

## Partie 1 : Thermodynamique

### Solution de la série 1

## Formes différentielles

### Rappel

#### Différentielle totale :

Soit une fonction  $f(x, y)$  à deux variables, sa différentielle totale est donnée par :

$$df = \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y dx + \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x dy$$

Cette expression représente la variation de  $f$  lorsque  $x$  et  $y$  varient simultanément.

#### Différentielle totale exacte (DTE) :

Une différentielle totale  $df$  est dite **exacte** s'il existe une fonction  $f(x, y)$  telle que :

$$df = \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y dx + \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x dy$$

Avec la condition de symétrie croisée :

$$\left( \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} \right) = \left( \frac{\partial^2 f}{\partial y \partial x} \right)$$

Dans ce cas,  $df$  ne dépend pas du chemin suivi entre deux points, mais uniquement de l'état initial et final du système (Équation d'état).

### EXERCICE 1

$$f(x, y) = x^3 + 2xy + 4y^2$$

1. On calcule les dérivées premières :

$$\left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y = 3x^2 + 2y$$

$$\left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x = 2x + 8y$$

Maintenant on peut écrire facilement la différentielle  $df$  :

$$\Rightarrow df = \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y dx + \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x = (3x^2 + 2y)dx + (2x + 8y)dy$$

donc 
$$df = (3x^2 + 2y)dx + (2x + 8y)dy$$

2. Ensuite, on calcule les dérivées secondes :

— Premièrement on calcule les dérivées secondes normales :

$$\left( \frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \right)_y = \left[ \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y \right]_y = \left[ \frac{\partial}{\partial x} (3x^2 + 2y) \right]_y = 6x$$

$$\left( \frac{\partial^2 f}{\partial y^2} \right)_x = \left[ \frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x \right]_x = \left[ \frac{\partial}{\partial y} (2x + 8y) \right]_x = 8$$

— Deuxièmement on calcule les dérivées secondes croisées :

$$\frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} = \left[ \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x \right]_y = \left[ \frac{\partial}{\partial x} (2x + 8y) \right]_y = 2$$

$$\frac{\partial^2 f}{\partial y \partial x} = \left[ \frac{\partial}{\partial y} \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y \right]_x = \left[ \frac{\partial}{\partial y} (3x^2 + 2y) \right]_x = 2$$

3. Après on compare les dérivées secondes croisées pour voir si elles sont égales. Si elles sont égales donc le théorème de Schwarz est vérifié. Donc on peut dire que  $df$  est une différentielle totale exacte (D.T.E).

Puisque  $\frac{\partial^2 f}{\partial y \partial x} = \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} \Leftrightarrow df$  est une différentielle totale exacte (D.T.E).

## EXERCICE 2

1. La différentielle de la fonction  $f(x, y)$  :

On a : 
$$f(x, y) = \frac{x^2}{y} + \frac{x}{y^2} - 2x^3y^2$$

$$\left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y = \frac{2x}{y} + \frac{1}{y^2} - 6x^2y^2$$

et

$$\left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x = -\frac{x^2}{y^2} - \frac{2x}{y^3} - 4x^3y$$

Or

$$df = \left( \frac{\partial f}{\partial x} \right)_y dx + \left( \frac{\partial f}{\partial y} \right)_x dy$$

$$\Rightarrow df = \left( \frac{2x}{y} + \frac{1}{y^2} - 6x^2y^2 \right) dx + \left( -\frac{x^2}{y^2} - \frac{2x}{y^3} - 4x^3y \right) dy$$

2. **Rappel** : soit la forme différentielle  $\delta f = P(x, y)dx + Q(x, y)dy$ , la condition nécessaire et suffisante pour que  $\delta f$  soit une différentielle totale (ou exacte) est :

$$\left(\frac{\partial P}{\partial y}\right)_x = \left(\frac{\partial Q}{\partial x}\right)_y \text{ en écrits alors : } \delta f = df$$

(a) Laquelle des  $\delta f$  et  $\delta g$  est une différentielle totale ?

— Pour  $\delta f$

On a

$$\delta f(x, y) = \frac{x^2}{y^2} dx - \frac{2}{3} \frac{x^3}{y^3} dy$$

$$\left(\frac{\partial P}{\partial y}\right)_x = -2 \frac{x^2}{y^3}$$

et

$$\left(\frac{\partial Q}{\partial x}\right)_y = -2 \frac{x^2}{y^3}$$

On observe

$$\left(\frac{\partial P}{\partial y}\right)_x = \left(\frac{\partial Q}{\partial x}\right)_y$$

Donc  $\delta f$  est une différentielle totale exacte ( $\delta f = df$ )

— Pour  $\delta g$

On a

$$\delta g(x, y) = \left(\frac{x^2}{y} - 2y\right) dx - \left(\frac{x^3}{y^2} + 3x\right) dy$$

$$\left(\frac{\partial P}{\partial y}\right)_x = -\frac{x^2}{y^2} - 2$$

et

$$\left(\frac{\partial Q}{\partial x}\right)_y = -\left(3\frac{x^2}{y^2} + 3\right)$$

On observe

$$\left(\frac{\partial P}{\partial y}\right)_x \neq \left(\frac{\partial Q}{\partial x}\right)_y$$

Donc  $\delta g$  n'est pas une différentielle totale exacte ( $\delta g \neq dg$ )

3. L'équation d'état  $f(P, V, T) = 0 \Rightarrow P = P(V, T), V = V(P, T), T = T(P, V)$ .

(a) Les expressions de  $dP$  et  $dV$  :

$$\begin{cases} dP = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T dV + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V dT \longrightarrow (E_1) \\ dV = \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_T dP + \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P dT \longrightarrow (E_2) \end{cases}$$

(b) À partir de  $(E_1)$ , en fixant la température  $T$  ( $dT = 0$ ), on obtient :

$$dP = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T dV \implies \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_T = \frac{1}{\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T}$$

Ainsi :

$$\boxed{\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_T = 1}$$

En fixant maintenant la pression  $P$  ( $dP = 0$ ) dans  $(E_1)$ , on a :

$$0 = \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T dV + \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V dT$$

d'où :

$$\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P = -\frac{\left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V}{\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T}$$

On en déduit :

$$\boxed{\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T = -\left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V}$$

À  $V$  constant ( $dV = 0$ ),  $(E_1)$  donne :

$$dP = \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V dT \Rightarrow \left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_V = \frac{1}{\left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V}.$$

En combinant ces relations :

$$\boxed{\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_P \left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_V = -1.}$$

### Démonstration

$$\left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_V = -1$$

**Deuxième méthode :** (par développement des différentielles totales)

$$dV = \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T dP + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P dT \quad (1)$$

$$dP = \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T dV + \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V dT \quad (2)$$

En remplaçant (2) dans (1) :

$$\begin{aligned} dV &= \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left[ \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T dV + \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V dT \right] + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P dT \\ dV &= \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T dV + \left[ \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \right] dT \end{aligned}$$

On regroupe les termes :

$$\begin{aligned} \left[ 1 - \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \right] dV &= \left[ \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \right] dT \\ 0 &= \left[ \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \right] dT \\ \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V + \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P &= 0 \\ - \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P &= \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V \end{aligned}$$

On en déduit :

$$\left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_V = -1$$

(c) Pour une mole de gaz parfait :  $PV = RT$

$$\begin{aligned} - P = \frac{RT}{V} &\Rightarrow \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T = -\frac{RT}{V^2} \\ - V = \frac{RT}{P} &\Rightarrow \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P = \frac{R}{P} \quad \text{et} \quad \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T = -\frac{RT}{P^2} \\ - T = \frac{PV}{R} &\Rightarrow \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_V = \frac{V}{R} \end{aligned}$$

On vérifie alors :

$$\begin{cases} \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T = \frac{RT}{V^2} \frac{RT}{P^2} = 1 \\ \left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_V = \left( -\frac{RT}{V^2} \right) \left( \frac{R}{P} \right) \left( \frac{V}{R} \right) = -1 \end{cases}$$

## Coefficients thermo-élastiques

### Rappel

Les coefficients thermo-élastiques sont des paramètres physiques qui décrivent comment le volume et la pression d'un système changent en réponse à des variables d'état telles que la température et la pression. Les trois principaux sont les suivants :

— **Coefficient de dilatation isobare :**

$$\alpha = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P$$

— **Coefficient de compression isochore :**

$$\beta = \frac{1}{P} \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V$$

— **Coefficient de compressibilité isotherme :**

$$\chi = -\frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T$$

### EXERCICE 3

1. Pour n moles, l'équation d'état du gaz parfait est :  $PV = nRT$

$$\begin{aligned} \alpha &= \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial \frac{nRT}{P}}{\partial T} \right)_P = \frac{1}{V} \frac{nR}{P} = \frac{1}{T} \\ \beta &= \frac{1}{P} \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V = \frac{1}{P} \left( \frac{\partial \frac{nRT}{V}}{\partial T} \right)_V = \frac{1}{P} \frac{nR}{V} = \frac{1}{T} \\ \chi &= -\frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T = -\frac{1}{V} \left( \frac{\partial \frac{nRT}{P}}{\partial P} \right)_T = -\frac{1}{V} \frac{nRT}{P^2} = -\frac{1}{P} \end{aligned}$$

$$\text{D'où } \alpha = \beta = \frac{1}{T} \quad \text{et} \quad \chi = -\frac{1}{P}$$

2. L'équation d'une mole de gaz est :  $\left( P + \frac{a}{V^2} \right) (V - b) = RT \rightarrow (1)$

- (a) Expression des coefficients  $\alpha$  et  $\beta$  en fonction des variables indépendantes  $V$  et  $T$  :

— Expression du coefficient  $\alpha = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P$

En différentiant l'équation (1) à  $P = C^{te}$ , on obtient :

$$-2 \frac{a}{V^3} (V - b) dV + \left( P + \frac{a}{V^2} \right) dV = R dT$$

Éliminons  $P$  en remplaçant  $\left( P + \frac{a}{V^2} \right)$  par  $\frac{RT}{V - b}$

$$\left[ \frac{RT}{V - b} - 2a \frac{(V - b)}{V^3} \right] dV = R dT$$

$$\left( \frac{dV}{dT} \right) = \left[ \frac{R}{\frac{RT}{V - b} - 2a \frac{(V - b)}{V^3}} \right]$$

$$\left( \frac{dV}{dT} \right) = \left[ \frac{R}{\frac{RTV^3 - 2a(V - b)^2}{(V - b)V^3}} \right]$$

$$\left( \frac{dV}{dT} \right)_P = \left[ \frac{R(V - b)V^3}{RTV^3 - 2a(V - b)^2} \right]$$

$$\alpha = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P = \frac{RV^2(V - b)}{RTV^3 - 2a(V - b)^2}$$

— Expression du coefficient  $\beta = \frac{1}{P} \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V$

L'équation (1) s'écrit :  $P = \frac{RT}{V - b} - \frac{a}{V^2}$

$$\Rightarrow \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V = \frac{R}{(V - b)} \Rightarrow \beta = \frac{1}{\left( \frac{RT}{(V - b)} - \frac{a}{V^2} \right)} \frac{R}{(V - b)} \Rightarrow$$

$$\beta = \frac{RV^2}{RTV^2 - a(V - b)}$$

- (b) Expression du coefficient  $\chi$

D'après l'exercice N°2 Qst 3 (b) on a :  $\left( \frac{\partial P}{\partial V} \right)_T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_P \left( \frac{\partial T}{\partial P} \right)_V = -1$

$$\Rightarrow \left( -\frac{1}{\chi V} \right) (\alpha V) \left( \frac{1}{\beta P} \right) = -1$$

$$\Rightarrow \frac{\chi \beta}{\alpha} = \frac{1}{P} \Rightarrow \chi = \frac{\alpha}{\beta P}$$

Mais  $P\beta = \left( \frac{\partial P}{\partial T} \right)_V = \frac{R}{V - b} \Rightarrow \chi = \frac{V^2(V - b)^2}{RTV^3 - 2a(V - b)^2}$

(c) A pression interne faible ( $a \rightarrow 0$ )

Lorsque  $a$  tend vers 0, l'équation d'état s'écrit :

$$\left(P + \frac{a}{V^2}\right)(V - b) = P(V - b) = RT$$

$$\boxed{P(V - b) = RT}$$

Et  $\alpha$  s'écrit alors :

$$\alpha = \frac{RV^2(V - b)}{RTV^3 - 2a(V - b)^2} = \frac{RV^2(V - b)}{RTV^3}$$

On remplace  $(V - b)$  par  $\frac{RT}{P}$

$$\alpha = \frac{RV^2 RT}{RTPV^3}$$

$$\alpha = \frac{R}{PV}$$

$$P = \frac{R}{\alpha V}$$

On a  $\chi = \frac{\alpha}{\beta P}$

Donc

$$\boxed{\chi = \frac{V \alpha^2}{R \beta}}$$