# Numerical simulation of the Cheerios Effect

### Erdi ÇAN

erdi.can@etu.sorbonne-universite.fr

#### Baptiste BRAUN-DELVOYE

baptiste.delvoye-braun@etu.sorbonne-universite.fr

#### 11 décembre 2022

#### Résumé

	Dans ce papier on explique comment nous a	avon	s simule l'effet de cheerios numeriquement.
Τ	able des matières		Notre sujet était sur l'"Effet Cheerios", ou l'interaction d'objets à la surface d'un liquide par l'effet de la
1	Le problème et notre modélisation 1.1 Effet Cheerios	1 1 3	gravité et la déformation interfaciale. Cet effet se caractérise par la tension d'une surface liquide sous le poids d'un objet, par exemple une punaise sur l'eau. Lorsque nous ajoutons plusieurs objets sur la même
2	Méthodes numériques et algorithme2.1 Integration de Verlet	3 3 4 4 4	surface, à distance plus ou moins grande, les objets vont potentiellement s'attirer puis créer des tas mobiles. Ce phénomène est notamment visible avec des céréales dans du lait, d'où le nom de Cheerios, célèbre marque de céréales américaine. Pour réaliser à bien ce projet nous avons du faire de nombreuses recherches
	Comment on a concue notre probleme  Les choses a ameliorer	4	sur la mécanique des fluides, les collisions inélastiques et nous avons également du faire un travail conséquent sur l'optimisation de notre algorithme.
Bi	ibliographie	5	1 Le problème et notre modélisa-
$\mathbf{T}$	able des figures		tion

1	Géométrie d'une sphère reposant sur	
	une interface liquide-gaz. La partie rayée	
	représente le poids de liquide équivalent	
	à la force de flottabilité du  à la pression	
	hydrostatique appuyant sur la sphère	2
2	Graphique représentant les fonctions de	
	Bessel modifié à l'ordre 0 et 1	3
3	Schéma des forces des bords	3
4	Schéma d'un rebond d'un objet sur un	
	bord	4
5	Diagramme de notre algorithme	5

### Liste des tableaux

1 Table des variables														1
-----------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	---

## Introduction

Dans le cadre de l'UE Projet en Calcul Scientifique Numérique, nous devions travailler sur un projet, afin de nous apprendre plus en détail, la programmation et le calcul numérique avec un langage compilé, le C.

Nous avons tous mangé des céréales ou vu des objets flottant s'attirer ou se repousser entre eux, mais quel est la raison de cette force? Nous avons essayé de décrire ces interactions dans ce projet.

Quelque notations: dans ce rapport les vecteurs sont annotés en gras  $\boldsymbol{v}$  :vecteur  $\boldsymbol{v}$ 

Nom	Abréviation	Dimension				
Rayon de courbure	R	[L]				
Surface de tension	$\gamma$	$[MT^{-2}]$				
Densité du solide	$ ho_s$	$[ML^{-3}]$				
Densité du liquide	$ ho_l$	$[ML^{-3}]$				
Densité de l'air	$ ho_a$	$[ML^{-3}]$				
Nombre de Bond	B	1				

Table 1 – Table des variables

#### Effet Cheerios 1.1

Cette partie est plutôt faite pour l'intégrité du rapport. Le lecteur est fortement encouragé à lire "Cheerios Effect"[1] pour avoir une compréhension plus complète du sujet. Les équations viennent principalement de cet article.

Lorsque nous posons un objet sur la surface de l'eau (une aiguille, une punaise ou un cheerio), il est possible que l'objet reste à la surface de l'eau. L'eau va donc se courber, enveloppant une partie de l'objet, sous la masse de celui-ci. Cela se nomme la déformation interfaciale. Elle se retrouve dans la nature avec certains insectes pouvant marcher sur l'eau grâce à cette loi physique. Si nous mettons plusieurs objets de la sorte et qu'ils sont plus ou moins proche, la courbure de l'eau sous ces objets va créer une tension de surface qui attirera les objets jusqu'à qu'ils se touchent. De plus, si nous mettons ces objets dans un récipient, au fil du temps ils vont s'approcher des bords. Nous pouvons également expliquer cela par la tension de surface qui est créée entre le récipient et l'eau qui créera un ménisque.

Nous voulons déterminer comment ces objets réagissent entre eux et les bords d'un récipient et représenter nos résultats de façon numérique et animée. Nous devons, pour cela, calculer tout d'abord les forces intervenant dans ce phénomène.

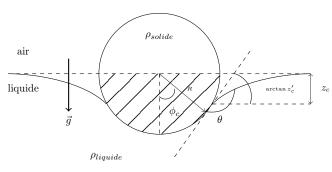


FIGURE 1 – Géométrie d'une sphère reposant sur une interface liquide-gaz. La partie rayée représente le poids de liquide équivalent à la force de flottabilité du à la pression hydrostatique appuyant sur la sphère.

Une des raisons pour laquelle les objets flottent est due à la poussée d'Archimède, comme nous pouvons le voir dans la figure 1. Pour que notre sphère reste sur l'interface liquide-gaz elle a besoin que la norme de son poids  $||P|| = \frac{4}{3}\pi \rho_s g R^3$ ; doit être équilibrée par la composante de tension superficielle agissant le long de la ligne de contact (circulaire) et par la force de flottabilité due au déplacement du fluide en vrac. La première composante a pour équation :

$$2\pi\gamma R\sin\phi_c \frac{z_c'}{\sqrt{1+z_c'^2}}\tag{1}$$

Et nous avons également la force de flottabilité par l'équation :

$$\pi \rho_l g R^3 \left( \frac{z_c}{R} \sin^2 \phi_c + \frac{2}{3} - \cos \phi_c + \frac{1}{3} \cos^3 \phi_c \right) \quad (2)$$

Nous avons donc l'équilibre des forces donné par :

$$\frac{4}{3}\pi\rho_{s}gR^{3} = 2\pi\gamma R \sin\phi_{c} \frac{z_{c}^{'}}{\sqrt{(1+z_{c}^{'2})}} + \pi\rho_{l}gR^{3} \left(\frac{z_{c}}{R}\sin^{2}\phi_{c} + \frac{2}{3} - \cos\phi_{c} + \frac{1}{3}\cos^{3}\phi_{c}\right) \quad (3)$$

Si nous substituons  $\phi_c=\pi-\theta+\arctan z_c^{'}$  et gardons uniquement les termes linéaires en  $z_c^{'}$ , nous retrouvons l'expression pour  $z_c^{'}\sin\phi_c$  qui est précis par rapport à l'ordre linéaire du nombre de Bond,  $B\equiv R^2/L_c^2$ 

Nous avons donc:

$$z_{c}^{'}\sin\phi_{c} = B\left(\frac{2D-1}{3} - \frac{1}{2}\cos\theta + \frac{1}{6}\cos^{3}\theta\right) \equiv B\Sigma$$
Avec  $D \equiv \frac{\rho_{s}}{g}$ .
(4)

L'équation (4) contient deux paramètres sans dimensions; le nombre de BondB et  $\Sigma$ , qui sont très importants pour notre modélisation.

Le nombre de Bond vaut :

$$B = \frac{(\rho_l - \rho_a)gR^2}{\gamma} \tag{5}$$

Il nous donne la mesure relative de l'importance des effets de gravité et de la tension de surface; si B est tres grand, cela correspond à des particules grandes ou à une tension de surface petite.

JE TE LAISSE CETTE PARTIE MAIS FAIT AU PLUS SIMPLE, SURTOUT NIVEAU BESSEL, SULTAN LUI MEME A DIT QUE C'ETAIT POUR MASTER. MDR To calculate the interaction energy using the Nicolson approximation, we must also calculate the interfacial displacement caused by an isolated floating sphere, which is determined by the hydrostatic balance  $\gamma \nabla^2 h = \rho g h -$  the co-ordinate invariant statement of equation (1). With the assumption of cylindrical symmetry, this becomes :

$$\gamma \frac{\mathrm{d}^2 h}{\mathrm{d}x^2} = \rho_l g h \tag{6}$$

Si nous prenons en compte que l'objet a une symétrie sphérique

$$\Rightarrow \frac{1}{r} \frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}r} \left( r \frac{\mathrm{d}h}{\mathrm{d}r} \right) = \frac{h}{L_c^2} \tag{7}$$

Nous pouvons déduire une solution de cette équation avec la fonction de Bessel modifié à l'ordre 0  $(K_0)[2]$ .

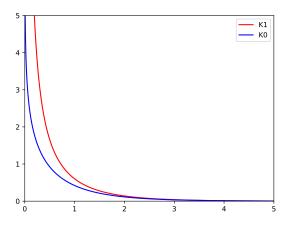


FIGURE 2 – Graphique représentant les fonctions de Bessel modifié à l'ordre 0 et 1

Pour déterminer, maintenant la force d'attraction entre deux objets nous partons du poids effectif d'une sphère sur une interface déformé, que nous donnons comme  $2\pi RB\Sigma$ . Nous avons également calculé la déformation interfaciale causée par la présence d'une seule sphère. Nous sommes donc capables de calculer l'énergie d'interaction entre deux sphères. Cette énergie est le produit du poids résultant d'une sphère et de son déplacement vertical causé par la présence d'une autre sphère dont le centre est éloigné de l'horizontale d'une distance horizontale l. Nous pouvons donc écrire l'énergie, E(l), comme suit :

$$E(l) = -2\pi\gamma R^2 b^2 \Sigma^2 K_0 \left(\frac{l}{L_c}\right) \tag{8}$$

Avec  $L_c$  la longueur capillaire.

Nous pouvons donc trouver la force d'interaction  $F(l) = -\frac{dE}{dl},$  ce qui donne :

$$F(l) = -2\pi\gamma R B^{5/2} \Sigma^2 K_1 \frac{l}{l_c}$$
 (9)

#### 1.2 Force des bords

Maintenant que nous avons vu l'application des forces entre objets, nous allons expliquer les forces entre les bords et les objets. La force se calcule de la même manière qu'entre deux objets (9). Pour la force appliquée par les bords sur les objets nous avons, à la place de calculer les forces à chaque point du cercle, opté d'utiliser la

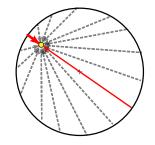


FIGURE 3 – Schéma des forces des bords.

symétrie dun cercle. Nous avons remarqué que la plupart des forces s'annulent entre elles (en gris) et il nous reste seulement deux forces (en rouge) qui interagissent comme le montre la figure3. Les seuls paramètres à changer sont le nombre de Bond et l'angle de contact, que nous prenons à 45 degré, angle du ménisque formé par l'eau dans un récipient en verre.

## 2 Méthodes numériques et algorithme

## 2.1 Integration de Verlet

Pour déterminer nos coordonnées, vitesses et accélérations en fonction du temps nous avons opté pour l'intégration de Verlet. L'intégration de Verlet est un algorithme simple à mettre en place et qui permet de conserver l'énergie dans le système. L'algorithme utilise le développement limité de Taylor de notre vecteur position à l'ordre 3.

Démonstration du développement limité de Taylor Young de f(x) au point  $x_0[3]$ :

$$DL_n f(x) = \sum_{i=0}^n \frac{f^{(i)}(x_0)}{i!} (x - x_0)^i + o((x - x_0)^n)$$
 (10)

Si on applique le développement limité d'ordre 3 à la position(x(t+dt)) au point t+dt on a l'équation suivante avec  $t_0$  comme le pas de temps précédent :

$$DL_{3}\boldsymbol{x}(t) = \boldsymbol{x}(t_{0}) + \boldsymbol{x}'(t_{0})(t - t_{0}) + \frac{\boldsymbol{x}''(t_{0})}{2!}(t - t_{0})^{2} + o((t - t_{0})^{3})$$
(11)

Si  $t_0$  est le pas de temps précédent,  $\boldsymbol{x}'(t)$  la vitesse et  $\boldsymbol{x}''(t)$  l'accélération, nous avons :

$$DL_{3}\boldsymbol{x}(t+dt) = \boldsymbol{x}(t) + \boldsymbol{x}'(t)(t+dt-t) + \frac{\boldsymbol{x}''(t)}{2!}(t+dt-t)^{2} + o(t+dt-t)$$
(12)

$$DL_3 \boldsymbol{x}(t+dt) = \boldsymbol{x}(t) + \boldsymbol{v}(t)(dt) + \frac{\boldsymbol{a}(t)}{2!}(dt)^2 + o(dt^3) \quad (13)$$

L'erreur sur le temps  $t_n$  est de l'ordre de  $o(\exp(Lt_n)dt^2)$ 

Notre accélération ne dépendant pas du changement de vitesse mais de l'équation (9), nous pouvons calculer l'accélération à partir du principe fondamental de la dynamique avec une masse constante. Il est important de faire cela après le calcul de position mais avant celui de la vitesse car la position prend l'accélération précédente mais la vitesse prend celle précédente et au même moment.

$$\sum \mathbf{F} = m\mathbf{a} \Longrightarrow \mathbf{a} = \frac{\sum \mathbf{F}}{m}$$
 (14)

Maintenant nous avons la nouvelle position et l'accélération, nous pouvons calculer la nouvelle vitesse de la même façon en utilisant le développement limité de **2.2.2** Taylor Young à l'ordre 2.

$$DL_{2}\boldsymbol{v}(t) = \boldsymbol{v}(t_{0}) + \boldsymbol{v}'(t_{0})(t - t_{0}) + o((t - t_{0})^{2}) \quad (15)$$

De la meme façon que nous avons déterminer la position position ( $\boldsymbol{x}(t+dt)$ ), nous l'appliquons à la vitesse et nous avons :

$$DL_2 \mathbf{v}(t+dt) = \mathbf{v}(t) + \mathbf{a}(t)(dt) + o(dt^2)$$
(16)

Comme nous connaissons l'accélération au pas de temps suivant et précédent en meme temps, nous pouvons avoir une meilleur approximation de notre vitesse en utilisant le théorème des accroissements fini. TODO ICI JE SUIS PAS DU TOUT SUR????

$$\boldsymbol{v}(t+\mathrm{d}t) = \boldsymbol{v}(t) + \frac{\boldsymbol{a}(t) + \boldsymbol{a}(t+\mathrm{d}t)}{2}\mathrm{d}t \qquad (17)$$

#### 2.2 Collisions

#### 2.2.1 Collisions Objet-Objet

Pour les collisions, nous sommes partis sur un modèle assez simple qui itère chaque objet et regarde si la distance entre leurs centres est plus petite que leurs rayons additionnés. Si c'est le cas, nous disons qu'il y a collision entre eux et nous appliquons la collision avec la conservation du momentum. Nous avons mis en place les collisions entre deux objets mais également entre un objet et les bords. Le fonctionnement des collisions entre ces deux cas est très différent. Pour les collisions entre objets, nous prenons dans un premier temps le vecteur normé de collision, dans le sens de objet 1(A) vers objet 2(B):

$$c = \frac{AB}{||AB||} \longrightarrow ||c|| = 1$$
 (18)

Puis nous calculons la vitesse relative  $v_{rel} = v_A - v_B$  pour comprendre comment les 2 objets vont s'affecter. Après cela, nous trouvons la vitesse des objets lors de la collision afin de nous être utile pour déterminer l'impulsion qui suivra la collision :

$$v_{col} = \boldsymbol{v_{rel}} \cdot \boldsymbol{c} \tag{19}$$

Nous ajoutons à cette vitesse un coefficient compris entre 0.2 et 0.7 car nous n'avons pas de collisions élastiques parfaites. Il faut cependant faire attention à cette constante; Si elle est trop basse, les objets n'auront pas le rebond nécessaire et vont commencer à s'entrer dedans. Si elle est trop haute, les objets vont, à l'inverse, beaucoup rebondir. Toutefois, plus notre pas de temps est petit, plus ces effets vont disparaître.

Le signe de la vitesse de la collision nous précise si les objets s'attirent  $(v_{col} > 0)$  ou s'ils s'éloignent  $(v_{col} < 0)$ . Il est possible

Si la vitesse de collision est plus grande que 0; nous appliquons la conservation de momentum.

Impulse (I)

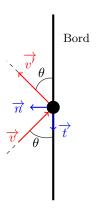
$$I = \frac{2v_{col}}{m_A + m_B} \tag{20}$$

$$\boldsymbol{v}_{A}^{'} = \boldsymbol{v}_{A} - Im_{B}\boldsymbol{c} \tag{21}$$

$$\mathbf{v}_{B}^{'} = \mathbf{v}_{B} + Im_{A}\mathbf{c} \tag{22}$$

#### 2.2.2 Collision des bords

Pour les collisions de bord on a fait tel que si notre objet dépassait le bord de très peu nous inversions le vecteur vitesse par rapport a la normale. Et apres nous multiplions ce vecteur par un coefficient de collision,  $0 \le C_c \le 1$ , qui simule l'absorption de l'énergie a chaque collision.



 $v = (v \cdot n)n + (v \cdot t)t$ (23)

FIGURE 4 – Schéma d'un rebond d'un objet sur un bord

Nous inversons le coeffi-

cient de la normale pour le faire 'rebondir'

$$\Rightarrow v' = -(v \cdot n)n + (v \cdot t)t \tag{24}$$

# 3 Comment on a concue notre probleme

Voici un diagramme du fonctionnement de notre algorithme (5).

Nous avons essayé d'être le plus efficace dans notre programme et de limiter le nombre d'itération. Les données initiales sont à mettre dans un fichier texte, les données finales sont également mises dans un fichier texte. Ce dernier est lu par un script Python afin de créer l'animation avec matplotlib et sa classe animate. Pour représenter nos objets nous utilisons la classe circle de matplotlib également. Cela nous permet de définir des cercles avec des rayons précis.

#### 4 Les choses a ameliorer

- Code en  $O(NT n^2)$  et peux etre ameliorer en  $O(NT n \log n)$  en faisant le calcul de collisions plus inteligament a la place de une recherche exasthive et en calculant une seule fois le millieu des forces de chaque particule pour avoir un centre de atraction et comme ca on calcule le centre de attraction regarde si on a des collisions ou pas et a la fin ajoute les forces du bords a chaque particule
- pour linstant on utilise les equations approximatives on peux les essayer de les resoudres sans approximations en utilisant laproximation de Nicholson(fine difference method)
- le code marche seulement pour les objets ronds faux ajouter une facon plus complexe pour plus de objets

#### Conclusion

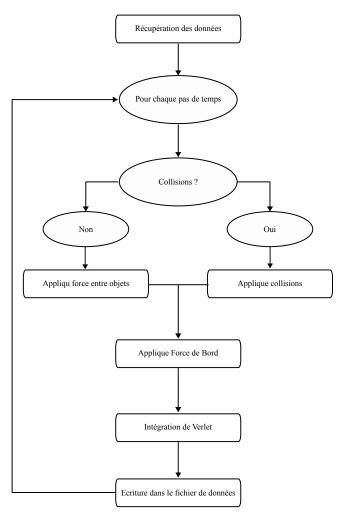


Figure 5 – Diagramme de notre algorithme

# Bibliographie

- D. VELLA et L. MAHADEVAN, « The "Cheerios effect", » American Journal of Physics, t. 73, n° 9,
   p. 817-825, sept. 2005, ISSN: 0002-9505, 1943-2909. DOI: 10.1119/1.1898523. adresse: http://aapt.scitation.org/doi/10.1119/1.1898523 (visité le 29/11/2022).
- [2] F. BOWMAN, Introduction to Bessel functions / by Frank Bowman, eng. New York: Dover Publications, 1958, ISBN: 0-486-60462-4.
- [3] R. P. AGARWAL, K. PERERA et S. PINELAS, An Introduction to Complex Analysis. New York: Springer, 2011, 331 p., ISBN: 978-1-4614-0194-0.
- [4] R. Benzi, S. Succi et M. Vergassola, « Introduction to the Lattice Boltzmann Equation for Fluid Dynamics, » in *Relaxation in Complex Systems and Related Topics*, sér. NATO ASI Series, I. A. Campbell et C. Giovannella, éd., Boston, MA: Springer US, 1990, p. 329-334, ISBN: 978-1-4899-2136-9. Doi: 10.1007/978-1-4899-2136-9\_45. adresse: https://doi.org/10.1007/978-1-4899-2136-9\_45 (visité le 03/10/2022).

- [5] D. CHAN, J. HENRY et L. WHITE, « The interaction of colloidal particles collected at fluid interfaces, » Journal of Colloid and Interface Science, t. 79, n° 2, p. 410-418, fév. 1981, ISSN: 00219797. DOI: 10.1016/0021-9797(81)90092-8. adresse: https://linkinghub.elsevier.com/retrieve/pii/0021979781900928 (visité le 29/11/2022).
- [6] N. CHARLTON. « Drawing and Animating Shapes with Matplotlib. » (s. d.), adresse: https: //nickcharlton.net/posts/drawinganimating-shapes-matplotlib.html (visité le 16/11/2022).
- [7] K. D. DANOV, R. DIMOVA et B. POULIGNY, «Viscous drag of a solid sphere straddling a spherical or flat surface, » *Physics of Fluids*, t. 12, no 11, p. 2711, 2000, ISSN: 10706631. DOI: 10. 1063/1.1289692. adresse: http://scitation.aip.org/content/aip/journal/pof2/12/11/10.1063/1.1289692 (visité le 29/11/2022).
- [8] H. N. DIXIT et G. M. HOMSY, « Capillary effects on floating cylindrical particles, » Physics of Fluids, t. 24, n° 12, p. 122102, déc. 2012, ISSN: 1070-6631, 1089-7666. DOI: 10.1063/1. 4769758. adresse: http://aip.scitation.org/doi/10.1063/1.4769758 (visité le 29/11/2022).
- [9] D.-x. Feng et A. V. Nguyen, « Contact angle variation on single floating spheres and its impact on the stability analysis of floating particles, » Colloids and Surfaces A: Physicochemical and Engineering Aspects, t. 520, p. 442-447, mai 2017, ISSN: 09277757. DOI: 10.1016/j.colsurfa.2017.01.057. adresse: https://linkinghub.elsevier.com/retrieve/pii/S0927775717300948 (visité le 29/11/2022).
- [10] M. A. FORTES, « Attraction and repulsion of floating particles, » Canadian Journal of Chemistry, t. 60, n° 23, p. 2889-2895, 1er déc. 1982, ISSN: 0008-4042, 1480-3291. DOI: 10.1139/v82-414. adresse: http://www.nrcresearchpress.com/doi/10.1139/v82-414 (visité le 29/11/2022).
- 11] W. GIFFORD et L. SCRIVEN, « On the attraction of floating particles, » Chemical Engineering Science, t. 26, n° 3, p. 287-297, mars 1971, ISSN: 00092509. DOI: 10.1016/0009-2509(71)83003-8. adresse: https://linkinghub.elsevier.com/retrieve/pii/0009250971830038 (visité le 29/11/2022).
- [12] J. B. Keller, « Surface tension force on a partly submerged body, » *Physics of Fluids*, t. 10, no 11, p. 3009-3010, nov. 1998, ISSN: 1070-6631, 1089-7666. DOI: 10.1063/1.869820. adresse: http://aip.scitation.org/doi/10.1063/1.869820 (visité le 29/11/2022).

- [13] P. A. KRALCHEVSKY et K. NAGAYAMA, « Capillary interactions between particles bound to interfaces, liquid films and biomembranes, » Advances in Colloid and Interface Science, t. 85, n° 2-3, p. 145-192, mars 2000, ISSN: 00018686. DOI: 10.1016/S0001-8686(99)00016-0. adresse: https://linkinghub.elsevier.com/retrieve/pii/S0001868699000160 (visité le 29/11/2022).
- [14] J. -- LOUDET, M. QIU, J. HEMAUER et J. J. FENG, « Drag force on a particle straddling a fluid interface: Influence of interfacial deformations, » The European Physical Journal E, t. 43, n° 2, p. 13, fév. 2020, ISSN: 1292-8941, 1292-895X. DOI: 10.1140/epje/i2020-11936-1. adresse: http://link.springer.com/10.1140/epje/i2020-11936-1 (visité le 29/11/2022).
- [15] E. H. MANSFIELD, H. R. SEPANGI et E. A. EASTWOOD, « Equilibrium and mutual attraction or repulsion of objects supported by surface tension, » Philosophical Transactions of the Royal Society of London. Series A: Mathematical, Physical and Engineering Sciences, t. 355, no 1726, p. 869-919, 15 mai 1997, ISSN: 1364-503X, 1471-2962. DOI: 10.1098/rsta.1997.0049. addresse: https://royalsocietypublishing.org/doi/10.1098/rsta.1997.0049 (visité le 29/11/2022).
- [16] A. MARCHAND, J. H. WEIJS, J. H. SNOEIJER et B. ANDREOTTI, « Why is surface tension a force parallel to the interface? » American Journal of Physics, t. 79, n° 10, p. 999-1008, oct. 2011, ISSN: 0002-9505, 1943-2909. DOI: 10. 1119/1.3619866. adresse: http://aapt.scitation.org/doi/10.1119/1.3619866 (visité le 29/11/2022).
- [17] J. C. MAXWELL, The Scientific Papers of James Clerk Maxwell, 1<sup>re</sup> éd., W. D. NIVEN, éd. Cambridge University Press, 20 jan. 2011, ISBN: 978-1-108-01538-7. DOI: 10.1017/CB09780511710377. adresse: https://www.cambridge.org/core/product/identifier/9780511710377/type/book (visité le 29/11/2022).
- [18] M. M. NICOLSON, «The interaction between floating particles,» Mathematical Proceedings of the Cambridge Philosophical Society, t. 45, n° 2, p. 288-295, avr. 1949, ISSN: 0305-0041, 1469-8064. DOI: 10.1017/S0305004100024841. adresse: https://www.cambridge.org/core/product/identifier/S0305004100024841/type/journal\_article (visité le 29/11/2022).
- [19] « Calculateur de Tension Superficielle d'une Aiguille « Flottante » Hydraulique Fluides Convertisseurs d'unités En Ligne. » (s. d. ), adresse: https://www.translatorscafe.com/unit-converter/fr-FR/calculator/surface-tension/(visité le 07/11/2022).

- [20] « Compressible Lattice Boltzmann Method and Applications | SpringerLink. » (s. d. ), adresse : https://link.springer.com/chapter/ 10.1007/978-3-642-11842-5\_3 (visité le 01/10/2022).
- [21] Computational Physics. s. d. adresse : https: / / link - springer - com . accesdistant . sorbonne-universite.fr/book/10.1007/978-3-319-00401-3 (visité le 01/12/2022).
- [22] T. Ondarçuhu, P. Fabre, E. Raphaël et M. Veyssié, « Specific properties of amphiphilic particles at fluid interfaces, » Journal de Physique, t. 51, n° 14, p. 1527-1536, 1990, ISSN: 0302-0738. DOI: 10.1051/jphys: 0199000510140152700. adresse: http:// www.edpsciences.org/10.1051/jphys: 0199000510140152700 (visité le 29/11/2022).
- [23] J. Onishi, A. Kawasaki, Y. Chen et H. Ohashi, «Lattice Boltzmann simulation of capillary interactions among colloidal particles, » Computers & Mathematics with Applications, t. 55, no 7, p. 1541-1553, avr. 2008, ISSN: 08981221. DOI: 10.1016/j.camwa.2007.08. 027. adresse: https://linkinghub.elsevier.com/retrieve/pii/S0898122107006463 (visité le 29/11/2022).
- [24] REDUCIBLE, director, Building Collision Simulations: An Introduction to Computer Graphics, 19 jan. 2021. adresse: https://www.youtube.com/watch?app=desktop&v=eED4bSkYCB8&ab\_channel=Reducible (visité le 03/10/2022).
- [25] N. B. VARGAFTIK, B. N. VOLKOV et L. D. VOLJAK, «International Tables of the Surface Tension of Water, » Journal of Physical and Chemical Reference Data, t. 12, no 3, p. 817-820, juil. 1983, ISSN: 0047-2689, 1529-7845. DOI: 10.1063/1.555688. adresse: http://aip.scitation.org/doi/10.1063/1.555688 (visité le 29/11/2022).
- [26] N. D. VASSILEVA, D. van den ENDE, F. MUGELE et J. MELLEMA, « Capillary Forces between Spherical Particles Floating at a Liquid-Liquid Interface, » Langmuir, t. 21, n° 24, p. 11190-11200, 1er nov. 2005, ISSN: 0743-7463, 1520-5827. DOI: 10.1021/la0511860. adresse: https://pubs.acs.org/doi/10.1021/la0511860 (visité le 29/11/2022).
- [27] D. VELLA et L. MAHADEVAN, « The 'Cheerios effect', » American Journal of Physics, t. 73, n° 9, p. 817-825, sept. 2005, ISSN: 0002-9505, 1943-2909. DOI: 10.1119/1.1898523. arXiv: cond-mat/0411688. adresse: http://arxiv.org/abs/cond-mat/0411688 (visité le 29/11/2022).
- [28] D. Vella, P. D. Metcalfe et R. J. Whittaker, « Equilibrium conditions for the floating of multiple interfacial objects, » Journal of Fluid Mechanics, t. 549, p. 215, -1 8 fév. 2006, ISSN: 0022-1120, 1469-7645. Doi: 10.

1017/S0022112005008013. adresse : http://www.journals.cambridge.org/abstract\_S0022112005008013 (visité le 29/11/2022).

[29] D. J. R. Vella, « The Fluid Mechanics of Floating and Sinking, » p. 143, s. d.