

No système à 2 niveaux on a vu que
$$3^{pana}(B_{e}P) = 2 \operatorname{ch} \left[\frac{g\mu_{B}}{2} \operatorname{Be} P \right]$$

donc

 $F_{eno} = -Nk_{B}T \operatorname{ch} 3^{pana}(B_{e}P) + \frac{NqJa^{2}}{2}$

Noit =

 $F_{eno} = -Nk_{B}T \operatorname{ch} 2 + \operatorname{ch} \left[\frac{g\mu_{B}}{2} \left(B + \frac{Jqa}{2} \right) \right] + \frac{NqJa^{2}}{2}$

Proction de A

A l'equilibre F est minimale A
 $A = \frac{J}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$

ensemble canonique

 $A = \frac{J}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$

Noit $A = \frac{J}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} + \frac{Jq}{2} = 0$
 $A = \frac{Jq}{2}$

L'approche thermodynamique permet d'aller + loin car on peut calculer les grandeurs thermodynamiques à parlir de Zpeno $Z_{\text{fenno}} = \left\{ 2 \operatorname{ch} \left[\frac{9 \mu_{\text{B}}}{2 h_{\text{A}} T} \left(B + \lambda M \right) \right] e^{-\frac{q T}{2 h_{\text{B}} T} \left(\frac{V}{N} \frac{M}{9 \mu_{\text{B}}} \right)^2} \right\}^{N}$ Ferro = - Rot Po Zem = NJ9 (VM)2-NRot Po [2ch [94B (B+7M)]] en champ nul B = 0 de(1) on netrouve M = Ma th (91 M) avec Ma = Ngus 2V que l'on peut écrire sous la forme $\frac{M}{M_{\infty}} = th \left[\frac{M}{M_{\infty}} \frac{T_c}{T} \right]$ avec $T_c = \frac{9J}{4R_B}$ temperature thorn x-x3 y=th(Tex) T>Tc MODTSTE T Fperro T>Tc y=th(Tcx) avec T(Tc T)To 1 seule solution M=0

T < Tc 3 solutions

en champ nul B=0

$$F_{\text{fenno}}^{\text{CM}}(M) = NR_{B} \left[\frac{T_{C}}{2} \left(\frac{M}{M_{ab}} \right)^{2} - T \ln \left[2 \operatorname{ch} \left(\frac{T_{C}}{T} \frac{M}{M_{ab}} \right) \right] \right]$$

$$E_{\text{fenc}}^{\text{CM}} = -\frac{\partial l_{D}}{\partial \beta} \frac{Z_{\text{fenc}}^{\text{CM}}}{Z_{\text{fenc}}} = -\frac{NJq}{8} \left(\frac{M(T)}{M_{ab}} \right)^{2} \qquad \beta = \frac{1}{R_{B}T}$$

$$Z = \sum_{i} e^{-\beta E_{i}} \qquad P_{i} = \frac{1}{Z} e^{-\beta E_{i}} \qquad P_{i} = \frac{1}{Z} e^{-\beta E_{i}} \qquad \sigma^{2}/\beta \beta \qquad \sigma^{$$

