

2. Ηλεκτρισμένη Σαπουνόφουσκα

Θεωρήστε μια σφαιρική σαπουνόφουσκα ακτίνας R_0 . Ο αέρας στο εσωτερικό της σαπουνόφουσκας έχει πυκνότητα ρ_i και θερμοκρασία T_i .

Η σαπουνόφουσκα περιβάλλεται με αέρα πυκνότητας ρ_a , ατμοσφαιρικής πίεσης P_a και θερμοκρασίας T_a . Η μεμβράνη της σαπουνόφουσκας έχει επιφανειακή τάση γ , πυκνότητα ρ_s και πάχος t . Η μάζα και η επιφανειακή τάση της σαπουνόφουσκας δεν αλλάζουν με τη θερμοκρασία. Υποθέστε ότι $R_0 \gg t$.

Η αύξηση της ενέργειας, dE , που χρειάζεται για να αυξήσει το εμβαδόν της επιφάνειας της μεμβράνης της σαπουνόφουσκας κατά dA , δίνεται από τη σχέση $dE = \gamma dA$, όπου γ είναι η επιφανειακή τάση της μεμβράνης.

2.1

Να προσδιορίσετε το λόγο $\frac{\rho_i T_i}{\rho_a T_a}$, σε συνάρτηση των μεγεθών γ , P_a και R_0 . **[1.0 point]**

2.2

Να υπολογίσετε την αριθμητική τιμή του λόγου $\frac{\rho_i T_i}{\rho_a T_a} - 1$, χρησιμοποιώντας $\gamma = 0,0250 \text{ N.m}^{-1}$, $R_0 = 1,00 \text{ cm}$ και $P_a = 1,013 \times 10^5 \text{ N.m}^{-2}$. **[0.3point]**

2.3 Η σαπουνόφουσκα αρχικά σχηματίστηκε από θερμότερο αέρα στο εσωτερικό της. Να υπολογίσετε την ελάχιστη αριθμητική τιμή της θερμοκρασίας T_i , έτσι ώστε η σαπουνόφουσκα να επιπλέει περιβαλλόμενη από ακίνητη μάζα αέρα. Χρησιμοποιήστε $T_a = 300 \text{ K}$, $\rho_s = 1000 \text{ kg.m}^{-3}$, $\rho_a = 1,30 \text{ kg.m}^{-3}$, $t = 100 \text{ nm}$ και $g = 9,80 \text{ m.s}^{-2}$.

[1.7points]

Μετά το σχηματισμό της η σαπουνόφουσκα θα αποκτήσει θερμική ισορροπία με το περιβάλλον της. Αυτή η σαπουνόφουσκα, περιβαλλόμενη από ακίνητη μάζα αέρα, φυσιολογικά πέφτει κατακόρυφα προς το έδαφος.

2.4 Να προσδιορίσετε την ελάχιστη ταχύτητα u μιας αέριας μάζας η οποία κινείται κατακόρυφα προς τα πάνω και εμποδίζει την πτώση της σαπουνόφουσκας όταν αυτή βρίσκεται σε θερμική ισορροπία με το περιβάλλον της. Να δώσετε την απάντησή σας σε συνάρτηση των μεγεθών ρ_s , R_0 , g , t και του συντελεστού ιξώδους του αέρα, n . Υποθέστε ότι η ταχύτητα της αέριας μάζας είναι σχετικά μικρή ώστε να ικανοποιείται ο νόμος του Stokes. Αγνοήστε τη μεταβολή της ακτίνας της σαπουνόφουσκας λόγω της πτώσης της θερμοκρασίας της. Η αντίσταση του αέρα από το νόμο του Stokes είναι $F = 6\pi n R_0 u$. **[1.7points]**

2.5 Να υπολογίσετε την τιμή της ταχύτητας u χρησιμοποιώντας $n = 1,8 \times 10^{-5} \text{ kg.m}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$.

[0.3point]

Οι όροι που περιέχουν την επιφανειακή τάση γ στις απαντήσεις των πιο πάνω ερωτημάτων, δεν επηρεάζουν τόσο πολύ την ακρίβεια των αποτελεσμάτων.
Μπορείτε λοιπόν να παραλείψετε τους όρους που περιέχουν την επιφανειακή τάση γ σε όλα τα πιο κάτω ερωτήματα.

2.6

Αν αυτή η σφαιρική σαπουνόφουσκα ηλεκτριστεί ομοιόμορφα με συνολικό φορτίο q , να προσδιορίσετε την εξίσωση που δίνει τη νέα ακτίνα R_1 σε συνάρτηση των μεγεθών R_0 , P_a , q και της διηλεκτρικής σταθεράς του κενού ϵ_0 . **[1.5points]**

2.7

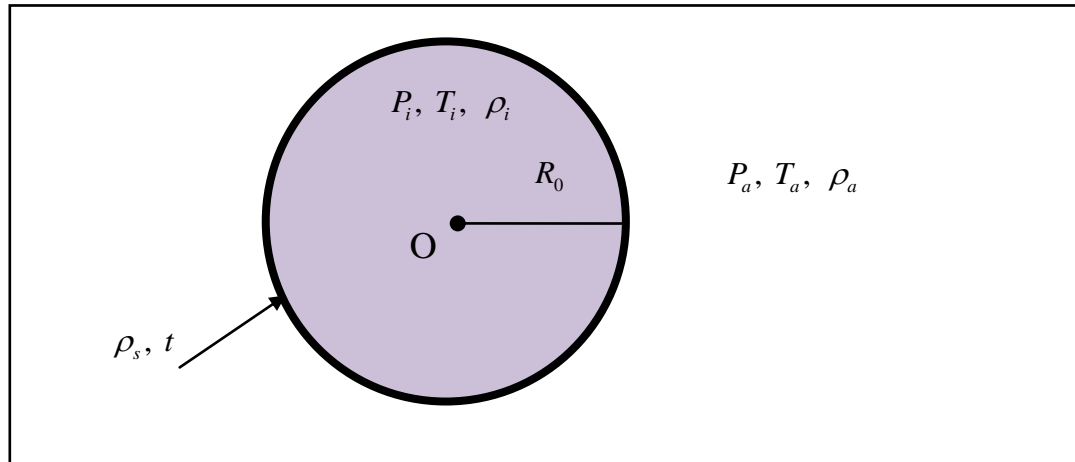
Υποθέστε ότι το συνολικό φορτίο δεν είναι υπερβολικά μεγάλο (i.e. $\frac{q^2}{\epsilon_0 R_0^4} \ll P_a$) και η ακτίνα της σαπουνόφουσκας αυξάνεται πολύ λίγο. Υπολογίστε τη μεταβολή ΔR όπου $R_1 = R_0 + \Delta R$. Δίνεται ότι $(1+x)^n \approx 1+nx$, όπου $x \ll 1$. **[0.5 point]**

2.8

Να προσδιορίσετε την εξίσωση που δίνει την τιμή του φορτίου q σε συνάρτηση των μεγεθών t , ρ_a , ρ_s , ϵ_0 , R_0 , P_a έτσι ώστε η σαπουνόφουσκα να παραμένει ακίνητη, περιβαλλόμενη από ακίνητη μάζα αέρα. Να υπολογίσετε, επίσης, την τιμή του φορτίου q . Δίνεται η διηλεκτρική σταθερά του κενού $\epsilon_0 = 8,85 \times 10^{-12} \text{ farad.m}^{-1}$. **[1.0 point]**

2. SOLUTION

2.1. The bubble is surrounded by air.



Cutting the sphere in half and using the projected area to balance the forces give

$$P_i \pi R_0^2 = P_a \pi R_0^2 + 2(2\pi R_0 \gamma) \quad \dots (1)$$

$$P_i = P_a + \frac{4\gamma}{R_0}$$

The pressure and density are related by the ideal gas law:

$$PV = nRT \quad \text{or} \quad P = \frac{\rho RT}{M}, \quad \text{where } M = \text{the molar mass of air.} \quad \dots (2)$$

Apply the ideal gas law to the air inside and outside the bubble, we get

$$\rho_i T_i = P_i \frac{M}{R}$$

$$\rho_a T_a = P_a \frac{M}{R},$$

$$\frac{\rho_i T_i}{\rho_a T_a} = \frac{P_i}{P_a} = \left[1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right] \quad \dots (3)$$

2.2. Using $\gamma=0.025\text{Nm}^{-1}$, $R_0=1.0\text{ cm}$ and $P_a=1.013\times 10^5\text{ Nm}^{-2}$, the numerical value of the ratio is

$$\frac{\rho_i T_i}{\rho_a T_a} = 1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} = 1 + 0.0001 \quad \dots (4)$$

(The effect of the surface tension is very small.)

2.3. Let W = total weight of the bubble, F = buoyant force due to air around the bubble

$$\begin{aligned} W &= (\text{mass of film} + \text{mass of air}) g \\ &= \left(4\pi R_0^2 \rho_s t + \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_i \right) g \\ &= 4\pi R_0^2 \rho_s t g + \frac{4}{3} \pi R_0^3 \frac{\rho_a T_a}{T_i} \left[1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right] g \end{aligned} \quad \dots (5)$$

The buoyant force due to air around the bubble is

$$B = \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_a g \quad \dots (6)$$

If the bubble floats in still air,

$$\begin{aligned} B &\geq W \\ \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_a g &\geq 4\pi R_0^2 \rho_s t g + \frac{4}{3} \pi R_0^3 \frac{\rho_a T_a}{T_i} \left[1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right] g \end{aligned} \quad \dots (7)$$

Rearranging to give

$$\begin{aligned} T_i &\geq \frac{R_0 \rho_a T_a}{R_0 \rho_a - 3 \rho_s t} \left[1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right] \\ &\geq 307.1 \text{ K} \end{aligned} \quad \dots (8)$$

The air inside must be about 7.1°C warmer.

- 2.4. Ignore the radius change \rightarrow Radius remains $R_0 = 1.0$ cm
(The radius actually decreases by 0.8% when the temperature decreases from 307.1 K to 300 K. The film itself also becomes slightly thicker.)

The drag force from Stokes' Law is $F = 6\pi\eta R_0 u$... (9)

If the bubble floats in the updraught,

$$F \geq W - B$$

$$6\pi\eta R_0 u \geq \left(4\pi R_0^2 \rho_s t + \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_i \right) g - \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_a g$$
 ... (10)

When the bubble is in thermal equilibrium $T_i = T_a$.

$$6\pi\eta R_0 u \geq \left(4\pi R_0^2 \rho_s t + \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_a \left[1 + \frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right] \right) g - \frac{4}{3} \pi R_0^3 \rho_a g$$

Rearranging to give

$$u \geq \frac{4R_0 \rho_s t g}{6\eta} + \frac{\frac{4}{3} R_0^2 \rho_a g \left(\frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right)}{6\eta}$$
 ... (11)

- 2.5. The numerical value is $u \geq 0.36$ m/s.

The 2nd term is about 3 orders of magnitude lower than the 1st term.

From now on, ignore the surface tension terms.

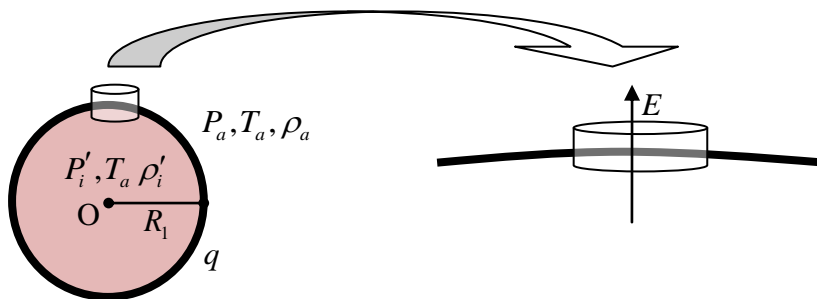
- 2.6. When the bubble is electrified, the electrical repulsion will cause the bubble to expand in size and thereby raise the buoyant force.

The force/area is (e-field on the surface \times charge/area)

There are two alternatives to calculate the electric field ON the surface of the soap film.

A. From Gauss's Law

Consider a very thin pill box on the soap surface.



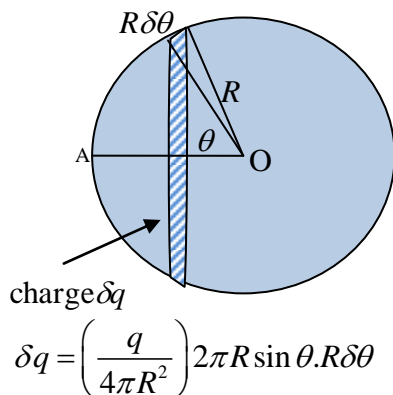
E = electric field on the film surface that results from all other parts of the soap film, excluding the surface inside the pill box itself.

$$\begin{aligned}
 E_q = \text{total field just outside the pill box} &= \frac{q}{4\pi\epsilon_0 R_1^2} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \\
 &= E + \text{electric field from surface charge } \sigma \\
 &= E + E_\sigma
 \end{aligned}$$

Using Gauss's Law on the pill box, we have $E_\sigma = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$ perpendicular to the film as a result of symmetry.

$$\text{Therefore, } E = E_q - E_\sigma = \frac{\sigma}{\epsilon_0} - \frac{\sigma}{2\epsilon_0} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} = \frac{1}{2\epsilon_0} \frac{q}{4\pi R_1^2} \quad \dots (12)$$

B. From direct integration



To find the magnitude of the electrical repulsion we must first find the electric field intensity E at a point on (not outside) the surface itself.

Field at A in the direction \overline{OA} is

$$\delta E_A = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{(q/4\pi R_1^2) 2\pi R_1^2 \sin\theta \delta\theta}{\left(2R_1 \sin\frac{\theta}{2}\right)^2} \sin\frac{\theta}{2} = \frac{(q/4\pi R_1^2)}{2\epsilon_0} \cos\frac{\theta}{2} \delta\left(\frac{\theta}{2}\right)$$

$$E_A = \frac{(q/4\pi R_1^2)}{2\epsilon_0} \int_{\theta=0}^{\theta=180^\circ} \cos\frac{\theta}{2} d\left(\frac{\theta}{2}\right) = \frac{(q/4\pi R_1^2)}{2\epsilon_0} \dots (13)$$

The repulsive force per unit area of the surface of bubble is

$$\left(\frac{q}{4\pi R_1^2}\right) E = \frac{(q/4\pi R_1^2)^2}{2\epsilon_0} \dots (14)$$

Let P'_i and ρ'_i be the new pressure and density when the bubble is electrified.

This electric repulsive force will augment the gaseous pressure P'_i .

P'_i is related to the original P_i through the gas law.

$$P'_i \frac{4}{3} \pi R_1^3 = P_i \frac{4}{3} \pi R_0^3$$

$$P'_i = \left(\frac{R_0}{R_1}\right)^3 P_i = \left(\frac{R_0}{R_1}\right)^3 P_a \dots (15)$$

In the last equation, the surface tension term has been ignored.

From balancing the forces on the half-sphere projected area, we have (again ignoring the surface tension term)

$$P'_i + \frac{(q/4\pi R_1^2)^2}{2\epsilon_0} = P_a \dots (16)$$

$$P_a \left(\frac{R_0}{R_1}\right)^3 + \frac{(q/4\pi R_1^2)^2}{2\epsilon_0} = P_a$$

Rearranging to get

$$\left(\frac{R_1}{R_0}\right)^4 - \left(\frac{R_1}{R_0}\right) - \frac{q^2}{32\pi^2 \varepsilon_0 R_0^4 P_a} = 0 \quad \dots (17)$$

Note that (17) yields $\frac{R_1}{R_0} = 1$ when $q = 0$, as expected.

2.7. Approximate solution for R_1 when $\frac{q^2}{32\pi^2 \varepsilon_0 R_0^4 P_a} \ll 1$

Write $R_1 = R_0 + \Delta R$, $\Delta R \ll R_0$

$$\text{Therefore, } \frac{R_1}{R_0} = 1 + \frac{\Delta R}{R_0}, \quad \left(\frac{R_1}{R_0}\right)^4 \approx 1 + 4\frac{\Delta R}{R_0} \quad \dots (18)$$

Eq. (17) gives:

$$\Delta R \approx \frac{q^2}{96\pi^2 \varepsilon_0 R_0^3 P_a} \quad \dots (19)$$

$$R_1 \approx R_0 + \frac{q^2}{96\pi^2 \varepsilon_0 R_0^3 P_a} \approx R_0 \left(1 + \frac{q^2}{96\pi^2 \varepsilon_0 R_0^4 P_a}\right) \quad \dots (20)$$

2.8. The bubble will float if

$$B \geq W$$

$$\frac{4}{3}\pi R_1^3 \rho_a g \geq 4\pi R_0^2 \rho_s t g + \frac{4}{3}\pi R_0^3 \rho_l g \quad \dots (21)$$

Initially, $T_i = T_a \Rightarrow \rho_i = \rho_a$ for $\gamma \rightarrow 0$ and $R_1 = R_0 \left(1 + \frac{\Delta R}{R_0}\right)$

$$\begin{aligned} \frac{4}{3}\pi R_0^3 \left(1 + \frac{\Delta R}{R_0}\right)^3 \rho_a g &\geq 4\pi R_0^2 \rho_s t g + \frac{4}{3}\pi R_0^3 \rho_a g \\ \frac{4}{3}\pi (3\Delta R) \rho_a g &\geq 4\pi R_0^2 \rho_s t g \\ \frac{4}{3}\pi \frac{3q^2}{96\pi^2 \varepsilon_0 R_0 P_a} \rho_a g &\geq 4\pi R_0^2 \rho_s t g \\ q^2 &\geq \frac{96\pi^2 R_0^3 \rho_s t \varepsilon_0 P_a}{\rho_a} \end{aligned} \quad \dots (22)$$

$$q \approx 256 \times 10^{-9} \text{ C} \approx 256 \text{ nC}$$

Note that if the surface tension term is retained, we get

$$R_1 \approx \left(1 + \frac{q^2 / 96\pi^2 \varepsilon_0 R_0^4 P_a}{\left[1 + \frac{2}{3} \left(\frac{4\gamma}{R_0 P_a} \right) \right]} \right) R_0$$