

Билет №32

1. Энтропия термодинамической системы. Термодинамические потенциалы.

Второе начало термодинамики (ТД) - для любой равновесной ТД системы существует однозначная функция ТД состояния $S = S(\Theta, V, N)$, которая называется энтропией:

$$dS = \frac{\delta Q}{\Theta} \quad (1)$$

Дополнительно: для всякого неквазиклассического процесса происходящего в ТД системе:

$$dS > \frac{\delta Q}{\Theta} \quad (2)$$

где δQ - кол-во поглощенного системой тепла при неравновесном переходе из одного состояния в другое близлежащее такое, что $dS = S_2 - S_1$.

Как следствие, при условии $\oint dS = 0$, получаем неравенство Клаузиуса:

$$\oint \frac{\delta Q}{\Theta} < 0$$

Из неравенства Клаузиуса и определения энтропии следует закон возрастания энтропии - энтропия адиабатически изолированной системы не уменьшается.

Третье начало ТД - при $\Theta \rightarrow 0$ энтропия системы $\lim_{\Theta \rightarrow 0} S(\Theta, V, a, N) = 0$.

Обратимые процессы:

1) Равенство Клаузиуса:

$$\oint dS = 0 = \int \frac{\delta Q}{\Theta}$$

2) Аддитивность S

$$S = S(\Theta, V, a, N) = N^*s(\Theta, v, a)$$

3) Подставив равенство (1) в первый закон ТД:

$$\Theta dS = dE + pdV + adA - \mu dN$$

следовательно $S = S(E, V, a, N)$ - сосуд с адиабатически изолированными стенками.

$$\frac{1}{\Theta} = \left(\frac{\partial S}{\partial E} \right)_{VaN}, \quad \frac{p}{\Theta} = \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_{EaN}, \quad \frac{\mu}{\Theta} = \left(-\frac{\partial S}{\partial N} \right)_{EVa}$$

Термодинамические потенциалы:

1) Свободная энергия: $F = E - \Theta S$

$$dF = -Sd\Theta - pdV - Ada + \mu dN$$

$$F = F(\Theta, V, a, N)$$

$$S = \left(-\frac{\partial F}{\partial \Theta} \right)_{VaN}, \quad p = \left(-\frac{\partial F}{\partial V} \right)_{\Theta aN}, \quad A = \left(-\frac{\partial F}{\partial a} \right)_{\Theta VN}, \quad \mu = \left(\frac{\partial F}{\partial N} \right)_{\Theta Va}$$

2) ТД потенциал Гиббса: $G = F + pV$

$$dG = -Sd\Theta + Vdp - Ada + \mu dN$$

$$G = G(\Theta, V, a, N)$$

$$S = \left(-\frac{\partial G}{\partial \Theta} \right)_{paN}, \quad V = \left(\frac{\partial G}{\partial p} \right)_{\Theta aN}, \quad A = \left(-\frac{\partial G}{\partial a} \right)_{\Theta pN}, \quad \mu = \left(\frac{\partial G}{\partial N} \right)_{\Theta pa}$$

3) Энтальпия: $H = E + pV$

$$dH = \Theta dS + Vdp - Ada + \mu dN$$

$$H = H(S, p, a, N)$$

$$\Theta = \left(\frac{\partial H}{\partial S} \right)_{paN}, \quad V = \left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_{SaN}, \quad A = \left(-\frac{\partial H}{\partial a} \right)_{SpN}, \quad \mu = \left(\frac{\partial H}{\partial N} \right)_{Spa}$$

4) ТД потенциал Ω : $\Omega = F - \mu N = -pV$

$$d\Omega = -Sd\Theta - pdV - Ada - Nd\mu$$

$$\Omega = \Omega(\Theta, V, a, N)$$

$$S = \left(-\frac{\partial \Omega}{\partial \Theta} \right)_{Va\mu}, \quad p = \left(-\frac{\partial \Omega}{\partial V} \right)_{\Theta a\mu}, \quad A = \left(-\frac{\partial \Omega}{\partial a} \right)_{\Theta V\mu}, \quad N = \left(-\frac{\partial \Omega}{\partial \mu} \right)_{\Theta Va}$$

5) Энтропия: $dS = \frac{\delta Q}{\Theta}$

$$dS = \frac{\delta Q}{\Theta} = \frac{1}{\Theta} dE + \frac{p}{\Theta} dV + \frac{A}{\Theta} da - \frac{\mu}{\Theta} dN$$

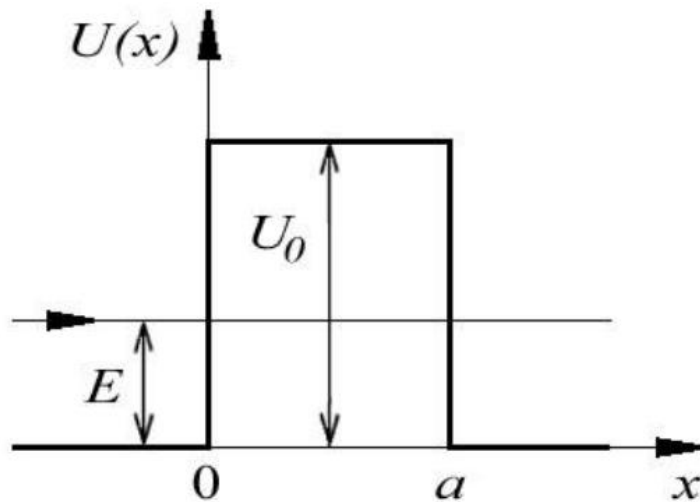
$$S = S(E, V, a, N)$$

$$\frac{1}{\Theta} = \left(\frac{\partial S}{\partial E} \right)_{VaN}, \quad \frac{p}{\Theta} = \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_{EaN}, \quad \frac{\mu}{\Theta} = \left(- \frac{\partial S}{\partial N} \right)_{EVa}$$

2. Прохождение частиц через потенциальный барьер в квантовой механике. Туннельный эффект.

Рассмотрим случай одномерного прямоугольного потенциального барьера:

$$U(x) = \begin{cases} 0, & x < 0 \\ U_0, & 0 < x < a \\ 0, & x > a \end{cases}$$



Обозначим цифрой 1 область слева от барьера, цифрой 2 область $0 < x < a$ и цифрой 3 область справа от барьера.

Частица движется слева направо с массой m и энергией $E < U_0$.

Запишем стационарные уравнения Шрёдингера для всех областей:

$$\begin{cases} \frac{d^2\psi_1(x)}{dx^2} + k_1^2\psi_1(x) = 0 \\ \frac{d^2\psi_2(x)}{dx^2} - k_2^2\psi_2(x) = 0 \\ \frac{d^2\psi_3(x)}{dx^2} + k_1^2\psi_3(x) = 0 \end{cases}$$

$$\text{где } k_1 = \sqrt{\frac{2mE}{\hbar^2}}, \quad k_2 = \sqrt{\frac{2m(U_0 - E)}{\hbar^2}}$$

Решение данных уравнений с нормированной амплитудой:

$$\begin{cases} \psi_1(x) = e^{ik_1x} + B_1 e^{-ik_1x} \\ \psi_2(x) = A_2 e^{k_2x} + B_2 e^{-k_2x} \\ \psi_3(x) = A_3 e^{ik_1x} \end{cases}$$

Условия сшивки ВФ и их производных на границах барьера приводят к следующей системе уравнений:

$$\begin{cases} 1 + B_1 = A_2 + B_2 \\ ik_1 - ik_1 B_1 = k_2 A_2 - k_2 B_2 \\ A_2 e^{k_2 a} + B_2 e^{-k_2 a} = A_3 e^{ik_1 a} \\ k_2 A_2 e^{k_2 a} - k_2 B_2 e^{-k_2 a} = ik_1 A_3 e^{ik_1 a} \end{cases}$$

Найдём A_3 :
$$A_3 = \frac{4ik_1 k_2 e^{ik_1 a}}{(k_1 + ik_2)^2 e^{k_2 a} - (k_1 - ik_2)^2 e^{-k_2 a}}$$

Найдём вектора плотности вероятности для падающей и прошедшей волны $\vec{j} = \frac{i\hbar}{2m} (\psi \text{grad} \psi^* - \psi^* \text{grad} \psi)$:

$$\begin{aligned} |\vec{j}_{\text{пад}}| &= \frac{\hbar k_1}{m} \\ |\vec{j}_{\text{прош}}| &= \frac{\hbar k_1}{m} |A_3|^2 \end{aligned}$$

Следовательно коэф. прохождения частицы равен:

$$D = \frac{|\vec{j}_{\text{прош}}|}{|\vec{j}_{\text{пад}}|} = |A_3|^2 = \left[1 + \left(\frac{k_1^2 + k_2^2}{2k_1 k_2} \right)^2 \text{sh}^2 k_2 a \right]^{-1}$$

В случае, когда ширина барьера a удовлетворяет условию $k_2 a \gg 1$, то гиперболический синус можно заменить просто экспонентой - $\text{sh} k_2 a \approx \frac{1}{2} e^{k_2 a}$, тогда:

$$D \approx \frac{16k_1^2 k_2^2}{(k_1^2 + k_2^2)^2} e^{-2k_2 a}$$

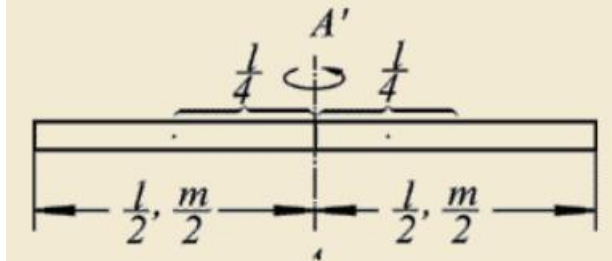
Подставляя выражения для k_1 и k_2 , получаем:

$$D = D_0 \exp\left(-\frac{2a}{\hbar} \sqrt{2m(U_0 - E)}\right)$$

где $D_0 = 16 \frac{E}{U_0} \left(1 - \frac{E}{U_0}\right)$ имеет порядок единицы.

Данная формула для D и иллюстрирует туннельный эффект - ненулевая вероятность того, что частица пройдёт насквозь и окажется справа от барьера.

3. Посчитать момент инерции тонкого однородного стержня массой m и длиной l относительно оси, перпендикулярной стержню и проходящей через его центр.



Запишем формулу для нахождения момента инерции:

$$J_0 = \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} x^2 dm \quad (1)$$

Зная, что линейная плотность однородного стержня $\rho_l = \frac{m}{l}$, найдём

$dm = \rho_l dl = \frac{m}{l} dl$ и подставим в формулу (1):

$$J_0 = \frac{m}{l} \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} x^2 dl = \frac{m}{l} \left(\frac{l^3}{3 \cdot 8} + \frac{l^3}{3 \cdot 8} \right) = \frac{ml^2}{12}$$