

**PHYSIQUE  
CHIMIE**

**BCPST 2**

**EXERCICES  
INCONTOURNABLES**

Tout le catalogue sur  
[www.dunod.com](http://www.dunod.com)



ÉDITEUR DE SAVOIRS

I. CÔTE | C. CARLIER | L. LEBRUN | N. SARD | M. DÉCOMBE VASSET

# PHYSIQUE CHIMIE

## BCPST 2

EXERCICES  
INCONTOURNABLES

*l'intégrale*

2<sup>e</sup> édition

DUNOD

## Conception graphique de la couverture : Hokus Pokus Créations

Le pictogramme qui figure ci-contre mérite une explication. Son objet est d'alerter le lecteur sur la menace que représente pour l'avenir de l'écrit, particulièrement dans le domaine de l'édition technique et universitaire, le développement massif du photocopillage.

Le Code de la propriété intellectuelle du 1<sup>er</sup> juillet 1992 interdit en effet expressément la photocopie à usage collectif sans autorisation des ayants droit. Or, cette pratique s'est généralisée dans les établissements d'enseignement supérieur, provoquant une baisse brutale des achats de livres et de revues, au point que la possibilité même pour les auteurs de créer des œuvres nouvelles et de les faire éditer correctement est aujourd'hui menacée.

Nous rappelons donc que toute reproduction, partielle ou totale, de la présente publication est interdite sans autorisation de l'auteur, de son éditeur ou du Centre français d'exploitation du droit de copie (CFC, 20, rue des Grands-Augustins, 75006 Paris).



© Dunod, 2018

11 rue Paul Bert, 92240 Malakoff  
www.dunod.com

ISBN 978-2-10-077957-4

Le Code de la propriété intellectuelle n'autorisant, aux termes de l'article L. 122-5, 2<sup>o</sup> et 3<sup>o</sup> a), d'une part, que les « copies ou reproductions strictement réservées à l'usage privé du copiste et non destinées à une utilisation collective » et, d'autre part, que les analyses et les courtes citations dans un but d'exemple et d'illustration, « toute représentation ou reproduction intégrale ou partielle faite sans le consentement de l'auteur ou de ses ayants droit ou ayants cause est illicite » (art. L. 122-4).

Cette représentation ou reproduction, par quelque procédé que ce soit, constituerait donc une contrefaçon sanctionnée par les articles L. 335-2 et suivants du Code de la propriété intellectuelle.

# Sommaire

## Partie 1 : Thermodynamique

|   |            |
|---|------------|
| <b>1 Travail des forces pressantes</b>                            | <b>7</b>   |
| <b>2 Description des systèmes fermés de composition constante</b> | <b>21</b>  |
| <b>3 Description des systèmes fermés de composition variable</b>  | <b>37</b>  |
| <b>4 Changement d'état d'un corps pur</b>                         | <b>57</b>  |
| <b>5 Changement d'état d'un mélange</b>                           | <b>71</b>  |
| <b>6 Grandeurs standard de réaction et variance</b>               | <b>87</b>  |
| <b>7 Les principes appliqués à la réaction chimique</b>           | <b>97</b>  |
| <b>8 Déplacement d'équilibre</b>                                  | <b>111</b> |
| <b>9 Complexation</b>   | <b>121</b> |
| <b>10 Précipitation</b>   | <b>141</b> |
| <b>11 Oxydoréduction</b>  | <b>162</b> |
| <b>12 Diagrammes potentiel-pH</b>                                 | <b>178</b> |

## Partie 2 : Phénomènes de transport

|  |            |
|--|------------|
| <b>13 Conduction électrique</b>                          | <b>197</b> |
| <b>14 Conduction thermique</b>                           | <b>208</b> |
| <b>15 Diffusion de particules</b>                        | <b>229</b> |
| <b>16 Transport de masse et d'énergie par convection</b> | <b>243</b> |

## Partie 3 : Signal et rayonnement

|                                       |            |
|---------------------------------------|------------|
| <b>17 Oscillateurs libres amortis</b> | <b>259</b> |
| <b>18 Régime sinusoïdal forcé</b>     | <b>272</b> |
| <b>19 Analyse de signaux</b>          | <b>293</b> |

## Partie 4 : Mécanique des fluides

|   |            |
|---|------------|
| <b>20 Statique des fluides</b>                    | <b>309</b> |
| <b>21 Introduction à la dynamique des fluides</b> | <b>322</b> |
| <b>22 Dynamique des fluides parfaits</b>          | <b>330</b> |
| <b>23 Dynamique des fluides réels</b>             | <b>347</b> |

Partie 5 : Mécanique

|   |            |
|---|------------|
| <b>24 Conditions d'équilibre d'un solide</b>        | <b>367</b> |
| <b>25 Forces conservatives. Énergie potentielle</b> | <b>380</b> |

Partie 6 : Chimie organique

|   |            |
|---|------------|
| <b>26 Réactions d'addition-élimination</b>  | <b>397</b> |
| <b>27 Création de liaisons C-C et C=C par substitution ou addition nucléophiles</b> | <b>415</b> |
| <b>28 Chimie radicalaire</b>  | <b>445</b> |

# Avant-propos

Cet ouvrage est destiné aux étudiants de BCPST2 et a pour but de les aider à préparer à la fois les écrits et les oraux des nouveaux concours BCPST.

Les exercices (dont le niveau de difficulté est repéré par une à plusieurs étoiles) s'inspirent de sujets de concours récents mais la plupart ont été adaptés pour s'inscrire dans l'esprit du nouveau programme de BCPST2. Les exercices sont progressifs et permettent aux étudiants de vérifier qu'ils maîtrisent complètement chaque chapitre. Nous avons choisi de répartir les chapitres selon l'ordre du programme officiel. Les tableaux donnés en début de chapitre donnent des capacités exigibles du programme ainsi que d'autres capacités que nous avons jugées utiles pour aborder sereinement toutes les notions nécessaires à la réussite des écrits et oraux des concours.

Certains exercices demandent des connaissances du programme de première année, que les étudiants doivent maîtriser. Au sein d'une même partie, les chapitres sont organisés de telle sorte que les méthodes développées dans un chapitre doivent être assimilées avant d'aborder le suivant.

Nous proposons parfois des applications numériques très détaillées puisque, dans certains sujets de concours, la calculatrice est interdite : il est ainsi conseillé aux étudiants de s'entraîner le plus possible au calcul de tête et à la vérification des formules par analyse dimensionnelle.

Dans les chapitres sur les transports, les termes « permanents » et « stationnaires » sont confondus (car ils conduisent à la même résolution mathématique).

Nous tenons à remercier Anne Vidal pour sa relecture avisée.

## Pour bien utiliser cet ouvrage :



: Signale une proposition de rédaction.



: Met en avant un piège ou une erreur à éviter.

**Point méthode** : Met en avant une méthode qu'il convient de maîtriser.

**Remarque** : Donne des précisions supplémentaires.

**Explication** : Détaille un développement qui peut se révéler délicat.

**Rappel** : Donne des notions vues en cours.

**Point mathématique** : Détaille des résolutions mathématiques qui ne sont pas indispensables dans la rédaction.

Bon travail, bon courage et bonne chance pour les concours !

Les Auteurs

« La chance ne sourit qu'aux esprits bien préparés » . Louis Pasteur





**Partie 1**  
**Thermodynamique**



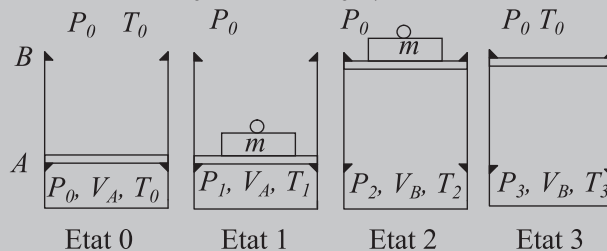
# Travail des forces pressantes

| Capacités à acquérir  | Exercices            |
|---|----------------------|
| Établir un bilan de forces exercées sur la paroi d'un piston mobile.  | 1.1                  |
| Interpréter la condition d'équilibre mécanique.   |                      |
| Calculer le travail par découpage en travaux élémentaires et sommation sur un chemin donné (monobare, isobare, isotherme d'un gaz parfait). | 1.1, 1.2, 1.4 et 1.5 |
| Interpréter géométriquement le travail des forces de pression dans un diagramme de Clapeyron.   | 1.1, 1.3 et 1.4      |

**Point méthode :** Pour exprimer le travail lors d'une transformation, si la transformation est irréversible, on part de  $\delta W = -P_{\text{ext}}dV$ , on regarde comment varie  $P_{\text{ext}}$  (nature de la transformation, par exemple monobare,  $P_{\text{ext}}$  est constante) puis on intègre. Si la transformation est réversible, le travail élémentaire s'écrit :  $\delta W = -PdV$ , on utilise l'équation d'état pour trouver l'expression de  $P$ , on intègre en ne faisant sortir de l'intégrale que les grandeurs constantes (nature de la transformation : par exemple, isotherme,  $T$  est constante et pourra sortir de l'intégrale).

## Exercice 1.1 : Masse, piston et gaz parfait (ENSTIM) \*\*

On imagine un cylindre aux parois diathermanes (perméables à la chaleur), fermé par un piston. Le piston, de masse négligeable, peut glisser sans frottement entre 2 cales  $A$  et  $B$ , sa section est  $S$ . Dans l'état initial, le piston est en  $A$ , le cylindre renferme un volume  $V_A$  d'air supposé gaz parfait, à la température de l'extérieur  $T_0$ , pression  $P_0$ , (gaz dans l'état 0 :  $P_0, V_A, T_0$ ).



On place une masse  $m$  sur le piston et on chauffe très doucement le gaz par un moyen approprié, non représenté sur le schéma, jusqu'à ce que le piston décolle juste de la cale  $A$  (gaz dans l'état 1 :  $P_1, V_A, T_1$ ). Puis, on maintient le chauffage jusqu'à ce que le piston arrive juste en  $B$  (gaz dans l'état 2 :  $P_2, V_B, T_2$ ), le chauffage est alors arrêté. On ôte  $m$  et on laisse refroidir l'ensemble jusqu'à ce que le piston décolle juste de  $B$  (gaz dans l'état 3 :  $P_3, V_B, T_3$ ). On

laisse toujours refroidir jusqu'à la température  $T_0$ , alors, le piston revient en A (gaz dans l'état 0), le cycle est terminé.

**Données :**  $V_B = 1,0 \text{ L}$ ,  $V_A = 330 \text{ mL}$ ,  $T_0 = 300 \text{ K}$ ,  $P_0 = 1,0 \text{ bar}$ ,  $m = 10 \text{ kg}$ ,  $S = 100 \text{ cm}^2$ ,  $g = 10 \text{ N.kg}^{-1}$ ,  $R = 8,3 \text{ J.K}^{-1}.\text{mol}^{-1}$ .

1. Quelle est la caractéristique commune à toutes les transformations ?
2. Quelle est la nature de la transformation de 0 à 1 subie par le gaz ?
3. Exprimer la pression  $P_1$  et la température  $T_1$  en fonction de  $P_0$ ,  $T_0$ ,  $m$ ,  $g$ ,  $S$ . Faire l'application numérique.
4. Quelle est la nature de la transformation 1 à 2 subie par le gaz ?
5. Exprimer la température  $T_2$  en fonction de  $T_1$ ,  $V_A$ ,  $V_B$ . Faire l'application numérique.
6. Exprimer le travail  $W_1^2$  reçu par le gaz au cours de cette transformation en fonction de  $P_1$ ,  $V_B$  et  $V_A$ .
7. Quelles sont les natures des transformations 2 à 3 et 3 à 0 subies par le gaz ?
8. Exprimer les travaux  $W_2^3$  et  $W_3^0$  en fonction de  $P_0$ ,  $V_B$  et  $V_A$ .
9. Exprimer le travail  $W$  échangé par le système avec l'extérieur, au cours du cycle, en fonction de  $m$ ,  $g$ ,  $V_A$ ,  $V_B$ ,  $S$ . Faire l'application numérique. Commenter le signe.
10. Tracer l'allure du diagramme de Clapeyron d'un cycle.
11. Retrouver, d'après le diagramme, le travail  $W$  calculé précédemment.



1. Le piston se déplace sans frottement, les transformations se font lentement. On peut donc supposer qu'elles sont toutes réversibles.
2. La transformation 0 à 1 subie par le gaz est isochore réversible.



La transformation n'est pas monobare : la pression extérieure n'est pas constante : lorsque le piston est en contact avec les cales, la réaction de celles-ci joue dans la pression extérieure puis lorsque le piston décolle, la réaction n'entre plus dans le bilan des forces s'exerçant sur le piston : la pression extérieure est alors différente.



3. Dans le référentiel d'étude supposé galiléen, on traduit l'équilibre du piston dans l'état 1,  $\sum \vec{F}_{\text{ext}} = \vec{0}$ , ce piston étant soumis à son poids et aux forces pressantes dues à l'air enfermé dans le cylindre et à l'atmosphère. Lorsque l'on projette sur l'axe vertical ascendant, on a :

$$P_1 S - mg - P_0 S = 0.$$

On obtient ainsi :

$$P_1 = P_0 + \frac{mg}{S} = 1,0 \cdot 10^5 + \frac{10 \times 10}{100 \cdot 10^{-4}} = 1,1 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

Utilisons la loi des gaz parfaits dans l'état 0 et dans l'état 1 :

$$P_0 V_A = nRT_0 \quad \text{et} \quad P_1 V_A = nRT_1$$

En faisant le rapport membre à membre, nous obtenons :

$$T_1 = T_0 \frac{P_1}{P_0} = T_0 \left( 1 + \frac{mg}{SP_0} \right) = 300 \times \left( 1 + \frac{10 \times 10}{100 \cdot 10^{-4} \times 1,0 \cdot 10^5} \right) = 330 \text{ K}$$

4. La transformation 1 à 2 est réversible donc à chaque instant, la pression du gaz vaut  $P_1$ . La transformation est donc isobare réversible. On a ainsi  $P_2 = P_1$ .

5. Appliquons l'équation d'état des gaz parfaits à l'état 2 :  $P_1 V_B = nRT_2$ . On a de plus  $P_1 V_A = nRT_1$  donc  $\frac{T_2}{T_1} = \frac{V_B}{V_A}$  donc  $T_2 = T_1 \frac{V_B}{V_A}$

$$T_2 = 330 \times \frac{1}{0,330} = 1000 \text{ K}$$

6. La transformation est réversible,  $\delta W = -PdV$ , et isobare, la pression du système vaut  $P_1$  donc :  $W_1^2 = -P_1(V_B - V_A)$ .

7. La transformation 2 à 3 est isochore réversible. La transformation 3 à 0 est réversible et à chaque instant, la pression du système vaut  $P_0$  donc la transformation 3 à 0 est isobare.

8.  $W_2^3 = 0 \text{ J}$  car la transformation est isochore. Par analogie avec la question 5 :  $W_3^0 = -P_0(V_A - V_B)$ .

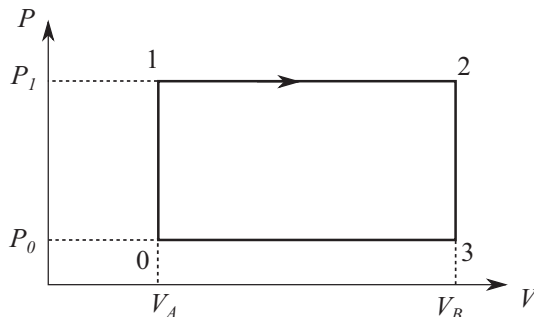
9. Le travail sur tout le cycle est la somme des travaux des différentes transformations :  $W = W_0^1 + W_1^2 + W_2^3 + W_3^0$ .

$$W = -P_1(V_B - V_A) - P_0(V_A - V_B) = (P_1 - P_0)(V_A - V_B) = \frac{mg}{S}(V_A - V_B)$$

$$W = \frac{10 \times 10}{100 \cdot 10^{-4}}(0,330 - 1,0) \cdot 10^{-3} = -6,7 \text{ J}$$

Le travail est négatif : le système cède du travail au milieu extérieur, c'est un moteur.

10. Le cycle est constitué de deux isochores et de deux isobares :



11. Le cycle est décrit dans le sens des aiguilles d'une montre, il est donc moteur. Le travail est l'opposé de l'aire du cycle :

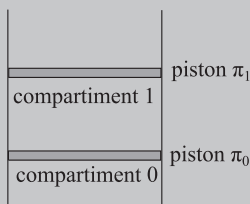
$$W = -(P_1 - P_0)(V_B - V_A) = (P_1 - P_0)(V_A - V_B)$$

On retrouve bien la même expression que précédemment.

### Exercice 1.2 : Transformations couplées (CCP) \*\*

On considère un dispositif expérimental constitué d'un cylindre vertical ouvert dans l'atmosphère (la pression atmosphérique sera supposée constante), aux parois indéformables, de section  $S$ , dans lequel deux pistons de masse et d'épaisseur négligeables peuvent se déplacer librement. Ces deux pistons, notés  $\pi_0$  et  $\pi_1$ , définissent deux compartiments étanches dans le cylindre. Le piston  $\pi_0$  est le piston inférieur (voir figure ci-dessous). On utilisera le symbole 0 pour repérer les grandeurs relatives au compartiment inférieur et le symbole 1 pour repérer les grandeurs relatives au compartiment supérieur. On appellera longueur du compartiment 0 la distance qui sépare le fond du cylindre du piston  $\pi_0$ , et longueur du compartiment 1 la distance qui sépare les deux pistons.

On supposera dans toute la suite que les frottements lors du déplacement des pistons sont totalement négligeables du point de vue énergétique.



Par ailleurs, un système mécanique permet de bloquer ou de débloquer le mouvement de chacun des pistons sans modifier la géométrie du système.

Le compartiment inférieur contient du dioxygène assimilé à un gaz parfait. Le compartiment supérieur contient du diazote également assimilé à un gaz parfait. Les parois du cylindre et le piston  $\pi_1$  sont perméables à la chaleur. Le piston  $\pi_0$  est calorifugé.

**Données :** Section du cylindre :  $S = 1,0 \text{ cm}^2$  ; accélération de la pesanteur :  $g = 10 \text{ m.s}^{-2}$  ; pression atmosphérique :  $P_{\text{atm}} = 1,0 \cdot 10^5 \text{ Pa}$  ; constante des gaz parfaits :  $R = 8,3 \text{ J.K}^{-1}.\text{mol}^{-1}$ .

On bloque le piston  $\pi_0$ . Le piston  $\pi_1$  peut se déplacer librement. Le dispositif expérimental est alors dans l'état d'équilibre noté  $A$ .

Le dioxygène contenu dans le compartiment 0 est caractérisé par une pression  $P_0^A = 1,0 \cdot 10^5 \text{ Pa}$  et une température  $T_0^A = 300 \text{ K}$ . La longueur du compartiment 0 est alors  $d_0^A = 0,20 \text{ m}$ .

Le diazote contenu dans le compartiment 1 est caractérisé par une pression

$P_1^A = 1,0 \cdot 10^5$  Pa et une température  $T_1^A = 300$  K. La longueur du compartiment 1 est alors  $d_1^A = 0,15$  m.

On place alors le cylindre au contact d'une source (thermostat) à la température  $T_S = 600$  K. Chacun des sous-systèmes, constitué par chacun des gaz (repéré comme les compartiments par 0 et 1), atteint un nouvel état d'équilibre ( $B$ ). On note  $T_0^B$ ,  $P_0^B$  et  $d_0^B$  respectivement la température du dioxygène (gaz 0), la pression du dioxygène et la hauteur du compartiment 0 dans cet état d'équilibre.

De la même façon  $T_1^B$ ,  $P_1^B$  et  $d_1^B$  représentent la température du diazote (gaz 1), la pression du diazote et la hauteur du compartiment 1 dans son nouvel état d'équilibre.

1. Calculer la quantité de matière  $n_0$  de dioxygène contenue dans le compartiment 0 et la quantité de matière  $n_1$  de diazote contenue dans le compartiment 1.
2. Caractériser la transformation subie par le dioxygène. En déduire  $T_0^B$ ,  $P_0^B$  et  $d_0^B$ .
3. Caractériser la transformation subie par le diazote. En déduire  $T_1^B$ ,  $P_1^B$  et  $d_1^B$ .
4. Calculer la quantité d'énergie reçue par transfert mécanique (travail) par le dioxygène ( $W_{A \rightarrow B}^0$ ), et par le diazote ( $W_{A \rightarrow B}^1$ ) au cours de la transformation.



1. Le piston  $\pi_0$  est bloqué. Les compartiments 0 et 1 sont des systèmes fermés. D'après la loi des gaz parfaits :

$$n_0 = \frac{P_0^A V_0^A}{RT_0^A} = \frac{P_0^B V_0^B}{RT_0^B}$$

$$n_1 = \frac{P_1^A V_1^A}{RT_1^A} = \frac{P_1^B V_1^B}{RT_1^B}$$

Dans l'état  $A$ , le compartiment 0 a pour volume :  $V_0^A = d_0^A \times S$  ( $= V_0^B$ , le piston  $\pi_0$  étant bloqué, le volume du compartiment 0 reste constant autour de la transformation).

Dans l'état  $A$ , le compartiment 1 a pour volume :  $V_1^A = d_1^A \times S$ .

En remplaçant dans les relations précédentes, il vient :

$$n_0 = \frac{P_0^A d_0^A S}{RT_0^A} = \frac{1,0 \cdot 10^5 \times 0,20 \times 1,0 \cdot 10^{-4}}{8,3 \times 300} = 8,0 \cdot 10^{-4} \text{ mol}$$

$$n_1 = \frac{P_1^A d_1^A S}{RT_1^A} = \frac{1,0 \cdot 10^5 \times 0,15 \times 1,0 \cdot 10^{-4}}{8,3 \times 300} = 6,0 \cdot 10^{-4} \text{ mol}$$

2. Pour  $O_2$ , dans le compartiment 0, le volume est constant, la transformation est isochore.

$$V_0^A = V_0^B \Leftrightarrow d_0^A \times S = d_0^B \times S \Leftrightarrow d_0^A = d_0^B$$

Le système est au contact d'un thermostat à la température  $T_S$  et, les parois du cylindre permettant les échanges thermiques, à l'équilibre en  $B$  on a :

$$T_0^B = T_S = 600 \text{ K.}$$

Ainsi d'après la loi des gaz parfaits :

$$\frac{P_0^A V_0^A}{RT_0^A} = \frac{P_0^B V_0^B}{RT_0^B} \Leftrightarrow P_0^B = P_0^A \frac{T_0^B}{T_0^A}$$

$$P_0^B = 1,0 \cdot 10^5 \times \frac{600}{300} = 2,0 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

3. Pour  $N_2$ , dans le compartiment 1, le piston  $\pi_1$  est libre de se mouvoir et la pression extérieure est égale à la pression atmosphérique donc  $P_{\text{ext}} = P_{\text{atm}} = \text{cste}$ . La transformation est monobare. Quand on traduit l'équilibre mécanique dans l'état  $A$  et dans l'état  $B$ , nous avons :

$$P_1^A = P_1^B = 1,0 \cdot 10^5 \text{ Pa}$$

Le système est au contact d'un thermostat à la température  $T_S$  et, les parois du cylindre et du piston  $\pi_1$  permettant les échanges thermiques, à l'équilibre en  $B$  on a :  $T_1^B = T_S = 600 \text{ K}$ .

Enfin d'après la loi des gaz parfaits :

$$\frac{P_1^A V_1^A}{RT_1^A} = \frac{P_1^B V_1^B}{RT_1^B} \Leftrightarrow \frac{P_1^A d_1^A S}{RT_1^A} = \frac{P_1^B d_1^B S}{RT_1^B}$$

$$d_1^B = d_1^A \frac{T_1^B}{T_1^A} = 0,15 \times \frac{600}{300} = 0,30 \text{ m}$$

4. Expression du travail lors de la transformation  $A \rightarrow B$  :

$$W_{A \rightarrow B} = - \int_A^B P_{\text{ext}} dV$$

Pour  $O_2$  dans le compartiment  $\pi_0$  la transformation est isochore donc  $V_0 = \text{cste}$  et ainsi  $dV_0 = 0$  :

$$W_{A \rightarrow B}^0 = 0 \text{ J}$$

Pour  $N_2$ , dans le compartiment  $\pi_1$ , la transformation est monobare donc :

$$P_{\text{ext}} = P_{\text{atm}} = \text{cste}$$

$$W_{A \rightarrow B}^1 = - \int_A^B P_{\text{ext}} dV_1 = -P_{\text{atm}} \int_A^B dV_1$$

$$W_{A \rightarrow B}^1 = -P_{\text{atm}} (V_1^B - V_1^A)$$

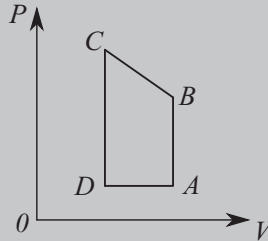
$$W_{A \rightarrow B}^1 = -P_{\text{atm}} \times S (d_1^B - d_1^A)$$

$$W_{A \rightarrow B}^1 = -1,0 \cdot 10^5 \times 1,0 \cdot 10^{-2} \times (0,30 - 0,15) = -150 \text{ J}$$



**Exercice 1.3 : Cœur et puissance mécanique (Agro-Véto) \***

La circulation du sang dans l'organisme est assurée par le cœur, qui joue le rôle de pompe. Le cycle cardiaque, représenté dans un diagramme de Watt ( $P, V$ ) concerne le ventricule gauche du cœur, principale partie active du cœur du point de vue mécanique; ce cycle est représenté sur le graphe ci-dessous, qui décrit l'évolution de la pression et du volume du sang circulant dans ce ventricule :



$$V_A = V_B = 150 \text{ cm}^3; V_C = V_D = 90 \text{ cm}^3; P_A - P_0 = P_D - P_0 = 10 \text{ mmHg}; P_B - P_0 = 80 \text{ mmHg}; P_C - P_0 = 120 \text{ mmHg}$$

où  $P_0 = 760 \text{ mmHg}$  représente la pression atmosphérique.

On rappelle que  $760 \text{ mmHg} = 1,013 \cdot 10^5 \text{ Pa}$ . On admettra qu'on peut considérer le cycle comme étant décrit de manière réversible.

1. Préciser, en justifiant rapidement la réponse, dans quel sens le cycle est décrit. La pression  $P_0$  joue-t-elle un rôle dans le raisonnement ?
2. Déterminer littéralement, en fonction de  $V_A, V_C, P_A, P_B$  et  $P_C$  le travail fourni par le cœur au cours de chaque cycle.
3. Déterminer numériquement le travail fourni par le cœur au cours de chaque cycle.
4. Pour un cœur décrivant 70 cycles par minute, quelle est la puissance fournie par le cœur ?



1. Le système étudié est le sang dans le cœur, il s'agit d'un système récepteur, qui reçoit du travail afin de pouvoir circuler. Le cœur est une pompe qui permet au sang de circuler. Le cycle est donc récepteur, il est décrit dans le sens inverse des aiguilles d'une montre. La pression atmosphérique n'a aucun rôle dans le rôle joué par le cœur car elle n'intervient pas dans le cycle décrit !

2. Comme les transformations sont réversibles, le travail reçu par le sang est égal à l'aire du cycle.



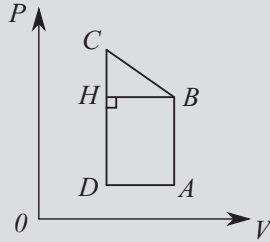
Ce raisonnement n'est vrai que si les transformations sont réversibles.



Le travail est donc égal à :

$$W = (P_B - P_A)(V_A - V_C) + \frac{1}{2}(P_C - P_B)(V_A - V_C)$$

**Explication :** L'aire a été décomposée en aire du rectangle et aire du triangle :



$$W = (V_A - V_C) \left( (P_B - P_A) + \frac{1}{2}(P_C - P_B) \right)$$

3. L'énoncé donne des pressions différentielles, avec lesquelles on peut exprimer le travail :

$$W = (V_A - V_C) \left( (P_B - P_0 - P_A + P_0) + \frac{1}{2}(P_C - P_0 - P_B + P_0) \right)$$

$$W = (150 - 90) \cdot 10^{-6} \times \left( (80 - 10) + \frac{1}{2} \times (120 - 80) \right) \times \frac{1,013 \cdot 10^5}{760} = 0,72 \text{ J}$$



Bien mettre les pressions en Pa et les volumes en  $\text{m}^3$  pour avoir un travail en joule.



4. La puissance fournie par le cœur en 1 minute est égale à :

$$P = \text{nombre de cycles} \times \frac{W}{\Delta t} = 70 \times \frac{0,72}{60} = 0,84 \text{ W}$$

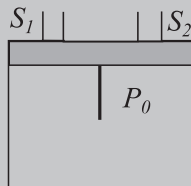


La durée  $\Delta t$  s'exprime en seconde.

### Exercice 1.4 : Compresseur à piston (ENGEES)\*

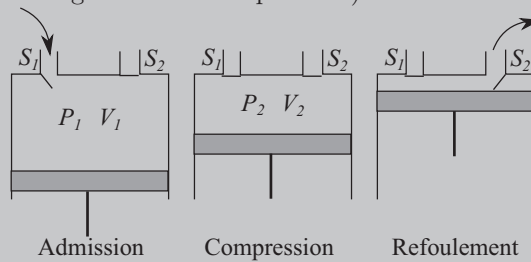
Le compresseur à piston est constitué d'un cylindre, muni de deux soupapes  $S_1$  et  $S_2$ , dans lequel coulisse un piston dont la face externe est soumise à une pression extérieure constante  $P_0$ .

À l'état initial, le piston est contre le fond du cylindre.



Dans le compresseur, de l'air décrit une transformation cyclique pouvant se décomposer en plusieurs étapes :

- *Phase d'entrée ou d'admission* :  $S_1$  ouverte,  $S_2$  fermée. Du gaz est injecté dans le cylindre à la pression  $P_1$  et à la température  $T_1$  constantes jusqu'au volume  $V_1$  du cylindre (état  $A$ ) ;
- *Phase de compression* :  $S_1$  fermée,  $S_2$  fermée. Le gaz admis est alors comprimé, de manière infiniment lente, à la pression  $P_2$  et à la température  $T_2$  jusqu'au volume  $V_2$  du cylindre (état  $B$ ) ;
- *Phase de refoulement ou de sortie* :  $S_1$  fermée,  $S_2$  ouverte. Le gaz, à la pression  $P_2$  et à la température  $T_2$ , s'échappe, le piston revient dans sa position initiale.
- *Phase de commutation* :  $S_1$  ouverte,  $S_2$  fermée. On revient dans l'état initial (entrée du gaz dans le compresseur).



1. Représenter le diagramme de Watt donnant la pression  $P$  du gaz dans le cylindre en fonction du volume  $V$  du cylindre qui lui est offert pour un cycle (aller-retour) du piston.

2. Calculer le travail  $W_0$  de la pression extérieure.

3. Pour chacune des phases de fonctionnement du compresseur, exprimer le travail reçu par le fluide.

On appelle travail de transvasement  $W_{tr}$ , le travail total reçu par le gaz lors d'un aller-retour du piston.

4. En utilisant l'intégration par partie de  $\int_A^B d(PV)$ , montrer que le travail de transvasement s'écrit :  $W_{tr} = \int_A^B V dP$ .

5. Quel est le signe de ce travail ? Comment peut-on le déterminer graphiquement ?

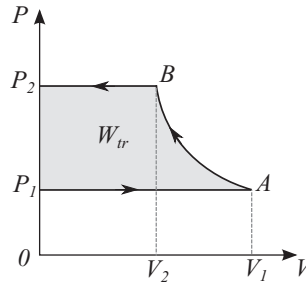


1. Les phases d'admission et de refoulement correspondent à des phases isobares.

**Remarque :** Le diagramme de Clapeyron donne la pression du fluide en fonction du volume du fluide pour un système fermé (de masse constante). Ici, dans le cylindre, la masse de fluide varie : le système est ouvert et on raisonne alors avec le diagramme de Watt.



Le gaz n'a pas effectué un cycle contrairement au piston qui a effectué un aller-retour.



2. Le travail de la pression extérieure est nul sur un aller-retour du piston :

$$W_0 = -P_0 (V_1 - 0) - P_0 (V_2 - V_1) - P_0 (0 - V_2)$$

$$W_0 = 0 \text{ J}$$

3. Pour la phase d'admission, la pression du gaz reste constante et vaut  $P_1$ .  
L'expression du travail reçu par le gaz est :

$$W_{\text{adm}} = -P_1 (V_1 - 0) = -P_1 V_1$$

Pour la phase de compression, la transformation est réversible, la pression du gaz varie à chaque instant et on a  $P_{\text{ext}} = P$ .

L'expression du travail reçu par le gaz est :

$$W_{\text{comp}} = - \int_{V_1}^{V_2} P dV$$

**Remarque :** Lors de la phase de compression, le système est fermé.



Pour la phase de refoulement, la pression du gaz reste constante et vaut  $P_2$ .  
L'expression du travail reçu par le gaz est :

$$W_{\text{ref}} = -P_2 (0 - V_2) = P_2 V_2$$

4. Calculons le travail total  $W_{\text{tr}}$  reçu par le gaz :

$$W_{\text{tr}} = W_{\text{adm}} + W_{\text{comp}} + W_{\text{ref}}$$

$$W_{\text{tr}} = -P_1 V_1 - \int_A^B P dV + P_2 V_2$$

Notons que  $P_2 V_2 - P_1 V_1 = \int_A^B d(PV)$ , ainsi l'expression précédente du travail de transvasement devient :

$$W_{\text{tr}} = \int_A^B d(PV) - \int_A^B P dV$$

On utilise l'intégration par parties suivante :

$$\int_A^B d(PV) = \int_A^B V dP + \int_A^B P dV$$

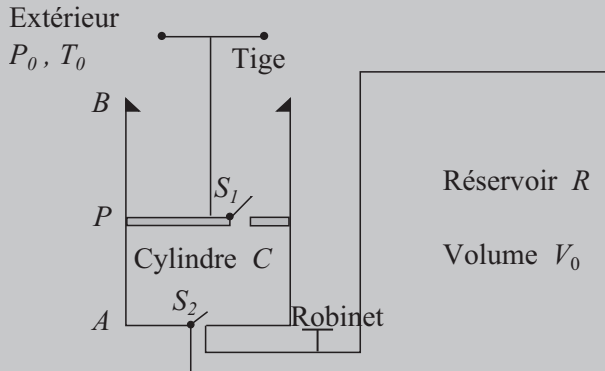
Le travail de transvasement a alors pour expression :

$$W_{\text{tr}} = \int_A^B V dP$$

5. Ce travail est positif puisqu'on somme des aires positives ( $dP > 0$ ), il est donc reçu par le gaz.  
Graphiquement il correspond à l'aire du cycle du piston dans le diagramme de Watt (voir diagramme dans la question 1).

### Exercice 1.5 : Pompe à vide (ENSTIM)\*\*\*

Le schéma suivant représente, en coupe, un réservoir  $R$ , un cylindre  $C$  (leurs parois sont diathermanes, c'est-à-dire perméables à la chaleur) et un piston  $P$  dont la course est limitée par le fond  $A$  et la cale  $B$ .



Quand le piston est en  $B$ , le volume du cylindre est  $V_B$ .

Le système est, de plus, muni de deux soupapes :  $S_1$  permettant le passage du gaz uniquement de  $C$  vers l'extérieur,  $S_2$  uniquement de  $R$  vers  $C$ , et ce, dès que  $S_1$  est fermée.

Le cylindre est relié, par un tube de volume négligeable devant les autres volumes du système, au réservoir  $R$  de volume  $V_0$ , très supérieur à  $V_B$ , contenant de l'air, supposé gaz parfait, dans lequel on souhaite « faire le vide ».

Dans l'état initial, le piston est en  $B$ , le cylindre et le réservoir contiennent de l'air à la pression atmosphérique  $P_0$  et à la température  $T_0$ . On pousse le piston jusqu'en  $A$  exactement contre le fond (on considère qu'ici  $V_A = 0$ ) et on le ramène en  $B$  assez lentement pour que la température reste  $T_0$ .

1. Expliquer les différents transferts de gaz au cours de cet aller-retour. Montrer que la pression  $P_1$  dans  $R$  quand le piston revient en  $B$  est :

$$P_1 = P_0 \frac{V_0}{V_0 + V_B}.$$

2. Exprimer le travail nécessaire pour cet aller-retour en distinguant le travail à l'aller et le travail au retour.

3. Si les transferts de gaz s'effectuent encore de la même façon, exprimer littéralement la pression  $P_2$  après un deuxième aller-retour du piston.
4. Exprimer le travail nécessaire pour effectuer ce deuxième aller-retour.
5. Donner, dans ce cas, la forme générale de  $P_n$  après le  $n$ -ième aller-retour. Quelle est la limite de  $P_n$  quand  $n \rightarrow \infty$  ?
6. Quel est, en supposant disposer d'une pompe idéale ( $V_A = 0$ ), le travail théorique minimum nécessaire pour faire le vide parfait dans  $R$  ?

On donne 
$$\sum_{n=0}^{\infty} \left( \frac{V_0}{V_0 + V_B} \right)^n = 1 + \frac{V_0}{V_B}.$$

7. En réalité, quand le piston est en  $A$ , le volume  $V_A$  entre le piston et le fond n'est pas nul. La limite théorique précédente ne peut pas être atteinte. Pourquoi ? Déterminer la véritable limite théorique de cette pompe à vide. Pourquoi appelle-t-on  $V_A$  le « volume nuisible » ?



1. Lorsqu'on pousse le piston jusqu'en  $A$ , la totalité de l'air présent dans le cylindre  $C$  s'échappe par la soupape  $S_1$ .

Quand on ramène le piston en  $B$ , une partie du gaz du réservoir va dans le cylindre grâce à la soupape  $S_2$ .

On peut considérer alors que le gaz contenu dans l'ensemble {cylindre + réservoir} constitue un système fermé. Ce gaz est alors soumis à une détente isotherme ( $T_0$ ) réversible passant de la pression  $P_0$  à la pression  $P_1$  dans un volume  $V_0$  à un volume  $V_0 + V_B$ . On peut donc écrire :

$$P_0 V_0 = P_1 (V_0 + V_B)$$

$$P_1 = \frac{P_0 V_0}{V_0 + V_B}$$

2. À l'aller, la transformation est irréversible car de l'air s'échappe par  $S_1$ .

Le travail élémentaire s'exprime alors par la relation :  $\delta W_{\text{aller}} = -P_{\text{ext}} dV$  avec  $P_{\text{ext}} = P_0$ .

Soit  $W_{\text{aller}} = -P_0 (0 - V_B) = P_0 V_B$ .

Au retour, la transformation est isotherme réversible dans le système fermé {cylindre + réservoir}. Le gaz passe de la pression  $P_0$  à la pression  $P_1$  et la quantité de matière de gaz dans le système fermé reste constante et vaut  $\frac{P_0 V_0}{RT_0}$ .

Le travail élémentaire reçu par le gaz s'écrit :

$$\delta W_{\text{retour}} = -P dV$$

$$\delta W_{\text{retour}} = -\frac{P_0 V_0}{RT_0} \times \frac{RT_0}{V} dV$$

En intégrant l'expression on trouve :

$$W_{\text{retour}} = -P_0 V_0 \int_{V_0}^{V_0 + V_B} \frac{dV}{V} = -P_0 V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right)$$

Le travail de l'aller-retour a pour expression :

$$W_{\text{aller-retour}} = W_{\text{aller}} + W_{\text{retour}}$$

$$W_{\text{aller-retour}} = P_0 \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right)$$

3. Si les transferts de gaz s'effectuent de la même façon que précédemment, on raisonne de la même manière qu'à la question 1. En considérant le système fermé {cylindre + réservoir} :

$$P_2 = \frac{P_1 V_0}{V_0 + V_B} \quad \text{soit :} \quad P_2 = P_0 \left( \frac{V_0}{V_0 + V_B} \right)^2$$

4. Par un raisonnement analogue à la question 2., on trouve :

$$W_{\text{aller}} = P_1 V_B \quad \text{et} \quad W_{\text{retour}} = -P_1 V_0 \int_{V_0}^{V_0 + V_B} \frac{dV}{V} = -P_1 V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right)$$

$$W_{2^{\text{e}}\text{aller-retour}} = P_1 \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right)$$

$$W_{2^{\text{e}}\text{aller-retour}} = P_0 \left( \frac{V_0}{V_0 + V_B} \right) \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right)$$

5. Par récurrence de l'expression trouvée au 3. on peut écrire :

$$P_n = P_0 \left( \frac{V_0}{V_0 + V_B} \right)^n$$

Comme  $V_0 < V_0 + V_B$ , lorsque  $n \rightarrow \infty$  on a  $\lim_{n \rightarrow \infty} P_n = 0$  : la pression à l'intérieur du réservoir tend vers 0 (on vide entièrement le contenu du réservoir).

6. En s'appuyant sur le résultat trouvé aux questions 2. et 4., lorsque le réservoir sera entièrement vidé, le travail reçu par le gaz aura donc pour expression :

$$W_{\text{total}} = \sum_{n=0}^{\infty} \left[ P_n \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right) \right]$$

$$W_{\text{total}} = \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right) \sum_{n=0}^{\infty} P_n$$

Or

$$\sum_{n=0}^{\infty} P_n = P_0 \sum_{n=0}^{\infty} \left( \frac{V_0}{V_0 + V_B} \right)^n = P_0 \left( 1 + \frac{V_0}{V_B} \right)$$

Ce qui conduit à :

$$W_{\text{total}} = P_0 \left( 1 + \frac{V_0}{V_B} \right) \left( V_B - V_0 \ln \left( \frac{V_0 + V_B}{V_0} \right) \right)$$

7. Lorsque le piston est en A, il reste toujours  $n = \frac{P_0 V_A}{RT_0}$  mol de gaz dans le cylindre.