10/02/2025

Механические колебания

Самый простой тип - гармонические колебания.

Колебания по следующему закону: $\xi = \xi_{max} \sin(\omega_0 t + arphi)$

Рассматриваем "1D" (одна степень свободы) механическую систему, в которой отстутствуют "силы трения" (т.е. выполняется 3СЭ (закон сохранения энергии)).

$$E = const, E = K + V$$

K - связано с скоростью, V - с положением

Для материальной точки: $K=rac{mV^2}{2}$, $U=U(ec{r})$

Рассмотрим отклонения системы от положения равновесия.

В точке равновесия $U(\vec{r}) = min$

$$U(r) = U(r_0) + rac{d}{dr} U(r_0) (r-r_0) + rac{d^2}{dr^2} U(r_0) rac{(r-r_0)^2}{2} + \ldots$$

 $rac{d}{dr}U(r_0)=0$, т.к. экстремум

Выберем
$$U(r_0)=0\Rightarrow U(r)=rac{d^2}{dr^2}U(r_0)rac{(r-r_0)^2}{2}\Rightarrow U=Crac{\xi^2}{2}$$

$$U_{ynp}=rac{kx^2}{2}$$

$$E=rac{mV^2}{2}+rac{kx^2}{2}=Const$$

Если
$$V=0\Rightarrow x=x_{max}$$

Если
$$x=0\Rightarrow V=V_{max}$$

$$egin{align} \Rightarrow E = rac{mV_{max}^2}{2} = rac{kx_{max}^2}{2} \ rac{m\dot{x}^2}{2E} + rac{kx^2}{2E} = 1 \ rac{dx}{dt} = V_{max}\sqrt{1-\left(rac{x}{x_{max}}
ight)^2} \ \int rac{d\left(rac{x}{x_{max}}
ight)}{\sqrt{1-\left(rac{x}{x_{max}}
ight)^2}} = \int rac{V_{max}}{x_{max}} dt \ \end{array}$$

$$egin{align} rcsin\left(rac{x}{x_{max}}
ight) &= rac{V_{max}}{x_{max}}t + const \ x(t) &= X_{max}\sin\left(rac{V_{max}}{X_{max}}t + arphi
ight) \ (*) &\Rightarrow rac{V_{max}^2}{X_{max}^2} &= rac{k}{m} \ rac{V_{max}}{X_{max}} &= \sqrt{rac{k}{m}} &= \omega_0 \ \end{pmatrix}$$

 ω_0 - частота гармонических колебаний

$$X = X_{max} \sin(\omega_0 t + \varphi)$$

Начальные условия

$$egin{aligned} x(0) &= x_0 \ V(0) &= V_0 \ x_0 &= X_{max} \sin(arphi) \ V_0 &= \omega_0 X_{max} \cos(arphi) \end{aligned}$$

Энергетический способ нахождения собственных частот.

Если система описывается соотношением $E=rac{lpha\dot{q}^2}{2}+rac{eta q^2}{2}$, где q - некоторая координата, а \dot{q} - "скорость", то

$$\omega_0^2=rac{eta}{lpha} \ E=rac{m\dot{x}^2}{2}+rac{kx^2}{2} \ lpha=m,\;eta=k,\;q=x,\;\dot{q}=\dot{x}=V$$

Физический маятник

$$arphi \ll 1 \ E = K + U \ U = mgh_C$$

 h_C - высота центра масс

$$egin{aligned} h_C &= l_C - l_C \cos arphi \ &= l_C (1 - \cos arphi) \ arphi \ll_1 \ &\cos arphi = 1 - rac{arphi^2}{2} \ U &= mgl_C rac{arphi}{2} \end{aligned}$$

$$dK=rac{dmV^2}{2}=rac{dm(\omega r)^2}{2}=rac{\omega^2}{2}(r^2dm)$$

 ω одинакова для всех точек тела

$$K=\int_{V_0}rac{\omega^2}{2}r^2dm=rac{\omega^2}{2}\int_{V_0}r^2dm=rac{\omega^2}{2}I_z \ \omega=\dot{arphi}\Rightarrow K=rac{I\dot{arphi}^2}{2}\Rightarrow \ E=rac{I_z\dot{arphi}^2}{2}+mgl_Crac{arphi^2}{2} \ dI_z=dmx^2 \ rac{dm}{M}=rac{dx}{l}\Rightarrow dm=rac{M}{l}dx \ I_z=\int_0^{l/2}rac{M}{l}x^2dx=2\int_0^{l/2}rac{M}{l}x^2dx=rac{Ml^2}{12}$$

Теорема Гюйгенса-Штейнера

$$egin{aligned} z' \parallel z \ I_{z'} &= I_{z,C} \ I_{z,0} &= I_{z,C} + ma^2 \end{aligned}$$

Её применение

$$I_{z_1} = I_{z_1,C} + M igg(rac{l}{2}igg)^2 = rac{Ml^2}{12} + rac{Ml^2}{4} = rac{Ml^2}{3}$$
 $l_C = rac{l}{2}$ $\omega_0^2 = rac{mgl_C}{I_z} = rac{mgrac{l}{2}}{rac{ml^2}{3}} = rac{3}{2}rac{g}{l}$ $\omega_0 = \sqrt{rac{3}{2}rac{g}{l}}$ $F_{ynp}^{ec{r}} = -kec{x}$ $F_x = -kx$ $F_x = m\dot{x}$ $x'' + rac{k}{m}x = 0$

 $ec{x}$ - смещение от положения покоя

Подставляем $x=e^{\lambda t}$

$$x'' = \lambda^2 e^{\lambda t}$$
 $\lambda^2 e^{\lambda t} + \frac{k}{m} e^{\lambda t} = 0$
 $e^{\lambda t} \left(\lambda^2 + \frac{k}{m}\right) = 0$
 $\lambda^2 = -\frac{k}{m}$
 $\lambda = \pm i \sqrt{\frac{k}{m}}$
 $\lambda = \pm i \sqrt{\frac{k}{m}}$
 $\tilde{x}_1 = e^{i\omega_0 t}$
 $\tilde{x}_2 = e^{-i\omega_0 t}$
 $x = C^i \tilde{x}_i$
 $x = C^i \tilde{x}_i$
 $\cos(\omega_0 t) = \frac{e^{i\omega_0 t} + e^{-i\omega t}}{2}$
 $\sin(i\omega_0 t) = \frac{e^i \omega_0 t - e^{-i\omega_0 t}}{2i} x = A \sin \lambda t + B \cos \lambda t$
 $X_{max} = \sqrt{A^2 + B^2}$
 $x = X_{max} \sin(\omega_0 t + \varphi)$

Если уравнение динамики приводит к соотношению $q'' + \omega_0^2 q = 0$, то это гармонические колебания

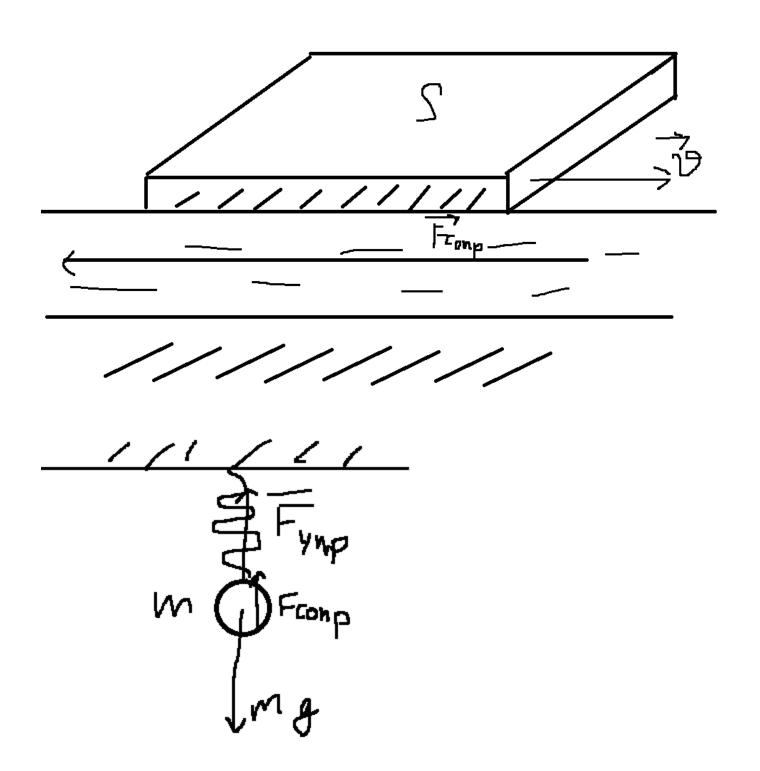
Пример

$$F = \Delta mg$$
 $\Delta m =
ho \Delta V$ $\Delta V = S \cdot 2x$ $F =
ho 2xSg$ $mx'' = -2
ho Sgx$ $x'' + rac{2
ho Sg}{m}x = 0$ $lpha = \omega 0^2$ $\omega_0 = \sqrt{rac{2
ho Sg}{m}} = \sqrt{rac{2g}{l}}$

17/02/2025

Затухающие колебания

$$ec{F_{ ext{ynp}}} = -kec{x}$$
 Сила сопротивления $ec{F_{ ext{conp}}} = -rac{\eta S}{\delta}ec{v} = -Cec{v}$



$$egin{aligned} m\dot{ec{v}} &= ec{F_{ ext{ymp}}} + ec{F_{ ext{comp}}} \ m\ddot{x} &= -kx - C\dot{x} \ \ddot{x} + rac{C}{m}\dot{x} + rac{k}{m}x = 0 \Leftrightarrow \end{aligned}$$

 $\ddot{x}+2eta\dot{x}+\omega_0^2x=0$ - дифференциальное уравнение затухающих колебаний

$$x - e^{\lambda t} \ \dot{x} - \lambda e^{\lambda t} \ \ddot{x} - \lambda^2 e^{\lambda t}$$

$$e^{\lambda t}(\lambda^2+2eta\lambda+\omega_0^2)=0$$

Характеристическое уравнение

$$\lambda^2 + 2eta\lambda + \omega_0^2 = 0 \ D = 4eta^2 - 4\omega_0^2 = 4(eta^2 - \omega_0^2)$$

 $D=4eta^2-4\omega_0^2=4(eta^2-\omega_0^2)$ Рассмотрим только случай $\omega_0^2\gg eta$ (слабое затухание)

$$\implies D < 0 \Rightarrow \sqrt{D} = \pm i \sqrt{\omega_0^2 - \beta^2}$$

 $\omega_{\scriptscriptstyle 3 \mathrm{K}} = \sqrt{\omega_0^2 - eta^2}$ - частота (свободных) затухающих колебний

$$\lambda_{1,2} = -eta \pm i \omega_{\scriptscriptstyle 3K}$$

Общее решение

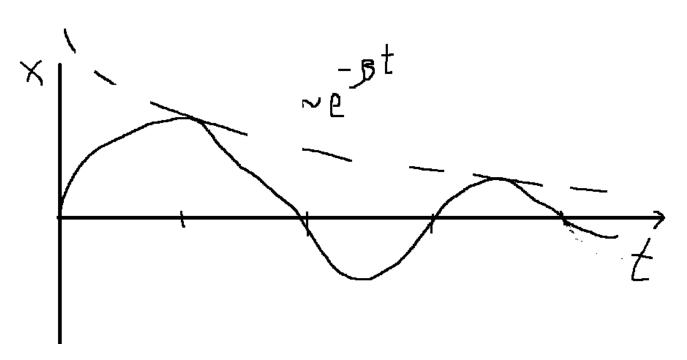
$$egin{align} x(t) &= A_1 e^{(-eta+i\omega_{\scriptscriptstyle 3\mathtt{K}})t} + A_2 e^{(-eta-i\omega_{\scriptscriptstyle 3\mathtt{K}})t} = \ &= e^{-eta t} (A_1 e^{i\omega_{\scriptscriptstyle 3\mathtt{K}}t} + A_2 e^{-i\omega_{\scriptscriptstyle 3\mathtt{K}}t}) \end{array}$$

Может быть представлено в виде

$$A\sin(\omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} t + arphi)$$

$$x(t) = Ae^{-eta t}\sin(\omega_{\scriptscriptstyle \mathrm{3K}}t + arphi)$$

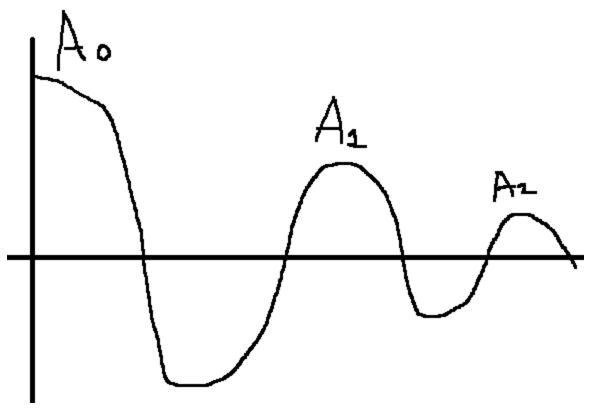
$$\varphi = 0$$



$$arphi = rac{\pi}{2} \implies x(t) = A e^{-eta t} \cos \omega_{\scriptscriptstyle 3K} t$$

Рассмотрим $\varphi = \frac{\pi}{2}$

$$x(t) = A_0 e^{-eta t} \cos \omega_{\scriptscriptstyle 3K} t$$



Рассмотрим точки максимального отклонения

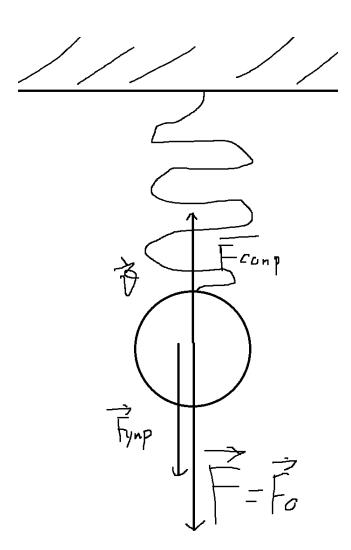
$$egin{aligned} \dot{x} &= A_0 e^{-eta t} (-eta \cos \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} t - \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} \sin \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} t) pprox \ \omega_0 \gg eta \implies \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} \gg eta \ pprox -A_0 e^{-eta t} \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} \sin \omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} t \end{aligned}$$

Точки A_0,A_1,A_2,\ldots,A_n соответствуют фазе $\omega_{\scriptscriptstyle \mathsf{3K}} t = 2\pi n,\ n \in \mathbb{Z}$

$$A_n=A_0e^{-eta T_{3\mathtt{K}}n}$$
 $T_{3\mathtt{K}}=rac{2\pi}{\omega_{3\mathtt{K}}}$ $\omega=2\pi
u,\omega=rac{2\pi}{T},
u=rac{1}{T}$ $rac{A_n}{A_{n+1}}=e^{eta T_{3\mathtt{K}}}$ - дискриминант затухания $\ln\left(rac{A_n}{A_{n+1}}
ight)=eta T_{3\mathtt{K}}$

логарифмический дискриминант затухания

Вынужденные колебания с учётом затухания



$$m\dot{ec{v}}=ec{F_{ ext{comp}}}+ec{F_{ ext{ymp}}}+ec{F}$$
 ω - частота вынуждающей силы $m\ddot{x}=-kx-C\dot{x}+F_0\cos\omega t$ $\ddot{x}+rac{C}{m}\dot{x}+rac{k}{m}x=rac{F_0}{m}\cos\omega t$ $rac{C}{m}=2eta,rac{k}{m}=\omega_0^2,rac{F_0}{m}=f_0$ $\ddot{x}+2eta\dot{x}+\omega_0^2x=f_0\cos\omega t$ $x(t)=x_{ ext{odhopodhoe}}(t)+x_{ ext{частное неоднородногo}}(t)$ $x_{ ext{odhopodhoe}}=Ae^{-eta t}\sin(\omega_{3\mathtt{K}}t+arphi)$ (1)

В соотн (1) A и φ определяются начальные условия

$$egin{cases} x(0) = x_0 \ \dot{x}(0) = v_0 \end{cases}$$

C течением времени $(t \to \infty)$

$$|x_{ ext{oбш,o}}(t)| o 0$$

Поэтому частное решение $x_{\rm q}(t)$ ищем в виде

$$x=A(\omega)\cos(\omega t+\psi(\omega))$$
 $A(\omega)$ - амплитуда $\psi(\omega)$ - смещение

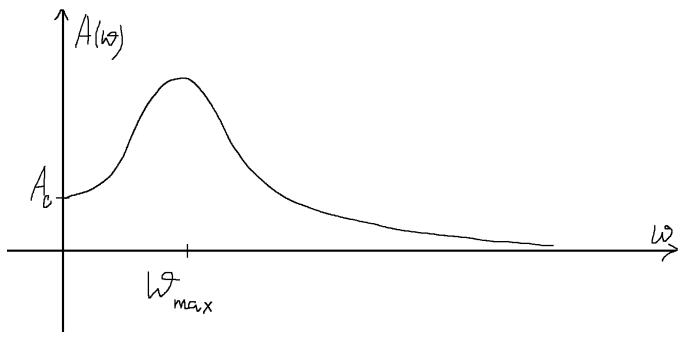
Частное реешние найдём методов комплексных рядов

$$f_0\cos\omega t=\operatorname{Re}(f_0e^{i\omega t}) \ x(t)=A(\omega)\cos(\omega t+\psi(\omega))= \ =\operatorname{Re}(A(\omega)e^{i\psi(\omega)}\cdot e^{i\omega t})= \ \left\{ egin{aligned} &\overline{A}=A(\omega)e^{i\psi(\omega)} \cdot e^{i\omega t} \ &\overline{x}=A(\omega)e^{i\psi(\omega)}\cdot e^{i\omega t} \end{aligned}
ight. = \operatorname{Re}(\overline{x}) \ &\dot{\overline{x}}=\overline{A}(\omega)\cdot i\omega e^{i\omega t} \ &\ddot{\overline{x}}=\overline{A}(\omega)(-\omega^2)e^{i\omega t} \end{aligned}
ight. e^{i\omega t}\overline{A}(\omega)(-\omega^2+2\beta i\omega+\omega_0^2)=f_0e^{-i\omega t} \ &\overline{A}(\omega)=\frac{f_0}{\omega_0^2-\omega^2+2\beta i\omega} \ &A(\omega)=|\overline{A}(\omega)| \end{aligned}$$

Исследуем при какой частоте $\omega_{ ext{max}} \ A = A_{ ext{max}}$:

$$egin{aligned} min & \xi(\omega) = (\omega^2 - \omega_0^2)^2 + 4eta^2\omega^2 \ & z = \omega^2 \ & \xi(z) = (z - \omega_0^2)^2 + 4eta^2z = \ & rac{d\xi}{dz} = 0 \implies 2(z - \omega_0^2) + 4eta^2 = 0 \ & z_{ ext{max}} = \omega_0^2 - 2eta^2 \ & \omega_{ ext{max}} = \sqrt{\omega_0^2 - 2eta^2} = \sqrt{\omega_{3 ext{ iny K}}^2 - eta^2} \end{aligned}$$

$$A(0)=rac{f_0}{\omega_0^2}$$



Резонанская кривая ака Амплитудно-частотная харатеристика

$$\omega\gg\omega_0$$
 $A(\omega)pprox rac{f_0}{\omega^2}$ $A(0)=rac{rac{F_0}{m}}{rac{k}{m}}=rac{F_0}{k}=X_{ ext{статическое}}$ $F=-kx$ $|rac{F}{k}|=x$ $A_{ ext{max}}=rac{f_0}{\sqrt{(\omega_0^2-2eta^2-\omega_0^2)^2+4eta^2(\omega_0^2-2eta^2)}}=rac{f_0}{\sqrt{4eta^2(\omega_0^2-eta^2)}}=rac{f_0}{2eta\omega_{3\mathtt{K}}}$ $\Gamma=rac{A(\omega_{max})}{A(0)}$ - добротность колебаний системы $\Gamma=rac{f_0}{2eta\omega_{3\mathtt{K}}}:rac{f_0}{\omega_0^2}=rac{\omega_0^2}{2eta\omega_{3\mathtt{K}}}pprox rac{\omega_0}{2eta}=rac{\pi}{eta T}=rac{\pi}{\delta}$ $eta\ll\omega_0\Rightarrow\omega_{3\mathtt{K}}, \quad \omega_{\max}pprox\omega_0$

17/02/2025 2

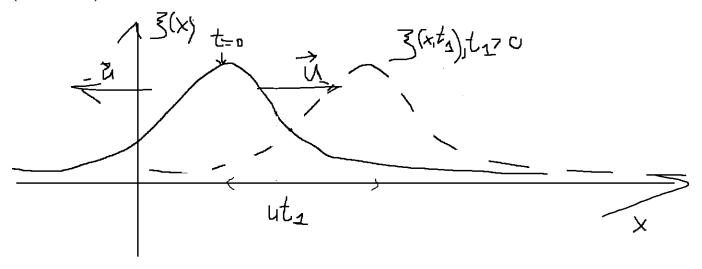
Упругие волны

Волна - распространение некоторого возмущения в среде

Возмущение - отклонение некоторого свойства среды от равновесного

Фронт волны - поверхность, докуда дошло возмущение

Волновая поверхность - множество точек, в которых волна имеет одинаковую фазу (состояние)



$$\xi(x,t_1) = \xi(x - ut_1)$$

$$\psi = x - ut \frac{\partial}{\partial t} \xi(x - ut) = \frac{d\xi}{d\psi} \frac{\partial \psi}{\partial t} = -\frac{ud\xi}{d\psi}$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \xi(x - ut) = \frac{d\xi}{d\psi} \frac{\partial \psi}{\partial x} = \frac{d\xi}{d\psi}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \xi = -u \frac{d}{d\psi} \left(\frac{d\xi}{d\psi}\right) \frac{\partial \psi}{\partial t} = u^2 \frac{d^2 \xi}{d\psi^2}$$

$$\frac{\partial^2 \xi}{\partial x^2} = \frac{d}{d\psi} \left(\frac{d\xi}{d\psi}\right) \frac{\partial \psi}{\partial x} = \frac{d^2 \xi}{d\psi^2}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \xi = \frac{1}{u^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \xi$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \xi - \frac{1}{u^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \xi = 0$$

Было выведено дифференциальное волновое уравнение (одномерное)

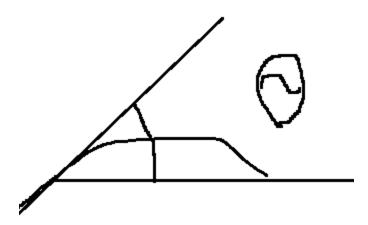
Пример:

Волна в натянутой струне.

Упрощения:

1. Струна не сопротивляется изгибу

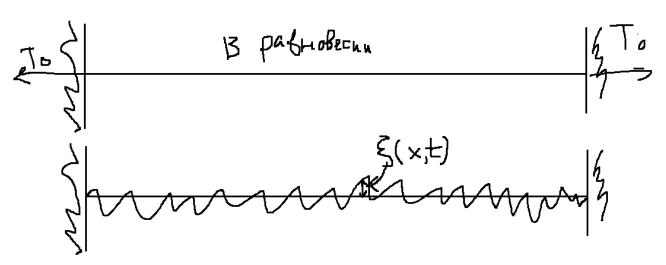
2. Углы, образованные струной с осью х малы



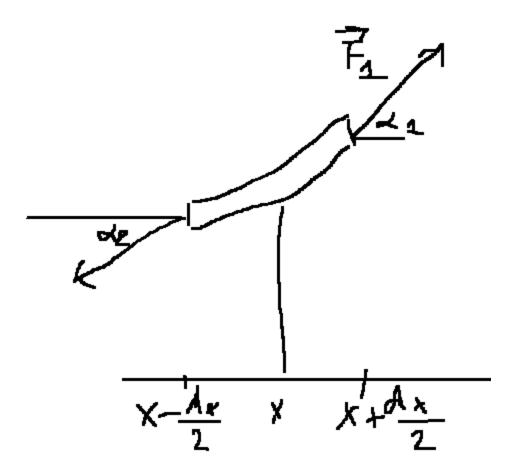
 $heta \ll 1$

3. Натяжение струны при возмущении остаётсся постоянным

$$ec{T}_0 = const$$

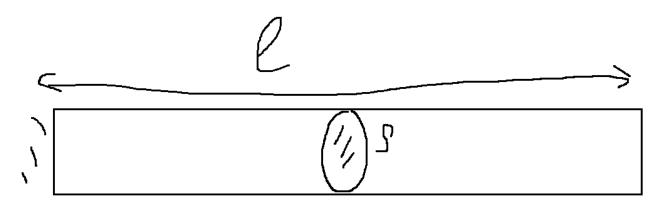


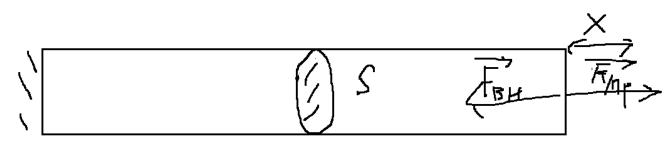
Рассмотрим малую участок струны длиной dx



$$dm\,\dot{v}=ec{F}_1+ec{F}_2,\ |ec{F}_i|=T_0$$
 $F_y=T_0\sinlpha_1-T_0\sinlpha_2=T_0(\sinlpha_1-\sinlpha_2)$ $lpha_1= heta_1$ $lpha_2=\pi+ heta_2$ $F_y=T_0(\sin heta_1-\sin(heta_2))=$ $heta\ll 1\implies tg(heta)pprox \sin(heta)$ $tg(heta)pprox \sin(heta)$ $tg(heta)=rac{\partial\xi}{\partial x}$ $F_{1,y}=T_0\left(rac{\partial\xi}{\partial x}
ight)x+rac{dx}{2}$ $F_{2,y}=T_0\left(rac{\partial\xi}{\partial x}
ight)x-rac{dx}{2}$ $\left(rac{\partial}{\partial x}\xi
ight)_x+rac{\partial}{\partial x}\left(rac{\partial}{\partial x}\xi
ight)rac{dx}{2}=$ $=F_y=T_0\left(rac{\partial\xi}{\partial x}|_{x+rac{dx}{2}}-rac{\partial\xi}{\partial x}|_{x-rac{dx}{2}}
ight)=$ $=T_0\left(rac{\partial^2}{\partial x^2}\xi
ight)dx$ $dm=
ho_l dx,\ \dot{V}_y=\ddot{\xi}$ ho_l - линейная плотность струны $ho_l dx\,rac{\partial^2}{\partial t^2}\xi=T_0\,rac{\partial^2}{\partial x^2}\xi dx$ $rac{\partial^2}{\partial x^2}\xi-rac{1}{T_0}\,rac{\partial^2}{\partial t^2}\xi=0$ $u^2=rac{T_0}{
ho_l}$ $\Longrightarrow u=\sqrt{rac{T_0}{
ho_l}}$ - фазовая скорость волны

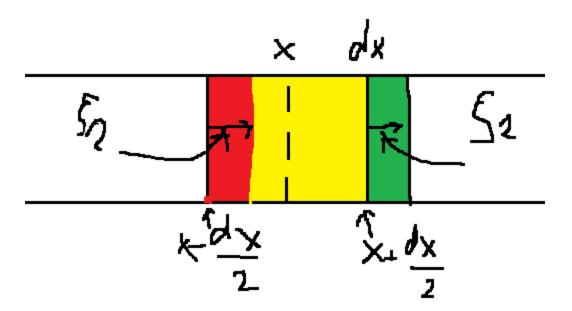
Упругие волны стержня





$$egin{aligned} F_{ ext{ynp}} &= -kx \ rac{F_{ ext{ynp}}}{S} &= -rac{kx}{S} \ \sigma_x &= -rac{C}{S}x \ k & ^{\sim}rac{S}{l} \ k &= rac{ES}{l} \ x & ^{\sim}l \end{aligned}$$

 $arepsilon=rac{x}{l}$ - относительная деформация E - модуль Юнга - характеристика материала $\sigma_x=-Earepsilon$ - механическое напряжение

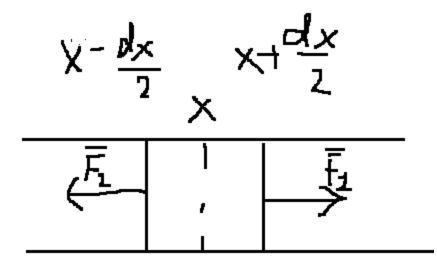


$$\varepsilon = ?$$

Начальная длина -
$$dx$$
Конечная длина - $dx + \xi_1 - \xi_2$
Деформация - $\xi_1 - \xi_2$

$$\xi_1 = \xi \left(x + \frac{dx}{2} \right), \quad \xi_2 = \xi \left(x - \frac{dx}{2} \right)$$

$$\varepsilon = \frac{\xi \left(x + \frac{dx}{2} \right) - \xi \left(x - \frac{dx}{2} \right)}{dx} = \frac{\frac{\partial}{\partial x} \xi dx}{dx} = \frac{\partial}{\partial x} \xi$$



$$dm \cdot rac{\partial^2}{\partial t^2} \xi = F_x^{\Sigma} \ F_x^{\Sigma} = F_1 - F_2 = SEarepsilon_1 - SEarepsilon_2 = SE\left(\left(rac{\partial}{\partial x} \xi
ight)|_{x+rac{dx}{2}} - \left(rac{\partial}{\partial x} \xi
ight)|_{x-rac{dx}{2}}
ight) = SErac{\partial^2}{\partial x^2} \xi dx \
ho Sdxrac{\partial^2}{\partial t^2} \xi = SErac{\partial^2}{\partial x^2} \xi dx \ rac{\partial^2}{\partial x^2} \xi - rac{1}{E/
ho} rac{\partial^2}{\partial t^2} \xi = 0$$

В струне - поперечные волны (смещение перпендикулярно распространению) В стержне - продольные волны (смещение параллельно распространению, вдоль распространения)

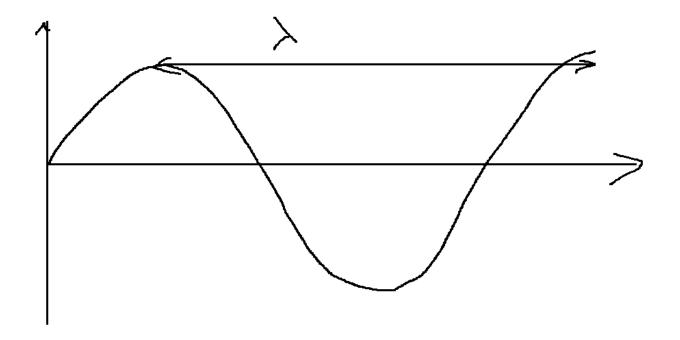
Синусоидальные плоские волны

Пусть при x=0

$$\xi(0,t)=\xi^{\wedge}(t)=A\sin\omega t$$
 $\xi(x,t)=?$ Знаем $\xi(x,t)=\xi(x-ut)\Longrightarrow$ $\xi(0,t)=\xi(-ut)$ $A\sin\omega t=A\sin(\alpha(-ut))$ $x=0$ $A\sin(k(x-ut))==A\sin(\omega t+kx)$ фаза $=\omega=const\Rightarrow$ $d($ фаза $)=\omega dt+kdx=0$ $\frac{dx}{dt}=-\frac{\omega}{k}$ $\xi-\sin-\alpha u=\omega$ $\alpha=-\frac{\omega}{u}$

Переобозначим $\alpha \equiv k$ - волновое число

$$A\sin(\omega t - kx)$$
 λ - длина волны

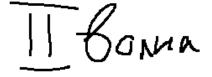


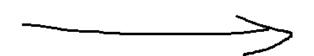
$$k\lambda=2\pi \ \omega T=2\pi$$

Стоячие волны

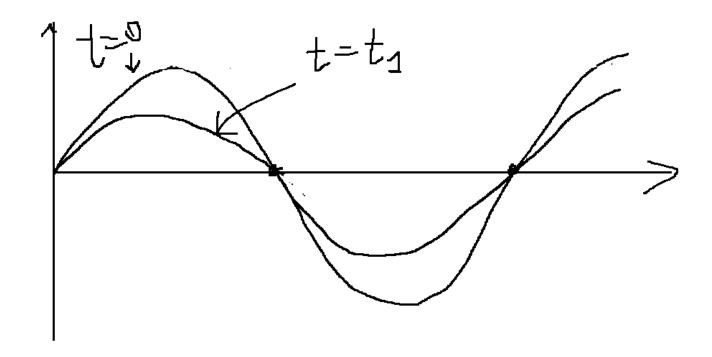
Имеются 2 волны с одинаковой амплитудой, бегущие навстречу друг другу.

BOXHA





$$egin{aligned} \xi_1(x,t) &= A\cos(\omega t - kx) \ \xi_2(x,t) &= A\cos(\omega t + kx) \ \xi &= \xi_1 + \xi_2 = 2A\cos(\omega t)\cos(kx) = \ &= [2A\cos(kx)]\cos\omega t \end{aligned}$$



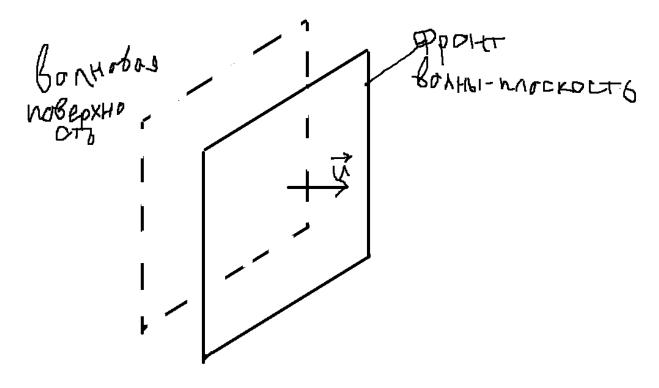
24/02/2025

Волны в пространстве

1D Волновое уравнение

$$rac{\partial^2 \xi}{\partial x^2} - rac{1}{u^2} rac{\partial^2 \xi}{\partial t^2} = 0 \implies$$
 соответствует

Плоская волна, распространяющаяся параллельно оси 'Х'



$$rac{\partial^2}{\partial x^2} o rac{\partial^2}{\partial x^2} + rac{\partial^2}{\partial y^2} + rac{\partial^2}{\partial z^2} =
abla^2$$
 - оператор Лапласа в ДК $abla^2 \xi - rac{1}{u^2} rac{\partial^2}{\partial t^2} \xi = 0$

 ∇ - набла (дифференциальный оператор Гамильтона)

$$\begin{array}{l} \mathrm{B}\left(\mathrm{x,y,z}\right) \nabla = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z}\right) \\ \mathrm{div} \ \vec{a} = \nabla \cdot \vec{a} \\ \mathrm{rot} \ \vec{a} = \nabla \times \vec{a} \\ \mathrm{grad} \ f = \nabla(f) \\ \end{array}$$

$$\nabla^2 f = \mathrm{div}\left(\mathrm{grad} \ f\right)$$

Решение 3D волнового уравнения в виде плоских волн:

$$\xi(x,y,z,t)=\xi_x(x-ut)+\xi_y(y-ut)+\xi_z(z-ut)+\dots$$

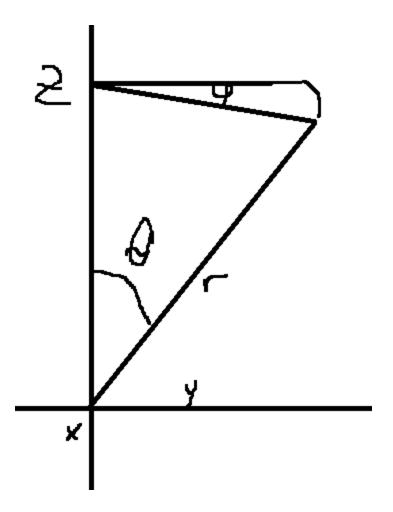
???

Решение 3D волнового уравнения в виде сферических волн

Имеем решение в виде $\xi=\xi(r,t)$

Найдём выражение для $abla_r^2$ в сферической системе координат для случая, когда f=f(r)

$$abla_r^2 = {
m div} \ ({
m grad} \ f(r))$$



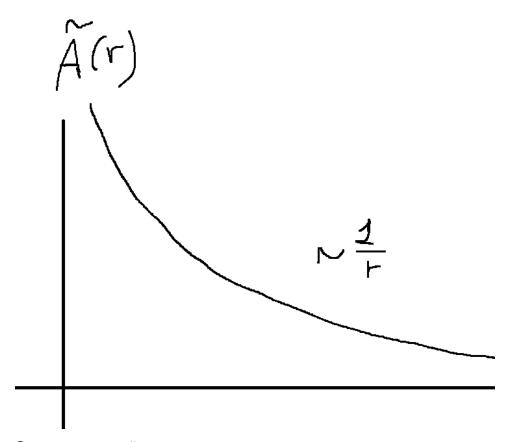
$$egin{aligned} \operatorname{grad} f(r) &= rac{\partial f}{\partial r} \cdot ec{e_r} \ & \ \operatorname{grad} \psi &= rac{\partial \psi}{\partial r} ec{e_r} + rac{1}{r} \cdot rac{\partial \psi}{\partial heta} ec{e_{ heta}} + rac{1}{r \sin heta} rac{\partial \psi}{\partial arphi} ec{e_{arphi}} \ & \ \operatorname{div} ec{a} &= \lim_{d_{\max} o 0} rac{\oint_{S_0} ec{a} d ec{S}}{V_0} \end{aligned}$$

Для упрощения, рассмотрим бесконечно малый элемент объёмав сферических координатах

Знак минус указывается на то, что волна распространяется от центра. (Расходящиеся от центра волны).

Синусоидальные сферические волны

$$\xi(r,t) = rac{A_0\cos(\omega t - kr)}{r} = ilde{A}(r)\cos(\omega t - kr) \ ilde{A}(r) = rac{A_0}{r}$$



Энергия упругой волны Рассмотрим малый объём dV упругой среды.

$$dK=rac{dmV^2}{2}$$
 $ec{V}=rac{\partial ec{\xi}}{\partial t}$ $dm=
ho dV$ $dK=rac{
ho dV\left(rac{d\xi}{dt}
ight)^2}{2}=rac{
ho}{2}\left(rac{d\xi}{dt}
ight)^2 dV$ $\omega_K=rac{dK}{dV}$ - объемная плотность энергии

Потенциальная энергия сжатия (растяжения) стержня

$$egin{align} d\omega_K &= rac{
ho}{2}igg(rac{d\xi}{dt}igg) \ U_{
m ynp} &= rac{kx^2}{2} \ k &= rac{ES}{I} \ \end{align}$$

x=arepsilon l , где arepsilon - относительная деформация

$$egin{align} U_{\, ext{ynp}} &= rac{rac{ES}{l}arepsilon^2l^2}{2} = rac{Earepsilon^2}{2}
ho l \ \omega_V &= rac{U_{\, ext{ynp}}}{V} = rac{Earepsilon^2}{2}, \; arepsilon = rac{\partial \xi}{\partial x} \Rightarrow
onumber \ \end{array}$$

Объёмная плотность полной потенциальной энергии

$$\omega_U = rac{E}{2} igg(rac{\partial \xi}{\partial x}igg)^2$$

 $\omega = \omega_K + \omega_V$ - объёмная плотность полной энергии в упругой (продольной) волне

$$\omega = rac{
ho}{2} igg(rac{\partial \xi}{\partial t}igg)^2 + rac{E}{2} igg(rac{\partial \xi}{\partial x}igg)^2$$

Рассмотрим случай плоской синусоидальной волны

$$egin{aligned} \xi(x,t) &= A\cos(\omega t - kx) \ rac{\partial \xi}{\partial t} &= -A\omega\sin(\omega t - kx) \ rac{\partial \xi}{\partial x} &= Ak\sin(\omega t - kx) \ w &= rac{A^2\sin^2(\omega t - kx)}{2} [
ho\omega^2 + Ek^2] \ \xi &= A\cos(\underline{\omega t - kx}) \ \end{pmatrix}$$

Найдём скорость движения поверхности постоянной фазы

фаза
$$=\omega t-kx=const$$
 d фаза $=\omega dt-kdx=0\Rightarrow$ $\dfrac{dx}{dt}=\dfrac{\omega}{k}=u$ $u_{\rm cp}=\dfrac{\omega}{k}$

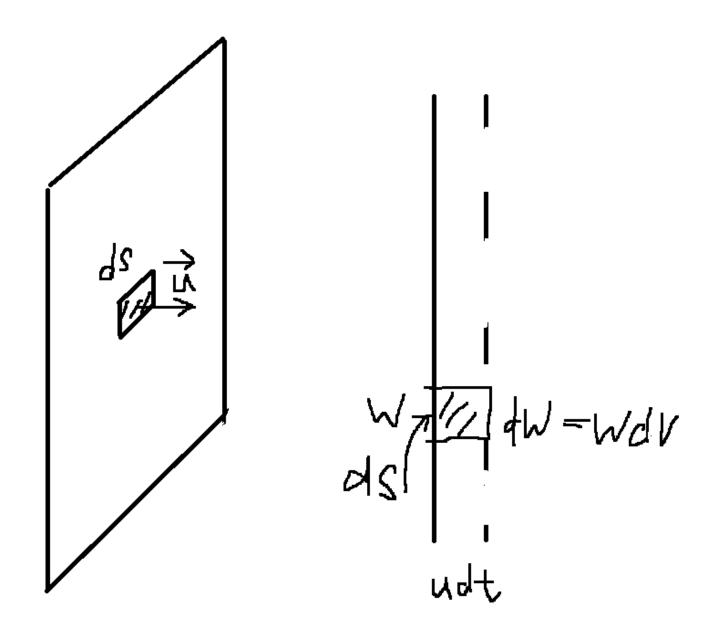
$$w=rac{A^2\sin^2(\omega t-kx)}{2}\Biggl[1+rac{E^{\prime}}{
ho}^{u^2}\Biggl(rac{k}{\omega}\Biggr)^{2^{\prime}}\Biggr]$$

Для стержня сплошной среды:

$$egin{aligned} u_{\,\,^{\Pi}} &= \sqrt{rac{E}{
ho}} \Rightarrow u^2 = rac{E}{
ho} \ & w = A^2 \omega^2
ho \sin^2(\omega t - kx) \ &< w >= \lim_{T o \infty} rac{\int_0^\infty w(t) dt}{T} \ &< w >= A^2 \omega^2
ho < \sin^2(\omega t - kx) >= \ & \sin^2 lpha + \cos^2 lpha = 1 \ &< \sin^2 lpha > + < \cos^2 lpha > = 1 \ &< \sin^2 lpha > = < \cos^2 lpha > \Rightarrow < \sin^2 lpha > = rac{1}{2} \ &< w >= rac{A^2 \omega^2
ho}{2} \end{aligned}$$

???

Перенос энергии упругой волны Вектор Умова



$$dW=W\,dV$$
 $dV=dS\,u\,dt$ $dW=W\,dS\,u\,dt$ $ec{J_W}$ - плотность потока энергии $|ec{J_W}|=rac{dW}{dSdt}\left[rac{\mathrm{B_T}}{\mathrm{M}^2}
ight]$ $ec{J_W}=wec{u}$

03/03/2025

Термодинамика и молекулярная физика

Книга: ДВ Сивухин Общий курс Физики том 2. Макроскопические системы состоят из огромного числа молекул (10^{23}) . Динамическое описание макросистем невозможно по следующим причинам:

- 1. Мы не знаем точного закона взаимодействия атомов и молекул макросистемы.
- 2. Мы не знаем начальные условия для всех молекул.
- 3. Физически невозможно записать такое количество уравнений и такое количество начальных условий.

Комментарий: Даже если б мы могли получить решение для всех молекул, будет непонятно, что с этой информацией делать.

Для описания макросистем (равновесных и квазиравновесных состояний) существует 2 подхода:

1 подход: Феноменологическая (аксиоматическая термодинамика).

Основана на небольшом числе постулатов (аксиом), выведенных из огромного экспериментального материала.

В рамках своей применимости предсказания термодинамики очень точны.

Недостаток: сильная абстрактность понятий и отсутствие каких-либо сведений о механизме происходящих процессов.

Для придания большей наглядности используют простейшие представления молекулярно-кинетической теории (МКТ далее).

2 подход: Статистическая физика.

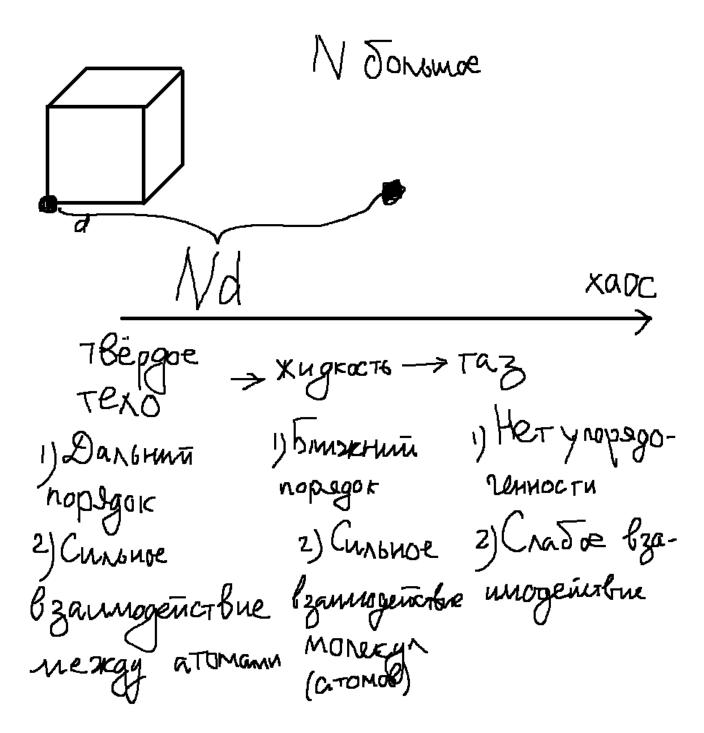
Позволяет зная микроскопическое устройство системы найти среднее значение всех основных термодинамических величин.

Использует математический аппарат теории вероятностей и математической статистики.

Подход Больцмана-Максвелла.

Вещество существует при не очень высоких температурах в 3 основных агрегатных состояниях: твёрдое тело (кристалл), жидкость, газ.

В целом, вещество нейтрально.



В теоретической механике и физике твёрдое тело - это разные понятия. Например, в английском это отражено. Solid state и Rigid body.

Идеальный газ

Уравнение состояния идеального газа

Оно же Уравнение Менделеева-Клайперона)

$$PV = \nu RT$$

u - число молей газа [моль]

 $R pprox 8.3 rac{
m Д_{K}}{
m _{MOЛь\cdot K}}$ - универсальная газовая постоянная

1 моль вещества содержит $N_A pprox 6 \cdot 10^{23}$ атомов (или молекул) $N_A = [rac{1}{_{
m MOJIb}}]$

$$P=rac{
u}{V}RT=rac{
uN_A}{V}\cdot rac{R}{N_A} \cdot T$$
 $P=nk_BT$

Основное уравнение молекулярно-кинетической теории идеального газа.

Разобъём молекулы по скоростным группам ($v_{x_i}, v_{x_i} + \Delta v_x$), где $\Delta v_x \ll v_x$.

$$n_i$$
 - концентрация молекул с скоростью $\ \in (v_{x_i}, v_{x_i} + \Delta v_x)$

Найдём сколько молекул ударится о площадку ΔS за время Δt .

$$egin{aligned} \Delta N &= n_i \Delta V_i \ \Delta V_i &= v_{x_i} \Delta t \Delta S \Rightarrow \ \Delta N &= v_{x_i} \Delta t \Delta S n_i \end{aligned}$$

Эти частицы передадут стенке импульс

$$\Delta p_x^{ ext{cteнku}} = 2m_0 v_{x_i} \cdot \Delta N_i = 2m_0 n_i v_{x_i}^2 \Delta S \Delta t$$

Подразумевается, что $v_{x_i} > 0$

Суммарный импульс, переданный стенке

$$\Delta p_{\sum,x}^{ ext{ctehku}} = \sum_i p_{x,i}^{ ext{ctehku}} = 2m_0 \sum_i n_i v_{x,i}^2 \Delta S \Delta t$$

По второму закону Ньютона

$$ec{F} = rac{d}{dt} ec{p} \Rightarrow F_{ ext{ctehku},x} = rac{\Delta p_{\sum,x}^{ ext{ctehku}}}{\Delta t} \Rightarrow \ P = rac{F_{ ext{ctehku}}}{\Delta S} = rac{\Delta p_{\sum,x}^{ ext{ctehku}}}{\Delta S \Delta t} \ P = 2m_0 \sum_i n_i v_{x,i}^2 \ < v_x^2 > = \sum_k P_k v_{x,k}^2,$$
 где

 P_k - вероятность значения $v_{x,k}^2$

$$P_k = rac{n_k}{n},$$
 где

 n_k - концентрация, соотвествующая $v_x^2=v_{x,k}^2$

$$egin{aligned} v_{x,i}^2 &= -v_{x,i}^2 \ n_k &= igg\{ egin{aligned} +v_{x,k} \ -v_{x,k} \ \end{matrix} \ n_i &\Rightarrow n_i &= rac{1}{2} n_i^\pm \Rightarrow \ \sum_i n_i v_{x,i}^2 &= rac{1}{2} \sum_i n_i^\pm v_{x,i}^2 &= \ &= rac{n}{2} \sum_i rac{n_i}{n} v_{x,i}^2 &= \ &= rac{n}{2} \sum_i P_i v_{x,i}^2 &= rac{n}{2} < v_x^2 > \end{aligned}$$

$$P = m_0 n < v_x^2 > \ < v^2 > = < v_x^2 + v_y^2 + v_z^2 > = < v_x^2 > + < v_y^2 > + < v_z^2 > \Rightarrow \ < v_x^2 > = rac{1}{3} < v^2 > \Rightarrow \ P = rac{2}{3} n < E_{ ext{noct}} >$$

$$P=nkT\Rightarrow < E_{nocmynameльнoe}>=rac{3}{2}kT$$
 $<rac{mv_x^2}{2}>+<rac{mv_y^2}{2}>+<rac{mv_z^2}{2}>=rac{3}{2}kT$ $<rac{mv_x^2}{2}>=rac{kT}{2}$

Теорема о равномерном распределении энергии по степеням свободы: На 1 степень свободы в среднем приходится энергия $\frac{kT}{2}$.

$$< E> = rac{ikT}{2}$$

Тип молекулы	Число степеней свободы	Средняя энергия	Энергия 1 моля	$C_V=rac{dU_{ ext{ iny MOJIb}}}{dT}$	C_P	γ
1-атомная (He,Ar)	3	$\frac{3}{2}kT$	$\frac{3}{2}RT$	$\frac{3}{2}R$	$\frac{5}{2}R$	$\frac{5}{3}$
2 -атомная жёсткая (O_2,H_2)	5	$rac{5}{2}kT$	$\frac{5}{2}RT$	$\frac{5}{2}R$	$\frac{7}{2}R$	7/5
3 х и более атомная жёсткая нелинейная, O_3 , H_2O	6	$rac{6}{2}kT$	$rac{6}{2}RT$	3R	4R	$\frac{4}{3}$

Следующий раздел

Первое начало термодинамики

Количество теплоты - энергия, переданная системе путём теплообмена.

Теплообмен - процесс передачи энергии без совершения макроскопической работы.

3 механизма передачи тепла:

Теплопроводность, конвекция и излучение.

Проводность - металлическая ложка в кипятке обжигает пальцы.

Конвекция - горячая вода в кастрюле всплывает. Холодный воздух опускается.

Излучение - ночью холоднее чем днём.

Внутренняя энергия - суммарная энергия всех входящих в систему атомов и молекул за минусом кинетической и потенциальной энергии как целого.

Если балон с газом поднять на Эверест, то внутренняя энергия напрямую от этого не поменяется.

Одно и то же состояние системы можно достичь за счёт работы или за счёт теплоты.

Предположим, у нас имеется объём жидкости, который мы хотим нагреть до какой-то температуры.

Первый способ:

Опускаем электическую спираль с включённым током в воду и ждём.

$$dU = \delta Q, \ \delta A = 0$$

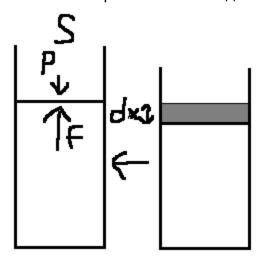
Второй способ:

Опускаем в воду миксер и перемешиваем.

$$dU = -\delta A = +\delta A^{ ext{внешняя}}$$

$$\Delta U = U_{ ext{конечноe}} - U_{ ext{начальноe}}$$

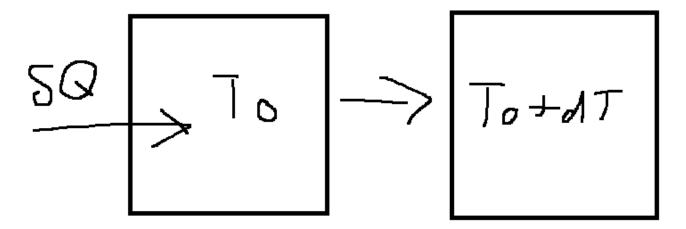
Работа газа против внешнего давления



$$\delta A = \vec{F} d\vec{x} = PS dx = P dV \ \delta A = P dV$$

Теплоёмкость идеального газа

$$C = rac{\delta Q}{dT} iggl[rac{ extsf{Д} extsf{x}}{ extsf{K}} iggr]$$



Теплоёмкость газа зависит от процессов теплопередачи. Возьмём 1 моль газа.

$$C = rac{\delta Q}{
u dT} = \left[rac{ extstyle eta imes}{ ext{моль} \cdot extstyle K}
ight]$$

Для 1 моля уравнение состояния будет иметь вид

$$PV = RT$$

Возьмём изохорный процесс (V=const) \Rightarrow

$$\delta A=pdV=0\Rightarrow \ \delta Q_V=dU\Rightarrow C_V=rac{\delta Q_V}{dT}=rac{dU}{dT}$$
Для идеального газа $U=U(T)\Rightarrow dU=C_VdT$

Смотрим на столбец таблицы с C_V и идём дальше Изобарный процесс (P=const) \Rightarrow

$$\delta Q = dU + PdV = \ PV = RT \ d(PV) = d(RT) \ PdV = RdT \ = C_V dT + RdT = (C_V + R) dT$$

$$C_P = C_V + R$$
 - формула Майера

Курьёзы:

Изотермический процесс (T=const) $\Rightarrow dT=0$

$$\delta Q = C_V dT^0 + P dV \ \delta Q = P dV \ C_T = rac{\delta Q}{dT} = rac{\delta Q}{0} = \infty$$

Адиабатический процесс ($\delta Q=0$)

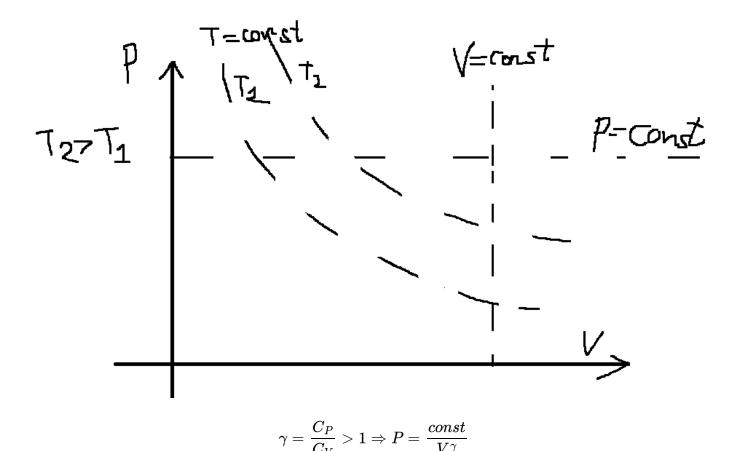
Происходит либо в хорошо теплоизолированной системе, либо процесс происходит настолько быстро, что теплообмен не играет существенной роли (взрыв).

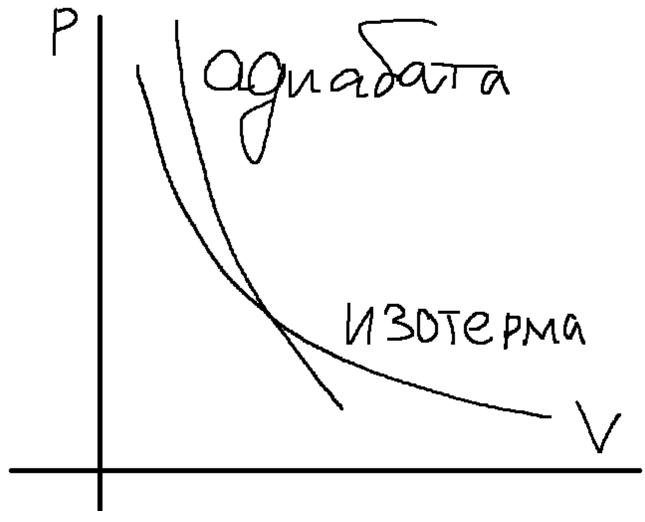
$$C_{ ext{aдиабатический}} = rac{\delta Q}{dT} = 0$$
 $0 = C_V dT + P dV$

Если сжать шину, то она нагреется. Уравнение адиабаты.

$$\delta Q=0\Rightarrow dU+\delta A=0$$
 $C_VdT+PdV=0$
 $PV=RT$
 $d(PV)=d(RT)$
 $PdV+VdP=RdT$
 $dT=rac{1}{R}(PdV+VdP)$
 $\frac{C_V}{R}(PdV+VdP)+PdV=0$
 $\frac{C_V+R}{R}(PdV+C_VVdP=0)$
 $\gamma=rac{C_P}{C_V}$ - показатель адиабаты $\gamma PdV+VdP=0$
 $\gamma \ln V+\ln P=const$
 $\ln(V^\gamma P)=const$
 $PV^\gamma=const$ - уравнение адиабаты в (P,V)

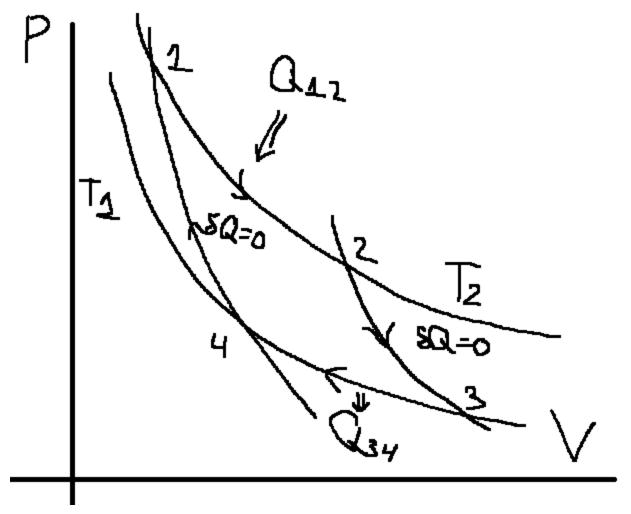
См. последний столбец таблицы.





Процесс, у которого начальное и конечное состояние совпадают, называют циклическим. $\delta U=0$

Поэтому в круговом процессе Q=A цикл Карно



Уравнение адиабаты в (V, T):

$$PV^{\gamma} = const \ PV = RT \ P = rac{RT}{V} \implies P \sim rac{T}{V} \ rac{T}{V}V^{\gamma} = const \Rightarrow \ TV^{\gamma-1} = const$$

КПД:

$$\eta = rac{A}{Q_{ extit{nonyченноe}}}$$

10/03/2025

Второе начало термодинамики

Формулировка Томпсона:

Невозможен процесс, **единственным результатом** которого будет превращение в работу теплоты, взятой от теплового резервуара с одной температурой.

Формулировка Клаузиуса:

Невозможен процесс, единственным результатом которого будет передача теплоты от холодного тела горячему.

Теорема Карно:

Э.Ферми "Термодинамика".

Обратимый процесс - проход через одни и те же стадии как в прямом, так и обратном направлении.

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_2}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_2}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_2}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_2}{Q_1} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_2}{Q_1} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

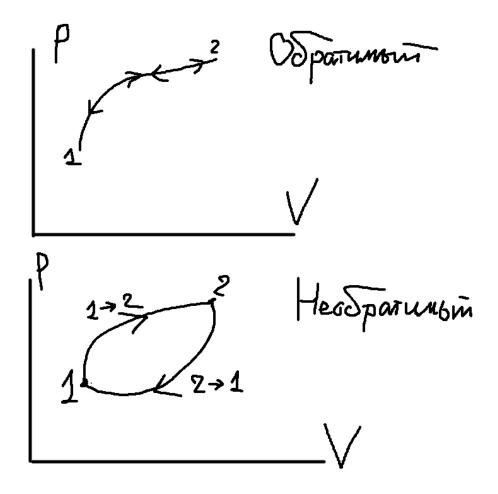
$$\frac{Q_2}{Q_1} \leq \frac{Q_1}{Q_2'}$$

$$\frac{Q_1}{Q_1} \leq \frac{Q_1}{Q_1}$$

$$\frac{Q_1}{Q_2} \leq \frac{Q_1}{Q_1}$$

$$\frac{Q_1}{Q_1} \leq \frac{Q_1}{Q_1}$$

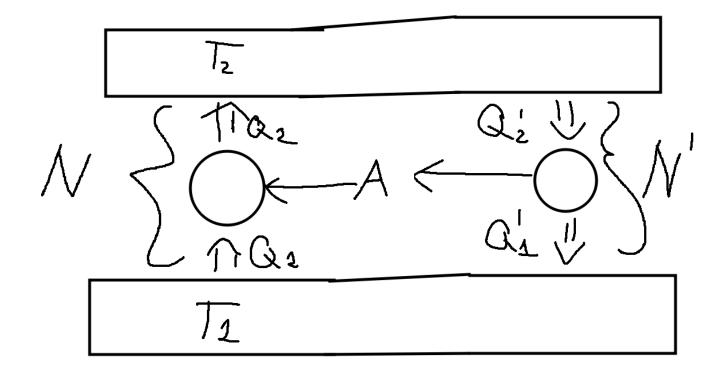
(Справа тоже Т2, потом исправил)



Возьмём N обратных циклов 1 машины и N' обычных циклов 2 машины таким образом, что

$$NQ_1=N^\prime Q_1^\prime$$

Рассмотрим объединённую тепловую машину N обратных "N1" N' обратных "N2"



 Q_{Σ} у резервуара с температурой T_1

$$Q^{\Sigma}_{(T_1)} = Q'_1 N' - Q_1 N = 0$$

(Так подобрали, что один резервуар получил столько же тепла, сколько отдал)

$$A_{\scriptscriptstyle ext{ iny IMKJA}} = N'Q_2' - NQ_2 = Q_{\scriptscriptstyle ext{ iny IMKJA}}$$

Согласно второму началу термодинамики невозможно получить пололжительную работу, взяв теплоту от резервуара с одной температурой. \Rightarrow

$$A_{ ext{пикла}} \leq 0$$

$$rac{N'Q_2'-NQ_2\leq 0}{NQ_1=N'Q_1'}\Rightarrowrac{Q_2}{Q_1}\geqrac{Q_2'}{Q_1'}\Leftrightarrowrac{Q_1'}{Q_2'}\geqrac{Q_1}{Q_2},$$
 чтд

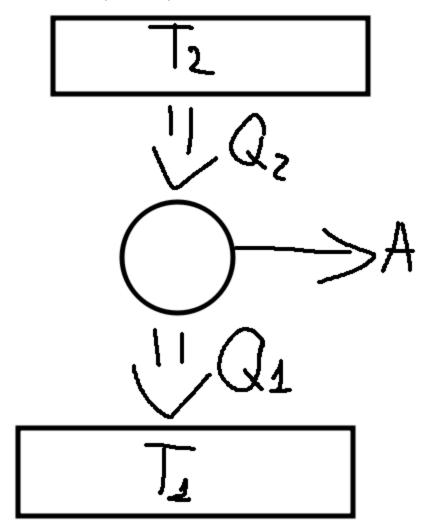
Если вторая машина тоже обратимая, то в доказательстве их можно поменять ролями и тогда мы получим

$$rac{Q_2}{Q_1} \leq rac{Q_2'}{Q_1'}$$

Из этого следует, что $rac{Q_1'}{Q_2'} = rac{Q_1}{Q_2}$

Если вторая машина необратима, то неравенство строгое.

Следствия из теоремы Карно:



$$\eta = rac{A_{ ext{ iny IUKЛA}}}{Q_{ ext{ iny HAIPBBATEЛЯ}}} = rac{A}{Q_2} \ A = A_{ ext{ iny IUKЛA}} = Q_2 - Q_1 \ \eta = rac{Q_2 - Q_1}{Q_2} = 1 - rac{Q_1}{Q_2}$$

КПД обратимой машины выше КПД необратимой машины.

КПД всех обратимых машин, действующих между температурами T_2 и T_1 одинаков. Отношение теплот Q_2 и Q_1 связано с температурами T_2 и T_1 Для обратимой машины:

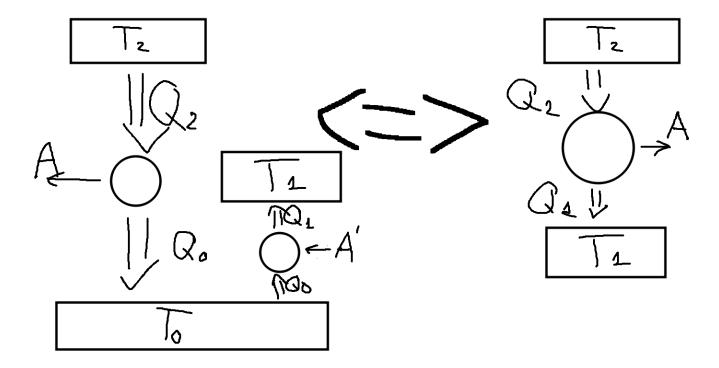
$$rac{Q_2}{Q_1}=f(T_2,T_1)$$

Выберем некоторую стандартную температуру T_0 .

$$egin{aligned} rac{Q_2}{Q_0} &= f(T_2, T_0) \ rac{Q_1}{Q_0} &= f(T_1, T_0) \end{aligned}$$

Поскольку T_0 фиксирована

$$egin{aligned} rac{Q_2}{Q_0} &= f(T_2) \ rac{Q_1}{Q_0} &= f(T_1) \end{aligned}$$

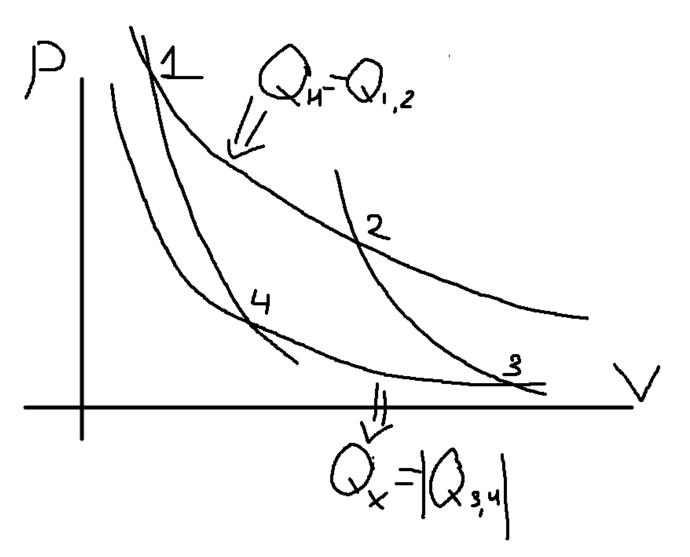


$$f(T_2,T_1) = rac{Q_2}{Q_1} \ rac{Q_2}{Q_1} = rac{f(T_2)}{f(T_1)}$$

Абсолютная термодинамическая температура

Покажем, что в качестве f(T) может быть выбрана температура идеального газового термометра.

Для этого рассмотрим цикл Карно



 $Q_{\scriptscriptstyle \mathrm{H}}$ - тепло нагревателя

 Q_{x} - тепло, полученное холодильником

$$1 o 2 \ (T = {
m const} \Rightarrow dU = 0) \ \Rightarrow \delta Q = \delta A = P dV$$
 $Q_{12} = \int_{V_1}^{V_2} P(V) dV = R T_2 \int_{V_1}^{V_1} rac{dV}{V} = R T_2 \ln \left(rac{V_2}{V_1}
ight)$ $3 o 4 \ (T = {
m const} \Rightarrow dU = 0) \ \delta Q = \delta A = P dV$ $|Q_{34}| = Q_{43} = R T_1 \int_{V_4}^{V_3} rac{dV}{V} = R T_1 \ln \left(rac{V_3}{V_4}
ight)$ $rac{Q_{\rm H}}{Q_{\rm x}} = rac{\cancel{K} T_2 \ln \left(rac{V_2}{V_1}
ight)}{\cancel{K} T_1 \ln \left(rac{V_3}{V_4}
ight)}$ $2 o 3$ - адиабата $\Rightarrow PV^{\gamma} = {
m const}$ $PV = RT \ (1 \ {
m modify})$ $P = rac{RT}{V} \sim rac{T}{V} \Rightarrow PV^{\gamma} \sim \left(rac{T}{V}
ight)V^{\gamma} = TV^{\gamma-1}$ Уравнение адиабаты: $TV^{\gamma-1} = {
m const}$ $T_2V_2^{\gamma-1} = T_1V_3^{\gamma-1}$ $1 o 4$: адиабата $\Rightarrow T_2V_1^{\gamma-1} = T_1V_4^{\gamma-1} \Rightarrow \left(rac{V_2}{V_1}
ight)^{\gamma-1} = \left(rac{V_3}{V_4}
ight)^{\gamma-1} \Rightarrow \left(rac{V_2}{V_1}
ight)^{\gamma-1} \Rightarrow \ln \left(rac{V_2}{V_1}
ight) = \ln \left(rac{V_3}{V_4}
ight) \Rightarrow rac{Q_{\rm H}}{Q_{\rm X}} = rac{T_2}{T_1}$

Мы нашли КПД цикла Карно.