé de bits à 1 si le nombre de bits de même rang est impair, de bits à 0 dans le cas contraire.

Ce contrôle de parité croisé rend une erreur détectable et corrigeable. On connaît la ligne et la colonne du bit défectueux en cas d'erreur de transmission.

	VRC	Bin							Char
	0	0	1	1	0	1	0	1	5
	1	0	1	1	0	1	0	0	4
	0	0	1	1	0	0	1	1	3
	1	0	1	0	1	0	1	0	°
	1	1	0	0	0	0	1	1	C
LRC	1	1	0	1	1	0	1	1	

Message final transmis :

11011011	00110101	10110100	00110011	10101010	11000011
LRC	VRC	VRC	VRC	VRC	VRC
	Code binaire	Code binaire	Code binaire	Code binaire	Code binaire
	caractère	caractère	caractère	caractère	caractère

543°C s'écrit : 11011011 00110101 10110100 00110011 10101010 11000011

Figure 13 : exemple du contrôle de parité VRC + LRC du message à cinq caractères 543°C

Question 1.5 **Compléter**, sur la trame du document réponse DR1, les bits de contrôle de
DR1 parité VRC de chacun des cinq caractères donnant l'autonomie restante du
robot, ainsi que l'octet LRC de ce message.

Question 1.6 **Calculer** le pourcentage de bits ajoutés pour le contrôle de parité
VRC + LRC par rapport aux bits du message complet.
Conclure sur l'efficacité du contrôle de parité VRC + LRC pour la qualité
des données transmises et pour la limitation de données supplémentaires
nécessaires.

Sous-partie 2 – choix A

Capacités de déplacement en milieu difficile

L'objectif de cette partie est de vérifier les capacités de déplacement du robot Colossus. Il doit notamment être capable de franchir une pente importante et rendre ainsi son utilisation efficace malgré des accès difficiles tels que des escaliers. Pour ce faire, il est important de s'assurer des capacités statique et dynamique du robot.

Le système de propulsion du robot Colossus assure :

- une capacité de franchissement importante ;
- une vitesse de déplacement adaptée ;
- un déplacement du robot avec sa charge maximale.

Les figures 14 et 15 présentent le robot Colossus dans différents environnements.

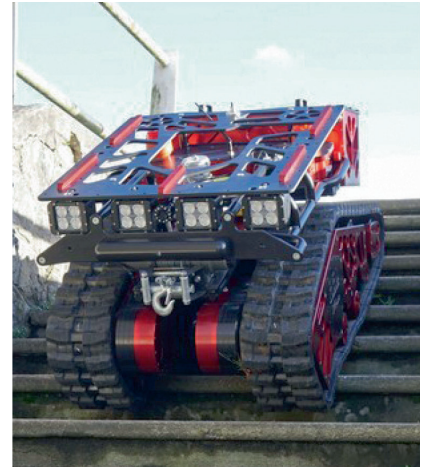


Figure 14 : le robot Colossus descendant un escalier

Pour valider les performances annoncées par le constructeur, un modèle multi-physique doit être construit en y intégrant :

- l'environnement extérieur dans lequel évolue le robot Colossus, configurable en précisant :
 - la masse du robot,
 - la masse de l'emport,
 - le coefficient de frottement des chenilles sur le sol,
 - la pente en degré,
- les éléments constitutifs du système de propulsion du robot Colossus.



Figure 15 : le robot Colossus dans son environnement

Modélisation de l'environnement

La situation d'étude correspond au déplacement du robot Colossus sur une pente importante et sur un terrain humide. Afin de permettre au robot Colossus de gravir cette pente, un câble exerce une traction sur l'avant du robot. Une modélisation des actions mécaniques mises en jeu est illustrée figure 16.

Il faut, dans un premier temps, déterminer les forces $\overrightarrow{F_{Sol/Robot}}$ et $\overrightarrow{T_{Câble/Robot}}$ à l'équilibre (hypothèse d'un modèle plan).

Le robot Colossus est donc placé sur une pente avec les conditions suivantes :

- le robot Colossus est en liaison appui plan de normale (G, \vec{y}) avec le sol (1) ;
- $R = (0, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$ est un repère galiléen lié au sol (1). Il est incliné par rapport à l'horizon (0) d'un angle α .

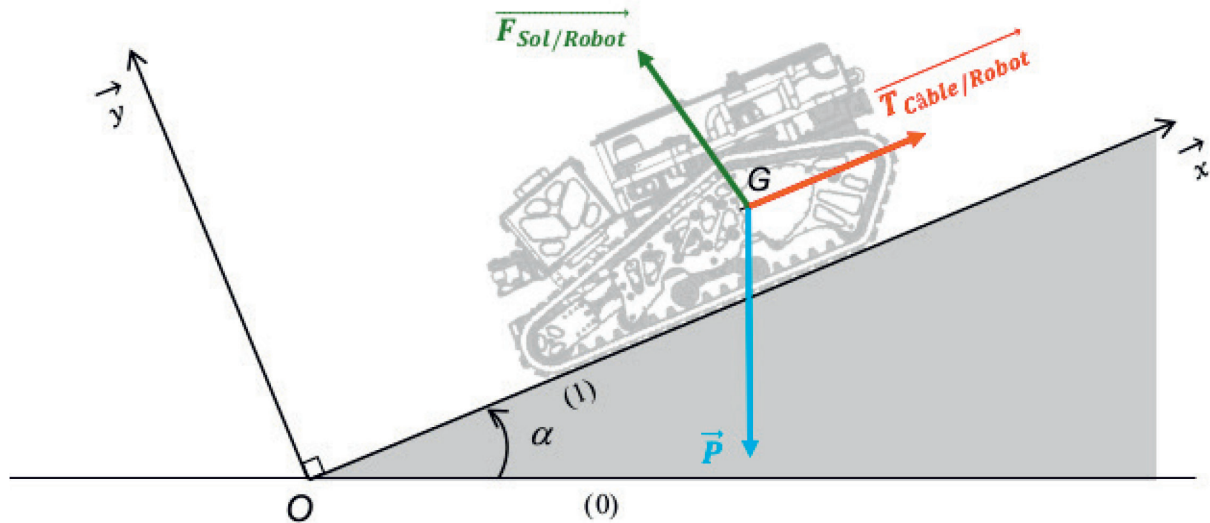


Figure 16 : modélisation statique dans un plan incliné

Le point G représente le centre de gravité du robot Colossus et de sa charge et M_Totale la masse de l'ensemble robot Colossus avec sa charge.

La modélisation des actions mécaniques ramenées au centre de gravité G du robot et de sa charge se résume à trois forces :

- \vec{P} : le poids total du robot Colossus et de sa charge ;
- $\vec{F}_{Sol/Robot}$: la réaction de l'ensemble robot + charge sur le plan incliné ramenée au point G ;
- $\vec{T}_{Câble/Robot}$: la force de traction exercée par le câble sur l'ensemble robot + charge.

Question 1.7 **Tracer**, sur le document réponse DR1, les composantes des actions mécaniques \vec{P} et $\vec{F}_{Sol/Robot}$ en projection sur le plan (G, \vec{x}, \vec{y}) . Elles sont notées \vec{P}_x et \vec{P}_y pour le poids total, \vec{F}_x et \vec{F}_y pour la réaction de l'ensemble robot + charge.

Les calculs sont effectués avec les valeurs extrêmes suivantes :

- masse totale de l'ensemble robot + charge : $M_Totale = 1\,050\text{ kg}$;
- accélération de la pesanteur : $g = 9,81\text{ m}\cdot\text{s}^{-2}$;
- angle de la pente par rapport à l'horizontale : $\alpha_{max} = 50^\circ$.

Question 1.8 **Donner** l'expression littérale de la norme de \vec{P}_x en fonction de l'angle α , de la masse totale M_Totale et de l'accélération de la pesanteur g .

Question 1.9 **Calculer** la norme de \vec{P}_x pour les conditions extrêmes de pente et de masse.

L'étude menée vise à paramétrer le modèle illustré sur le document réponse DR2.

Question 1.10 **Compléter**, sur le document réponse DR2 (le bloc à compléter est repéré), l'élément manquant du modèle multi-physique de la force de résistance tangentielle au roulement liée à la gravité P_x .

On note C_f le coefficient de frottement des chenilles du robot le long du sol sur le plan incliné. On considère que le système est à l'équilibre et à la limite du glissement. Le coefficient C_f se détermine à l'aide de la formule suivante : $C_f = \frac{\|\vec{F}_X\|}{\|\vec{F}_Y\|}$.

Question 1.11 À l'aide de la figure 16 et en appliquant le principe fondamental de la statique, **montrer** que le coefficient C_f se calcule avec la formule ci-dessous.

$$C_f = \frac{\|\vec{F}_X\|}{\|\vec{F}_Y\|} = \frac{\|\vec{T}_{\text{Câble/Robot}}\| - \|\vec{P}\| \cdot \sin(\alpha)}{\|\vec{P}\| \cdot \cos(\alpha)}$$

Question 1.12 **Compléter**, sur le document réponse DR2 (les blocs à compléter sont repérés), les éléments manquants du modèle multiphysique liés au frottement le long du plan incliné.

Modélisation du système de propulsion du robot Colossus

Après avoir réalisé la modélisation de $\mathbf{F}_{\text{Sol/Robot}}$, il reste à modéliser la chaîne de propulsion du robot Colossus pour simuler le comportement et vérifier la vitesse maximale possible. Le modèle simplifié du système de propulsion et les résultats de la simulation de la vitesse de déplacement des chenilles dans l'environnement extrême sont donnés sur la figure 17.

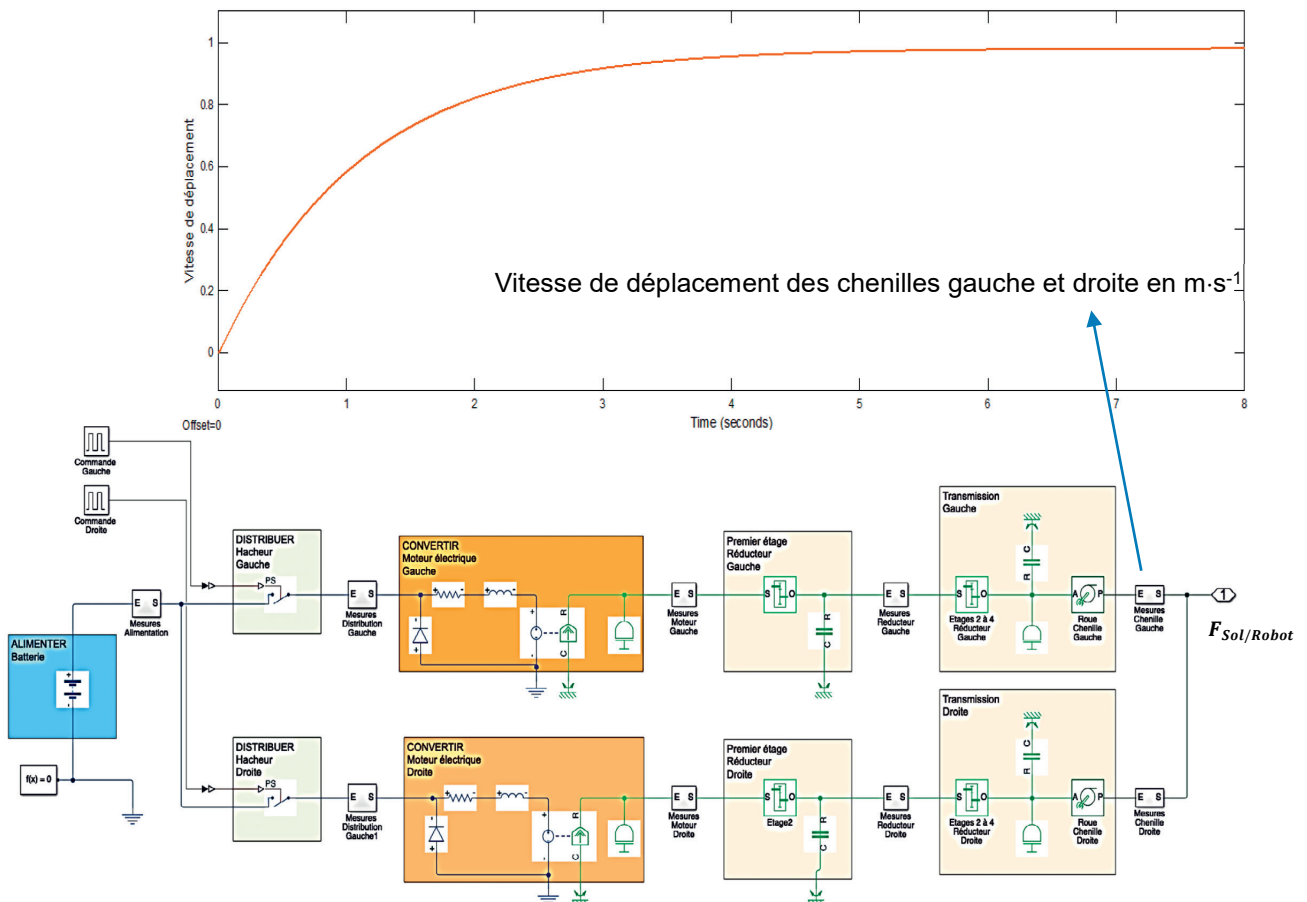


Figure 17 : modélisation multiphysique et résultats de simulation de la vitesse de déplacement du robot Colossus.

Question 1.13 **Relever** la vitesse simulée maximale atteinte par les chenilles dans les conditions extrêmes d'évolution du robot. **Conclure** en analysant l'écart entre cette vitesse simulée et la vitesse attendue dans le diagramme des exigences (figure 8).

Sous-partie 2 – choix B

Portée du canon à eau

L'objectif de cette partie est de programmer le système de contrôle du canon à eau pour maîtriser la portée du jet d'eau.

Une projection d'eau ayant pour but de maîtriser un foyer d'incendie peut être modélisée comme une masse ponctuelle projetée avec une vitesse initiale non nulle dans un champ de pesanteur (figure 18).

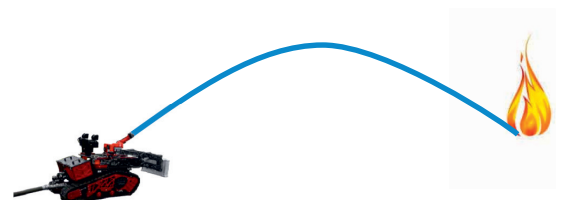


Figure 18 : le canon à eau en action

Si les frottements dans l'air sont négligés, la trajectoire obtenue est de type parabolique avec un maximum correspondant à la flèche ΔY et une chute à l'axe vertical ΔX dite portée. Une expérimentation a permis de relever la trajectoire du jet d'eau projeté par le robot Colossus avec une vitesse initiale de l'eau v_0 relevée à $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ et pour un angle d'orientation du canon à eau α de 45° . Ce relevé est donné sur le document réponse DR3.

Question 1.14 **Identifier** sur le document réponse DR2, la flèche ΔY et la portée ΔX du jet d'eau. **Indiquer** à l'endroit prévu sur le document réponse DR2, les valeurs numériques de ces grandeurs caractéristiques identifiées lors de cet essai.

Les relations caractérisant la flèche et la portée d'une trajectoire parabolique en partant d'une altitude nulle sont les suivantes :

$$\Delta Y = \frac{v_0^2 \times \sin^2(\alpha)}{2 \times g} \text{ et } \Delta X = \frac{v_0^2 \times \sin(2\alpha)}{g}$$

Question 1.15 **Calculer** la flèche ΔY et la portée ΔX théoriques du jet d'eau à partir de leurs relations pour une vitesse initiale de l'eau v_0 de $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ et un angle d'orientation du canon à eau α de 45° . **Quantifier** les écarts des résultats expérimentaux par rapport aux résultats théoriques.

Question 1.16 **Relever** sur le document réponse DR3 les hauteurs initiales des jets d'eau des trois essais expérimentaux présentés. **Argumenter** avec ces résultats, sur les écarts entre les valeurs expérimentales et théoriques de la flèche ΔY et de la portée ΔX du jet d'eau trouvées aux questions 1.13 et 1.14.

Pour déterminer les paramètres nécessaires à la programmation du système de contrôle de la lance à eau, des relevés expérimentaux sont utilisés.

Il existe des bornes incendie offrant un débit de $1\,000 \text{ l}\cdot\text{min}^{-1}$ et des camions pompe délivrant un débit bien plus important de $3\,000 \text{ l}\cdot\text{min}^{-1}$.

Le robot peut être branché indifféremment à l'une de ces alimentations en eau. Il régule alors la vitesse de sortie de l'eau à $17 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ s'il est connecté à une borne incendie ou à $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ s'il est connecté à un camion pompe. Malgré ces différences, l'utilisateur doit pouvoir régler facilement la portée du tir du canon à eau.

En vue d'améliorer la programmation comportementale, un programme capable de régler automatiquement l'angle de tir pour la portée choisie va être conçu, quel que soit le débit d'eau utilisé.

Détermination des paramètres pour une portée de tir de 30 mètres

Les essais pour différents angles de tir avec une vitesse initiale de l'eau v_0 de $17 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ et pour objectif une projection du jet d'eau à 30 m sont représentés figure 19.

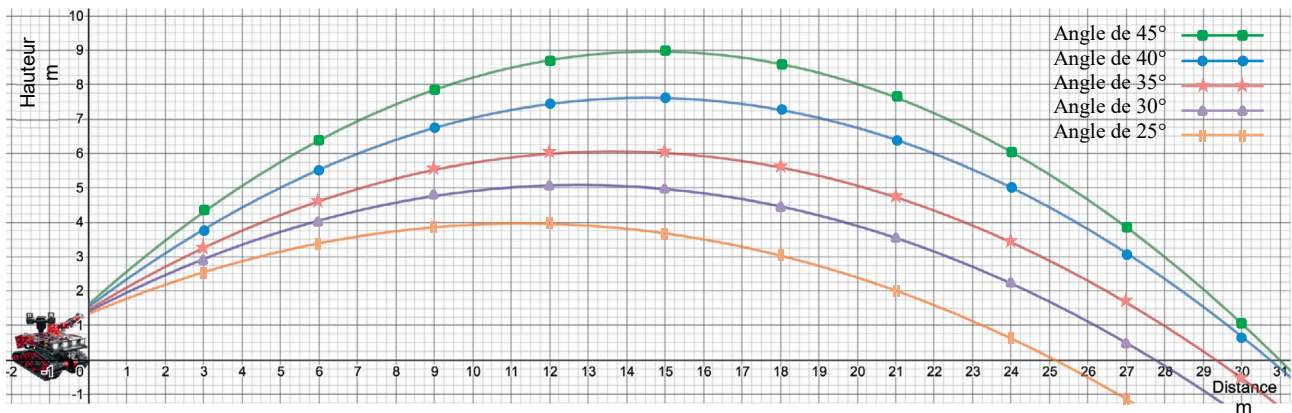


Figure 19 : essais pour une cible à 30 m avec une vitesse v_0 de $17 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$

Les essais pour différents angles de tir avec une vitesse initiale de l'eau v_0 de $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ et pour objectif une projection du jet d'eau à 30 m sont représentés figure 20.

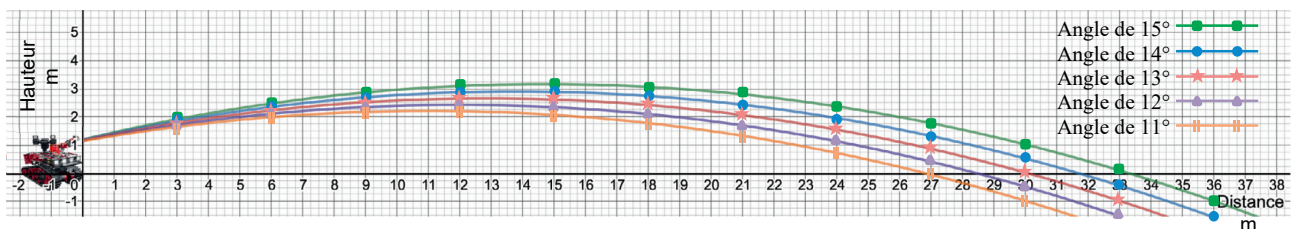


Figure 20 : essais pour une cible à 30 m avec une vitesse v_0 de $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$

Question 1.17 **Déduire** des courbes des essais de projection du jet d'eau à 30 m, parmi les angles testés, ceux qui permettent la meilleure précision pour une vitesse initiale de l'eau v_0 de $17 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$ et pour une vitesse initiale de l'eau v_0 de $24 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$.

Programmation d'une portée de tir de 30 mètres

Le sapeur-pompier doit pouvoir choisir la portée du jet d'eau sur la station de contrôle NX-SHARK avec des boutons poussoirs facilement accessibles. Les questions suivantes vont permettre de construire le programme assurant un réglage de la portée à 30 mètres.

Un bouton permet ce réglage en mettant à l'état haut une variable binaire « Portée_30m » et lance un programme « Réglage_tir_30_mètres ». Un servomoteur incline alors la lance à eau avec l'angle qui assure une projection à environ 30 mètres quelle que soit la source d'approvisionnement en eau.

La vitesse initiale de l'eau est acquise sur le robot Colossus par un capteur mettant une variable binaire « Vitesse_17 » ou une variable binaire « Vitesse_24 » à l'état haut selon la vitesse initiale de l'eau.

L'angle d'inclinaison du canon à eau se règle avec la commande numérique d'un servomoteur d'inclinaison.

Il faut programmer une valeur numérique comprise entre 0 et 1 023 pour commander un angle d'inclinaison compris entre 0 et 45°.

L'algorithme de réglage du tir à 30 mètres est donné figure 21.

Les valeurs des angles α_{17} et α_{24} sont des paramètres issus des résultats des essais de tirs réalisés précédemment.

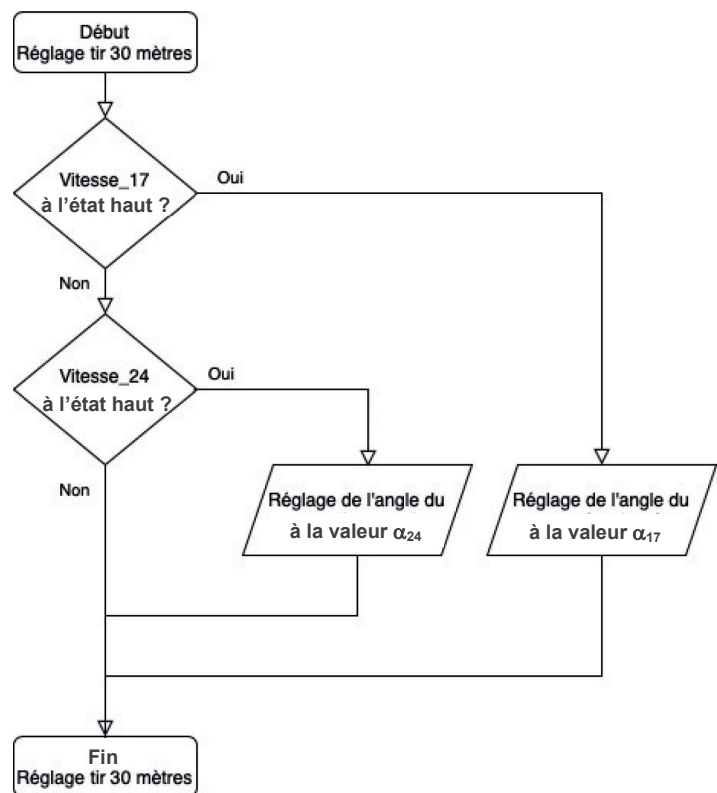


Figure 21 : algorithme de réglage du tir à 30 mètres

Question 1.18 **Déterminer**, à partir des réponses à la question 1.16 et des caractéristiques de commande du servomoteur d'inclinaison du robot Colossus, les deux valeurs numériques correspondantes à :

- α_{17} : angle d'inclinaison du canon adapté pour un tir à 30 m avec une vitesse initiale de l'eau de 17 m·s⁻¹ ;
- α_{24} : angle d'inclinaison du canon adapté pour un tir à 30 m avec une vitesse initiale de l'eau de 24 m·s⁻¹.

Ces valeurs d'angles vont permettre de compléter le sous-programme de réglage du tir à 30 m en Python donné sur la figure 22.

```
def Reglage_tir_30m():
    if Vitesse_17 == True:
        angle_canon.write_analog( ____ )
    elif ____ :
        ____
```

Figure 22 : sous-programme en Python permettant de réaliser le réglage du tir à 30 mètres

La signification des instructions utilisées est décrite dans le tableau suivant :

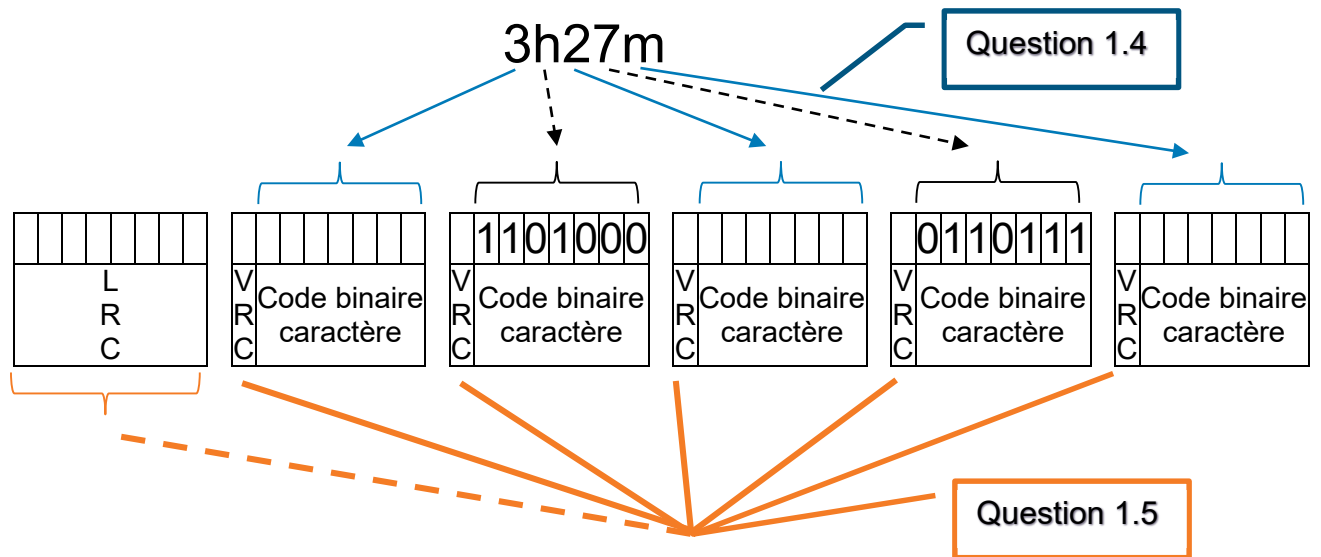
Capteur == True	Prend l'état logique '1' si la variable « Capteur » est activée
angle_canon.write_analog(518)	Impose une valeur à la sortie « angle_canon » comprise entre 0 et 1 023, dans cet exemple : 518

Question 1.19 **Compléter** le programme sur DR3 avec les instructions et les valeurs numériques nécessaires.

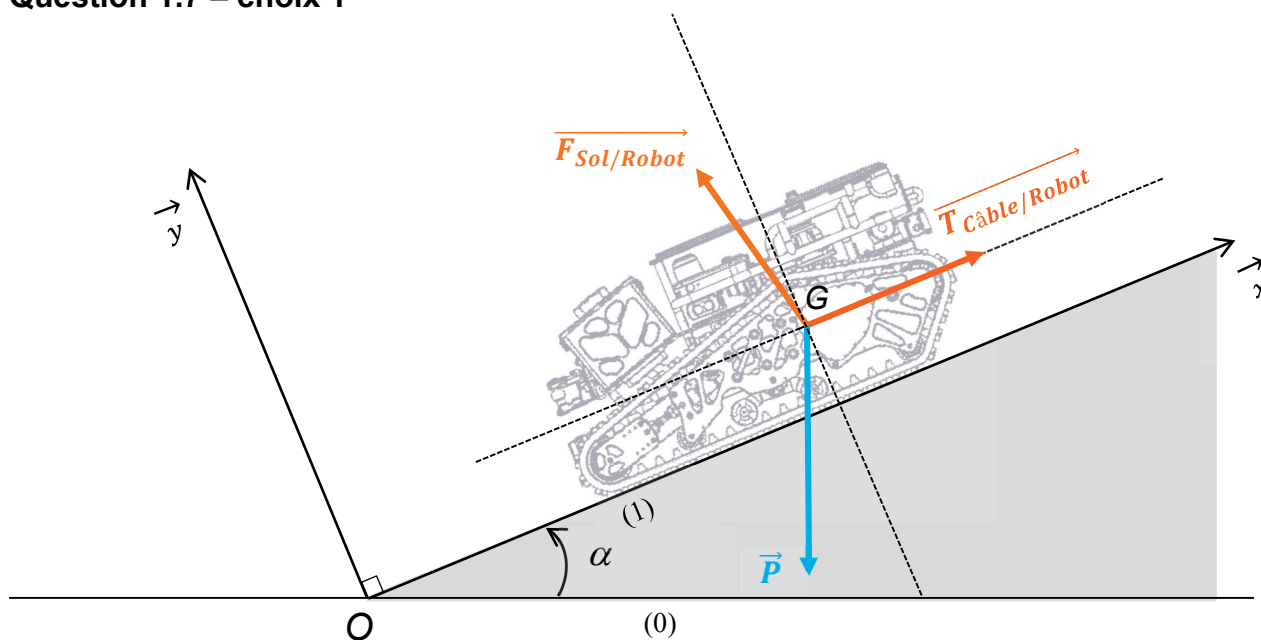
À partir du travail effectué pour régler automatiquement le tir avec la portée de 30 mètres en tenant compte du branchement à la source d'eau sous pression, il est possible d'améliorer le programme de réglage du canon à eau pour répondre à toutes les demandes de portée de tir du sapeur-pompier pilote.

Question 1.20 **Indiquer** les paramètres d'entrée de la fonction et la grandeur physique à contrôler qui sont nécessaires au programme amélioré, pour assurer un réglage libre de la portée du tir par le sapeur-pompier pilote.

Question 1.4 et Question 1.5 – obligatoire

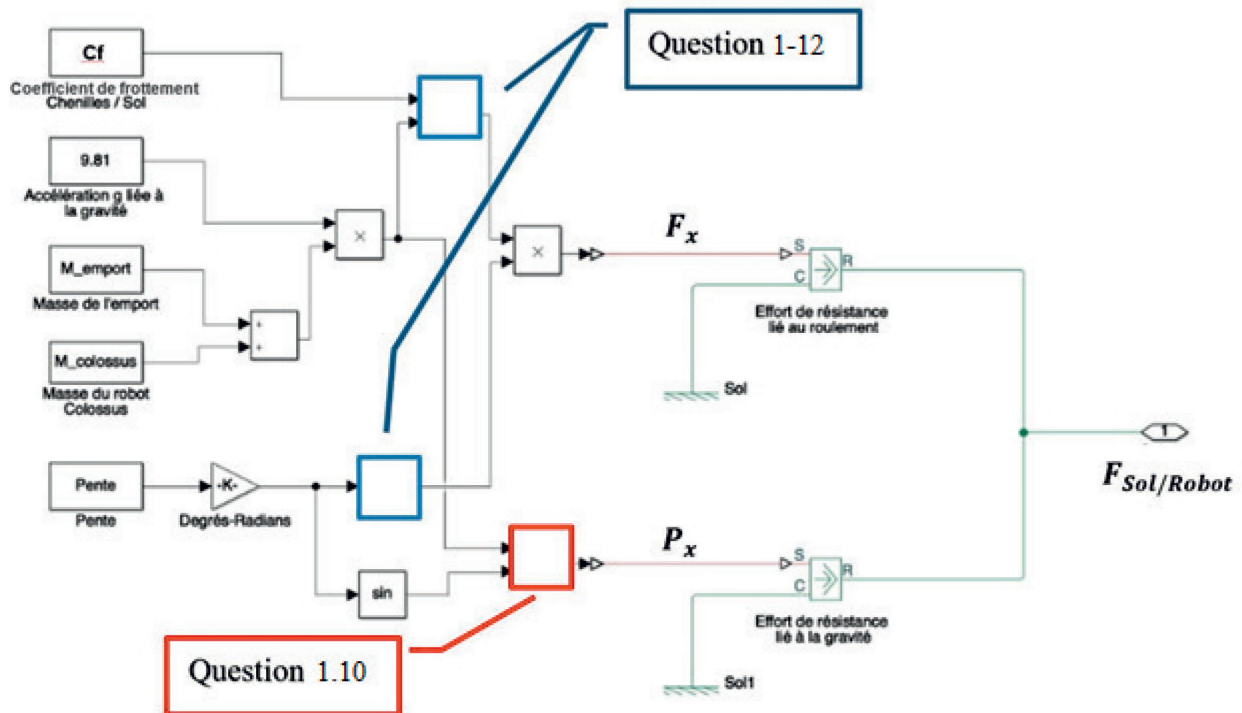


Question 1.7 – choix 1



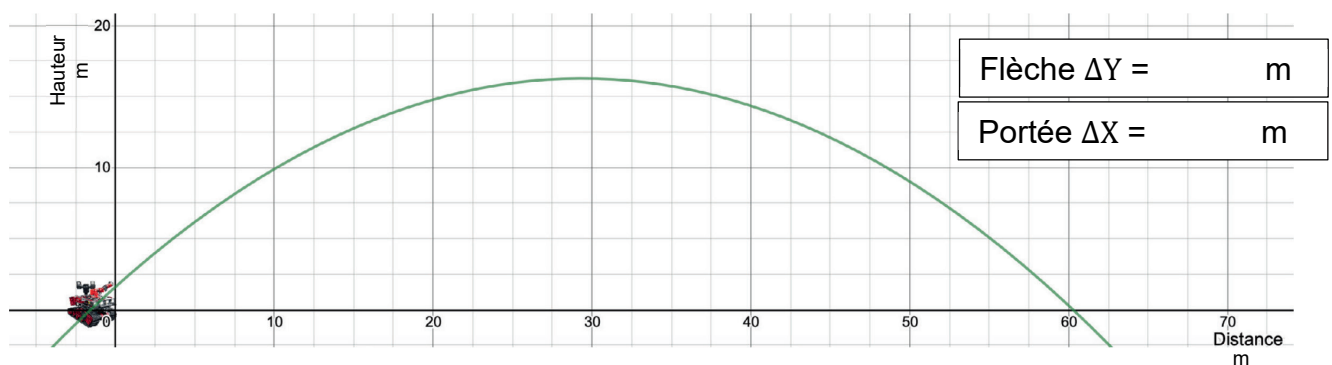
Document réponse DR2

Question 1.10 et Question 1.12 – choix A



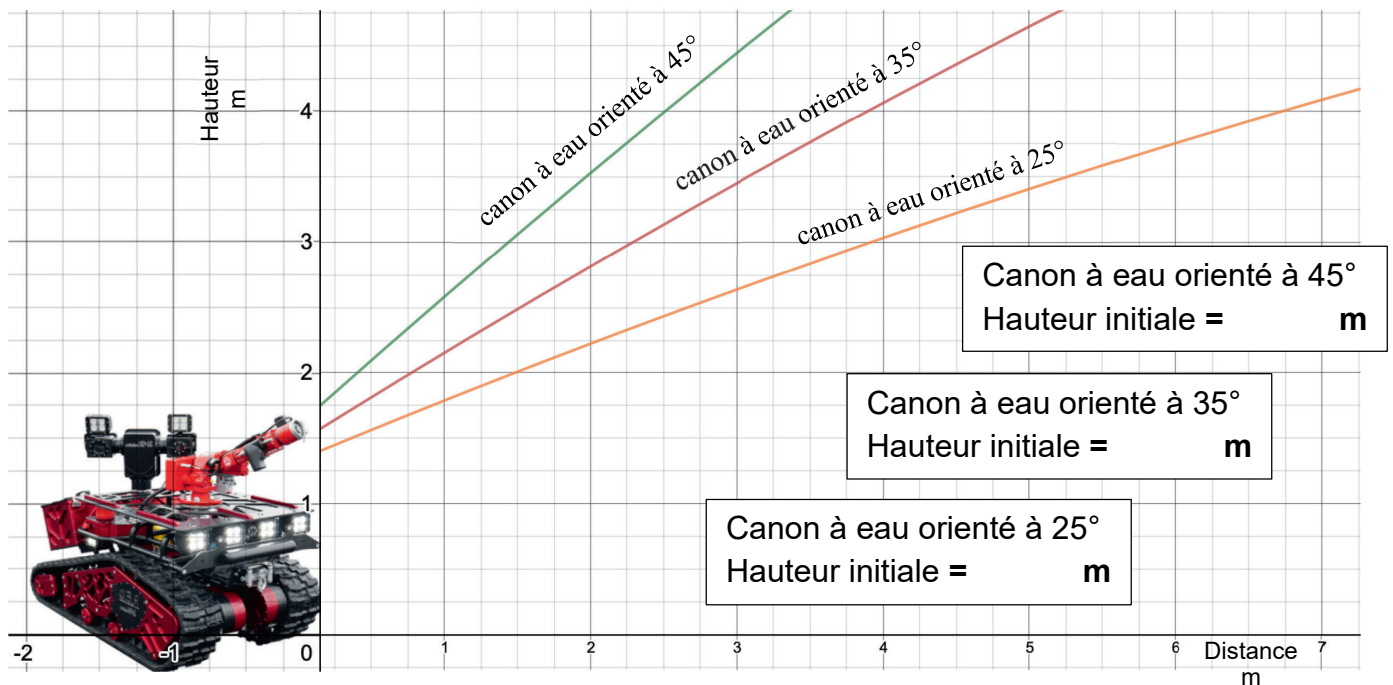
> tan <	Calcule la tangente de l'angle en radian	> × <	Calcule le produit des deux grandeurs en entrée
> sin <	Calcule le sinus de l'angle en radian	> ÷ <	Calcule le quotient des deux grandeurs en entrée
> cos <	Calcule le cosinus de l'angle en radian	> + <	Calcule l'addition des deux grandeurs en entrée
		> - <	Calcule la soustraction des deux grandeurs en entrée

Question 1.14 – choix B



Document réponse DR3

Question 1.16 – choix B



Relevé expérimental de la trajectoire du jet d'eau effectuée par le robot Colossus avec une vitesse initiale de l'eau relevée à 24 m·s⁻¹ et divers angles d'orientation du canon à eau.

Question 1.19 – choix B

```
def Reglage_tir_30m():  
  
    if Vitesse_17 == True:  
  
        angle_canon.write_analog( _____ )  
  
    elif _____ :  
  
        _____
```


Partie 2 : Sciences physiques

EXERCICE A – Étude d'une frappe au football (10 points)

Mots-clés : deuxième loi de Newton ; chute libre

Dans un match de football, lors de phases de jeu appelées dégagement, le gardien peut frapper le ballon de manière contrôlée à condition de demeurer dans la surface de réparation. Il s'agit d'envoyer le ballon haut et loin, de manière à pénétrer le camp adverse.

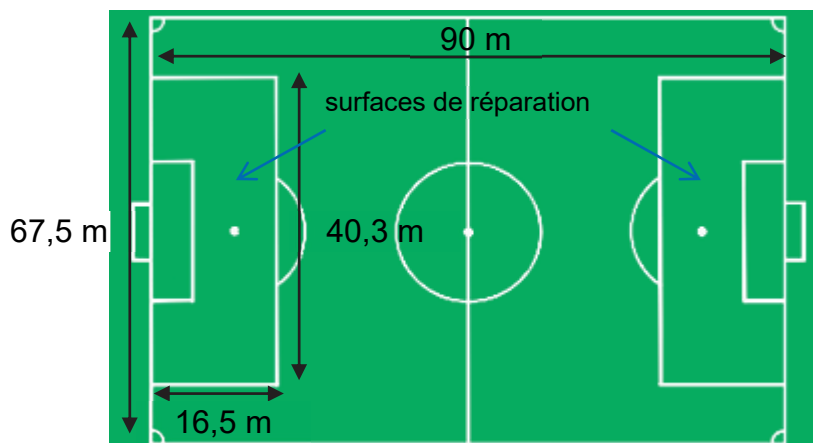


Figure 1. Dimensions d'un terrain de football

La frappe d'un gardien de but est filmée à l'aide de caméras rapides en vue de réaliser deux chronophotographies.

Pour l'image 1, l'intervalle de temps est de 40 ms. Pour l'image 2, l'intervalle de temps est de 33 ms et fait intervenir 106 photographies entre la frappe et le rebond.

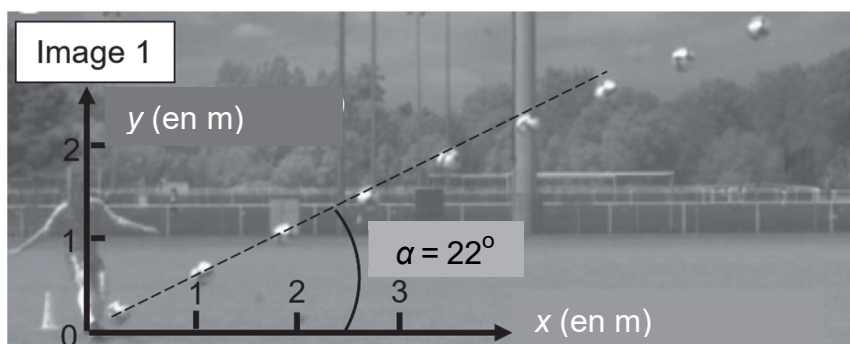


Figure 2. Chronophotographie de la frappe d'un gardien de but. D'après la thèse de Caroline Cohen, *La Physique du Sport*

$a_x = 0$	$a_y = -g$
$v_x = v_0 \cdot \cos(\alpha)$	$v_y = v_0 \cdot \sin(\alpha) - g \cdot t$
$x = v_0 \cdot \cos(\alpha) \cdot t$	$y = v_0 \cdot \sin(\alpha) \cdot t - \frac{1}{2} g \cdot t^2$

Tableau 1. Expressions des composantes des vecteurs position, vitesse et accélération. Dans le tableau, v_0 est la norme du vecteur vitesse à l'instant initial, α est l'angle du vecteur vitesse par rapport à l'horizontal et t est la durée avec, pour instant initial, la frappe.

Effets d'un fluide sur le mouvement d'une sphère dans un champ de pesanteur

Une sphère en mouvement dans un fluide est ralentie du fait des frottements. Lorsqu'elle est animée d'une rotation sur elle-même, la sphère peut aussi faire l'objet d'un phénomène de portance. En plus d'être ralentie, elle est alors aussi partiellement « portée » par l'air.

Données :

- accélération de pesanteur : $g = 9,81 \text{ m.s}^{-2}$.

Le ballon est immobile au sol avant la frappe. Dans un premier temps on se place dans le cadre du modèle de la chute libre.

Q1. Effectuer un bilan des forces exercées sur le système {ballon} avant et après la frappe, en réalisant deux schémas sur lesquels figurent les vecteurs force, vitesse et accélération.

Q2. Déterminer, à l'aide de l'image 1, la valeur de la norme de la vitesse initiale. Commenter.

Q3. Pour les expressions des composantes v_x et v_y fournies, interpréter qualitativement leur signe au cours du temps.

Q4. Toujours dans le cadre du modèle de la chute libre, déterminer la valeur de la durée écoulée entre la frappe et l'impact au sol.

Q5. Toujours dans le cadre du modèle de la chute libre, on suppose que la frappe est effectuée par le gardien dans la surface de réparation avec le même angle α et la même vitesse initiale v_0 . Déterminer par un raisonnement quantitatif si le gardien est susceptible de marquer directement un but sans rebond.

Q6. Au regard de la chronophotographie de l'ensemble de la trajectoire (image 2), discuter de la pertinence du modèle choisi compte tenu de la distance du point d'impact d'une part et de la durée du vol du ballon entre l'instant de la frappe et celui de l'impact.

La chronophotographie de l'image 1 met en évidence un mouvement de rotation du ballon sur lui-même estimé à 5 tours par seconde.

Q7. Proposer une interprétation à la valeur de la durée du temps de vol mesurée.

EXERCICE B – Le spa gonflable (10 points)

Mots-clés : premier principe de la thermodynamique ; transfert thermique ; loi de Newton de la thermique

Un spa gonflable permet de profiter d'une eau chauffée pour se détendre. L'eau du spa est chauffée par une résistance électrique. Le spa est en outre équipé d'un système permettant d'envoyer de l'air dans le fond du spa pour faire des bulles et d'un couvercle permettant de le fermer.

Le but de l'exercice est d'étudier les conditions de fonctionnement du spa.

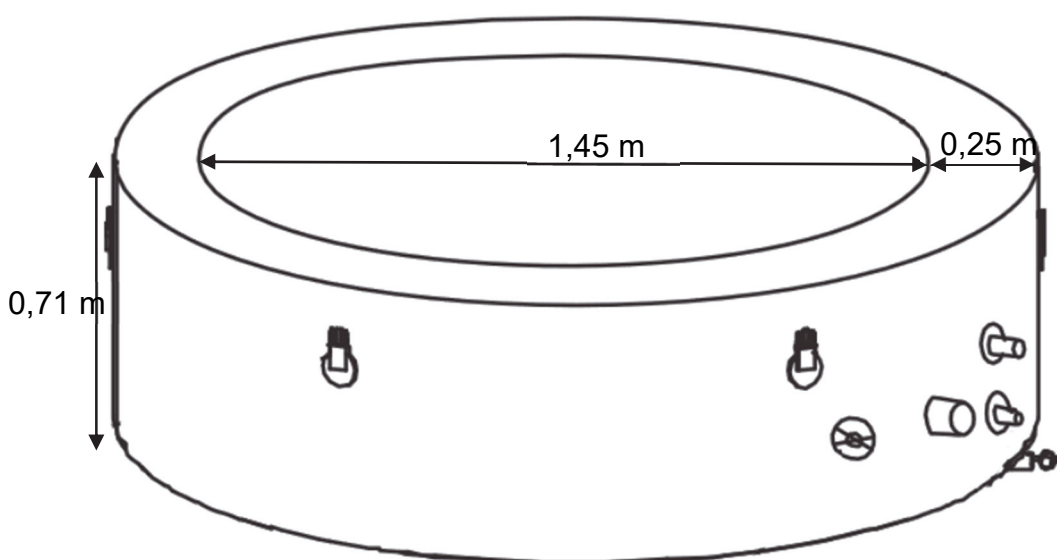
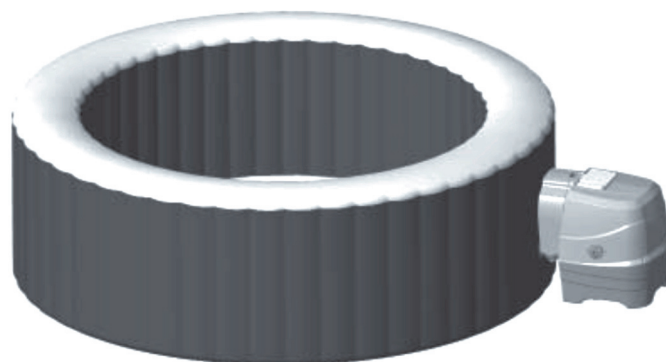


Figure 1. Dimensions du spa

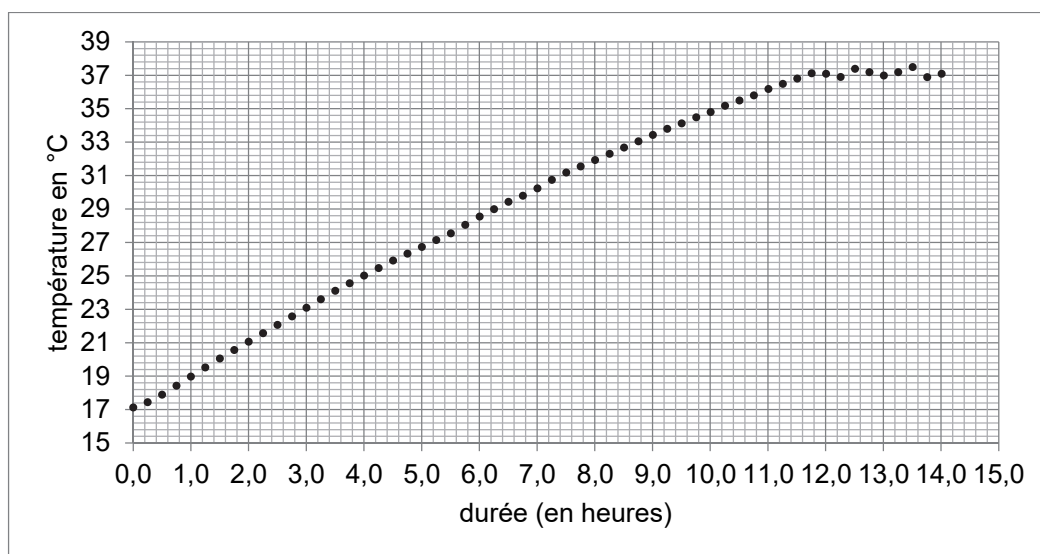


Figure 2. Évolution de la température de l'eau du spa rempli lors de la mise en service
D'après des mesures réalisées avec une sonde de température DS18B20

Données pour la situation étudiée :

- volume d'eau dans le spa rempli : $V_{\text{eau}} = 795 \text{ L}$;
- masse volumique de l'eau : $\rho_{\text{eau}} = 1,00 \times 10^3 \text{ kg}$;
- puissance de chauffage du spa : $P_{\text{chauffage}} = 2,20 \times 10^3 \text{ W}$;
- capacité thermique massique de l'eau : $c_{\text{eau}} = 4,18 \times 10^3 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$.

Dans un premier temps, on s'intéresse à la mise en service du spa. Le spa est rempli avec de l'eau à la température initiale $T_i = 17 \text{ }^\circ\text{C}$, puis le chauffage est mis en route. On suppose que la masse d'eau dans le spa reste constante.

Q1. Exprimer la capacité thermique C de l'eau du spa en fonction de V_{eau} , ρ_{eau} et c_{eau} . En déduire l'expression puis la valeur de la variation d'énergie interne ΔU de l'eau du spa lorsque sa température varie de T_i à la température $T_f = 37 \text{ }^\circ\text{C}$.

Q2. À l'aide notamment de la figure 2, montrer que la valeur de la puissance thermique moyenne P reçue par l'eau du spa lors de la mise en service est de l'ordre de 1,5 kW.

Q3. Comparer cette puissance thermique moyenne P reçue par l'eau du spa avec la puissance de chauffage du spa $P_{\text{chauffage}}$ et commenter.

Dans cette partie, on s'intéresse aux pertes d'énergie thermique du spa lorsque le système de chauffage est éteint.

La paroi du spa est constituée de deux couches de PVC de 4 mm d'épaisseur, séparées par une couche d'air de 24 cm d'épaisseur. On considère une température extérieure moyenne de $9 \text{ }^\circ\text{C}$ et une température de l'eau moyenne de $37 \text{ }^\circ\text{C}$.

Q4. Expliquer qualitativement pourquoi il est, *a priori*, intéressant, d'un point de vue thermique, que les parois soient remplies d'air.

Q5. Déterminer le sens du transfert thermique dans cette situation. Justifier.

On considère le spa ouvert, le système de chauffage étant éteint. À l'instant $t = 0$, la température vaut $37 \text{ }^\circ\text{C}$.

On modélise le transfert thermique Q entre l'eau du spa et l'air extérieur entre les instants t et $t + \Delta t$ par la loi de Newton :

$$Q = h \cdot S \cdot (T_{\text{ext}} - T(t)) \cdot \Delta t$$

Avec h le coefficient conducto-convectif surfacique, S l'aire de la surface de l'eau en contact avec l'air, T_{ext} la température de l'air extérieur, $T(t)$ la température de l'eau du spa et Δt la durée d'étude supposée petite devant la durée typique d'évolution de la température du système.

Q6. Établir l'équation différentielle qui caractérise alors l'évolution temporelle du système {eau du spa} et la mettre sous la forme :

$$\frac{dT}{dt} + \frac{T(t)}{\tau} = \frac{T_{ext}}{\tau}$$

avec τ le temps caractéristique de l'évolution de la température du système dont on donnera l'expression en fonction de h , S , c_{eau} , ρ_{eau} et V_{eau} .

L'évolution de la température peut être modélisée par une équation du type :

$T(t) = A \cdot \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right) + B$ où A et B sont deux constantes que l'on ne cherchera pas à déterminer. Une simulation de cette évolution est proposée sur l'**ANNEXE À RENDRE AVEC LA COPIE**.

Q7. À l'aide de l'**ANNEXE À RENDRE AVEC LA COPIE**, déterminer graphiquement la valeur de τ . Commenter.

Dans les mêmes conditions que précédemment, on active les bulles du spa.

Q8. Expliquer qualitativement comment évolue la valeur de τ comparée à la situation précédente.

Q9. Sur l'**ANNEXE À RENDRE AVEC LA COPIE**, tracer alors l'allure de la courbe d'évolution de la température que l'on obtiendrait dans ce dernier cas.

EXERCICE C – Qualité d'écoute d'une enceinte bluetooth (10 points)

Mots-clés : interférences ; conditions d'interférences ; différence de marche

Les enceintes connectées permettent d'écouter de la musique plus facilement qu'auparavant. En effet, elles sont déplaçables à l'envie car elles ne nécessitent pas d'alimentation électrique externe ou de connecteur filaire pour recevoir le signal numérique du son à émettre.

Malgré cet avantage, certaines difficultés déjà présentes avec les systèmes classiques persistent, et en particulier, la réflexion des ondes sonores sur les murs a pour conséquence l'existence d'un phénomène d'interférences entre l'onde incidente et l'onde réfléchie.

L'objet de cet exercice est d'étudier les conditions de ces interférences.

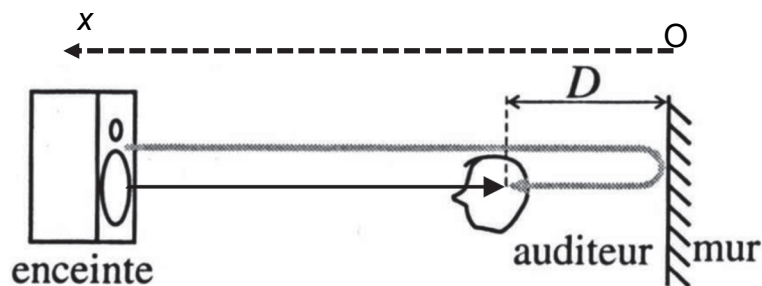


Figure 1. Schéma de principe de la situation. La flèche noire en trait plein représente la trajectoire de l'onde sonore incidente issue d'une enceinte. La flèche grisée représente la trajectoire de l'onde sonore réfléchie sur le mur. La flèche en pointillés correspond à l'axe Ox. Une distance D sépare l'auditeur et le mur.

Donnée :

- célérité du son dans l'air : $c = 340 \text{ m}\cdot\text{s}^{-1}$.

Q1. Rappeler les conditions d'observation d'interférences entre deux ondes.

Q2. On définit δ , la différence de marche entre l'onde directement reçue par l'auditeur et celle reçue après réflexion sur le mur. Exprimer δ en fonction de D .

Le phénomène d'interférences est d'autant plus important que les deux ondes qui interfèrent entre elles ont des amplitudes similaires.

Q3. Certaines enceintes bluetooth sont transportables à la main. Expliquer pourquoi les perturbations dues au phénomène d'interférences sont plus importantes lorsque l'auditeur est situé à proximité du mur.

Q4. Identifier parmi les deux représentations de superpositions d'ondes présentées en figure 2, celle correspondant à une situation d'interférences destructives. Justifier.

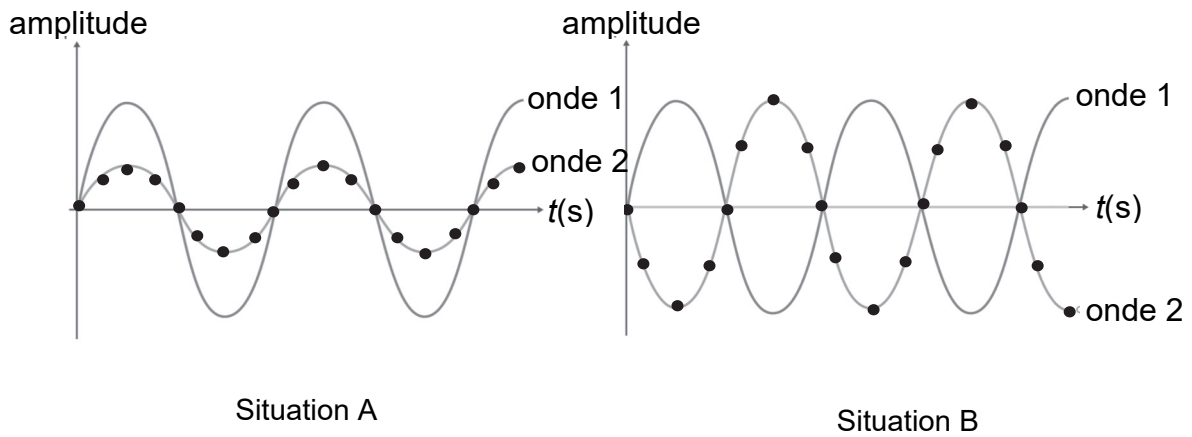


Figure 2. Superpositions de deux ondes

Q5. Rappeler la relation liant δ et λ , la longueur d'onde de l'onde acoustique considérée, dans le cas d'interférences destructives ; on introduira k , un nombre entier positif. On définit D_k , la distance entre le mur et une position correspondant à une situation d'interférences destructives le long de l'axe Ox. En déduire l'expression reliant la distance D_k et la longueur d'onde λ .

Q6. Montrer que la distance D_k peut être exprimée sous la forme :

$$D_k = \frac{c}{2f} \left(k + \frac{1}{2} \right)$$

avec f la fréquence de l'onde émise, et k un nombre entier positif.

Le piccolo est un des instruments de musique capable de produire les sons les plus aigus, comme le Si₆ de fréquence $f_a = 3\,951$ Hz. La contrebasse produit quant à elle des sons très graves, comme le La₀ de fréquence $f_b = 55$ Hz.

Q7. On définit d_a (respectivement d_b) la distance entre deux points consécutifs le long de l'axe Ox où ont lieu des interférences destructives pour la fréquence f_a (respectivement f_b). Déterminer les valeurs de d_a et d_b , ainsi que D_0 pour les deux fréquences. Commenter au regard de l'impact du phénomène d'interférences sur la qualité sonore.

Q8. L'ajout d'un rideau en tissu sur le mur améliore la qualité sonore. Proposer une interprétation à ce phénomène.

Page blanche laissée intentionnellement.

Ne rien inscrire dessus.

ANNEXE À RENDRE AVEC LA COPIE

