

Instituto de Química da UNICAMP

2^a e 3^a Leis da Termodinâmica

Candidato: Raphael Nagao

Estrutura da Aula

A) Definições e enunciados

- A1) Ciclo e teorema de Carnot;
- A2) Função de estado: Entropia;
- A3) 2ª Lei da Termodinâmica;
- A4) Descrição em termos de Forças e Fluxos;
- A5) 3ª Lei da Termodinâmica;

B) Abordagem estatística

- B1) Equação de Boltzmann;
- B2) Ensemble grande-canônico;

C) Entropia e relações

- C1) Entropia nas reações químicas: Afinidade;
- C2) Princípio de Le Châtelier-Braun;
- C3) Relações termodinâmicas;
- C4) Princípios extremos;
- C5) Transformada de Legendre;
- C6) Teoria de estabilidade de Gibbs e flutuações;

D) Pontos importantes da aula

Bibliografia

A) Livro texto

1. KONDEPUDI, D.; PRIGOGINE, I. **Modern Thermodynamics: From Heat Engines to Dissipative Structures**. Chichester: John Wiley & Sons, 1998.

B) <u>Livros complementares</u>

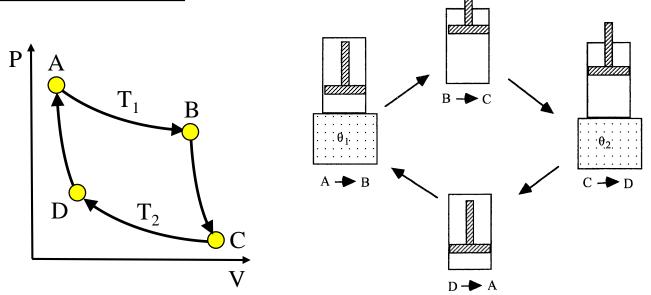
- 2. CALLEN, H. B. **Thermodynamics and an Introduction to Thermostatistics**. New York: Wiley, 1985.
- 3. MCQUARRIE, D. A. Statistical Mechanics. New York: Harper & Row, 1976.

C) Livros auxiliares

- 4. MCQUARRIE, D. A.; SIMON, J. D. Physical Chemistry: A Molecular Approach. Sausalito, Calif: University Science Books, 1997.
- 5. BERRY, R. S.; RICE, S. A.; ROSS, J. **Physical Chemistry**. New York: Wiley, 1980.
- 6. LEWIS, G. N.; RANDALL, M. Thermodynamics and the Free Energy of Chemical Substances. New York and London: McGraw-Hill, 1923.

A) Definições e enunciados

A1) Ciclo e teorema de Carnot



Processos isotérmicos nas Etapas: $A \rightarrow B \ e \ C \rightarrow D$

$$W_{ETP} = -\int_{V_I}^{V_F} \frac{NRT_{ETP}}{V} \ dV \iff W_{ETP} = NRT_{ETP} ln\left(\frac{V_F}{V_I}\right) \qquad \begin{array}{c} Lquaquo \ ac \ estate \\ um \ g\'{a}s \ ideal \\ PV = NRT \end{array}$$

Equação de estado para

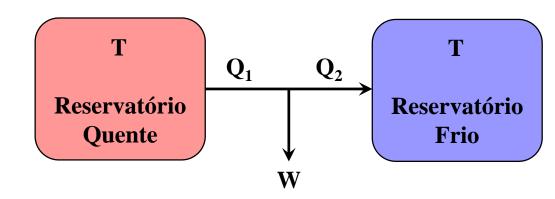
Processos adiabáticos nas Etapas: $B \rightarrow C \ e \ D \rightarrow A$

$$W_{ETP} = -\int_{V_{I}}^{V_{F}} \frac{P_{I}V_{I}^{\gamma}}{V^{\gamma}} dV = \frac{P_{F}V_{F}^{\gamma}V_{F}^{1-\gamma} - P_{I}V_{I}^{\gamma}V_{I}^{1-\gamma}}{1-\gamma} = \frac{NR(T_{1} - T_{2})}{1-\gamma}; \quad \gamma = \frac{C_{P}}{C_{V}}$$

A2) Função de estado: Entropia

Portanto, a eficiência do ciclo reversível pode ser escrito como:

$$\eta = \frac{W}{Q_1} = \frac{Q_1 - Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{Q_2}{Q_1}$$



Teorema de Carnot: "a eficiência de uma máquina térmica reversível é uma função apenas das temperaturas dos reservatórios; ela independe das propriedades dos materiais. Seu valor é o máximo obtido."

$$\eta = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

$$\frac{Q_2}{T_2} = \frac{Q_1}{T_1} \Longleftrightarrow \oint \frac{dQ}{T} = 0$$

função de estado:

$$S \equiv S(T, V, N_k)$$
 $dS = \frac{dQ}{T}$
 $S(\lambda T, \lambda V, \lambda N_k) = \lambda S(T, V, N_k)$

$$\frac{Q_2(i)}{T_2} < \frac{Q_1}{T_1} \Longleftrightarrow \oint \frac{dQ}{T} < 0$$

$$\oint dS = \oint \frac{d_e Q}{T} = 0$$

reversível

$$\oint dS = 0; \oint \frac{d_i Q}{T} < 0$$

irreversível

Conceito de Entropia

Designaldade de Clausius : $\phi dS \leq 0$

$$N = S - S_0 - \int \frac{dQ}{T} > 0$$

Calor não compensado (N)

A3) <u>2^a Lei da Termodinâmica</u>

"Estabelece que não há nenhum sistema que proceda sobre um ciclo cujo calor absorvido seja totalmente convertido em trabalho. Parte deste calor sempre induz o aumento da entropia do exterior."

"Processos irreversíveis distinguem o passado do futuro. Há uma direção no tempo, uma quebra de simetria."

Notação de Prigogine: $dS = d_e S + d_i S$

$$\oint dS = \oint d_e S + \oint d_i S = 0$$

$$\oint d_e S \le 0$$

$$\oint d_i S \ge 0$$

$$\oint d_i S \ge 0$$

$$\begin{array}{c} \underline{\textbf{Isolado}} & \begin{cases} d_e S = 0 \\ d_i S \ge 0 \end{cases}$$

Aberto
$$\begin{cases} d_e S = \frac{dU + PdV}{T} + (d_e S)_m \\ d_i S \ge 0 \end{cases}$$

A4) <u>Descrição em termos de Forças e Fluxos</u>

Variação de entropia em termos de Forças (F) e Fluxos (J) termodinâmicos,

$$d_i S = \sum_k F_k dX_k \ge 0$$

$$\frac{d_i S}{dt} = \sum_k F_k J_k \ge 0; \quad J_k = \frac{dX_k}{dt}$$

Um processo reversível em um sistema aberto resulta,

$$\begin{cases} dU = dQ + dW & no \ equilibrio \ (reversibilidade) \\ dS = d_e S + d_i S & portanto, \\ dS = d_e S = \frac{dU + PdV}{T} - \sum_k \mu_k dN_k \end{cases}$$

$$I^a e \ 2^a \ Leis \ da \ Termodinâmica$$

$$dU = TdS - PdV + \sum_{k} \mu_{k} dN_{k}$$

Eficiência no ciclo de Carnot fornece uma escala de temperatura,

$$\eta = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

$$T_2 \to 0 \Longrightarrow \eta \to 1 \Longrightarrow S \to 0$$

A3) <u>3^a Lei da Termodinâmica</u>

"Estabelece que estando o reservatório frio na temperatura ZERO, a entropia do sistema quimicamente homogêneo será NULA. (i.e. um ciclo de Carnot com eficiência máxima)"

Teorema de Nernst

B) Abordagem estatística

3ª Lei e a eq. de Boltzmann provêm valores absolutos de S,

B1) Equação de Boltzmann

$$S = k_B lnW$$

$$k_B = 1.38 \ 10^{-23} \ J \ K^{-1}$$

Indica o número de modos de ter o sistema a_i (distinguíveis) no estado j,

$$W = \frac{A!}{\prod_{j} a_{j}!} \left| em \ que, \right| A = \sum_{j} a_{j}$$

$$A = \sum_{j} a_{j}$$

Interpretar a entropia do macroestado do sistema em termos dos microestados,

"Em um sistema isolado, se W é máximo (estado mais provável) S também é máximo (estado de equilíbrio)"

A entropia para um ensemble é,

$$S = k_B \ln \frac{A!}{\prod_j a_j!} = k_B \ln A! - k_B \ln \left(\prod_j a_j! \right) = k_B \ln A! - k_B \sum_j \ln a_j!$$

Pela aproximação de Stirling, temos:

$$S = k_B(AlnA - A) - k_B \left(\sum_{j} a_j lna_j + \sum_{j} a_j \right)$$

$$S = k_B(AlnA) - k_BA - k_B \sum_{i} a_i lna_i + k_BA$$

Finalmente, pode-se escrever,

$$S = k_B(AlnA) - k_B \sum_{i} a_i lna_i$$

Sabendo-se que a probabilidade de achar a_j no estado j é dado por: $p_j = \frac{a_j}{\Lambda}$

$$p_j = \frac{a_j}{A}$$

$$S = k_B(AlnA) - k_B \sum_{j} (Ap_j) ln(Ap_j)$$

Expandindo o logaritmo natural,

$$S = k_B(AlnA) - k_B \sum_{j} (Ap_j) ln p_j - k_B \sum_{j} (Ap_j) ln A$$

Utilizando a relação:

$$\sum_{j} (Ap_{j}) lnA = AlnA \sum_{j} p_{j} = AlnA; \quad j\'a que, \sum_{j} p_{j} = 1$$

Finalmente, pode-se escrever,

$$\bar{S} = \frac{S}{A} = -k_B \sum_{j} p_j ln p_j \qquad p_j = 0 \Longrightarrow \bar{S} = 0 \ (3^a Lei)$$

$$p_j = p_{1,...,n} \Longrightarrow \bar{S}_{m\acute{a}x} \ (equilibrio)$$

"Ainda assim é difícil de visualizar a entropia (variável termodinâmica não-mecânica) em nível molecular. Vamos expressar a entropia em termos das contribuições físicas que a descreve"

B2) Ensemble grande-canônico

Dada as seguintes restrições:

$$A = \sum_{N} \sum_{j} a_{N_{j}}$$

$$\bar{E} = \sum_{N} \sum_{j} E_{N_{j}} p_{N_{j}}$$

$$\overline{N} = \sum_{N} \sum_{j} N p_{N_{j}}$$

V. T. μ V. T. μ V. T. μ

V. T. μ V. T. μ

V. T. μ V. T. μ

V. T. μ V. T. μ

Pela diferenciação total,

$$dln\Xi = \left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial \beta}\right)d\beta + \left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial \gamma}\right)d\gamma + \sum_{N}\sum_{i}\left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial E_{N_{i}}}\right)dE_{N_{i}} + \sum_{N}\sum_{i}\left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial N}\right)dN$$

Expandindo cada termo,

$$\left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial \beta}\right)d\beta = \sum_{N} \sum_{j} \frac{1}{\Xi} \left(-E_{N_{j}}\right) e^{-\gamma N} e^{-\beta E_{N_{j}}} d\beta = \sum_{N} \sum_{j} \left(-E_{N_{j}} p_{N_{j}}\right) d\beta = -\overline{E} d\beta$$

$$\left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial \gamma}\right) d\gamma = \sum_{N} \sum_{j} \frac{1}{\Xi} (-N) e^{-\gamma N} e^{-\beta E_{N_{j}}} d\gamma = \sum_{N} \sum_{j} \left(-N p_{N_{j}}\right) d\gamma = -\overline{N} d\gamma$$

Os termos restantes são,

$$\sum_{N} \sum_{j} \left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial E_{N_{j}}} \right) dE_{N_{j}} = \sum_{N} \sum_{j} \frac{1}{\Xi} \left(-\beta \right) e^{-\gamma N} e^{-\beta E_{N_{j}}} dE_{N_{j}} = -\beta \sum_{N} \sum_{j} p_{N_{j}} dE_{N_{j}} = \beta \bar{P} dV$$

$$\sum_{N} \sum_{j} \left(\frac{\partial ln\Xi}{\partial N} \right) dN = \sum_{N} \sum_{j} \frac{1}{\Xi} (-\gamma) e^{-\gamma N} e^{-\beta E_{N_{j}}} dN = -\gamma \sum_{N} \sum_{j} p_{N_{j}} dN = 0$$

Finalmente, pode-se escrever,

$$dln\Xi = -\overline{E}d\beta - \overline{N}d\gamma + \beta\overline{P}dV$$

Define-se uma função f, tal que,

$$f = ln\Xi + \beta \bar{E} + \gamma \bar{N} \implies k_B df = k_B (dln\Xi + \beta d\bar{E} + \bar{E}d\beta + \gamma d\bar{N} + \bar{N}d\gamma)$$

Portanto,

$$k_B df = k_B (\beta \overline{P} dV + \beta d\overline{E} + \gamma d\overline{N}) \iff k_B df = \frac{\overline{P} dV}{T} + \frac{d\overline{E}}{T} + k_B \gamma d\overline{N}$$

Pela conservação de energia,

$$dU = TdS - PdV + \mu dN \iff dS = \frac{PdV}{T} + \frac{dU}{T} - \frac{\mu dN}{T}$$

Definimos a entropia do sistema como,

$$\bar{S} = k_B (ln\Xi + \beta \bar{E} + \gamma \bar{N})$$
 $\beta = \frac{1}{k_B T}$ $\gamma = -\frac{\mu}{k_B T}$

Dada a definição de entropia, pode-se escrever,

$$\frac{\bar{S}}{k_B} = ln\Xi + \beta \bar{E} + \gamma \bar{N} \iff \frac{\bar{S}}{k_B} = ln\Xi + \beta \sum_{N} \sum_{j} E_{N_j} p_{N_j} + \gamma \sum_{N} \sum_{j} N p_{N_j}$$

Sabendo-se que,

$$p_{N_j} = \frac{a_{N_j}}{A} \quad \Rightarrow \quad \frac{\bar{S}}{k_B} = \ln\Xi + \beta \sum_{N} \sum_{j} E_{N_j} \left(\frac{a_{N_j}}{A}\right) + \gamma \sum_{N} \sum_{j} N\left(\frac{a_{N_j}}{A}\right)$$

Logo,

$$\frac{\bar{S}}{k_B} = \ln\Xi + \frac{1}{A} \sum_{N} \sum_{i} \left(\beta E_{N_i} + \gamma N \right) a_{N_i}$$

Lembrando que,

$$\frac{a_{N_j}}{A} = \frac{e^{-\gamma N} e^{-\beta E_{N_j}}}{\Xi} \iff lna_{N_j} = lnA - (\beta E_{N_j} + \gamma N) - ln\Xi$$

Substituindo na expressão geral,

$$\frac{\bar{S}}{k_B} = \ln\Xi + \frac{1}{A} \sum_{N} \sum_{i} \left(\ln A - \ln\Xi - \ln a_{N_i} \right) a_{N_i}$$

Distribuindo os somatórios,

$$\frac{\bar{S}}{k_B} = \ln\Xi + \frac{\ln A}{A} \sum_{N} \sum_{i} a_{N_j} - \frac{\ln\Xi}{A} \sum_{N} \sum_{i} a_{N_j} - \frac{1}{A} \sum_{N} \sum_{i} a_{N_j} \ln a_{N_j}$$

E lembrando da relação,

$$A = \sum_{N} \sum_{j} a_{N_{j}} \Rightarrow \frac{\bar{S}}{k_{B}} = \ln\Xi + \frac{\ln A}{A} A - \frac{\ln\Xi}{A} A - \frac{1}{A} \sum_{N} \sum_{j} a_{N_{j}} \ln a_{N_{j}} = \ln A - \frac{1}{A} \sum_{N} \sum_{j} a_{N_{j}} \ln a_{N_{j}}$$

Podemos obter a entropia do sistema,

$$\bar{S} = \frac{S_T}{A} \implies S_T = k_B \left(A ln A - \sum_N \sum_i a_{N_i} ln a_{N_i} \right)$$

Sabendo-se que,

$$lnW = AlnA - \sum_{N} \sum_{j} a_{N_{j}} lna_{N_{j}}$$
 $em \ que,$ $W = \frac{A!}{\prod_{N} \prod_{j} a_{N_{j}}!}$

Finalmente retornamos a equação de Boltzmann,

$$S = k_B lnW$$

C) Entropia e relações

C1) Entropia nas reações químicas: Afinidade

Termodinâmica Gibbisiana:
$$dU = TdS - PdV + \sum_{k} \mu_k dN_k$$

Pode-se considerar as contribuições: $dN_k = d_e N_k + d_i N_k$

Theóphile De Donder considerou o calor não-compensado de Clausius como:

$$d_i S = -\frac{1}{T} \sum_k \mu_k d_i N_k \ge 0$$

Assim, a troca de matéria e energia com as vizinhanças pode ser escrita como:

$$d_e S = \frac{dU + PdV}{T} - \frac{1}{T} \sum_k \mu_k d_e N_k$$

Para uma reação genérica,

$$a_1A_1 + \dots + a_nA_n \rightleftharpoons b_1B_1 + \dots + b_mB_m$$

Extensão da reação (ξ)

$$\frac{dN_{A_n}}{-a_n} = \frac{dN_{B_m}}{+b_m} = d\xi$$

Afinidade (De Donder)

$$A = \sum_{k}^{n} \mu_{A_k} a_{A_k} - \sum_{k}^{m} \mu_{B_k} b_{B_k}$$

É mais conveniente escrever em termos da extensão da reação,

$$d_i S = \sum_k \frac{A_k}{T} d\xi_k \ge 0$$

$$d_e S = \frac{dU + PdV}{T} + \sum_{k} \frac{A_k}{T} d\xi_k$$

A produção de entropia mediante processos irreversíveis é dada por,

$$\frac{d_i S}{dt} = \sum_k \frac{A_k}{T} \frac{d\xi_k}{dt} \ge 0$$

C2) Princípio de Le-Chatêlier-Braun

$$a_1A_1 + \dots + a_nA_n \rightleftharpoons b_1B_1 + \dots + b_mB_m$$

$$A_k \left(\frac{d\xi_k}{dt} \right) \ge 0 \qquad \begin{cases} \left(\frac{d\xi_k}{dt} \right) < 0 \implies A < 0 \quad (esquerda) \\ \left(\frac{d\xi_k}{dt} \right) > 0 \implies A > 0 \quad (direita) \end{cases}$$

$$A = 0 \Longrightarrow d_i S = 0$$

$$(equilibrio)$$

C3) Relações Termodinâmicas

$$TdS = dU + PdV - \sum_{k} \mu_{k} dN_{k}$$

Pela diferenciação total em dU, temos,

$$TdS = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N_k} dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N_k} dV + \sum_{k} \left(\frac{\partial U}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{i\neq k}} dN_k + PdV - \sum_{k} \mu_k dN_k$$

Pode-se escrever.

$$dS = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_{V,N_k} dT + \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_{T,N_k} + P \right] dV + \frac{1}{T} \sum_k \left(\frac{\partial U}{\partial N_k} \right)_{V,T,N_{j \neq k}} dN_k - \frac{1}{T} \sum_k \mu_k dN_k$$

Pela diferenciação total em dS, sabendo-se que $S = S(T, V, N_{\nu})$

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{V,N_k} dT + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N_k} dV + \sum_k \left(\frac{\partial S}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{i\neq k}} dN_k$$

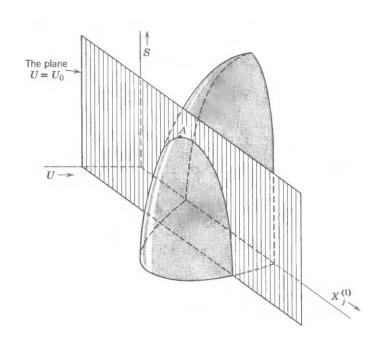
$$\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N_k} = \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N_k} + P \right]$$

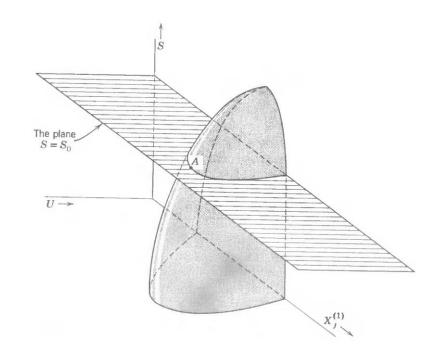
$$\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{V,N_{k}} = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_{V,N_{k}} = \frac{C_{V}}{T}$$

$$\frac{\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_{T,N_k} = \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{T,N_k} + P \right]}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right) = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right) = \frac{C_V}{T}}$$

$$\frac{\left(\frac{\partial S}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{j\neq k}} = \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial U}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{j\neq k}} - \mu_k \right]}{\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right) = \frac{1}{T} \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right) = \frac{C_V}{T}}$$

C4) Princípios Extremos





No ponto de máximo para U constante: $\left(\frac{\partial S}{\partial X}\right)_{II} = 0$ $e^{-\left(\frac{\partial^2 S}{\partial X^2}\right)_{II}} < 0$

Define-se uma função,

$$\varphi \equiv \varphi(U, X) = \left(\frac{\partial U}{\partial X}\right)_{S}$$

Diferenciação total para uma função de estado,

$$d\varphi = \left(\frac{\partial \varphi}{\partial U}\right)_X dU + \left(\frac{\partial \varphi}{\partial X}\right)_U dX$$

Deriva-se os dois lados da equação por $(\partial/\partial X)_S$

$$\left(\frac{\partial \varphi}{\partial X}\right)_{S} = \left(\frac{\partial \varphi}{\partial U}\right)_{X} \left(\frac{\partial U}{\partial X}\right)_{S} + \left(\frac{\partial \varphi}{\partial X}\right)_{U} \quad em \ que, \ \varphi = \left(\frac{\partial U}{\partial X}\right)_{S}$$

Pode-se escrever.

$$\left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2}\right)_S = \varphi \left(\frac{\partial \varphi}{\partial U}\right)_X + \left(\frac{\partial \varphi}{\partial X}\right)_U \qquad \text{no ponto de mínimo, } \varphi = 0$$

Sabendo-se que,

$$\left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2}\right)_S = \left[\frac{\partial}{\partial X} \left(\frac{\partial U}{\partial X}\right)_S\right]_U = \left\{\frac{\partial}{\partial X} \left[-\left(\frac{\partial S}{\partial X}\right)_U \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_X\right]\right\}_U$$

Logo,

$$\left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2}\right)_S = -\left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_X \left(\frac{\partial^2 S}{\partial X^2}\right)_U - \left(\frac{\partial S}{\partial X}\right)_U \left(\frac{\partial^2 U}{\partial X \partial S}\right)_X$$

$$\left(\frac{\partial^2 U}{\partial X^2}\right)_S = -T \left(\frac{\partial^2 S}{\partial X^2}\right)_U$$
 "Indissociabilidade entre o máximo de entropia e o mínimo de energia"

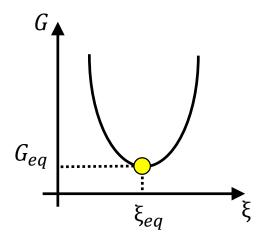
Extremização da Entropia

Em reações químicas (T e P ctes), $G \equiv H - TS \iff G = U + PV - TS$ Logo, dG = dU + PdV + VdP - TdS - SdT $dG = Td_{\rho}S - PdV + PdV - Td_{i}S - Td_{\rho}S \iff dG = Td_{i}S \le 0$

Pode-se escrever,
$$\frac{dG}{dt} = -T\frac{d_iS}{dt} \le 0$$

Lembrando que em uma reação química,

$$\frac{d_i S}{dt} = \sum_k \frac{A_k}{T} \frac{d\xi_k}{dt} \ge 0 \implies dG = -\sum_k A_k d\xi_k \iff -A_k = \left(\frac{dG}{d\xi_k}\right)_{P,T}$$



"À medida que a reação procede, os processos irreversíveis presentes no sistema agem a fim de diminuir a energia livre de Gibbs."

C5) <u>Transformadas de Legendre</u>

Função de Massieu:
$$J \equiv J(T, V) \implies J = S - \frac{U}{T}$$

Derivando a expressão para T e V constante,

$$dJ = d_e S + d_i S - \left[\frac{dU}{T} + d\left(\frac{1}{T}\right)U\right] \Rightarrow dJ = d_e S + d_i S - \frac{Td_e S}{T} \iff dJ = d_i S \ge 0$$

Função de Planck:
$$\Psi \equiv \Psi(T, P) \implies \Psi = -\frac{G}{T}$$

Derivando a expressão para T e P constante,

$$d\Psi = -\left[\frac{dG}{T} + d\left(\frac{1}{T}\right)G\right] \Rightarrow d\Psi = -\frac{1}{T}(Td_eS - PdV + PdV - Td_iS - Td_eS) \Leftrightarrow$$

$$d\Psi = d_i S \ge 0$$

C6) <u>Teorema de estabilidade de Gibbs e flutuações</u>

Expansão em série de Taylor,
$$S = S_{eq} + \delta S + \frac{1}{2}\delta^2 S + \cdots$$

Em uma reação química,
$$S - S_{eq} = \Delta S = \left(\frac{\partial S}{\partial \xi}\right)_{UV} \delta \xi + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial^2 S}{\partial \xi^2}\right)_{UV} (\delta \xi)^2$$

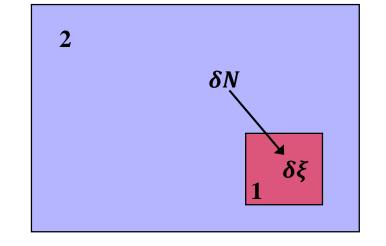
Pode-se escrever,

$$\Delta S = \left(\frac{A}{T}\right)_{eq} \delta \xi + \frac{1}{2T} \left(\frac{\partial A}{\partial \xi}\right)_{eq} (\delta \xi)^2 \implies \frac{1}{2} \delta^2 S = \frac{1}{2T} \left(\frac{\partial A}{\partial \xi}\right)_{eq} (\delta \xi)^2 < 0$$

$$\underline{Condição \ de \ Estabilidade:} \left(\frac{\partial A}{\partial \xi}\right)_{eq} < 0$$

Finalmente temos,

$$\frac{1}{2}\delta^2 S = \sum_{i,j} \frac{1}{2T} \left(\frac{\partial A}{\partial \xi} \right)_{eq} \delta \xi_i \delta \xi_j < 0$$



Para flutuações em termos de difusão,

$$\Delta S = \sum_{k} \left[\left(\frac{\partial S_{1}}{\partial N_{1k}} \right) \delta N_{1k} + \left(\frac{\partial S_{2}}{\partial N_{2k}} \right) \delta N_{2k} \right] + \sum_{i,j} \left[\left(\frac{\partial^{2} S_{1}}{\partial N_{1i} \partial N_{1j}} \right) \frac{\delta N_{1i} \delta N_{1j}}{2} + \left(\frac{\partial^{2} S_{2}}{\partial N_{2i} \partial N_{2j}} \right) \frac{\delta N_{2i} \delta N_{2j}}{2} \right] + \cdots$$

Relembrando da relação,

$$\left(\frac{\partial S}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{j\neq k}} = \frac{1}{T} \left[\left(\frac{\partial U}{\partial N_k}\right)_{V,T,N_{j\neq k}} - \mu_k \right]$$

No equilíbrio,

$$\delta S = \sum_{k} \left[\left(-\frac{\mu_{1k}}{T} \right) \delta N_{1k} + \left(-\frac{\mu_{2k}}{T} \right) \delta N_{2k} \right] = 0$$

Logo,

$$\frac{1}{T} \sum_{k} \mu_{1k} \delta N_{1k} = -\frac{1}{T} \sum_{k} \mu_{2k} \delta N_{2k} \qquad \begin{cases} \mu_{1k} = \mu_{2k} \\ \delta N_{1k} = -\delta N_{2k} = \delta N_{k} \end{cases}$$

$$\frac{1}{2}\delta^2 S = \sum_{i,j} \left[\left(\frac{\partial^2 S_1}{\partial N_{1i} \partial N_{1j}} \right) \frac{\delta N_{1i} \delta N_{1j}}{2} + \left(\frac{\partial^2 S_2}{\partial N_{2i} \partial N_{2j}} \right) \frac{\delta N_{2i} \delta N_{2j}}{2} \right] < 0$$

Substituindo,

$$\frac{1}{2}\delta^{2}S = \sum_{i,j} \left[\left[\frac{\partial}{\partial N_{j}} \left(-\frac{\mu_{1i}}{T} \right) \right] \frac{\delta N_{i}\delta N_{j}}{2} + \left[\frac{\partial}{\partial N_{j}} \left(-\frac{\mu_{2i}}{T} \right) \right] \frac{\delta N_{i}\delta N_{j}}{2} \right] < 0$$

Pode-se escrever,

$$\frac{1}{2}\delta^2 S = -\sum_{i,j} \left[\frac{\partial}{\partial N_j} \frac{\mu_{1i}}{T} + \frac{\partial}{\partial N_j} \frac{\mu_{2i}}{T} \right] \frac{\delta N_i \delta N_j}{2} < 0$$

Temos que,

$$\left(\frac{\partial}{\partial N_j} \frac{\mu_{1i}}{T}\right) \gg \left(\frac{\partial}{\partial N_j} \frac{\mu_{2i}}{T}\right)$$

$$\delta^2 S = -\sum_{i,j} \left(\frac{\partial}{\partial N_j} \frac{\mu_{1i}}{T} \right) \delta N_i \delta N_j < 0$$



$$\delta N_k = v_k \delta \xi_k$$

Teorema de Duhem-Jougeut: "o sistema que é estável frente à difusão, também é estável frente às reações químicas."

$$\delta^2 S = \sum_{i,j} \frac{1}{T} \left(\frac{\partial A}{\partial \xi} \right)_{eq} \delta \xi_i \delta \xi_j < 0$$

Fenômenos críticos em soluções binárias

Em uma mistura binária, temos:

$$\mu_{11}(\delta N_1)^2 + \mu_{22}(\delta N_2)^2 + \mu_{21}\delta N_1\delta N_2 + \mu_{12}\delta N_1\delta N_2 > 0$$

A condição de estabilidade assegura que,

$$M = \begin{bmatrix} \mu_{11} & \mu_{12} \\ \mu_{21} & \mu_{22} \end{bmatrix} \implies \begin{cases} \mu_{11} > 0 & e & \mu_{22} > 0 \\ \mu_{11}\mu_{22} - \mu_{21}\mu_{12} > 0 \end{cases}$$

Considerando uma solução estritamente regular,

$$\mu_1(P,T) = \mu_1^0(P,T) + RT \ln x_1 + \alpha x_2^2$$

$$\mu_2(P,T) = \mu_2^0(P,T) + RT \ln x_2 + \alpha x_1^2$$

Pelo critério de estabilidade, $\mu_{11} > 0 \Leftrightarrow \frac{\partial \mu_1}{\partial N_1}$

$$\frac{\partial}{\partial N_1} \mu_1(P, T) = \frac{\partial}{\partial N_1} (\mu_1^0(P, T) + RT \ln x_1 + \alpha x_2^2)$$

Ou seja,

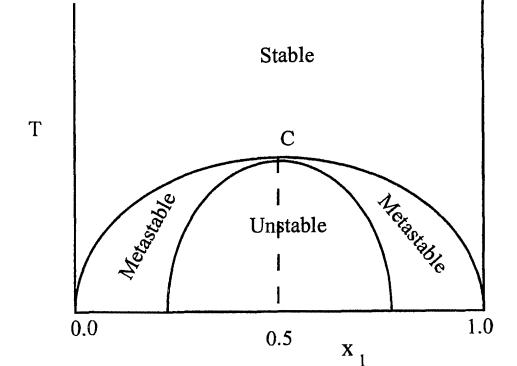
$$\frac{\partial \mu_1}{\partial N_1} = \frac{\partial \mu_1^0}{\partial N_1} + \frac{RT\partial \ln x_1}{\partial N_1} + \frac{\partial \left[\alpha (1 - x_1)^2\right]}{\partial N_1} > 0$$

Pode-se escrever.

$$\frac{RT\partial lnx_1}{N\partial x_1} + \frac{\alpha\partial [(1-x_1)^2]}{N\partial x_1} = \frac{1}{N} \left[\frac{RT}{x_1} - 2\alpha(1-x_1) \right] > 0$$

Finalmente.

$$\left(\frac{x_1}{2\alpha}\right)\frac{RT}{x_1} - \left(\frac{x_1}{2\alpha}\right)2\alpha(1-x_1) > 0 \iff \frac{RT}{2\alpha} - x_1(1-x_1) > 0$$



$$\frac{RT}{2\alpha} - x_1(1 - x_1) > 0$$

$$T = \frac{2\alpha}{R} x_1 (1 - x_1)$$

Soluções Miscíveis

Acima de
$$T_c = \frac{\alpha}{2R}$$
 para $x_{1,c} = \frac{1}{2}$

Soluções Separadas

Abaixo de
$$T_c = \frac{\alpha}{2R}$$
 para $x_{1,c} = \frac{1}{2}$

D) Pontos importantes da aula

- 2ª Lei da Termodinâmica: aumento da entropia do universo;
- 3ª Lei da Termodinâmica: entropia nula no zero absoluto;
- O sistema tende ao equilíbrio (i.e. estado mais provável) quando a entropia atinge o valor máximo;
- A aproximação do equilíbrio segue a extremização de um potencial termodinâmico;
- Em reações químicas a *afinidade* tende à zero, igualando dos potenciais químicos;
- Quando há a presença de flutuações e perturbações, os processos irreversíveis *restauram* o estado de equilíbrio, *aumentando a entropia*;