

ZASADA ZACHOWANIA MOMENTU PĘDU

def. MOMENT PĘDU (WZGLĘDEM $\vec{r}_0 = 0$)

$$\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p} = m \vec{r} \times \dot{\vec{r}}$$

MOMENT SIŁY: $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$

R-MIE NEWTONA:

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = m \dot{\vec{r}} \times \dot{\vec{r}} + m \vec{r} \times \ddot{\vec{r}} = \vec{r} \times \vec{F} = \vec{M}$$

JESLI $\vec{M} = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{const} = \vec{L}_0$

JESLI $M_n = 0$ (SKŁADOWA WZGLĘDN WIERZOSRA \vec{n}), TO $L_n = \vec{L} \cdot \vec{n} = \text{const} = L_{n0}$

NP. SIŁA CENTRALNA, TRN. $\vec{F} = F_r \vec{e}_r = F_r(r, \theta, \varphi) \vec{e}_r$ (NP. GRAWITACJA)

WTEDY $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F} = (r \vec{e}_r) \times (F_r \vec{e}_r) = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{const}$

CZYLI W RUCHU W POLU SIŁY CENTRALNEJ MOMENT PĘDU JEST ZACHOWANY;
RUCH TAKI ODBYWA SIĘ W PŁASZCZYźnie PRZECHODZĄCEJ PRZEZ CENTRUM
SIŁY I \perp DO \vec{L} .

ZASADA ZACHOWANIA ENERGII

def. ENERGIA KINETYCZNA: $T = \frac{1}{2} m \vec{v}^2$

1. TOTEZ $\frac{dT}{dt} = m \vec{v} \cdot \vec{a} = \vec{F} \cdot \vec{v} \Rightarrow T - T_0 = \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_{\vec{r}_0}^{\vec{r}} \vec{F} \cdot d\vec{r}$

PRACA WYKONANA PRZEZ SIŁĘ \vec{F}

SIŁY ZYROSKOPOWE - T.ZE $\vec{F} \perp \vec{v}$; WTEDY T JEST CAŁKĄ RUCHU
(NP. SIŁA LORENTZA W POLU MAGNETYCZNYM $\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}$)
- SIŁA CORIOLISA $- 2m \vec{\omega} \times \vec{v}$

SIŁY DISSYPATYWNE - T.ZE $\vec{F} \parallel \vec{v}$, PRZECIWNIE SKIEROWANE
(NP. SIŁA OPORU $\vec{F} \sim -v^n \frac{\vec{v}}{v}$)

SIŁY POTENCJALNE - TAKIE KTÓRE MOŻNA ZAPISAĆ JAKO $\vec{F}(\vec{r}, t) = -\text{grad} V(\vec{r}, t)$

$V(\vec{r}, t)$ - ENERGIA POTENCJALNA P-TU MATERIAŁNEGO

TW. \vec{F} POTENCJALNA $\Leftrightarrow \text{rot} \vec{F} = 0$ (Gdyż $\text{rot grad} = 0$)
W OBSZARZE JEDNOSPÓJNYM

SIŁA POTENCJALNA ZACHOWAWCZA: $\frac{\partial V}{\partial t} = 0$, TZW. $V = V(\vec{r})$; WTEDY CAŁKOWITA ENERGIA:

$E = T + V = \text{const}$: $\frac{dE}{dt} = \frac{dT}{dt} + \frac{dV}{dt} = \vec{F} \cdot \vec{v} + \dot{\vec{r}} \cdot \text{grad} V = -\text{grad} V \cdot \vec{v} + \vec{v} \cdot \text{grad} V = 0$

NP. $\vec{F} = \vec{F}(x)$ JEST POTENCJALNA, WTEDY $V = -\vec{F}(x) \cdot \vec{r}$

NP. SIŁA ODŚRODKOWA JEST POTENCJALNA, $V = -\frac{1}{2} m (\vec{\omega} \times \vec{r})^2$
 JEST ZACHOWAWCZA GDY $\vec{\omega} = \text{const}$

NP. SIŁA BEZWADNOŚCI NIE JEST ZACHOWAWCZA; GDYŻ:
 $(-m \vec{\omega} \times \vec{r}) \quad \text{rot}(-m \vec{\omega} \times \vec{r}) = -2m \vec{\omega}$

NP. SIŁA $\vec{F} = F_r(r) \vec{e}_r$ JEST POTENCJALNA I ZACHOWAWCZA, $V = -\int F_r dr$
 WTEDY ENERGIA KINETYCZNA:

$$T = \frac{1}{2} m \dot{\vec{r}}^2 = \frac{m}{2} \dot{r}^2 + \frac{1}{2} m r^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \dot{r}^2 + \frac{1}{2} \frac{L^2}{m r^2}$$

(G.R. 4) (DLA $\theta = \frac{\pi}{2}$)

WIEKAD BIEGUNOW W PŁASZCZYźnie RUCHU ($\theta = \frac{\pi}{2}$)
 $\vec{v} = \dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi \Rightarrow v^2 = \dot{r}^2 + r^2 \dot{\varphi}^2$

MOMENT PĘDU
 $L = m \vec{r} \times \vec{v} = m r \vec{e}_r \times (\dot{r} \vec{e}_r + r \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi) = m r^2 \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi$
 $\Rightarrow L^2 = m^2 r^4 \dot{\varphi}^2 = L^2$
 $L = m r^2 \dot{\varphi}$

• CAŁKOWITA ENERGIA:

$$E = \frac{1}{2} m \dot{r}^2 + \frac{1}{2} \frac{L^2}{m r^2} + V(r) = \text{const}$$

$\underbrace{\frac{1}{2} \frac{L^2}{m r^2}}_{V_{\text{eff}}(r)}$

$$\Rightarrow \dot{r}^2 = \frac{2E}{m} - \frac{2}{m} V_{\text{eff}}$$

$$t = \pm \int \frac{dr}{\sqrt{\frac{2}{m}(E - V_{\text{eff}})}} \Rightarrow r = r(t) \leftarrow \text{MOŻNA WYZNACZYĆ}$$

• MOMENT PĘDU:

$$m r^2 \dot{\varphi} = L = \text{const}$$

STAD MOŻEMY WYZNACZYĆ:

$$\Downarrow \varphi = \frac{L}{m} \int \frac{dt}{r(t)^2}$$

OSTATECZNIE MOŻNA DOŚCIĄĆ R-NIE TORU $r = r(\varphi)$.

• PONADTO, KORZYSTAJĄC Z $\dot{r} = -\frac{L^2}{m} \frac{d}{d\varphi} \frac{1}{r}$,

CAŁKA ENERGII DAJE:

$$E = \frac{L^2}{2m} \left(\frac{d}{d\varphi} \frac{1}{r} \right)^2 + V_{\text{eff}}(r)$$

$$\Rightarrow \varphi = \pm \int \frac{d\frac{1}{r}}{\sqrt{\frac{2m}{L^2} (E - V_{\text{eff}})}}$$

WERSJA
 - WZÓRU BINETA
 NA TOR RUCHU
 $r = r(\varphi)$

$$\left(\begin{aligned} \dot{r} &= \frac{dr}{dt} \dot{\varphi} = \frac{L}{m r^2} \frac{dr}{d\varphi} \\ &= -\frac{L}{m} \frac{d}{d\varphi} \frac{1}{r} \end{aligned} \right)$$

PRZERYWNIK - OPERATORY RZEMIONKOWE

NABLA: $\nabla = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{bmatrix}$

• POLE SKALARNE: FUNKCJA PRZYJMĄCA W KAŻDYM PŁCIE PRZESTRZEN WARTOŚĆ SKALARNA (LICZBA)
np. TEMPERATURA, POTENCJAŁ

• POLE WEKTOROWE: $\underline{\quad}$ $\underline{\quad}$ WEKTOROWY
np. SIŁA GRAWITACYJNA; NAPIĘCIE POLA ELEKTROSTATYCZNEGO

GRADIENT: $\text{grad } f(x,y,z) := \begin{bmatrix} \frac{\partial f}{\partial x} \\ \frac{\partial f}{\partial y} \\ \frac{\partial f}{\partial z} \end{bmatrix} = \nabla f$; POLE SKALARNE \rightarrow POLE WEKTOROWE

BIEGUNOWY: $\text{grad } f(\rho, \varphi, z) = \frac{\partial f}{\partial \rho} \bar{e}_\rho + \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \bar{e}_\varphi + \frac{\partial f}{\partial z} \bar{e}_z$

SFERYCZNY: $\text{grad } f(r, \theta, \varphi) = \frac{\partial f}{\partial r} \bar{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \bar{e}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \bar{e}_\varphi$

DYWERGENCJA: $\text{div } \vec{A} = \text{div} (A_x \bar{e}_x + A_y \bar{e}_y + A_z \bar{e}_z) = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} = \nabla \cdot \vec{A}$
POLE WEKTOROWE \rightarrow POLE SKALARNE

BIEGUNOWY: $\vec{A} = A_\rho \bar{e}_\rho + A_\varphi \bar{e}_\varphi + A_z \bar{e}_z$
 $\text{div } \vec{A} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial(\rho A_\rho)}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{\partial A_z}{\partial z}$

SFERYCZNY: $\vec{A} = A_r \bar{e}_r + A_\theta \bar{e}_\theta + A_\varphi \bar{e}_\varphi$
 $\text{div } \vec{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 A_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial(\sin \theta \cdot A_\theta)}{\partial \theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial A_\varphi}{\partial \varphi}$

ROTACJA:

$\text{rot } \vec{A} = \nabla \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \bar{e}_x & \bar{e}_y & \bar{e}_z \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \\ \frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \\ \frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \end{bmatrix}$

BIEGUNOWY: $\text{rot} (A_\rho \bar{e}_\rho + A_\varphi \bar{e}_\varphi + A_z \bar{e}_z) = \left(\frac{\partial A_z}{\partial \varphi} - \frac{\partial A_\varphi}{\partial z} \right) \bar{e}_\rho + \left(\frac{\partial A_\rho}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial \rho} \right) \bar{e}_\varphi + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial(\rho A_\varphi)}{\partial \rho} - \frac{\partial A_\rho}{\partial \varphi} \right) \bar{e}_z$
SFERYCZNY: SPRAWDZIĆ!
POLE WEKTOROWE \rightarrow POLE WEKTOROWE

FART: $(\text{div rot } \vec{A}) = \partial_i (\text{rot } \vec{A})_i = \partial_i \epsilon_{ijk} \partial_j A_k = \epsilon_{ijk} \partial_i \partial_j A_k = -\epsilon_{ijk} \partial_j \partial_i A_k = -\epsilon_{ijk} \partial_j \partial_i A_k = 0$
 $(\text{rot grad } f)_i = \epsilon_{ijk} \partial_j (\text{grad } f)_k = \epsilon_{ijk} \partial_j \partial_k f = 0$

NP. $\frac{dV(\vec{r})}{dt} = \frac{dV(x,y,z)}{dt} = \frac{dx}{dt} \frac{\partial V}{\partial x} + \frac{dy}{dt} \frac{\partial V}{\partial y} + \frac{dz}{dt} \frac{\partial V}{\partial z} = \left(\frac{dx}{dt} \bar{e}_x + \frac{dy}{dt} \bar{e}_y + \frac{dz}{dt} \bar{e}_z \right) \cdot \begin{bmatrix} \frac{\partial V}{\partial x} \\ \frac{\partial V}{\partial y} \\ \frac{\partial V}{\partial z} \end{bmatrix} = \vec{v} \cdot \text{grad } V$

4. DYNAMIKA UKŁADU PUNKTÓW MATERIALNYCH SWOBODNYCH

ROZWAŻMY UKŁAD n P-TÓW MATERIALNYCH O MASACH m_i , POŁOŻENIACH \vec{r}_i , GDZIE PUNKT i ODDZIAŁUJE NA j -TY SIŁĄ \vec{F}_{ji} ORAZ SIŁAMI ZEWNĘTRZNYCH \vec{F}_{i0} NA i -TY PUNKT.

III ZASADA DYNAMIKI:

$$\vec{F}_{ij} = -\vec{F}_{ji}$$

- RÓWNIANIA RUCHU NEWTONA W UKŁADZIE INERCJALNYM - UKŁAD 3M R-NAJ RÓZNICZKOWYCH ZWYKRYNYCH 2. RZĘDU NA 3M NIEWIADOMYCH $\vec{r}_i(t)$

$$m_i \ddot{\vec{r}}_i = \vec{F}_{i0} + \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^n \vec{F}_{ij} \equiv \vec{F}_i$$

(W UKŁADZIE NIENERCJALNYM \vec{F}_{i0} WZGLĘDNĄ SIŁY BEZWŁADNOŚCI)

- ŚRODEK MASY: $\vec{R} := \frac{1}{M} \sum_{i=1}^n m_i \vec{r}_i$, $M = \sum_{i=1}^n m_i$ - MASA CAŁKOWITA UKŁADU

PRZECHODZAC Z UKŁADU U DO U' : $\vec{r}_i = \vec{r}_0 + \vec{r}'_i \Rightarrow$

$$\Rightarrow \vec{R} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^n m_i (\vec{r}_0 + \vec{r}'_i) = \frac{1}{M} \vec{r}_0 \sum_{i=1}^n m_i + \frac{1}{M} \sum_{i=1}^n m_i \vec{r}'_i = \vec{r}_0 + \vec{R}'$$

W UKŁADZIE ŚRODKA MASY $\vec{r}_0 = \vec{R} \Rightarrow \vec{R} = \vec{R} + \vec{R}'(s) \Rightarrow \vec{R}'(s) = 0$

- PĘD UKŁADU P-TÓW MATERIALNYCH

$$\vec{P} = \sum_{i=1}^n \vec{p}_i = \sum_{i=1}^n m_i \dot{\vec{r}}_i = M \dot{\vec{R}}, \quad \text{ZATEM Z R-NAJ RUCHU I III ZASADY:}$$

$$\frac{d\vec{P}}{dt} = \sum_{i=1}^n m_i \ddot{\vec{r}}_i = \sum_{i=1}^n \vec{F}_{i0} + \sum_{i=1}^n \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq i}}^n \vec{F}_{ij} = \sum_{i=1}^n \vec{F}_{i0} + \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^n (\vec{F}_{ij} + \vec{F}_{ji}) = \sum_{i=1}^n \vec{F}_{i0} \equiv \vec{F}$$

CZYLI: $M \dot{\vec{R}} = \vec{F}$ = WYPADKOWA SIŁA DZIAŁAJĄCYCH NA UKŁAD

CZYLI OPIS RUCHU CAŁA (UKŁADU P-TÓW) ZATYMY PRZEZ OPIS RUCHU ŚRODKA MASY

- JEŚLI $\vec{F} = \sum_{i=1}^n \vec{F}_{i0} = 0 \Rightarrow \vec{P} = \text{const} = \vec{P}_0 \Rightarrow$ ŚRODEK MASY PORUSZA SIĘ JEJEDNOSTAJNIE PROSTOLINOWO: $\vec{R} = \vec{R}_0 + \frac{\vec{P}_0}{M} (t - t_0)$

- PRZY ZMIANIE $U \rightarrow U'$: $\vec{P} = M \dot{\vec{r}}_0 + \vec{P}'$, $\vec{r}_0 = \vec{R} \Rightarrow \vec{P}'(s) = 0$

($\vec{r}'_i = \vec{r}_0 + \vec{r}'_i$) • W SUMIE 6 CAŁEK RUCHU: \vec{P}_0 ORAZ $\vec{R}_0 = \vec{R} - \frac{\vec{P}_0}{M} (t - t_0)$

• MOMENT PĘDU UKŁADU (WZGLĘDEM POZOSTAŁYCH UKŁADU ODNIESIENIA)

$$\vec{L} = \sum_{i=1}^n \vec{L}_i = \sum_{i=1}^n m_i \cdot \vec{r}_i \times \dot{\vec{r}}_i$$

$$\Rightarrow \frac{d\vec{L}}{dt} = \sum_{i=1}^n m_i \left(\dot{\vec{r}}_i \times \dot{\vec{r}}_i + \vec{r}_i \times \ddot{\vec{r}}_i \right) = \sum_i \vec{r}_i \times \vec{F}_{i0} + \sum_{\substack{i,j=1 \\ i \neq j}}^n \vec{r}_i \times \vec{F}_{ij} =$$

$$= \sum_i \vec{r}_i \times \vec{F}_{i0} + \frac{1}{2} \sum_{\substack{i,j=1 \\ i \neq j}}^n (\vec{r}_i - \vec{r}_j) \times \vec{F}_{ij}$$

↑
ZADADA

JESLI SIŁY WEWNĘTRZNE SĄ CENTRALNE, $\vec{F}_{ij} \parallel (\vec{r}_i - \vec{r}_j)$, TO ZNIKA MOMENT SIŁ WEWNĘTRZNYCH: \Rightarrow

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \sum_{i=1}^n \vec{r}_i \times \vec{F}_{i0} \equiv \vec{M} \quad = \text{MOMENT SIŁ ZEWNĘTRZNYCH}$$

JESLI $\vec{M} = 0 \Rightarrow \vec{L} = \text{CONST}$, 3 CAŁKI RUCHU

PRZY ZMIANIE UKŁADU ODNIESIENIA:

$$\vec{L} = \sum_i m_i (\vec{r}_0 + \vec{r}_i') \times (\dot{\vec{r}}_0 + \dot{\vec{r}}_i') = M \vec{r}_0 \times \dot{\vec{r}}_0 + M \vec{r}_0 \times \dot{\vec{R}}' + M \vec{R}' \times \dot{\vec{r}}_0 + \vec{L}'$$

W UKŁADZIE ŚRODKA MASY S, $\vec{R}' = 0, \vec{r}_0 = \vec{R} \Rightarrow$

$$\vec{L} = M \vec{R} \times \dot{\vec{R}} + \vec{L}'(s) = \vec{R} \times \vec{P} + \vec{L}'(s)$$

CAŁKOWITY MOMENT PĘDU ŚRODKA MASY

↑
PĘD CAŁKOWITY

ZADANIE: WYKAZAĆ: $\frac{d\vec{L}'(s)}{dt} = \vec{M}'(s) = \text{MOMENT SIŁ ZEWNĘTRZNYCH WZGLĘDEM ŚRODKA MASY}$

PODSUMOWANIE

W SUMIE ~~NO~~ CAŁEK RUCHU. ~~\vec{P}_0, \vec{R}_0~~

ENERGIA KINETYCZNA UKŁADU

ENERGIA KINETYCZNA:

$$T = \sum_{i=1}^n T_i = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i \dot{\vec{r}}_i^2$$

$$\Rightarrow \frac{dT}{dt} = \sum_{i=1}^n m_i \dot{\vec{r}}_i \cdot \ddot{\vec{r}}_i = \sum_{i=1}^n \vec{F}_i \cdot \dot{\vec{r}}_i \quad \otimes$$

JESLI SIŁY \vec{F}_i SA POTENCJALNE TO ISTNIEJE $V(\vec{r}_1, \dots, \vec{r}_n; t) =$
 = ENERGIA POTENCJALNA UKŁADU, T.ZE $\vec{F}_i = -\text{grad}_i V(\vec{r}_1, \dots, \vec{r}_n; t)$

skoro $\frac{dV}{dt} = \sum_{i=1}^n \dot{\vec{r}}_i \cdot \text{grad}_i V + \frac{\partial V}{\partial t} \quad \otimes$

TO \otimes & $\otimes \Rightarrow$

$$\frac{dT}{dt} = -\frac{dV}{dt} + \frac{\partial V}{\partial t} \Leftrightarrow \frac{d}{dt}(T+V) = \frac{\partial V}{\partial t}$$

$\Rightarrow E = \text{ENERGIA MECHANICZNA}$

JESLI SIŁY SA ZACHOWAWCZE, $\frac{\partial V}{\partial t} = 0 \Rightarrow$

$$E = \text{CONST}$$

JEDNA CAŁKA RUCHU

ZMIANA UKŁADU ODMIESIENIA:

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n m_i (\dot{\vec{r}}_0 + \dot{\vec{r}}_i')^2 = \frac{1}{2} M \dot{\vec{r}}_0^2 + M \dot{\vec{r}}_0 \cdot \dot{\vec{R}}' + T'$$

JESLI U' = UKŁAD ŚRODKA MASY S , TO TW. KÖNIGA:

$$T = \frac{1}{2} M \dot{\vec{R}}^2 + T(S)$$

PODSUMOWANIE

- W SUMIE 10 CAŁEK RUCHU: \vec{P}_0, \vec{L}_0, E ,
 DLA UKŁADU n CIAŁ MATERIALNYCH ODDZIAŁUJĄCYCH Z SOBĄ
 SIŁAMI CENTRALNYMI ZACHOWAWCZYMI SPEŁNIAJĄCYMI III ZASADĘ DYNAMIKI,
 PRZY BRANKU SIŁ ZELINEARIZACYJNYCH.
- \Rightarrow MOŻNA ZREDUKOWAĆ RZĄD UKŁADU RÓWNAŃ RUCHU Z $6n$ DO $6n-10$.
- DLA 2 CIAŁ: DOSTAJEMY UKŁAD RZĄDU $6 \cdot 2 - 10 = 2$.