



**Лекция № 12\_ОФРГЖ**

**Понятие конфигурационного интеграла**

## Понятие конфигурационного интеграла

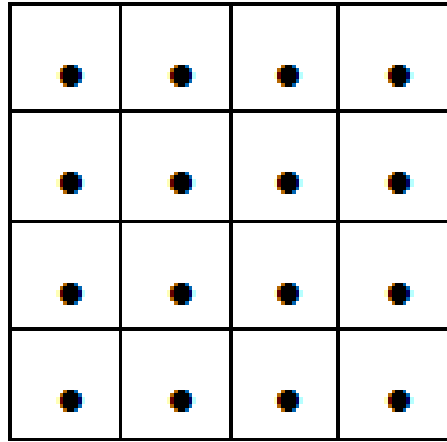
$$Z_N = \frac{1}{N! h^{3N}} \iint \exp \left[ -\frac{H(\vec{r}^N, \vec{p}^N)}{kT} \right] d\vec{r}^N d\vec{p}^N$$

$$Z_N = \frac{1}{N! \lambda^{3N}} \int \exp \left( -\frac{\Phi(\vec{r}^N)}{kT} \right) d\vec{r}^N = \left( N! \lambda^{3N} \right)^{-1} \int W_N(\vec{r}^N) d\vec{r}^N = \frac{Q_N}{\lambda^{3N}}$$

$$W_N(\vec{r}^N) = e^{-\frac{\Phi(\vec{r}^N)}{kT}}$$

$$Q_N = \frac{1}{N!} \int W_N(\vec{r}^N) d\vec{r}^N \quad Z_N \equiv \lambda^{-3N} Q_N$$

# Понятие конфигурационного интеграла



$$\nu = \frac{V}{N} \quad \Phi_N(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N)$$

$$E(0) \quad \frac{1}{2} N E(0) \quad E(0) = E(\nu)$$

$$\vec{r}_i \quad \vec{R}_i \quad \varphi(\vec{R}_i)$$

$$\varphi(0) = 0$$

$$\Phi_N = \frac{1}{2} N E(0) + \sum_{i=1}^N \varphi(R_i)$$

$$\varphi(\vec{R}) = \varphi(\vec{R}, \nu, T)$$

## Понятие конфигурационного интеграла

$$W(\vec{r}^N) = e^{-\frac{\Phi_N}{kT}} = e^{-\frac{NE(0)}{2kT}} \prod_{i=1}^N e^{-\frac{\varphi(\vec{R}_i)}{kT}} = e^{-\frac{NE(0)}{2kT}} \left( e^{-\frac{\varphi(\vec{R})}{kT}} \right)^N$$

$$Q_N = \frac{1}{N!} e^{-\frac{NE(0)}{2kT}} \left\{ \int_{\Delta} e^{-\frac{\varphi(\vec{R})}{kT}} d\vec{R} \right\}^N$$

$$v_f = \int_{\Delta} e^{-\frac{\varphi(\vec{R})}{kT}} d\vec{R} \quad v_f = v$$

## Понятие конфигурационного интеграла

$$Q_N = \frac{1}{N!} e^{-\frac{NE(0)}{2kT}} \nu_f^N$$

$$z = \lambda^{-3} e^{-\frac{E(0)}{2kT}} \nu_f = \frac{Q^{(1)}}{\lambda^3}$$

$$Z_N = z^N$$

$$Z_N = \lambda^{-3N} e^{-\frac{NE(0)}{2kT}} \nu_f^N$$

$$\lambda^2 = \frac{h^2}{2\pi mkT}$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$Q_N = \frac{1}{N!} \underbrace{\int \dots \int}_{3N} W_N(\vec{r}^N) d\vec{r}^N \quad Z_N \equiv \lambda^{-3N} Q_N$$

U-функция  $b_l$   $b_1, b_2, \dots, b_j$   $U_l(\vec{r}^\lambda)$

$$U_1(\vec{r}_i) = W_1(\vec{r}_i) = 1 \quad U_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j) = W_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j) - W_1(\vec{r}_i) \cdot W_1(\vec{r}_j)$$

$$U_3(\vec{r}_i, \vec{r}_j, \vec{r}_k) = W_3(\vec{r}_i, \vec{r}_j, \vec{r}_k) - W_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j)W_1(\vec{r}_k) - W_2(\vec{r}_j, \vec{r}_k)W_1(\vec{r}_i) - W_2(\vec{r}_k, \vec{r}_i)W_1(\vec{r}_j) + 2W_1(\vec{r}_i)W_1(\vec{r}_j)W_1(\vec{r}_k).$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$(-1)^{n-1}(n-1)!$$

$$W_1(\vec{r}_i) = U_1(\vec{r}_i) = 1$$

$$W_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j) = U_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j) + U_1(\vec{r}_i) \cdot U_1(\vec{r}_j)$$

$$W_3(\vec{r}_i, \vec{r}_j, \vec{r}_k) = U_3(\vec{r}_i, \vec{r}_j, \vec{r}_k) + U_2(\vec{r}_i, \vec{r}_j)U_1(\vec{r}_k) + U_2(\vec{r}_j, \vec{r}_k)U_1(\vec{r}_i) + U_2(\vec{r}_k, \vec{r}_i)U_1(\vec{r}_j) + U_1(\vec{r}_i)U_1(\vec{r}_j)U_1(\vec{r}_k).$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы


$$m_1 \quad m_2 \quad m_l \quad \sum l m_l = N$$

$$W_N(\vec{r}^N) = \sum \prod U_l(\vec{r}^l)$$

$$Q_N = \frac{1}{N!} \int W_N(\vec{r}^N) d\vec{r}^N = \sum \prod_{i=1}^N \frac{(V b_l)^{m_l}}{m_l!}$$

$$b_l = \frac{1}{V l!} \int U_l(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_l) d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 \dots d\vec{r}_l$$



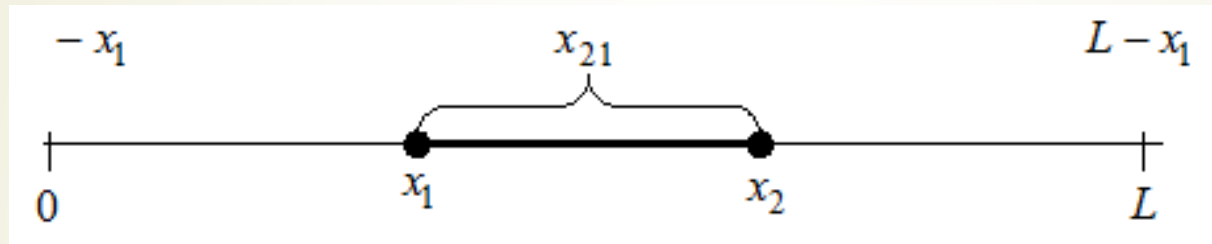


**Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы**

$$b_1 = \frac{1}{V \cdot 1} \int U_1(\vec{r}_i) d\vec{r}_i = \frac{1}{V} \int 1 \cdot dr_i = \frac{V}{V} = 1$$

$$b_2 = \frac{1}{V \cdot 2!} \int U_2(\vec{r}_1, \vec{r}_2) d\vec{r}_1 d\vec{r}_2$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы



$$x_{21} = x_2 - x_1$$

$$b_2 = \frac{1}{2L} \int_0^L \int_0^L U_2(x_1, x_2) dx_1 dx_2$$

$$b_2 = \frac{1}{2L} \int_0^L \int_{-x_1}^{L-x_1} U_2(x_2 - x_1) d(x_2 - x_1) dx_1 = \frac{1}{2L} \int_0^L \int_{-x_1}^{L-x_1} U_2(x_{21}) dx_{21} dx_1$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$U_2(x_{21}) = W_2(x_{21}) - 1 = e^{-\frac{\varphi(x_{21})}{kT}} - 1$$

$$\begin{aligned} b_2 &= \frac{1}{2L} \int_0^L \int_{-\infty}^{\infty} \left( e^{-\frac{\varphi_{21}}{kT}} - 1 \right) dx_{21} dx_1 = \left| \text{интегрируем по } x_1 \right| = \\ &= \frac{L}{2L} \int_{-\infty}^{\infty} \left( e^{-\frac{\varphi_{21}}{kT}} - 1 \right) dx_{21} = \frac{1}{2} \int_{-\infty}^{\infty} \left( e^{-\frac{\varphi_{21}}{kT}} - 1 \right) dx_{21} \end{aligned}$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$\ln Z_N = -N \ln z \lambda^3 + \sum_{l=1}^{\infty} V b_l z^l$$

$$z = \frac{aN}{V} = an \quad n = \frac{N}{V}$$

$$z = n \exp\left(-\sum_{k=1}^{\infty} \beta_k n_k\right)$$

$$\beta_1 = 2b_2 \quad \beta_2 = 3b_3 - 6b_2^2$$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$\frac{pV}{NkT} = 1 - \sum_{k=1}^{\infty} \frac{k\beta_k}{k+1} \left(\frac{N}{V}\right)^k$$

$$B(T) = -\frac{1}{2} N\beta_1$$

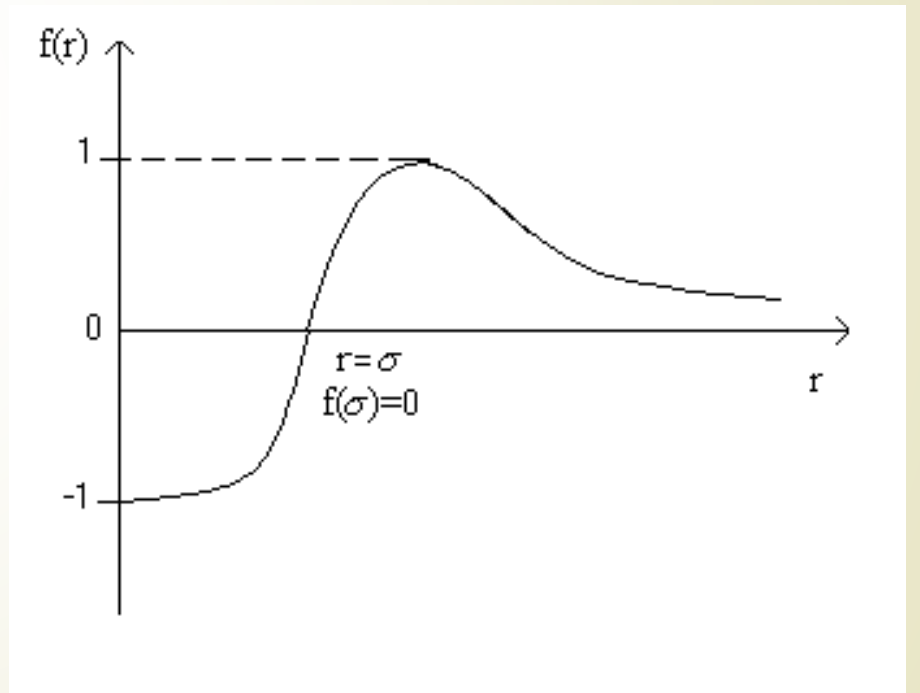
$$C(T) = -\frac{2}{3} \beta_2 N^2$$

# Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

$$\Phi(\vec{r}^N) = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N \varphi_{ij}(r_{ij})$$

$$r_{ij} = |\vec{r}_i - \vec{r}_j|$$

$$f_{ij}(r_{ij}) = e^{-\frac{\varphi_{ij}}{kT}} - 1$$

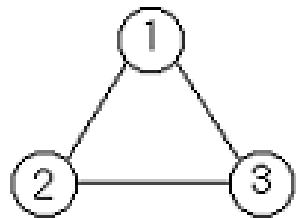


# Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

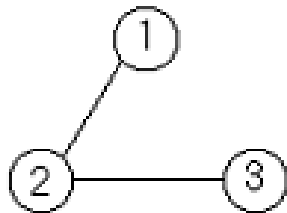
$$U_1(\vec{r}_1) = 1,$$

$$U_2(\vec{r}_1, \vec{r}_2) = f_{12},$$

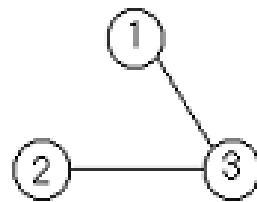
$$U_3(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \vec{r}_3) = f_{12}f_{23}f_{13} + f_{12}f_{23} + f_{23}f_{13} + f_{12}f_{13}.$$



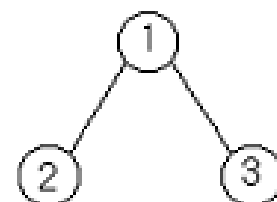
$f_{12} f_{23} f_{13}$



$f_{12} f_{23}$



$f_{13} f_{23}$



$f_{12} f_{13}$

## Выражение для второго вириального коэффициента, полученное методом статистической суммы

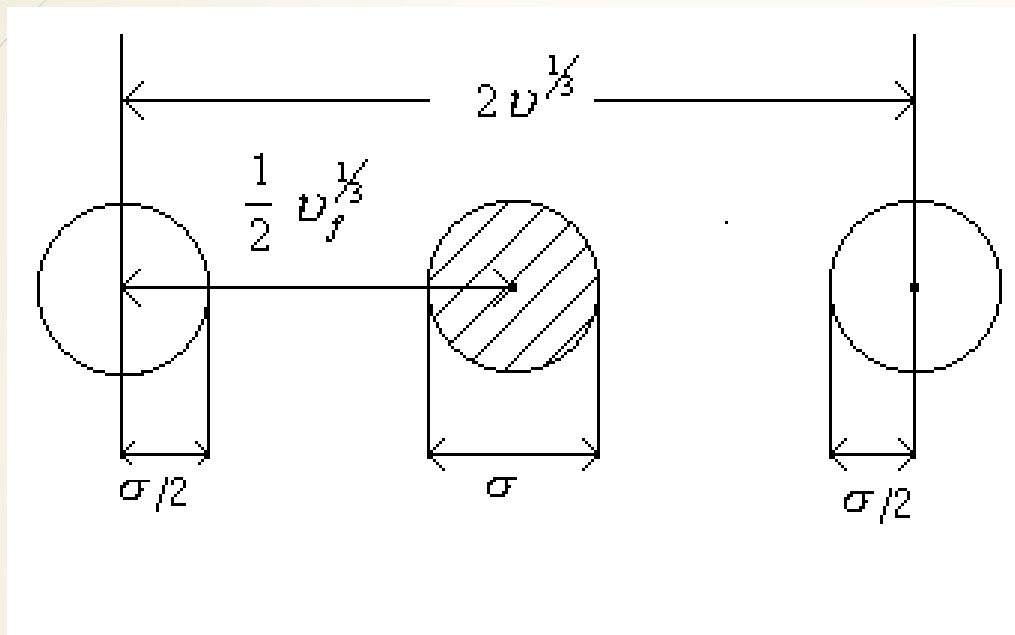
$$b_1 = \frac{1}{V} \int d\vec{r}_1 = 1 \quad b_2 = \frac{1}{2V} \iint f_{12} d\vec{r}_1 d\vec{r}_2$$

$$b_3 = \frac{1}{6V} \iiint (f_{12}f_{13} + f_{12}f_{23} + f_{13}f_{23} + f_{12}f_{13}f_{23}) d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 d\vec{r}_3.$$

$$B(T) = -\frac{N}{2V} \iint [W_2(\vec{r}_1, \vec{r}_2) - 1] d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 = -\frac{N}{2} 2b_2 = -\frac{N}{2V} \iint f_{12} d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 =$$
$$= \left| \begin{array}{l} \text{переходим к} \\ r_{12} = |\vec{r}_1 - \vec{r}_2| \end{array} \right| = -\frac{N}{2V} \int_0^\infty \left( e^{-\frac{\varphi}{kT}} - 1 \right) 4\pi r^2 dr = -2\pi N \int_0^\infty \left( e^{-\frac{\varphi}{kT}} - 1 \right) r^2 dr.$$



# Уравнение состояния Эйринга



$$2(\nu^{1/3} - \sigma)$$

$$2\nu^{1/3}$$

$$2\nu_f^{1/3}$$

$$\nu_f^{1/3} = 2(\nu^{1/3} - \sigma)$$

$$\nu_f = 8(\nu^{1/3} - \sigma)^3 = 8 \left[ \left( \frac{\tilde{V}}{N_A} \right)^{1/3} - \sigma \right]^3$$

$$N = N_A$$

$$V = \tilde{V}$$

## Уравнение состояния Эйринга

$$b = 4N_A \cdot \frac{4}{3} \pi \frac{\sigma^3}{8} = \frac{2}{3} \pi N_A \sigma^3 \quad \sigma^3 = \frac{3}{2} \frac{b}{\pi N_A}$$

$$\sigma = \left( \frac{3}{2} \frac{b}{\pi N_A} \right)^{1/3} = 0,7816 \left( \frac{b}{N_A} \right)^{1/3} \quad \left( \frac{3}{2\pi} \right)^{1/3} = 0,7816$$

$$v_f = 8 \left[ \left( \frac{\tilde{V}}{N_A} \right)^{1/3} - 0,7816 \left( \frac{b}{N_A} \right)^{1/3} \right]^3$$

## Уравнение состояния Эйринга

$$\frac{1}{2} N E(0) \quad \Delta \tilde{U}_{\text{пар}} \quad \frac{a(T)}{\tilde{V}^n} \quad \frac{1}{2} N_A E(0) = -\Delta \tilde{U}_{\text{ид}} = -\frac{a(T)}{\tilde{V}}$$

Вещество	n
n-гептан $C_7H_{16}$	1.09
$CCl_4$	1.07
$C_6H_6$ (бензол)	1.05
Этиловый эфир $(C_2H_5)_2O$	1,01
Ацетон $C_3H_6O$	0.89
Сероуглерод $CS_2$	0.89
Метилловый спирт $CH_3OH$	0.34
Ртуть Hg	0.33

## Уравнение состояния Эйринга

$$Z_N = \lambda^{-3N_A} \cdot e^{-\frac{N_A E(0)}{2kT}}$$

$$Z_N = \lambda^{-3N_A} \cdot e^{\frac{a}{kT\tilde{V}}} \cdot 8^{N_A} \left[ \left( \frac{\tilde{V}}{N_A} \right)^{1/3} - 0,7816 \left( \frac{b}{N_A} \right)^{1/3} \right]^{3N_A}$$

$$\ln Z_N = \ln \left( \lambda^{-3N_A} \cdot 8^{N_A} \right) + \frac{a}{kT\tilde{V}} + 3N_A \ln \left[ \left( \frac{\tilde{V}}{N_A} \right)^{1/3} - 0,7816 \left( \frac{b}{N_A} \right)^{1/3} \right];$$

## Уравнение состояния Эйринга

$$p = kT \left( \frac{\partial \ln Z_N}{\partial \tilde{V}} \right)_T = -\frac{kTa}{kT\tilde{V}^2} + \frac{kT \frac{1}{3} \left( \frac{1}{N_A} \right)^{1/3} \tilde{V}^{-2/3} 3N_A}{\left( \frac{\tilde{V}}{N_A} \right)^{1/3} - 0,7816 \left( \frac{b}{N_A} \right)^{1/3}} =$$
$$= -\frac{a}{\tilde{V}^2} + \frac{N_A kT}{\tilde{V} - 0,7816 b^{1/3} \tilde{V}^{2/3}}.$$

$$\left( p + \frac{a}{\tilde{V}^2} \right) \left( \tilde{V} - 0,7816 b^{1/3} \tilde{V}^{2/3} \right) = RT$$

0,7816 – для простой кубической решетки,  
0,7163 – для объёмноцентрированной,  
0,6962 – для гранецентрированной.

## Уравнение состояния Эйринга

$$\left(p + \frac{a}{\tilde{V}^2}\right) = \frac{RT}{\tilde{V}} \left[ 1 + \frac{b}{\tilde{V}} + 0,625 \left(\frac{b}{\tilde{V}}\right)^2 + 0,2869 \left(\frac{b}{\tilde{V}}\right)^3 + 0,1928 \left(\frac{b}{\tilde{V}}\right)^4 + \dots \right],$$

Вещество	$\alpha \cdot 10^4, \text{ атм}^{-1}$		$\beta \cdot 10^3, \text{ К}^{-1}$	
	расч.	эксп.	расч.	эксп.
$(\text{C}_2\text{H}_5)_2\text{O}$ бутиловый спирт	2,12	2,29	1,68	1,58
$\text{CCl}_4$ четыреххлористый углерод	1,07	1,05	1,14	1,23
$\text{CHCl}_3$ хлороформ	1,03	1,00	1,31	1,27
$\text{C}_6\text{H}_6$ бензол	0,85	0,95	1,12	1,24

$$\alpha = -\frac{1}{v} \left( \frac{\partial v}{\partial p} \right)_T \quad \beta = \frac{1}{v} \left( \frac{\partial v}{\partial T} \right)_p$$