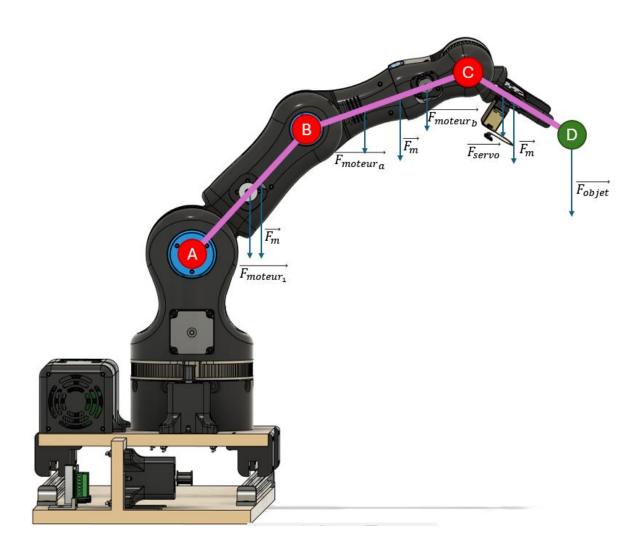
UROP - Assembly Line

Calculs couples moteurs



Introduction

Ce document recense les calculs effectués pour déterminer les couples nécessaires des moteurs pas-à-pas dans le bras de la chaîne d'assemblage. Pour effectuer ces calculs, nous considérons le bras dans sa position la plus contraignante pour les moteurs, c'est-à-dire complètement « détendu » parallèle au sol.

C'est en effet dans cette position que le couple de maintient des moteurs devra être le plus important pour maintenir le bras dans un état statique.

Si les couples des moteurs dépassent les valeurs trouvées, alors en plus de maintenir le bras statique dans cette position, les moteurs seront également capable d'actionner le bras.

Nous considérons que le bras doit pouvoir manipuler un objet d'un poids de 400g au maximum afin d'avoir une (très) confortable marge pour l'assemblage de notre drone, où de changer l'objet de la chaine d'assemblage plus aisément.

Section A: Choix des moteurs pas-à-pas

Schémas:

Schémas globaux :

Figure (1) de la sous-section 1-A

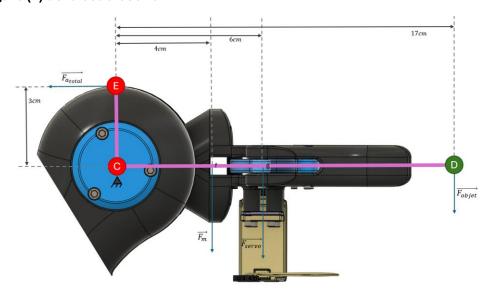


Figure (2) des sous-sections 1-B et 1-C :

Les points P et M sont reliés par une courroie. PM vaut 0.8cm.

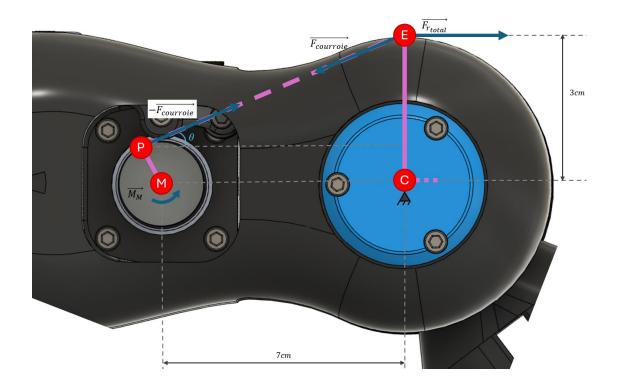


Figure (3) de la sous-section 2-A

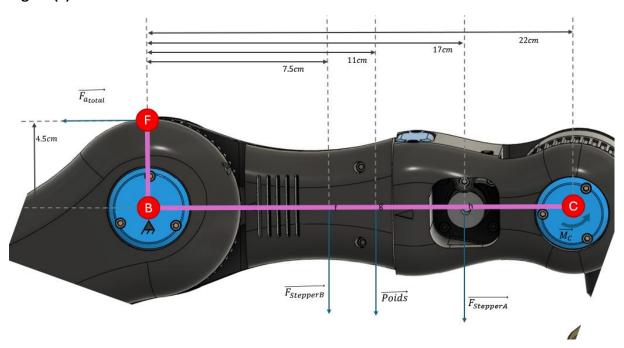


Figure (4) des sous-sections 2-B et 2-C :

Les points P et M sont reliés par une courroie. PM vaut 1.0 cm.

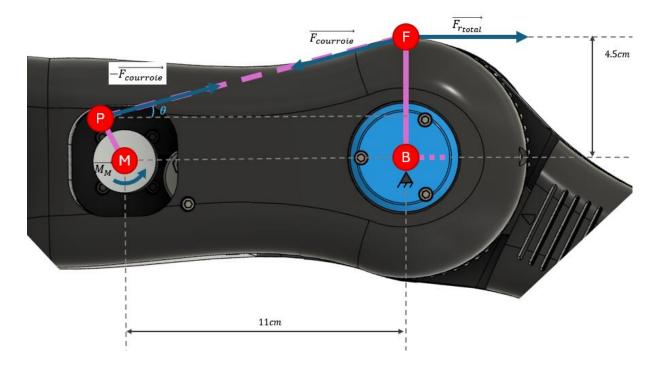


Figure (5) de la sous-section 3-A

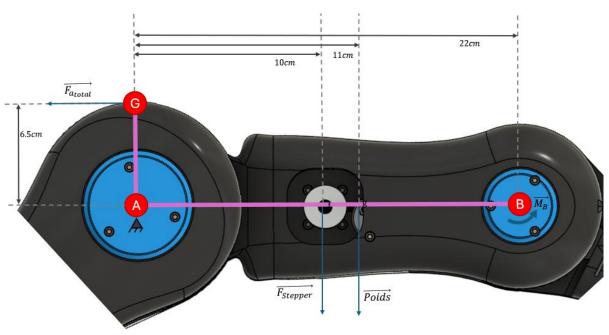
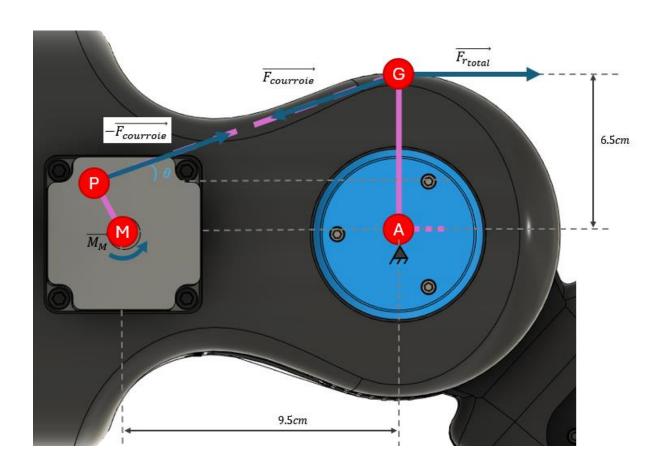
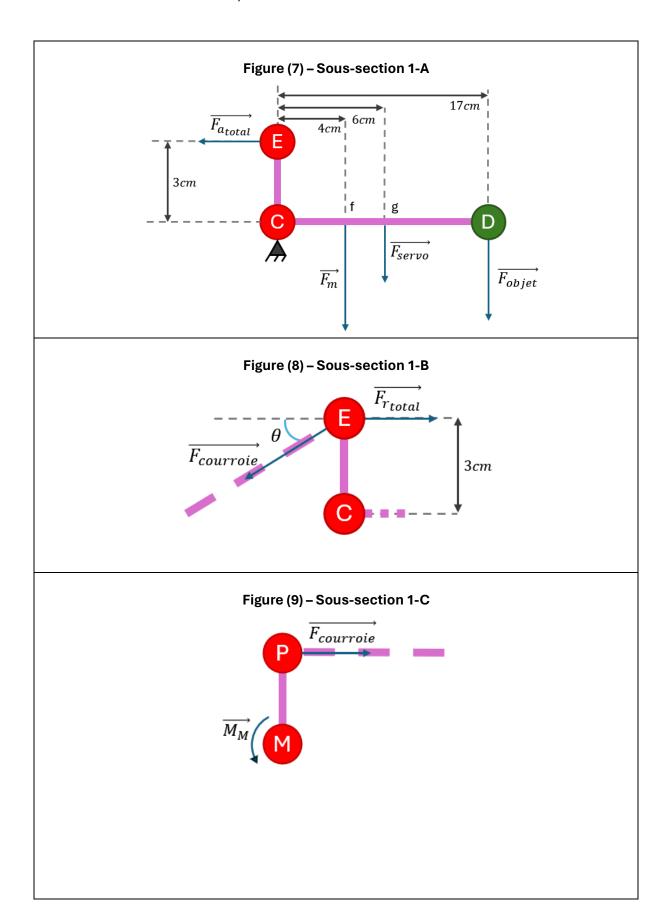


Figure (6) des sous-sections 3-B et 3-C :

Les points P et M sont reliés par une courroie. PM vaut 0.1 cm.



Schémas simplifiés :



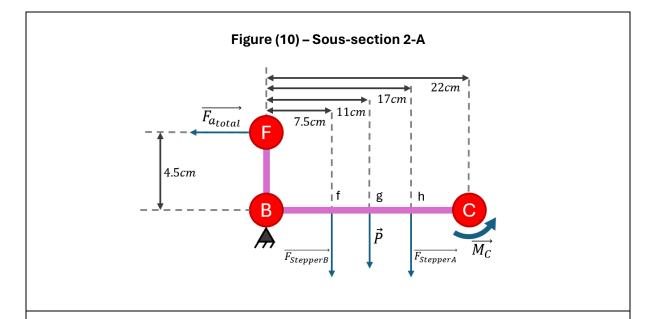


Figure (11) - Sous-section 2-B

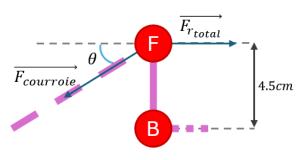
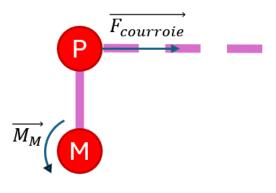
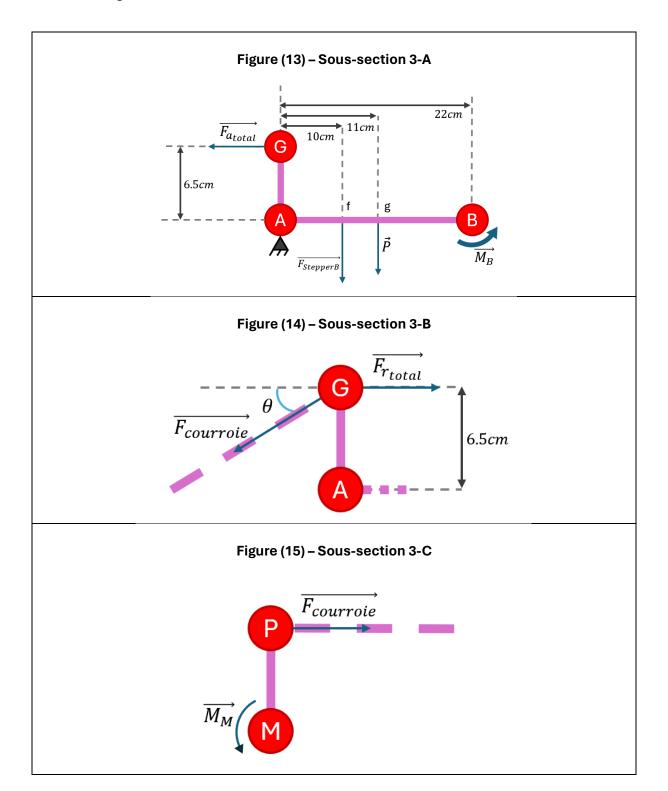


Figure (12) – Sous-section 2-C





Calculs Section 1:

Déterminer θ :

Par simple déduction trigonométrique, grâce à la figure (2) on obtient :

$$\theta = \arctan\left(\frac{3 - 0.8}{7}\right) = 0.30 \, rad$$

Déterminer le couple du moteur M de cette section :

En appliquant le théorème des moments statiques :

SOUS-SECTION 1-A:

$$\sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = \overrightarrow{CE} \wedge \overrightarrow{F_{a_{total}}} + \overrightarrow{Cf} \wedge \overrightarrow{F_{m}} + \overrightarrow{Cg} \wedge \overrightarrow{F_{servo}} + \overrightarrow{CD} \wedge \overrightarrow{F_{objet}}$$

$$\Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = 0.03 \vec{y} \wedge (-F_{a_{total}}) \vec{x} + 0.04 \vec{x} \wedge (-F_{m}) \vec{y} + 0.06 \vec{x} \wedge (-F_{servo}) \vec{y} + 0.17 \vec{x} \times (-F_{objet}) \vec{y}$$

$$\Leftrightarrow 0.03F_{a_{total}} = (0.04 \times 0.150 + 0.06 \times 0.060 + 0.17 \times 0.400) \times 9.81$$

$$\Leftrightarrow F_{a_{total}} \cong 25N$$

SOUS-SECTION 1-B:

$$\begin{split} \operatorname{Sachant} \left\| \overline{F_{a_{total}}} \right\| &= \left\| \overline{F_{r_{total}}} \right\| : \\ &\sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = \overrightarrow{CE} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + \overrightarrow{CE} \wedge \overrightarrow{F_{courole}} \\ &\Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = 0,03 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0,03 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{courole}} \\ &\Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = 0,03 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0,03 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{courole} \\ -\sin(\theta) \ F_{courole} \end{pmatrix} \\ &\Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = 0,03 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + 0,03 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{courole} \\ -\sin(\theta) \ F_{courole} \\ 0 \end{pmatrix} \\ &\Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = (-0,03 \times F_{r_{total}} + 0,03 \times \cos(\theta) \ F_{courole} \right) \vec{z} \\ \operatorname{Or}: \sum \overrightarrow{M} \left(C, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = 0 \ \operatorname{d'où}: \ F_{r_{total}} = \cos(\theta) \ F_{courole} \left(= F_{a_{total}} \right) \Leftrightarrow F_{courole} = \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \end{split}$$

SOUS-SECTION 1-C:

$$\sum \overrightarrow{M}(M, \overrightarrow{F_{ext}}) = \overrightarrow{M_M} + \overrightarrow{MP} \wedge \overrightarrow{F_{couroie}} = 0$$

$$\Leftrightarrow |\overrightarrow{M_M}| = \left| 0.008 \overrightarrow{x} \wedge \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \overrightarrow{y} \right| = 0.008 \times \frac{25}{\cos(0.300 \ rad)} = 0.21 \ Nm$$

Choix du moteur Section 1:

Pour maintenir un objet de 400g il nous faudrait un moteur de couple 21 Ncm. Ainsi, si nous voulons le soulever, on déduit qu'il nous faut un moteur plus puissant que 21Ncm.

Nos contraintes pour ce moteur deviennent les suivantes :

Type:	Moteur pas-à-pas
Dimensions (L*l*h):	35mm * 35mm * ∞ Format NEMA14
Couple:	Min: $21N \cdot cm$

On choisira donc le moteur suivant :

Type:	Pas-à-pas NEMA 14
Référence :	14HS20-1504S
Couple:	$40 N \times cm$
Poids:	0.35kg
Tension nominale :	4.2 V
Intensité par phase :	1.5 A
Résistance/phase :	2.8 ohms
Dimensions :	35mm*35mm*52mm
Diamètre de l'arbre :	5mm
Pas:	1,8°
Connexions:	A+ Noir
	A- Vert
	B+ Rouge
	B- Bleu
Revendeur:	StepperOnline
Lien:	https://www.omc-
	stepperonline.com/fr/nema-14-bipolaire-1-
	8deg-40ncm-56-7oz-in-1-5a-4-2v-
	35x35x52mm-4-fils-14hs20-1504s

Note : Il existe un autre modèle de NEMA14 ayant pour couple 23Ncm. Par sécurité, il vaut mieux prendre de la marge en prenant le modèle du dessus (celui choisi).

Calculs Section 2:

Déterminer θ :

Par simple déduction trigonométrique, grâce à la figure (4) on obtient :

$$\theta = \arctan\left(\frac{4.5 - 1.0}{11}\right) = 0.308 \, rad$$

Déterminer le couple du moteur M de cette section :

En appliquant le théorème des moments statiques :

SOUS-SECTION 2-A:

$$\sum \vec{M} \left(B, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = \overrightarrow{BF} \wedge \overrightarrow{F_{a_{total}}} + \overrightarrow{Bf} \wedge \overrightarrow{F_{StepperB}} + \overrightarrow{Bg} \wedge \overrightarrow{P} + \overrightarrow{Bh} \wedge \overrightarrow{F_{StepperA}} + \overrightarrow{M_c}$$

$$\Leftrightarrow \sum \vec{M} (B, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0.045 \vec{y} \wedge (-F_{a_{total}}) \vec{x} + 0.075 \vec{x} \wedge (-0.300 \times 9.81) \vec{y} + 0.11 \vec{x} \wedge (-0.200 \times 9.81) \vec{y} + 0.17 \vec{x} \wedge (-0.350 \times 9.81) \vec{y} + (0.26 \times 0.150 + 0.28 \times 0.060 + 0.39 \times 0.400) \times 9.81$$

$$\Leftrightarrow$$
 0,045 $F_{a_{total}} = 0,075 \times 2,943 + 0,11 \times 1,962 + 0,17 \times 3,4335 + 2,08 = 3,1$

$$\Leftrightarrow F_{a_{total}} \cong 69N$$

SOUS-SECTION 2-B:

$$\begin{split} \operatorname{Sachant} \| \overrightarrow{F_{a_{total}}} \| &= \| \overrightarrow{F_{r_{total}}} \| : \\ \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= \overrightarrow{BF} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + \overrightarrow{BF} \wedge \overrightarrow{F_{courole}} \\ \Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= 0.045 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0.045 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{courole}} \\ \Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= 0.045 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0.045 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{courole} \\ -\sin(\theta) \ F_{courole} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= 0.045 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + 0.045 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{courole} \\ -\sin(\theta) \ F_{courole} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= 0.045 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + 0.045 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ -\sin(\theta) \ F_{courole} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= (-0.045 \times F_{r_{total}} + 0.045 \times \cos(\theta) \ F_{courole}) \vec{z} \\ \\ \text{Or}: \sum \overrightarrow{M}(B, \overrightarrow{F_{ext}}) &= 0 \text{ d'où: } F_{r_{total}} &= \cos(\theta) \ F_{courole} \ (=F_{a_{total}}) \Leftrightarrow F_{courole} &= \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \\ \\ \end{split}$$

SOUS-SECTION 2-C:

$$\sum \overrightarrow{M}(M, \overrightarrow{F_{ext}}) = \overrightarrow{M_M} + \overrightarrow{MP} \wedge \overrightarrow{F_{couroie}} = 0$$

$$\Leftrightarrow \left| \overrightarrow{M_M} \right| = \left| 0.01 \vec{x} \wedge \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \vec{y} \right| = 0.01 \times \frac{69}{\cos(0.308 \, rad)} = 0.72 \, Nm$$

Choix du moteur Section 2:

Nos contraintes pour ce moteur deviennent les suivantes :

Type:	Moteur pas-à-pas
Dimensions (L*l*h):	42mm * 42mm * 48mm Format NEMA17
Couple:	Min: 72 <i>N</i> ⋅ <i>cm</i>

On choisira donc le moteur suivant (moteur à engrenages!) :

Type:	Pas-à-pas NEMA 17
Référence :	17HS19-1684S-PG5
Couple avant boite d'engrenages :	$52 N \times cm$
Rapport de la boite d'engrenages :	5.18:1
Couple de sortie :	242 <i>N</i> ⋅ <i>cm</i>
Poids:	0.52kg
Tension nominale :	3 V
Intensité par phase :	1.68 A
Résistance/phase :	1.8 ohms
Dimensions:	42mm*42mm*48mm
Diamètre de l'arbre :	8mm
Pas:	0,35°
Connexions:	A+ Noir
	A- Vert
	B+ Rouge
	B- Bleu
Revendeur:	StepperOnline
Lien:	https://www.omc-
	stepperonline.com/fr/nema-17-moteur-pas-
	a-pas-bipolaire-l-48mm-w-rapport-d-
	engrenage-5-1-boite-de-vitesses-planetaire-
	17hs19-1684s-pg5

Note:

Les moteurs NEMA 17 n'atteignant pas un couple suffisant, nous nous rabattons sur un pas-àpas avec système d'engrenages. En réduisant ainsi la vitesse de rotation, nous augmentons le couple.

Bien que ce modèle ait un couple dépassant largement notre besoin, il remplit notre critère de dimension (Format NEMA 17 et 48mm de profondeur) et de couple.

Calculs Section 3:

Déterminer θ :

Par simple déduction trigonométrique, grâce à la figure (6) on obtient :

$$\theta = \arctan\left(\frac{6.5 - 1}{9.5}\right) = 0.525 \, rad$$

Déterminer le couple du moteur M de cette section :

En appliquant le théorème des moments statiques :

SOUS-SECTION 3-A:

$$\sum \overrightarrow{M} \left(A, \overrightarrow{F_{ext}} \right) = \overrightarrow{AG} \wedge \overrightarrow{F_{a_{total}}} + \overrightarrow{Af} \wedge \overrightarrow{F_{Stepper}} + \overrightarrow{Ag} \wedge \overrightarrow{P} + \overrightarrow{M_c}$$

- $\Leftrightarrow 0.065F_{a_{total}} = 0.1 \times 5.10 + 0.11 \times 1.962 + 6.25 \cong 7.0$
- $\Leftrightarrow F_{a_{total}} \cong 108N$

SOUS-SECTION 3-B:

$$\begin{split} \operatorname{Sachant} \| \overrightarrow{F_{a_{total}}} \| &= \| \overrightarrow{F_{r_{total}}} \| : \\ \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) &= \overrightarrow{AG} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + \overrightarrow{AG} \wedge \overrightarrow{F_{couroie}} \\ \Leftrightarrow & \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0,065 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0,065 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{couroie}} \\ \Leftrightarrow & \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0,065 \vec{y} \wedge \overrightarrow{F_{r_{total}}} + 0,065 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{couroie} \\ -\sin(\theta) \ F_{couroie} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow & \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0,065 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + 0,065 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{couroie} \\ -\sin(\theta) \ F_{couroie} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow & \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0,065 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} F_{r_{total}} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + 0,065 \vec{y} \wedge \begin{pmatrix} -\cos(\theta) \ F_{couroie} \\ -\sin(\theta) \ F_{couroie} \end{pmatrix} \\ \Leftrightarrow & \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = (-0,065 \times F_{r_{total}} + 0,065 \times \cos(\theta) \ F_{couroie}) \vec{z} \\ \\ \operatorname{Or}: \sum \overrightarrow{M}(A, \overrightarrow{F_{ext}}) = 0 \ \operatorname{d'où}: \ F_{r_{total}} = \cos(\theta) \ F_{couroie} \ (=F_{a_{total}}) \Leftrightarrow F_{couroie} = \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \\ \\ \end{split}$$

SOUS-SECTION 3-C:

$$\sum \overrightarrow{M}(M, \overrightarrow{F_{ext}}) = \overrightarrow{M_M} + \overrightarrow{MP} \wedge \overrightarrow{F_{courole}} = 0$$

$$\Leftrightarrow \left| \overrightarrow{M_M} \right| = \left| 0.008 \overrightarrow{x} \wedge \frac{F_{a_{total}}}{\cos(\theta)} \overrightarrow{y} \right| = 0.01 \times \frac{108}{\cos(0.525 \, rad)} = 1.25 \, Nm$$

Choix du moteur Section 3:

Nos contraintes pour ce moteur deviennent les suivantes :

Type:	Moteur pas-à-pas
Dimensions (L*l*h):	57mm * 57mm * ∞ Format NEMA23
Couple:	Min: 125 <i>N</i> ⋅ <i>cm</i>

Les moteurs NEMA 17 n'atteignent pas un couple de $125~N\cdot cm$. Ainsi, nous allons en installer deux, fonctionnant face à face et de façon symétrique pour additionner leurs couples. Ainsi, nous cherchons deux exemplaires d'un moteur NEMA 23 de couple 62,5 $N\cdot cm$ au minimum!

Type:	Pas-à-pas NEMA 23
Référence :	23HE22-2804S
Couple:	$126 N \times cm$
Poids:	0.70 kg
Tension nominale :	2.52 V
Intensité par phase :	2.8 A
Résistance/phase :	0.9 ohms
Dimensions :	57mm*57mm*56mm
Diamètre de l'arbre :	6.35mm
Pas:	1,8°
Connexions:	A+ Noir
	A- Vert
	B+ Rouge
	B- Bleu
Revendeur:	StepperOnline
Lien:	https://www.omc-stepperonline.com/fr/e-
	serie-nema-23-moteur-pas-a-pas-bipolar-1-
	8deg-1-26-nm-178-04oz-in-2-8a-
	57x57x56mm-4-fils-23he22-2804s