

Corrigé : Gaz dégénérés

1. La quantité de mouvement s'écrit

$$p = m v = \gamma m_0 v \quad \text{avec} \quad \gamma = \left(1 - \frac{v^2}{c^2}\right)^{-1/2}$$

On voit alors aisément que

$$\begin{aligned} v &= \frac{p}{m_0} \left(1 - \frac{v^2}{c^2}\right)^{1/2} \\ v^2 &= \frac{p^2}{m_0^2} - \frac{p^2 v^2}{m_0^2 c^2} \\ \Rightarrow v &= \frac{p/m_0}{\left[1 + \left(\frac{p}{m_0 c}\right)^2\right]^{1/2}} \end{aligned}$$

cqfd.

2. On a vu au cours (p. 165 du polycopié) que la pression s'écrit

$$P = \frac{8\pi}{3h^3} \int \frac{(p/m_0) p^3 dp}{\left[1 + \left(\frac{p}{m_0 c}\right)^2\right]^{1/2}}$$

et, par le changement de variable $\sinh \theta = \frac{p}{m_0 c}$:

$$P = \frac{8\pi}{3h^3} m_0^4 c^5 \int_0^{\theta_F} \frac{\sinh^4 \theta \cosh \theta d\theta}{(1 + \sinh^2 \theta)^{1/2}}$$

Le dénominateur de l'intégrand vaut $\cosh \theta$, et il reste donc à intégrer par parties

$$\begin{aligned} \int_0^{\theta_F} \sinh^4 \theta d\theta &= \int_0^{\theta_F} \underbrace{\sinh^3 \theta}_u \underbrace{\sinh \theta d\theta}_{dv} \\ &= \sinh^3 \theta \cosh \theta \Big|_0^{\theta_F} - 3 \int_0^{\theta_F} \cosh^2 \theta \sinh^2 \theta d\theta \\ &= \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{3}{4} \int_0^{\theta_F} \sinh^2(2\theta) d\theta \end{aligned}$$

car $\sinh x = \frac{e^x - e^{-x}}{2}$, $\cosh x = \frac{e^x + e^{-x}}{2}$ et donc $\sinh(2x) = 2 \sinh x \cosh x$, $\cosh' x = \sinh x$, $\sinh' x = \cosh x$. Il s'agit maintenant de trouver ce que vaut le second terme du membre de droite de cette équation, à savoir $\int \sinh^2(2\theta) d\theta$.

Posons $x = 2\theta$, $dx = 2d\theta$; on obtient :

$$\begin{aligned} \int_0^{\theta_F} \sinh^2(2\theta) d\theta &= \frac{1}{2} \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx = \frac{1}{2} \int_0^{x_F} \underbrace{\sinh x}_u \underbrace{\sinh x dx}_{dv} \\ &= \frac{1}{2} \left[\sinh x \cosh x \Big|_0^{x_F} - \int \underbrace{\cosh^2 x}_{1+\sinh^2 x} dx \right] \\ &= \frac{1}{2} \left[\sinh x_F \cosh x_F - \int_0^{x_F} dx - \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx \right] \end{aligned}$$

Donc

$$\begin{aligned} \frac{1}{2} \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx &= \frac{1}{2} \sinh x_F \cosh x_F - \frac{x_F}{2} - \frac{1}{2} \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx \\ \Rightarrow \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx &= \frac{1}{2} \sinh x_F \cosh x_F - \frac{x_F}{2} \end{aligned}$$

L'intégrale de $\sinh^2(2\theta)$ vaut alors, sachant que $x_F = 2\theta_F$

$$\begin{aligned} \int_0^{\theta_F} \sinh^2(2\theta) d\theta &= \frac{1}{2} \int_0^{x_F} \sinh^2 x dx = \frac{1}{4} \sinh(2\theta_F) \cosh(2\theta_F) - \frac{\theta_F}{2} \\ &= \frac{1}{4} \sinh(2\theta_F) \left[\underbrace{\cosh^2 \theta_F + \sinh^2 \theta_F}_{1+\sinh^2 \theta_F} \right] - \frac{\theta_F}{2} \\ &= \frac{1}{4} \sinh(2\theta_F) + \frac{1}{2} \underbrace{\sinh(2\theta_F)}_{2 \sinh \theta_F \cosh \theta_F} \sinh^2 \theta_F - \frac{\theta_F}{2} \\ &= \frac{1}{4} \sinh(2\theta_F) + \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{\theta_F}{2} \end{aligned}$$

On peut maintenant écrire l'intégrale de $\sinh^4 \theta$:

$$\begin{aligned} \int_0^{\theta_F} \sinh^4 \theta d\theta &= \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{3}{4} \left[\frac{1}{4} \sinh(2\theta_F) + \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{\theta_F}{2} \right] \\ &= \frac{1}{4} \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{3}{16} \sinh(2\theta_F) + \frac{3}{8} \theta_F \end{aligned}$$

C'est 8 fois l'intégrale qui nous intéresse, ce qui donne la fonction $f(x)$, compte tenu du changement de variable $x = \sinh \theta_F$ (lequel implique $\cosh \theta_F = \sqrt{1+x^2}$, $\theta_F = \arg \sinh x = \ln |x + \sqrt{1+x^2}|$ et $\sinh(2\theta_F) = 2 \sinh \theta_F \cosh \theta_F = 2x(1+x^2)^{1/2}$) :

$$8 \int_0^{\theta_F} \sinh^4 \theta d\theta = 2x^3 (1+x^2)^{1/2} - 3x (1+x^2)^{1/2} + 3 \underbrace{\ln(x + \sqrt{1+x^2})}_{\arg \sinh x}$$

$$f(x) = x(x^2+1)^{1/2} (2x^2-3) + 3 \ln(x + \sqrt{1+x^2})$$

On a donc bien, finalement,

$$P = \frac{\pi m_0^4 c^5}{3 h^3} f(x)$$

Autre méthode : On peut utiliser la définition des sinh et cosh, et intégrer des exponentielles, puis retranscrire les résultats en termes de fonctions hyperboliques. On a ainsi :

$$\begin{aligned}
\int_0^{\theta_F} \sinh^4 \theta d\theta &= \frac{1}{16} \int_0^{\theta_F} (e^x - e^{-x})^4 dx = \frac{1}{16} \int_0^{\theta_F} (e^x - e^{-x})^2 (e^x - e^{-x})^2 dx \\
&= \frac{1}{16} \int_0^{\theta_F} (e^{4x} + e^{-4x} - 4e^{2x} - 4e^{-2x} + 6) dx \\
&= \frac{1}{16} \left[\int_0^{\theta_F} e^{4x} dx + \int_0^{\theta_F} e^{-4x} dx - 4 \int_0^{\theta_F} e^{2x} dx - 4 \int_0^{\theta_F} e^{-2x} dx + 6 \int_0^{\theta_F} dx \right] \\
&= \frac{1}{8} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{e^{4\theta_F} - 1}{4} \right) - \frac{1}{2} \left(\frac{e^{-4\theta_F} - 1}{4} \right) - (e^{2\theta_F} - 1) + (e^{-2\theta_F} - 1) + 3\theta_F \right] \\
&= \frac{1}{8} \left[\frac{1}{4} \left(\frac{e^{4\theta_F} - 1}{2} - \frac{e^{-4\theta_F} - 1}{2} \right) - (e^{2\theta_F} - e^{-2\theta_F}) + 3\theta_F \right] \\
&= \frac{1}{8} \left[\frac{1}{4} \sinh(4\theta_F) - 2 \sinh(2\theta_F) + 3\theta_F \right]
\end{aligned}$$

On peut maintenant utiliser les propriétés des fonctions hyperboliques, notamment :

$$\sinh(2x) = 2 \sinh(x) \cosh(x) \quad ; \quad \cosh(2x) = 1 + 2 \sinh^2 x$$

pour modifier le premier terme

$$\begin{aligned}
\sinh(4\theta_F) &= 2 \sinh(2\theta_F) \cosh(2\theta_F) \\
&= 4 \sinh \theta_F \cosh \theta_F (1 + 2 \sinh^2 \theta_F) \\
&= 4 \sinh \theta_F \cosh \theta_F + 8 \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F \\
&= 2 \sinh(2\theta_F) + 8 \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F
\end{aligned}$$

et pour obtenir finalement

$$\begin{aligned}
\int_0^{\theta_F} \sinh^4 \theta d\theta &= \frac{1}{8} \left[2 \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F + \frac{1}{2} \sinh(2\theta_F) - 2 \sinh(2\theta_F) + 3\theta_F \right] \\
&= \frac{1}{8} \left[2 \sinh^3 \theta_F \cosh \theta_F - \frac{3}{2} \sinh(2\theta_F) + 3\theta_F \right]
\end{aligned}$$

On retrouve bien l'expression précédente.

3. L'équation de l'équilibre hydrostatique donne :

$$\frac{dP}{dr} = -\frac{GM_r}{r^2} \rho$$

En approximation zéro, on supposera que :

$$\begin{aligned}
\frac{dP}{dr} &= \frac{P(R)-P_c}{R-0} = -\frac{P_c}{R} \\
\rho &= \bar{\rho} = \frac{M}{\frac{4}{3}\pi R^3}
\end{aligned}$$

On a alors :

$$\frac{P_c}{R} = \frac{GM}{R^2} \frac{3M}{4\pi R^3} = \frac{3GM^2}{4\pi R^5} \quad \Rightarrow \quad P_c = \frac{3}{4\pi} \frac{GM^2}{R^4}$$

Remarquer au passage qu'on retrouve une fois de plus la dépendance en $\frac{GM^2}{R^4}$. De l'équation d'état d'un gaz d'électrons dégénérés non relativistes, il vient :

$$P_e = K_1 \left(\frac{\rho}{\mu_e} \right)^{5/3} \simeq K_1 \left(\frac{3M}{4\pi\mu_e R^3} \right)^{5/3}$$

En identifiant la pression électronique ci-dessus avec la pression centrale obtenue plus haut :

$$K_1 \left(\frac{3}{4\pi\mu_e} \right)^{5/3} \frac{M^{5/3}}{R^5} = \frac{3}{4\pi} \frac{GM^2}{R^4} \quad \Rightarrow \quad R \propto M^{-1/3}$$

c'est-à dire que le rayon **diminue** quand la masse croît !

4. **Première méthode** : On peut considérer que la dégénérescence est levée lorsque l'énergie thermique est supérieure à l'énergie de Fermi, $kT > E_F$. Or on a, dans le cas d'un gaz totalement dégénéré (p. 163 du polycopié)

$$E_F = \frac{p_F^2}{2m_e} \quad \text{et} \quad p_F = \left(\frac{3h^3}{8\pi} \frac{\rho}{\mu_e m_H} \right)^{1/3}$$

Par conséquent, il faut que

$$T > \frac{h^2}{2m_e k} \left(\frac{3\rho}{8\pi \mu_e m_H} \right)^{2/3} = 0.66 \cdot 10^6 \text{ K}$$

On a utilisé $\rho = 7 \text{ g cm}^{-3}$, les constantes

- $h = 6.626 \cdot 10^{-27} \text{ erg s}$
- $m_H = 1.67 \cdot 10^{-24} \text{ g}$
- $m_e = 9.11 \cdot 10^{-28} \text{ g}$
- $k = 1.38 \cdot 10^{-16} \text{ erg K}^{-1}$

et le fait que, pour le fer pur, le poids moléculaire moyen électronique est donné par

$$\frac{1}{\mu_e} = \sum_i \frac{X_i}{A_i} E_i = \frac{1}{56} \times 26 = 0.464 \quad \Rightarrow \quad \mu_e = 2.15$$

La température nécessaire pour lever la dégénérescence s'élève donc à près d'un million de degrés.

Deuxième méthode : On cherche la densité ρ pour laquelle $\psi \sim 0$. En prenant la formule de la dégénérescence partielle (p. 161 du cours), on a

$$\rho = \frac{4\pi}{h^3} (2m_e kT)^{3/2} \mu_e m_H F_{1/2}(\psi)$$

d'où l'on tire immédiatement

$$T = \frac{h^2}{2m_e k} \left(\frac{\rho}{4\pi \mu_e m_H F_{1/2}(0)} \right)^{2/3}$$

On a et $F_{1/2}(0) = 0.678$ (voir la table dans le fichier des "slides" du cours du 10.12.2018), si bien que

$$T = 0.65 \cdot 10^6 \text{ K}$$

qui coïncide bien avec le résultat précédent.