# ТЕРМОДИНАМИКА и СТАТИСТИЧЕСКАЯ ФИЗИКА Лекция 12 Неидеальный газ. Короткодействующие силы.

лектор: Образовский Е. Г.

3 мая 2022 г.

План лекции:

#### План лекции:

• Вириальное разложение

#### План лекции:

- Вириальное разложение
- Газ ван-дер-Ваальса

#### План лекции:

- Вириальное разложение
- Газ ван-дер-Ваальса
- Неидеальная полимерная цепь

Рассмотрим нейтральный разреженный больцмановский газ с учетом взаимодействия между атомами. Считая для простоты все атомы одинаковыми, можем записать статистическую сумму в виде

$$Z = \frac{1}{N!} \left[ \int e^{-p^2/2mT} \frac{d^3p}{(2\pi\hbar)^3} \right]^N \left( \int e^{-U/T} d^3r_1 ... d^3r_N \right).$$
 (630)

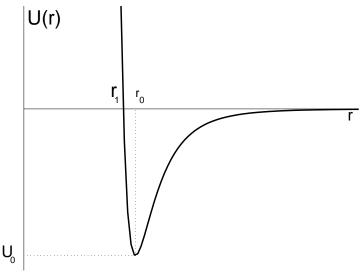


Рис.1 Энергия взаимодействия атомов в зависимости от расстояния между ними.

Энергию взаимодействия атомов представим в виде суммы парных сферически симметричных потенциалов, что является достаточно хорошим приближением для разреженного инертного газа.

$$U(\mathbf{r}_1, ... \mathbf{r}_N) = \sum_{i < j} u_{ij}(\mathbf{r}_i, \mathbf{r}_j)$$
(631)

Характерный вид парного потенциала представлен на рис. 1. Удобно ввести так называемую функцию Майера  $f_{ij}$ , определяемую соотношением

$$f_{ij} \equiv \exp(-u_{ij}/T) - 1, \tag{632}$$

которая отлична от нуля только в области пространства, где потенциал парного взаимодействия существенен, т.е. когда атомы находятся близко друг от друга.



Тогда для низкой плотности можно разложить полную энергию взаимодействия U по степеням f.

$$\exp\left(-\frac{U}{T}\right) = \prod_{i < j} (1 + f_{ij}) \approx 1 + \sum_{i < j} f_{ij} = 1 + \frac{N^2}{2} f_{12}, \quad (633)$$

где мы учли, что все атомы одинаковы и сохранили только члены, соответствующие парным столкновениям (число пар равно  $N^2/2$  для  $N\gg 1$ ). Тогда

$$\int e^{-U/T} d^3 r_1 ... d^3 r_N = V^N + \frac{N^2 V^{N-2}}{2} \int f_{12} d^3 r_1 d^3 r_2 =$$

$$= V^N \left( 1 + \frac{N^2}{2V} \int f_{12}(\mathbf{r}_{12}) d^3 r_{12} \right). \tag{634}$$

При получении последнего равенства мы учли, что взаимодействие двух атомов зависит только от относительного расстояния и проинтегрировали по положению их центра масс. Свободная энергия F сейчас имеет вид

$$F = F_{\text{NA}} - T \ln \left( 1 + \frac{N^2}{2V} \int f_{12}(\mathbf{r}_{12}) d^3 r_{12} \right) \approx F_{\text{NA}} + \frac{TN^2}{V} B(T), \quad (635)$$

здесь мы ввели так называемый второй вириальный коэффициент B(T), равный

$$B(T) = -\frac{1}{2} \int f_{12}(\mathbf{r}_{12}) d^3 r_{12} = \frac{1}{2} \int \left( 1 - e^{-u_{12}/T} \right) d^3 r_{12}.$$
 (636)

Разобьем область интегрирования на две части:

$$B(T) = 2\pi \int_{0}^{r_{1}} \left(1 - e^{-u(r)/T}\right) r^{2} dr + 2\pi \int_{r_{1}}^{\infty} \left(1 - e^{-u(r)/T}\right) r^{2} dr, \quad (637)$$

где в точке  $r_1$  на рис.1 потенциал обращается в ноль. В первом интеграле потенциал очень большой, поэтому экспонента мала, так что

$$2\pi \int_{0}^{r_{1}} \left(1 - e^{-u(r)/T}\right) r^{2} dr \equiv b.$$
 (638)

Во втором интеграле потенциал мал по сравнению с температурой и получим

$$2\pi \int_{r_1}^{\infty} \left(1 - e^{-u(r)/T}\right) r^2 dr \approx -2\pi \int_{r_1}^{\infty} \frac{|u(r)|}{T} r^2 dr \equiv -\frac{a}{T}.$$
 (639)

По порядку величины при достаточно высоких температурах  $B(T) \propto r_0^3$  — кубу характерного радиуса парного взаимодействия, так что для достаточно разреженного газа  $NB(T)/V \ll 1$ . Разложение логарифма требует некоторых комментариев, поскольку нет гарантии, что величина  $N^2B/V\ll 1$  для достаточно большого числа частиц в системе. Здесь, однако, уместно вспомнить, что свободная энергия является величиной экстенсивной и мы можем разбить систему на достаточно большое число подсистем i, для каждой из которых неравенство  $N_i^2 B/V_i \ll 1$  будет выполняться. Это также видно из конечного выражения для свободной энергии где поправка к свободной энергии идеального газа имеет относительный порядок  $NB/V \ll 1$ .

Найдем второй вириальный коэффициент для смеси из  $N_1$  и  $N_2$  нейтральных атомов.

Энергию взаимодействия атомов представим в виде суммы парных сферически симметричных потенциалов, что является достаточно хорошим приближением для разреженного инертного газа.

$$U(\mathbf{r}_1, ... \mathbf{r}_N) = \sum_{i < j} u_{ij}^{\alpha\beta}(\mathbf{r}_i, \mathbf{r}_j), \tag{640}$$

где индексы  $lpha,\ eta$  указывают тип частиц.

Удобно ввести так называемую функцию Майера  $f_{ij}^{lphaeta}$ , определяемую соотношением

$$f_{ij}^{\alpha\beta} \equiv \exp(-u_{ij}^{\alpha\beta}/T) - 1, \tag{641}$$

которая отлична от нуля только в области пространства, где потенциал парного взаимодействия существенен, т.е. когда атомы находятся близко друг от друга.

Тогда для низкой плотности можно разложить полную энергию взаимодействия U по степеням f.

$$\exp\left(-\frac{U}{T}\right) = \prod_{i < j} (1 + f_{ij}^{\alpha\beta}) \approx 1 + \sum_{i < j} f_{ij}^{\alpha\beta} = 1 + \frac{N_1^2}{2} f_{ij}^{11} + \frac{N_2^2}{2} f_{ij}^{22} + N_1 N_2 f_{ij}^{12},$$
(642)

где мы учли, что число пар равно  $N_1^2/2,~N_2^2/2$  для одинаковых частиц и  $N_1N_2$ -для разных. Ввем вириальные коэффициенты  $B_{lphaeta}(T)$ , равные

$$B_{\alpha\beta}(T) = -\frac{1}{2} \int f_{ij}^{\alpha\beta}(\mathbf{r}_{ij}) d^3 r_{ij} = \frac{1}{2} \int \left(1 - e^{-u_{ij}^{\alpha\beta}/T}\right) d^3 r_{ij}.$$
 (643)



Тогда

$$\int e^{-U/T} \prod_{\alpha=1,2} d^3 r_1^{\alpha} \dots d^3 r_{N_{\alpha}}^{\alpha} =$$

$$= V^N \left[ 1 - \frac{1}{V} \left( N_1^2 B_{11} + N_2^2 B_{22} + 2N_1 N_2 B_{12} \right) \right]. \tag{644}$$

При получении последнего равенства мы учли, что взаимодействие двух атомов зависит только от относительного расстояния и проинтегрировали по положению их центра масс. Свободная энергия *F* сейчас имеет вид

$$F \approx F_{\rm M,H} + \frac{TN^2}{V}B(T), \tag{645}$$

где  $\mathit{N}=\mathit{N}_1+\mathit{N}_2$  и второй вириальный коэффициент  $\mathit{B}(\mathit{T})$  равен

$$B(T) = \frac{N_1^2}{N^2} B_{11} + \frac{N_2^2}{N^2} B_{22} + 2 \frac{N_1 N_2}{N^2} B_{12}$$
 (646)

Рассмотрим эффект Джоуля-Томсона. Газ проходит через пористую перегородку, исключающую макроскопический поток газа и позволяющую поддерживать перепад давлений.

Если пропустить объем газа  $V_2$  находившийся под давлением  $P_2$  через такую перегородку, с другой стороны которой поддерживается давление  $P_1,\ P_1 < P_2$ , и пропущенная масса газа займет объем  $V_1$  и, кроме того, исключить теплообмен с окружением, то энергия газа станет

$$E_1 = E_2 + P_2 V_2 - P_1 V_1, (647)$$

то есть в данном процессе остается постоянной энтальпия газа. Найдем насколько изменится температура газа в этом процессе.

Из равенств

$$dH = TdS + VdP = 0, (648)$$

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_{P} dT + \left(\frac{\partial S}{\partial P}\right)_{T} dP = \frac{C_{P}}{T} dT - \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{P} dP \qquad (649)$$

следует

$$\left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_{H} = \frac{1}{C_{P}} \left[ T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{P} - V \right] \tag{650}$$

Используя выражение для свободной энергии, получаем уравнение состояния вида

$$P = \frac{NT}{V} \left( 1 + \frac{BN}{V} \right) \tag{651}$$

 $\mathsf{C}$  точностью до членов порядка  $\mathsf{BN}/\mathsf{V}$  отсюда получаем

$$V = \frac{NT}{P} + BN \tag{652}$$

и следовательно

$$\left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_{H} = \frac{N}{C_{P}} \left[ T \frac{dB}{dT} - B \right] \tag{653}$$

Для многих газов характерная зависимость второго вириального коэффициента B от температуры имеет вид

$$B(T) = b - \frac{a}{T}. ag{654}$$

Тогда мы получим

$$\left(\frac{\partial T}{\partial P}\right)_{H} = \frac{N}{C_{P}} \left[\frac{2a}{T} - b\right] = \frac{Nb}{C_{P}} \left[\frac{T_{inv}}{T} - 1\right], \tag{655}$$

где мы ввели температуру инверсии  $T_{inv}=2a/b$ . При  $T< T_{inv}$  газ в результате данного процесса будет охлаждаться. Таким способом можно получать сжиженные газы. Для получения жидкого гелия, у которого температура инверсии низка, необходимо применять предварительное охлаждение для достижения температуры, меньшей температуры инверсии.

#### Газ Ван-дер-Ваальса

Интерполяционную формулу ван-дер-Ваальса можно получить из

$$P = \frac{NT}{V} \left( 1 + \frac{BN}{V} \right) = \frac{NT}{V} \left( 1 + \frac{bN}{V} \right) - \frac{N^2 a}{V^2} \approx \frac{NT}{V - bN} - \frac{N^2 a}{V^2}. \tag{656}$$

Это выражение следует из интерполяционной формулы для свободной энергии

$$F = F_{\mathsf{N}\mathsf{A}} + \frac{TN^2}{V}B(T) = F_{\mathsf{N}\mathsf{A}} + TN\frac{Nb}{V} - \frac{aN^2}{V} \approx$$

$$\approx F_{\mathsf{N}\mathsf{A}} - NT\ln\left(1 - \frac{Nb}{V}\right) - \frac{aN^2}{V}. \tag{657}$$

Энтропия и энергия принимают вид

$$S = -\left(\frac{\partial F}{\partial T}\right)_{V} = S_{\text{MA}} + N \ln\left(1 - \frac{Nb}{V}\right), \tag{658}$$

$$E = F + TS = E_{\mathsf{NA}} - \frac{N^2 a}{V},\tag{659}$$

Изменение температуры при расширении газа Ван-дер-Ваальса в пустоту от объема  $V_1$  до  $V_2$ .

При расширении в пустоту сохраняется энергия

$$E_{\text{ИД1}} - \frac{N^2 a}{V_1} = E_{\text{ИД2}} - \frac{N^2 a}{V_2},$$
 (660)

Используя

$$E_{\mathsf{ИД}} = C_{\mathsf{V}} T, \tag{661}$$

получим

$$T_2 - T_1 = \frac{N^2 a}{C_V} \left( \frac{1}{V_2} - \frac{1}{V_1} \right).$$
 (662)



Теплоёмкость газа Ван-дер-Ваальса ( $C_V$  и  $C_D - C_V$ ). Из выражения для энергии получаем

$$C_{\nu} = \left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_{V} = C_{\nu}$$
ид. (663)

Для вычисления  $C_p - C_v$  используем полученную раньше формулу

$$C_{p} = C_{v} - T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_{V}^{2} \left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_{T}^{-1}.$$
 (664)

Вычисляем производные

$$\left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_{V} = \frac{N}{V - Nb},\tag{665}$$

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_{T} = -\frac{NT}{(V - Nb)^{2}} + \frac{2N^{2}a}{V^{3}}.$$
 (666)

Витоге

$$C_{p} - C_{v} = \frac{N}{1 - 2Na(V - Nb)^{2}/TV_{obs}^{3}}.$$
 (667)

#### Закон соответственных состояний

Уравнение ван-дер-Ваальса

$$P = \frac{NT}{V - Nb} - \frac{N^2a}{V^2} \tag{668}$$

приближенно описывает переход между жидкостью и газом. Критическая точка находится из уравнений

$$\left(\frac{\partial P}{\partial V}\right)_{T} = -\frac{NT}{(V - Nb)^2} + \frac{2N^2a}{V^3} = 0,$$
(669)

$$\left(\frac{\partial^2 P}{\partial V^2}\right)_T = \frac{2NT}{(V - Nb)^3} - \frac{6N^2a}{V^4} = 0.$$
 (670)

Отсюда находим критические значения объема, давления и температуры

$$V_c = 3Nb, \ P_c = \frac{a}{27b^2}, \ T_c = \frac{8a}{27b}.$$
 (671)

Вводя приведенные значения температуры, давления и объема

$$\tilde{t} = \frac{T}{T_c}, \quad \tilde{p} = \frac{P}{P_c}, \quad \tilde{v} = \frac{V}{V_c}$$
 (672)

можно записать уравнение ван-дер-Ваальса в универсальном (одинаковым для всех веществ) виде

$$\tilde{p} = \frac{8\tilde{t}}{3\tilde{v} - 1} - \frac{3}{\tilde{v}^2},\tag{673}$$

Если два вещества имеют две одинаковых приведенных переменных (например, давление и объем), то они должны иметь одинаковую третью приведенную переменную (например температуру) - закон соответственных состояний, рис.2.

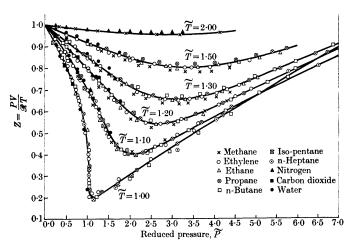


Рис.2 Закон соответственных состояний.



#### Неидеальная полимерная цепь

Характерный размер полимерной молекулы изменяется при учете взаимодействия между составляющими ее звеньями цепи.

В качестве модели конфигурации идеальной полимерной цепи мы примем случайные блуждания из N шагов на простой кубической решетке с шагом a. Ранее мы рассмотрели одномерную модель и нашли энтропию цепи

$$S = \ln \frac{N!}{N_{+}! N_{-}!},\tag{674}$$

где  $N_+$  — число звеньев, ориентированных в положительном направлении оси x,  $N_-$  — число звеньев, ориентированных в отрицательном направлении оси x. Эти величины определяют величину смещения вдоль оси x как  $N_+$  —  $N_-$  = x/a. Считая  $x \ll Na$ , мы можем разложить энтропию до второго порядка по x/a и получить

$$S(x) = S(0) - \frac{x^2}{2Na^2} \tag{675}$$

Для трехмерной цепи случайные независимые блуждания по каждому из трех измерений имеют N/3 шагов –  $N_x = N_y = N_z = N/3$  – и выражение для энтропии получается сложением вкладов от каждого измерения

$$S(r) = S(0) - \frac{x^2 + y^2 + z^2}{2(N/3)a^2} = S(0) - \frac{3r^2}{2Na^2}$$
 (676)

Тогда вероятность P(r), что расстояние между концами цепи есть r, пропорциональна

$$P(r) \propto \exp(S(r)) \propto \exp\left[-\frac{3r^2}{2Na^2}\right],$$
 (677)

а среднеквадратичное расстояние между концами цепи есть

$$\bar{r}^2 = \frac{\int_0^\infty r^2 e^{-\alpha r^2} 4\pi r^2 dr}{\int_0^\infty e^{-\alpha r^2} 4\pi r^2 dr} = -\frac{d}{d\alpha} \ln \int_0^\infty e^{-\alpha r^2} 4\pi r^2 dr = \frac{3}{2\alpha} = Na^2,$$
(678)

где мы использовали обозначение  $lpha=3/2\mathit{Na}^2$ .

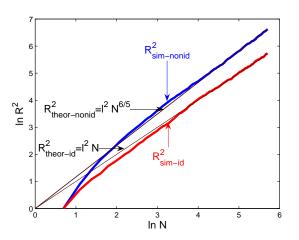


Рис.3 Среднеквадратичные размеры идеальной и неидеальной полимерных цепей, полученные численным моделированием.

Для идеальной цепи

$$F_0 = E_0 - TS = E_0 + \frac{3r^2T}{2Na^2}. (679)$$

Для учета взаимодействия между звеньями цепи можно использовать низкую плотность звеньев, которую можно оценить как

$$n_0 = \frac{N}{V} \approx \frac{N}{\bar{r}^3} = N^{-1/2} a^{-3}.$$
 (680)

Значит мы можем использовать разложение свободной энергии по степеням плотности. Ограничиваясь первым приближением, получим выражение для свободной энергии с учетом взаимодействия между звеньями цепи

$$F \approx F_0 + NT \frac{N}{\overline{r}^3} B(T) \tag{681}$$

Для гибкой цепи второй вириальный коэффициент  $B(T) \approx a^3$ . Оценим теперь среднеквадратичный размер цепи из условия минимума свободной энергии

$$\frac{\partial F}{\partial \bar{r}} = \frac{3T\bar{r}}{Na^2} - \frac{3TN^2B}{\bar{r}^4} = 0, \tag{682}$$

откуда

$$\bar{r} = aN^{3/5} \left(\frac{B}{a^3}\right)^{1/5} \tag{683}$$

Таким образом при достаточно высоких температурах B(T)>0, что приводит к отталкиванию между звеньями, и полимерная цепь увеличивается в своих размерах по сравнению с идеальной. Этот эффект становится довольно заметным для достаточно длинных цепей с числом звеньев  $N=10^4-10^5$ .

На рис.3 проведено сравнение данных численного моделирования для идеальной и неидеальной полимерных цепей с теоретическими предсказаниями.

В случае B(T)<0 свободная энергия, в первом приближении, не имеет минимума и поэтому цепь должна неограниченно сжиматься. Однако при сжатии цепи плотность звеньев возрастает и поэтому следует учитывать следующий член в разложении свободной энергии по степеням плотности, пропорциональный  $(N/\overline{r}^3)^2$ , который ограничивает минимальный размер цепи на уровне  $\overline{r}\approx aN^{-1/3}$ .