

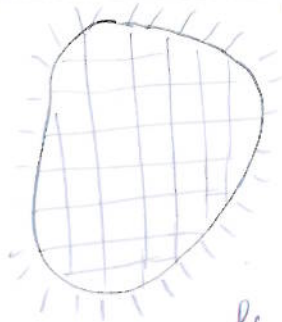
III Processus irréversibles : approche macroscopique par les systèmes faiblement hors d'équilibre

PS/M2
40

But : Présenter relations de réciprocité d'Onsager par les processus de transport macroscopique, + proposer justification via l'hypothèse de régression des fluctuations, qui ^{peut être} affirme que fluctuations spontanées obéissent à m même dynamique que fluctuations forcées
↳ équilibre

10) Fluctuations des grandeurs thermodynamiques à l'équilibre

a) distribution des fluctuations



S'intéresse à grd système isolé que l'on découpe en grd nbre de cellules de taille mésoscopique $\rightarrow$ conduit à définition de variables thermodynamiques locales (densité, densité de charge, énergie, ...)
On désigne ces variables par ξ_i et on note $\bar{\xi}_i$ la valeur d'équilibre

L'entropie totale S_t est maximale à l'équilibre, ce lorsque les fluctuations $x_i = \xi_i - \bar{\xi}_i$ sont nulles. Pour étudier fluctuations, on se place à l'ordre le + bas en x_i et on développe $S_t(x_1, \dots, x_n)$ au voisinage de $x_i = 0$ d'où on tire aussi bien la nature de variable considérée (temp, ~~volume~~, densité...) que l'index de la cellule considérée :

$$\Delta S_t = S_t - S_t^{\max} = -\frac{1}{2} g_{ij} x_i x_j \quad (\text{convention sommation } i, j)$$

$$\text{où } g_{ij} = -\left. \frac{\partial^2 S_t}{\partial x_i \partial x_j} \right|_{\{x_i=0\}} \text{ est une matrice symétrique et positive}$$

d'après formule de définition de l'entropie statistique par Boltzmann ($S_t = k \ln \Omega$) et le postulat d'équiprobabilité en phase pour un système clos et isolé, la proba. d'une configuration donnée des $\{x_i\}$ est

$$w \propto \exp\left(-\frac{\Delta S_t}{k_B}\right) \propto \exp\left(-\frac{S_t}{k_B}\right)$$

$\Rightarrow$ distribution $w(x_1, x_2, \dots, x_n)$ gaussienne, par les fluctuations "faibles"

$$\omega(x_1, \dots, x_n) = \frac{(\det \bar{g})^{1/2}}{(2\pi k_B)^{n/2}} \exp \left[-\frac{1}{2k_B} g_{ij} x_j x_i \right]$$

PS/MZ
41

Les forces thermodynamiques conjuguées sont définies par

$$X_i = \partial_{x_i} (\Delta S_F) = -g_{ik} x_k \quad \text{d'où} \quad \Delta S_F = \frac{1}{2} x_i X_i$$

Les forces pilotent le retour vers l'équilibre ainsi que production d'entropie lors de relaxation (relaxation) des fluctuations. On cherche à calculer $\langle x_i x_k \rangle$, $\langle x_i X_k \rangle$, $\langle X_i X_k \rangle$

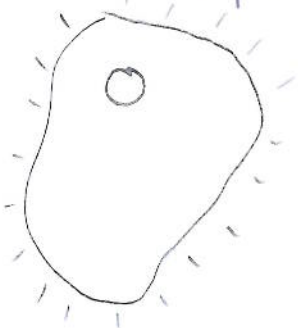
$$\langle x_i x_k \rangle = g_{ik}^{-1} k_B$$

$$\langle x_i X_k \rangle = -\langle x_i \underbrace{g_{kl}}_{g_{lk}} x_l \rangle = -g_{lk} g_{il}^{-1} k_B = -k_B \delta_{ik}$$

$$\langle X_i X_k \rangle = g_{ik} k_B$$

10-b) Fluctuations dans un système à un composant Landau, Tome 5, § 114

Pour illustration, problème + simple d'un unique sous-système (une cellule) dans un gd système isolé, qui joue rôle de réservoir pour sous-système considéré. Ce sous-syst. peut être défini de façon lagrangienne (nbre de p fixé, volume variable; le "réservoir" fixe P et T) ou Eulerienne (volume fixé, nbre p ^{en moyenne} particules variable, le "réservoir" fixe μ , le potentiel chimique, et T).

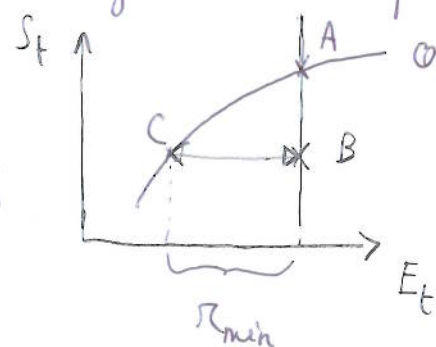


On prend le point de vue lagrangien. Le réservoir a P et T fixés (gd système, peu ou pas de fluctuations) mais pour la cellule, T , V , S^* , P peuvent fluctuer. Pour V (ou E) qui a un sens mécanique, notion fluctuant intuitive; pour les variables thermo $\hat{S}, T$, on entend par fluctuation les variations de la fcd (par ex $S(E, V)$) considérée formellement comme fonction des valeurs instantanées de E et V .

* ne pas confondre S_{tot} et S (sous-syst)

On a toujours densité proba nr $\propto \exp(S_f/k_B) \propto \exp(\Delta S_f/k_B)$
 courbe d'équilibre, croissante car $\frac{dS_f}{dE_f} = \frac{1}{T} > 0$

entropie
totale (système +
réservoir)



Fluctuation à E_{totale} fixée (axe vertical) : $A \rightarrow B$

Calculer $S_B - S_A$; par ce fait, on remarque que

$E_f(B) - E_f(C)$ est variation d'énergie du système à S_{total}

constant $\Rightarrow$ travail réversible $\Rightarrow$ $\boxed{S_B - S_A = -R_{\text{min}}/T}$ effective transfer $C \rightarrow$

Enfin $S_A - S_C = \frac{1}{T} (E_B - E_C) = R_{\text{min}}/T \Rightarrow$
 R_{min} est très liée à variation du potentiel thermodynamique pertinent décrivant situation à l'étude :

T, V, N fixés $\rightarrow F$ énergie libre ; ensemble canonique
 T, P, N fixés $\rightarrow G = E - TS + PV$, enthalpie libre
 ensemble isotherme - isobare
 $\hookrightarrow$ Lagrangien
 T, V, μ fixés $\rightarrow A = E - TS - \mu N$, grand potentiel
 $\hookrightarrow$ Eulerien
 ensemble grand canonique

ds notre cas, potentiel pertinent est G :

$$R_{\text{min}} = \Delta G = \Delta E - T \Delta S + P \Delta V \quad \text{à } T \text{ et } P \text{ sont relatifs au réservoir (non fluctuants)}$$

$$\Rightarrow \text{nr} \propto \exp \left\{ -\frac{1}{k_B T} (\Delta E - T \Delta S + P \Delta V) \right\}$$

Formule valable pr petites fluct ou fluct de grande amplitude. Pour les petites (elles le sont généralement), calcul ΔE au 2nd ordre, considérant $E(S, V)$

$$\Delta E = \underbrace{\left. \frac{\partial E}{\partial S} \right|_V}_{T} \Delta S + \underbrace{\left. \frac{\partial E}{\partial V} \right|_S}_{-P} \Delta V + \underbrace{\frac{1}{2} \left[\left. \frac{\partial^2 E}{\partial S^2} \right|_V (\Delta S)^2 + 2 \left. \frac{\partial^2 E}{\partial S \partial V} \right] \Delta S \Delta V + \left. \frac{\partial^2 E}{\partial V^2} \right|_S (\Delta V)^2}_{\frac{1}{2} \left\{ \Delta S \Delta \left(\left. \frac{\partial E}{\partial S} \right|_V \right) + \Delta V \Delta \left(\left. \frac{\partial E}{\partial V} \right|_S \right) \right\}}$$

$$\Rightarrow \text{nr} \propto \exp \left[(\Delta P \Delta V - \Delta S \Delta T) / (2 k_B T) \right]$$

Toutefois, sur ces 4 fluctuations, seules deux sont indépendantes choix (V, T) ou (S, P) , à un couple (ext, int) de variables non conjuguées.

$$\rightarrow \text{choix } (V, T): \Delta S = \left. \frac{\partial S}{\partial T} \right|_V \Delta T + \left. \frac{\partial S}{\partial V} \right|_T \Delta V$$

$$= \frac{c_V}{T} \Delta T + \left. \frac{\partial S}{\partial V} \right|_T \Delta V$$

$$\Delta P = \left. \frac{\partial P}{\partial T} \right|_V \Delta T + \left. \frac{\partial P}{\partial V} \right|_T \Delta V$$

$$= \frac{1}{V\chi_T} \Delta V$$

$$\text{avec } \chi_T = -\frac{1}{V} \left. \frac{\partial V}{\partial P} \right|_T$$

$$\text{et } \left. \frac{\partial P}{\partial T} \right|_V = \left. \frac{\partial S}{\partial V} \right|_T \text{ car } dF = -SdT - PdV$$

$$\Rightarrow \omega \propto \exp \left\{ -\frac{c_V}{2kT^2} (\Delta T)^2 - \frac{1}{2V\chi_T kT} (\Delta V)^2 \right\}, \text{ à normaliser}$$

d'où condition stabilité $c_V \geq 0$, $\chi_T \geq 0$ $\oplus$ indépendance des fluctuations de T et de $V \rightarrow$ résultat fort. En particulier $\langle \Delta T \Delta V \rangle = 0$

Par ailleurs $\langle (\Delta T)^2 \rangle = \frac{kT^2}{c_V}$; $\langle (\Delta V)^2 \rangle = V\chi_T kT$

$$\text{et donc } \left\langle \left(\frac{\Delta V}{V} \right)^2 \right\rangle = \frac{\chi_T kT}{V} \xrightarrow{V \text{ grand}} 0$$

De $\tilde{m}$, $c_V \propto N$; on retrouve ainsi fluctuations typiques en $\frac{1}{\sqrt{N}}$ et $\frac{1}{\sqrt{V}}$.

$\rightarrow$ choix (P, S) en qualité de variables indépendantes. Calculer ΔT et ΔV

pour exprimer $\Delta P \Delta V - \Delta S \Delta T$

$$\Delta V = \left. \frac{\partial V}{\partial P} \right|_S \Delta P + \left. \frac{\partial V}{\partial S} \right|_P \Delta S$$

$$\Delta T = \left. \frac{\partial T}{\partial S} \right|_P \Delta S + \left. \frac{\partial T}{\partial P} \right|_S \Delta P$$

Mais $dH = TdS + VdP$ (Enthalpie).

$$\Rightarrow \left. \frac{\partial T}{\partial P} \right|_S = \left. \frac{\partial V}{\partial S} \right|_P$$

$$\text{Donc } \omega \propto \exp \left\{ -\frac{V\chi_S}{2kT} (\Delta P)^2 - \frac{1}{2k_B c_P} (\Delta S)^2 \right\}$$

$\langle \Delta S \Delta P \rangle = 0$, fluctuations S et P indépendantes

$$\langle (\Delta P)^2 \rangle = \frac{kT}{V\chi_S}; \quad \langle (\Delta S)^2 \rangle = k_B c_P$$

de $\tilde{m}$ $\langle \Delta V \Delta P \rangle = -kT$

$$\langle \Delta S \Delta T \rangle = kT$$

Rq 1: si on avait adopté pt de vue Eulerien (volume fixé, N fluctue ds le sous-système) on aurait eu

(PS/M2
44)

$$r_{\min} = \Delta A = \Delta \left(\underbrace{F-G}_{-PV} \right) = \Delta E - T \Delta S - \mu \Delta N$$

puis $w \propto \exp \left[-\frac{1}{2kT} (\Delta S \Delta T + \Delta \mu \Delta N) \right]$

et $\langle (\Delta N)^2 \rangle = kT \left. \frac{\partial N}{\partial \mu} \right|_{V,T} = \frac{N^2}{V} kT \chi_T$ après calcul

$$\Rightarrow \langle (\Delta n)^2 \rangle = \frac{kT}{V^3} N^2 kT \chi_T \quad \text{à } n = \frac{N}{V}$$

dans le cas Lagrangien à N fixé, on avait

$$\langle (\Delta n)^2 \rangle = \langle N^2 \left(\frac{\Delta V}{V^2} \right)^2 \rangle = \frac{N^2}{V^4} V kT \chi_T \rightarrow \text{m\u00eame expression}$$

Rq 2: revenant aux notations x_i, X_i du 1^o, si on choisit $x_1 = \Delta S$, $x_2 = \Delta V$

alors $\begin{cases} X_1 = -\frac{\Delta T}{T} \\ X_2 = +\frac{\Delta P}{T} \end{cases}$ (car $r_{\min} = \Delta E - T_0 \Delta S + P_0 \Delta V$ avec $\Delta E = T \Delta S - P \Delta V$
 $= (T - T_0) \Delta S + (P_0 - P) \Delta V$
 $= \Delta T \Delta S - \Delta P \Delta V \rightarrow$ Pb facteur 1/2)

En effet, on a vu $\Delta S_t = \frac{1}{2T} (\Delta P \Delta V - \Delta S \Delta T)$, // $\Delta S_t = \frac{1}{2} x_i X_i$

Now avons montré $\langle x_i X_j \rangle = -k \delta_{ij}$ Chercher justification + propre...

$$\Rightarrow \langle x_1 X_2 \rangle = \langle x_2 X_1 \rangle = 0 = \langle \Delta T \Delta V \rangle = \langle \Delta S \Delta P \rangle$$

$$\langle x_1 X_1 \rangle = \langle x_2 X_2 \rangle = -k = -\frac{1}{T} \langle \Delta S \Delta T \rangle = +\frac{1}{T} \langle \Delta P \Delta V \rangle$$

1^o) c) Sym\u00e9trie des coefficients cin\u00e9tiques

On s'int\u00e9resse ici \u00e0 dynamique des fluctuations ; \u00e0 instant donn\u00e9 $(x_1, x_2, \dots, x_n)$ diff\u00e8re de $(0, \dots, 0) \rightarrow$ pr\u00e9sence de courants g\u00e9n\u00e9ralis\u00e9s

$$J_i = \dot{x}_i^0$$

o\u00f9 $\dot{x}_i^0(x_1, \dots, x_n)$ peut s'\u00e9crire formellement par d\u00e9veloppement limit\u00e9 :

$$\dot{x}_i^0 = -\lambda_{ik} x_k$$

(pas de terme d'ordre 0 : pas de courant \u00e0 l'\u00e9quilibre)

Exprimez les courants en fonction des forces thermodynamiques

$$X_i = \frac{\partial \Delta S}{\partial x_i} = -g_{ij} x_j$$

$$J_i = \dot{x}_i = + \underbrace{\lambda_{ik}^{-1} g_{kl}}_{\gamma_{il} : \text{matrice des coefficients cinétiques}} X_l \quad ; \quad \vec{J} = \dot{\vec{x}} = \vec{\gamma} \vec{X} \quad \text{à} \quad \vec{\gamma} = \vec{\lambda}^{-1} \vec{g}$$

Cette matrice possède p^{te} de symétrie essentielle et non triviale

$$\gamma_{il} = \gamma_{li}$$

(Onsager 1931)

ce qui lui vaudra le Nobel en 1968, avec son hypothèse de régression des fluctuations.

Justification de ces relations, dites de réciprocité: plus de détails de Landau TS 9122

Ingrédient CRUCIAL: symétrie par renversement du tps des eqs mot microscopiques

$$\begin{aligned} \langle x_i(t) x_j(t+\tau) \rangle &= \langle x_i(t) x_j(t-\tau) \rangle && \text{moyenne temporelle ou d'ensemble} \\ &= \langle x_i(t+\tau) x_j(t) \rangle && \text{par stationnarité} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \langle x_i \dot{x}_j \rangle = \langle \dot{x}_i x_j \rangle$$

$$\Rightarrow \underbrace{\langle x_i \gamma_{jl} X_l \rangle}_{\gamma_{jl} \delta_{il}} = \underbrace{\langle \gamma_{il} X_l x_j \rangle}_{\gamma_{il} \delta_{lj}} \quad \Rightarrow \boxed{\gamma_{ij} = \gamma_{ji}}$$

Toutefois, les variables x_i peuvent être aussi impaires par renversement tps (e.g. vitesses $\vec{v}_i$). de plus, le système peut être plongé ds champ $\vec{B}$ ou en rotation à vitesse angulaire $\vec{\Omega}$. ds cas général, relations de réciprocité s'écrivent

$$\gamma_{ij}(\vec{B}, \vec{\Omega}) = \epsilon_i \epsilon_j \gamma_{ji}(-\vec{B}, -\vec{\Omega})$$

↳ parité de x_j par renversement tps.

développée par Casimir (qui est... orange... néerlandais et a effectué le plus clair de sa carrière chez Philips).