

# PHYSIQUE

## PARTIE I

Nb : Le candidat attachera la plus grande importance à la clarté, à la précision et à la concision de la rédaction.

Si un candidat est amené à repérer ce qui lui semble être une erreur d'énoncé, il le signalera sur sa copie et devra poursuivre sa composition en expliquant les raisons des initiatives qu'il a été amené à prendre.

---

*Les calculatrices sont autorisées.*

*L'usage de tout ouvrage de référence et de tout document est interdit.*

---

*De très nombreuses parties sont indépendantes. Il est conseillé aux candidats de prendre connaissance rapidement de la totalité du texte du sujet.*

*Les candidats doivent respecter les notations de l'énoncé et préciser, dans chaque cas, la numérotation de la question posée.*

---

## Partie A

### Quelques transformations du corps pur « eau »

Le corps pur étudié est le corps pur eau ( $H_2O$ ).

Hypothèses de travail et données :

- l'eau gaz (vapeur sèche) et l'eau vapeur (en équilibre avec le liquide) peuvent être considérés comme des gaz parfaits ;
- le volume de la phase liquide est négligé devant le volume de la phase vapeur ;
- $P^*(T)$  est la pression de vapeur saturante du corps pur eau, à la température  $T$  :  
 $P^*(H_2O, 373 K) = 1,00 \times 10^5 \text{ Pa}$  ;
- $M$  est la masse molaire de l'eau :  $M = 18,0 \times 10^{-3} \text{ kg mol}^{-1}$  ;
- $R$  est la constante du gaz parfait :  $R = 8,31 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$  ;

### I. Diagrammes du corps pur

Les diagrammes  $P = f(T)$  et  $P = f(V)$ , représentés respectivement sur les figures 1 et 2, sont les diagrammes simplifiés, et non annotés, du corps pur eau.

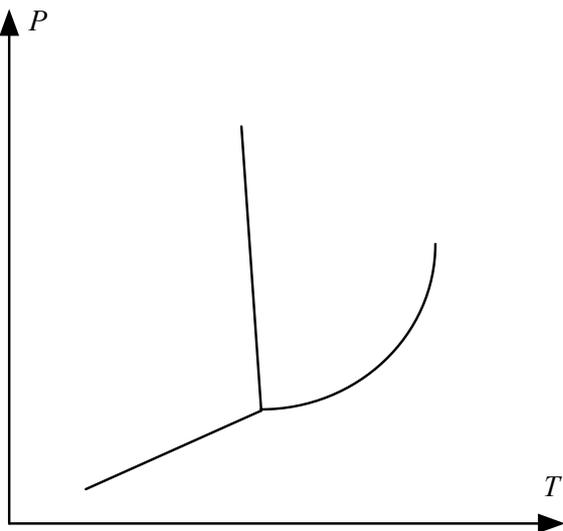


Figure 1

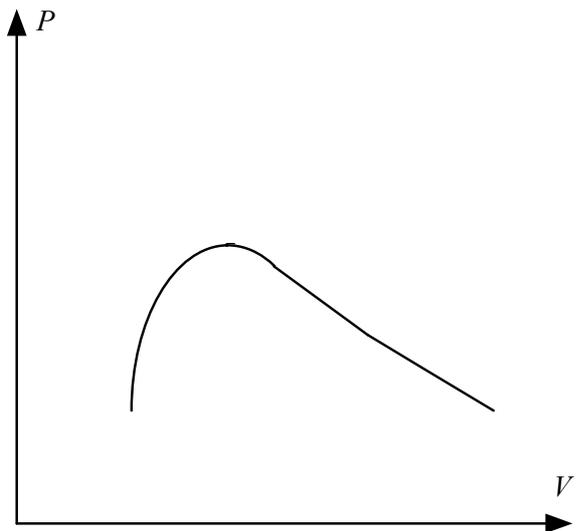


Figure 2

- 1) Recopier et compléter ces deux diagrammes (figure 1 et 2), en précisant la nature des différentes portions de courbes, ainsi que celle des différents domaines délimités.
- 2) La pente  $p$  des droites tangentes à l'une des portions de courbe du diagramme  $P = f(T)$ , est négative et très élevée en valeur absolue :  $p = \frac{dP}{dT} \rightarrow -\infty$ . Justifier cette propriété.

### II. Transformation d'une masse d'eau

Un récipient, de volume intérieur variable  $V$ , est constitué d'un cylindre muni d'un piston mobile sans frottement. Toutes les parois diathermanes (non calorifugées) sont au contact d'une source de chaleur, de température constante  $T_{ext}$  (atmosphère par exemple).

- 1) Le piston est immobilisé provisoirement dans une position initiale telle que le volume intérieur du cylindre est  $V_i$ . Exprimer, en fonction des données de l'énoncé, la masse maximale  $m_{max}$  d'eau pure qui peut être injectée dans ce récipient, initialement vide, sans qu'apparaisse la phase liquide du corps pur eau.
- 2) La masse d'eau injectée, dans ce récipient vide, est  $m$  (avec  $m < m_{max}$ ).
  - 2.1 Faut-il procéder, à partir du volume  $V_i$ , à une augmentation, ou à une diminution du volume du récipient, de manière isotherme, pour faire apparaître la première goutte de liquide (ou goutte de rosée) ?
  - 2.2 Exprimer, en fonction des données de l'énoncé, le volume  $V_o$  d'apparition de la phase liquide.
  - 2.3 Le volume  $V$  est modifié, toujours à partir de la valeur  $V_i$ , de manière quasi-statique (ou mécaniquement réversible), jusqu'à ce que les deux masses d'eau liquide  $m_\ell$  et d'eau vapeur  $m_v$ , en équilibre, soient égales :  $m_\ell = m_v = m/2$ . Exprimer, en fonction de  $V_o$ , le volume final  $V_f$ .
  - 2.4 Représenter la transformation subie par la masse  $m$  de corps pur sur chacun des deux diagrammes précédents  $P = f(T)$  et  $P = f(V)$ .
  - 2.5 Exprimer, en fonction des données de l'énoncé, la grandeur de transfert « travail »  $W_{eau}$  reçue (ou mise en jeu) par le corps pur eau, au cours de la transformation.
  - 2.6 Application numérique :  $m = 5 \times 10^{-3}$  kg ;  $V_i = 20 \times 10^{-3}$  m<sup>3</sup> ;  $T_{ext} = 373$  K.  
Calculer  $m_{max}$ ,  $V_o$  et  $W_{eau}$ .

## Partie B

### Étude d'un filtre

L'étude expérimentale d'un filtre « R, C » série est réalisée grâce à un oscilloscope. L'exercice considère l'influence du « branchement » à l'appareil de mesure sur la pulsation de coupure, une des caractéristiques du filtre.

#### I. Étude théorique du filtre « R, C » série

Un groupement R, C série est alimenté avec une tension d'entrée  $u_e(t) = U_{e,m} \cos \omega t$ . La tension de sortie est notée  $u_s(t) = U_{s,m} \cos (\omega t + \varphi)$  (figure 3).

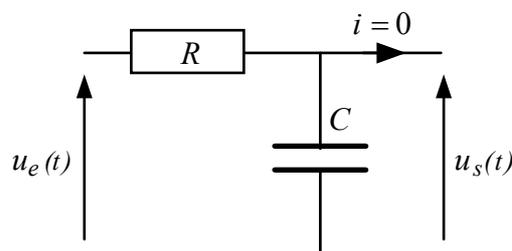


Figure 3

- 1) Étudier, sans calcul, la nature de ce filtre, en envisageant son comportement limite pour  $\omega \rightarrow 0$  et  $\omega \rightarrow +\infty$ .
- 2) Déterminer, en fonction de  $R$ ,  $C$  et  $\omega$ , la fonction de transfert complexe  $\underline{H}(j\omega)$  de ce filtre définie par le rapport des tensions complexes  $\underline{u}_s$  et  $\underline{u}_e$  :  $\underline{H}(j\omega) = \frac{\underline{u}_s}{\underline{u}_e}$ .

- 3) En déduire :
- 3.1 le gain  $G$ , défini par  $G = |H(j\omega)|$  ;
- 3.2 la phase  $\varphi$  ;
- 3.3 la pulsation de coupure  $\omega_C$ , définie par  $G(\omega_C) = \frac{G_{max}}{\sqrt{2}}$ .
- 4) Donner l'allure des courbes représentatives des fonctions  $G(\omega)$  et  $\varphi(\omega)$ .
- 5) *Application numérique* :  $R = 10^4 \Omega$  et  $C = 10^{-8} \text{ F}$ .  
Calculer  $\omega_C$ .

## II. Branchement à l'oscilloscope

La tension de sortie  $u_s$  précédente est « appliquée » à l'entrée d'un oscilloscope, par l'intermédiaire d'un câble coaxial supposé idéal. L'impédance d'entrée de l'oscilloscope est caractérisée par le groupement parallèle  $R_o, C_o$ . La tension d'entrée  $u_e$  est maintenue ( $u_e(t) = U_{e,m} \cos \omega t$ ) et  $u'_s$  est la tension de sortie aux bornes du résistor  $R_o$  (figure 4).

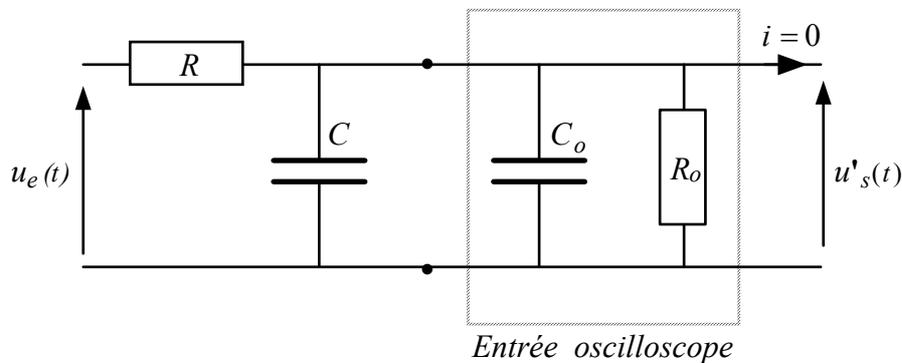


Figure 4

- 1) Montrer que la fonction de transfert  $\underline{H}'(j\omega) = \frac{u'_s}{u_e}$  de ce nouveau filtre se met sous la forme :
- $$\underline{H}'(j\omega) = \frac{A}{1 + jB\omega}$$
- avec  $A$  et  $B$  constantes. Exprimer  $A$  et  $B$  à l'aide des données de la figure 4.
- 2) En déduire le nouveau gain  $G'$ .
- 3) Exprimer, en fonction de  $R, R_o, C$  et  $C_o$ , la pulsation de coupure  $\omega'_C$  correspondante.
- 4) *Application numérique* :  $R = 10^4 \Omega$  ;  $R_o = 5 \times 10^6 \Omega$  ;  $C = 10^{-8} \text{ F}$  ;  $C_o = 5 \times 10^{-11} \text{ F}$ .  
Calculer  $\omega'_C$ .
- 5) Comparer les pulsations  $\omega_C$  et  $\omega'_C$ . Conclure.

## Partie C

### Transferts thermiques : étude d'un « chauffe-eau »

Un résistor, parcouru par un courant électrique, permet de chauffer, grâce à l'effet Joule, une masse  $m$  d'eau contenue dans un ballon calorifugé (chauffe-eau).

Hypothèses de travail et données :

- la masse d'eau contenue dans le ballon est  $m = 100 \text{ kg}$  ;
- le coefficient (ou capacité) thermique massique de l'eau est  $c_e = 4,18 \times 10^3 \text{ J kg}^{-1}$  ;
- la pression  $P$ , à l'intérieur du récipient, est égale à la pression constante du milieu extérieur :  
( $P = P_{ext} = 1,01 \text{ bar}$ ) ;

- le changement d'état liquide-vapeur est négligé : l'eau reste liquide ;
- le résistor, lorsqu'il est alimenté, fournit une puissance thermique constante  $P_{th} = 1,5 \times 10^3 \text{ W}$  ;
- les parois du récipient, ainsi que le matériau isolant, sont de capacité thermique négligeable ;
- la température constante du milieu extérieur est  $T_{ext} = 290 \text{ K}$ .

## I. Préliminaires

La masse d'eau est un système fermé (sans échange de matière avec l'extérieur). Ce système, noté  $(\mathcal{S})$ , est soumis à la pression extérieure constante  $P_{ext}$ .

- 1) Exprimer l'enthalpie  $H_S$  du système  $(\mathcal{S})$ , en fonction de son énergie interne  $U_S$  et de certains de ses paramètres d'état.
- 2)  $(\mathcal{S})$  subit une transformation quelconque, au cours de laquelle il reçoit (ou met en jeu), à pression extérieure  $P_{ext}$  constante, la quantité de chaleur  $Q_{P_{ext}}$ . Démontrer l'égalité  $\Delta H_S = Q_{P_{ext}}$ .
- 3) En l'absence de tout changement d'état,  $(\mathcal{S})$  reçoit une quantité élémentaire (ou infinitésimale) de chaleur  $\delta Q_{P_{ext}} = dH_S$  et sa température  $T$  varie de  $dT$ . Relier les grandeurs élémentaires  $\delta Q_{P_{ext}}$  et  $dT$ .

## II. Le récipient est supposé thermiquement isolé

Les parois du chauffe-eau sont athermanes : le récipient est supposé parfaitement calorifugé. À l'instant initial  $t = 0$ , la masse d'eau est à la température  $T_{ext}$  et le chauffage est mis en œuvre, avec la puissance thermique  $P_{th}$  constante.

- 1) Exprimer, en fonction des données de l'énoncé, la quantité de chaleur  $Q_{P_{ext}}$  que doit recevoir l'eau pour que sa température  $T$  atteigne la valeur  $T_1 (> T_{ext})$ .
- 2) Quelle sera la durée  $\Delta t$  du transfert thermique ?
- 3) *Application numérique* :  $T_1 = 350 \text{ K}$ .  
Calculer  $Q_{P_{ext}}$  et  $\Delta t$ .

## III. Le récipient est soumis à des pertes thermiques

En réalité, l'eau, à température  $T$ , subit des pertes thermiques dues au fait que le réservoir est imparfaitement isolé du milieu extérieur (température constante  $T_{ext}$ ). La quantité de chaleur  $\delta Q_{P_{ext}}$ , mise en jeu par  $(\mathcal{S})$  pendant la durée infinitésimale (ou élémentaire)  $dt$ , est de la forme :  $\delta Q_{P_{ext}} = -k (T - T_{ext}) dt$  (avec  $k$  constante).

### 1) « Marche forcée » du chauffe-eau

Le procédé dit de la « marche forcée » permet d'évaluer les pertes. En régime permanent, par apport continu de la puissance thermique  $P_{th}$ , et au bout d'un temps très long, la température  $T$  de l'eau atteint une valeur limite  $T_{lim}$ . À ce stade, le chauffage permet juste de compenser les pertes thermiques.

**1.1** Rappeler le signe de la constante  $k$ .

**1.2** Exprimer la constante  $k$ , en fonction de  $P_{th}$  et des températures données.

**1.3** *Application numérique* :  $T_{lim} = 370 \text{ K}$ .

Calculer  $k$ .

## 2) *Le chauffage est arrêté*

À un nouvel instant initial  $t = 0$ , le chauffage est arrêté : la température de l'eau vaut alors  $T_{lim}$ .

- 2.1 En raisonnant pendant la durée élémentaire  $dt$ , établir l'équation différentielle vérifiée par la température  $T(t)$  de l'eau.
- 2.2 Intégrer cette équation et déterminer la fonction  $T(t)$ .
- 2.3 Tracer l'allure de la courbe représentative de la fonction  $T(t)$ .

## 3) *Montée en température de la masse d'eau*

À un autre instant initial  $t = 0$ , la température de l'eau est  $T_{ext}$  et le chauffage est rétabli, toujours avec la puissance thermique  $P_{th}$  constante, dans le but de porter l'eau à la température  $T_1$ .

- 3.1 En raisonnant pendant la durée élémentaire  $dt$ , établir la nouvelle équation différentielle vérifiée par la température  $T(t)$  de l'eau.
- 3.2 Intégrer cette équation et déterminer la fonction  $T(t)$ .
- 3.3 Tracer l'allure de la courbe représentative de la fonction  $T(t)$ .
- 3.4 *Application numérique* :  $T_1 = 350$  K.  
Calculer la durée  $\Delta t'$  de chauffage, pour que la température de l'eau atteigne la valeur  $T_1$ .

**Fin de l'énoncé**