

MECHANIKA ANALITYCZNA

Piotr Kotowski
Mirosław Bocian

Tematyka wykładu: MMM041005

- zasada prac przygotowanych
- równania Lagrange'a II rodzaju

Literatura:

1. Zawadzki J., Siuta W. Mechanika ogólna
2. Leyko J. Mechanika ogólna
3. J. Misiak, Mechanika ogólna, WNT
4. Giergiel J., Zbiór zadań z mechaniki ogólnej, Wyd. AGH, [dostęp elektroniczny](#)
5. Giergiel J., Głuch L., Łopata A., Zbiór zadań z mechaniki: metodyka rozwiązań, Wyd. AGH, [dostęp elektroniczny](#)
6. **Mieszczerski I.W. Zbiór zadań z mechaniki, PWN**
7. Romicki R. Rozwiązania zadań I.W. Mieszczerskiego
8. Nizioł J., Metodyka rozwiązywania zadań z mechaniki, WNT
9. Cz. Witkowski, Zbiór zadań z mechaniki cz. 3, PWr

Textbooks

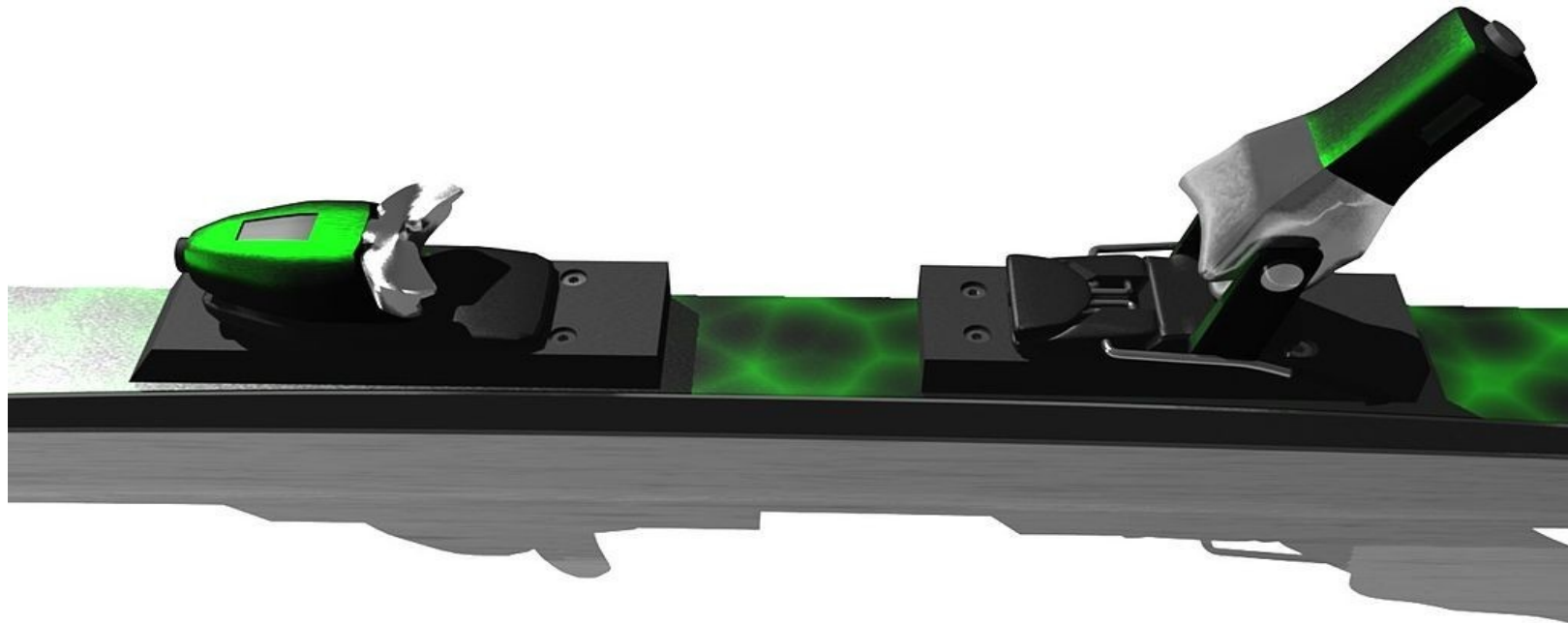
1. Jerry Ginsberg, Engineering Dynamics, Cambridge
2. D. G., W. H., J. Sch., W. A. W., S. G., Engineering Mechanics 3, Springer
3. R.C. Hibbeler, Engineering Mechanics – Statics, Pearson
4. R.C. Hibbeler, Structural Analysis, Pearson
5. G.W. Housner, D.E. Hudson, Applied Mechanics – Dynamics
6. C. Hartsuijker, J.W. Welleman, Engineering Mechanics, Springer

<https://kmim.wm.pwr.edu.pl/kotowski/dydaktyka/mechanika-analityczna>

Godziny konsultacji:
Jeszcze podam :-)

Więzy

(I. poj. wiązanie)



Więzy

wszelkiego rodzaju ograniczenia
wpływające na ruch ciała (układu ciał)

ograniczenia: geometryczne lub kinematyczne

(położenia i prędkości muszą spełniać pewne
warunki, niewynikające z równań ruchu)

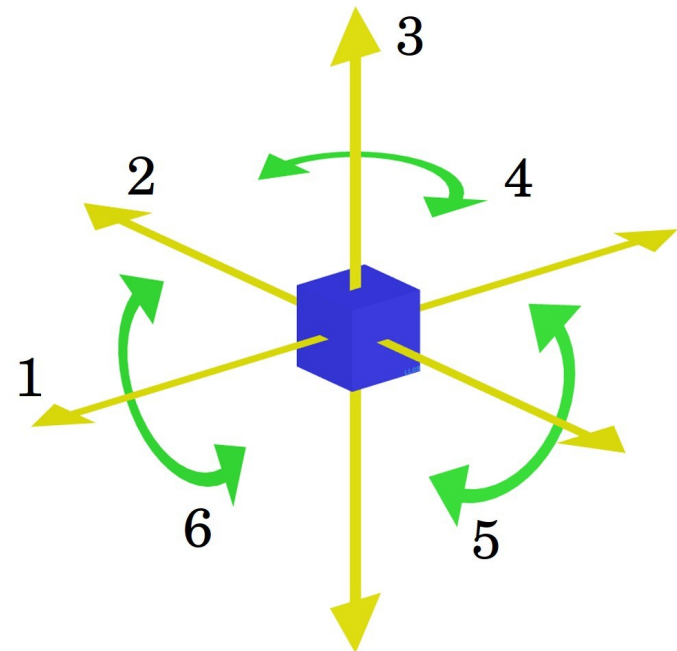
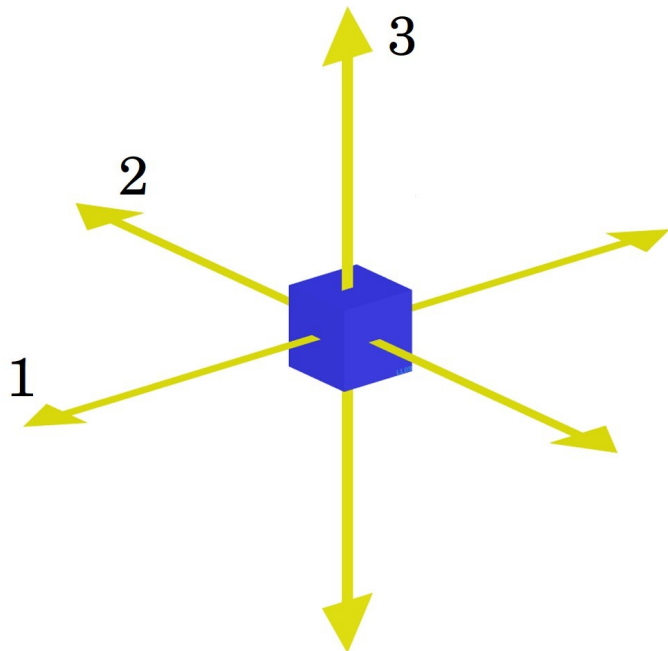
związki analityczne opisujące te warunki
nazywają się równaniami więzów.

$$f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$$

RUCH SWOBODNY



RUCH SWOBODNY



RUCH NIESWOBODNY



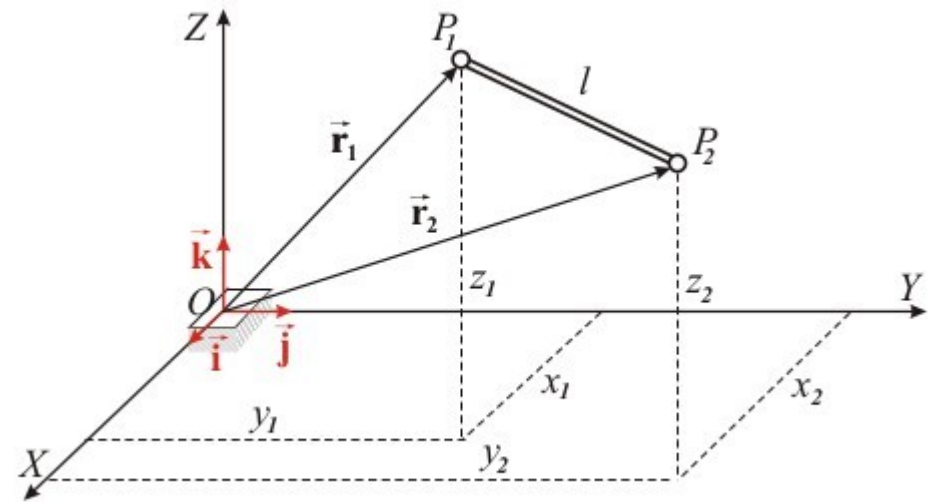
Klasyfikacja więzów

- holonomiczne i nieholonomiczne
- skleronomiczne i reonomiczne
- dwustronne i jednostronne
- idealne

więzy dwustronne

Przykład:

dwa punkty materialne
połączone prętem o stałej
długości „l”



Równanie więzów:

$$f \equiv (\vec{r}_1 - \vec{r}_2) \cdot (\vec{r}_1 - \vec{r}_2) - l^2 = 0$$

$$f \equiv (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 + (z_1 - z_2)^2 - l^2 = 0$$

więzy dwustronne

Przykład:

punkt materialny poruszający się ze stałą,
co do wartości, prędkością

Równanie więzów:

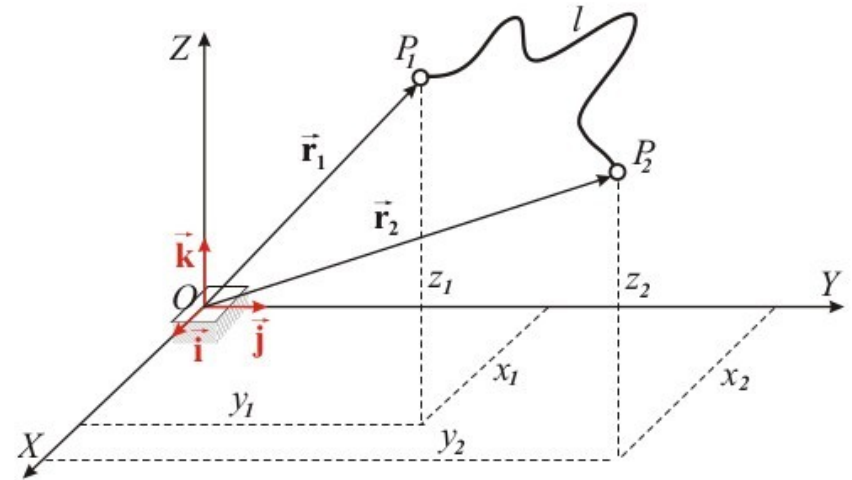
$$f_1 \equiv \dot{\mathbf{r}} \cdot \dot{\mathbf{r}} - v_0^2 = 0$$

$$f_1 \equiv \dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2 - v_0^2 = 0$$

więzy jednostronne

Przykład:

dwa punkty materialne
połączone nierozciągliwą
nicią o długości „ l ”



Równanie więzów:

$$f \equiv (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 + (z_1 - z_2)^2 - l^2 \leq 0$$

więzy jednostronne

Przykład:

punkt materialny poruszający się z prędkością o wartości nie mniejszej od „dopuszczalnej”

Równanie więzów:

$$f_1 \equiv \dot{\mathbf{r}} \cdot \dot{\mathbf{r}} - v_0^2 \geq 0$$

$$f_1 \equiv \dot{x}^2 + \dot{y}^2 + \dot{z}^2 - v_0^2 \geq 0$$

więzy jednostronne

Przykład:

punkt materialny poruszający się wewnątrz
prostokąta o wymiarach a, b, c

Równania więzów:

$$f_1 \equiv x \geq 0, \quad f_2 \equiv a - x \geq 0$$

$$f_3 \equiv y \geq 0, \quad f_4 \equiv b - y \geq 0$$

$$f_5 \equiv z \geq 0, \quad f_6 \equiv c - z \geq 0$$

więzy jedno- i dwustronne

UWAGA:

- liczba więzów dwustronnych jest ograniczona,
- liczba więzów jednostronnych jest nieograniczona
- więzy dwustronne **stale** ograniczają położenia i ruch punktów
- więzy jednostronne nakładają ograniczenia na położenia i ruch punktów tylko wówczas, gdy są „napięte”

więzy holonomiczne (geometryczne, skończone)

gdy **prędkość** nie występuje w równaniach więzów,

$$f_p(t, x_i, y_i, z_i) = 0$$

więzy nieholonomiczne (kinematyczne, różniczkowe)

gdy **prędkość** występuje w równaniach więzów,

$$f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$$

więzy holonomiczne

Przykład:

punkty materialne pozostają na pewnej poruszającej się płaszczyźnie

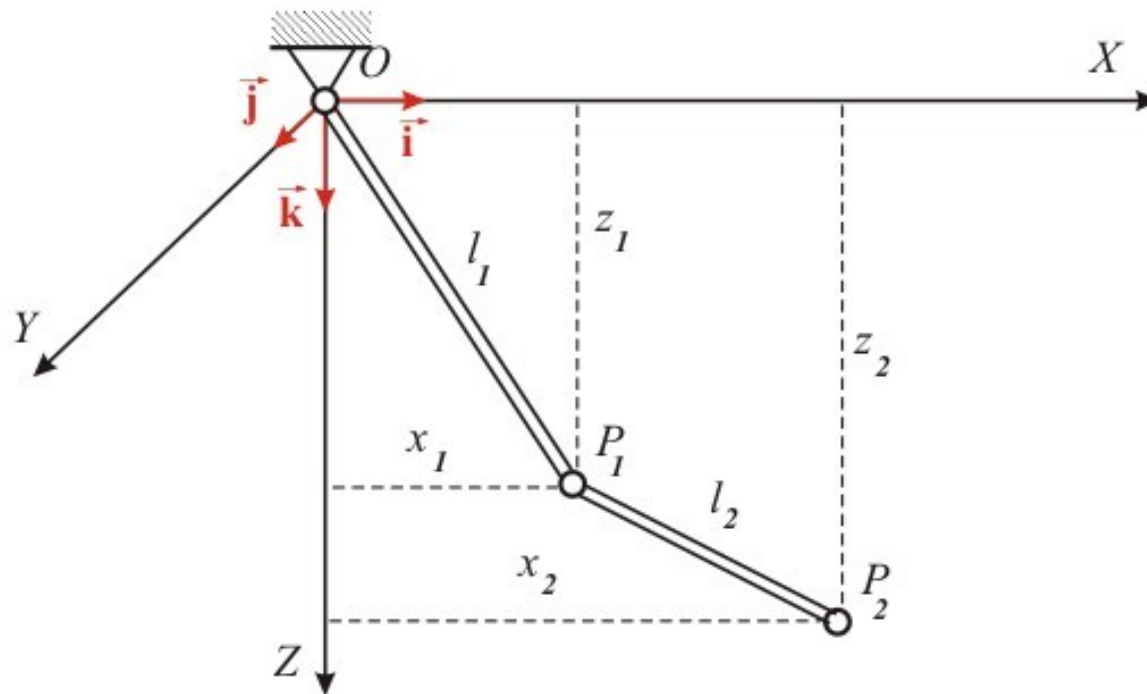
Równanie więzów:

$$f_i \equiv A x_i + B y_i + C z_i - D t = 0, \quad (i = 1, \dots, N)$$

więzy holonomiczne

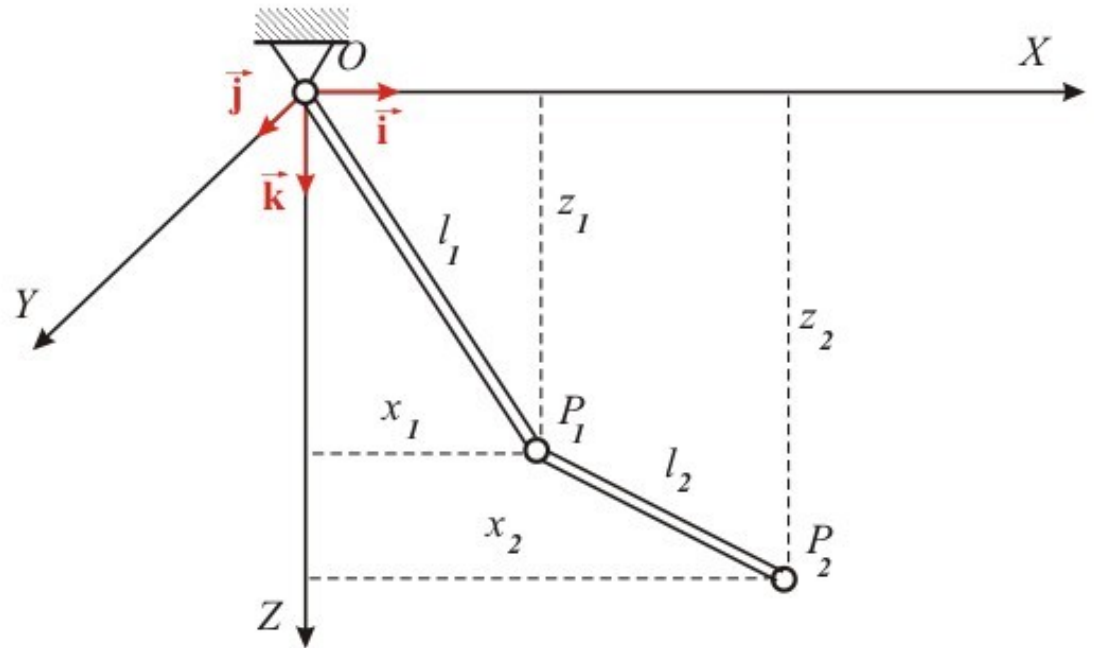
Przykład:

dwa punkty materialne poruszają się w płaszczyźnie XZ będąc połączone prętem, ponadto jeden punkt znajduje się w stałej odległości od nieruchomego punktu O



więzy holonomiczne

Przykład:



Równania więzów:

$$f_1 \equiv y_1 = 0, \quad f_2 \equiv y_2 = 0$$

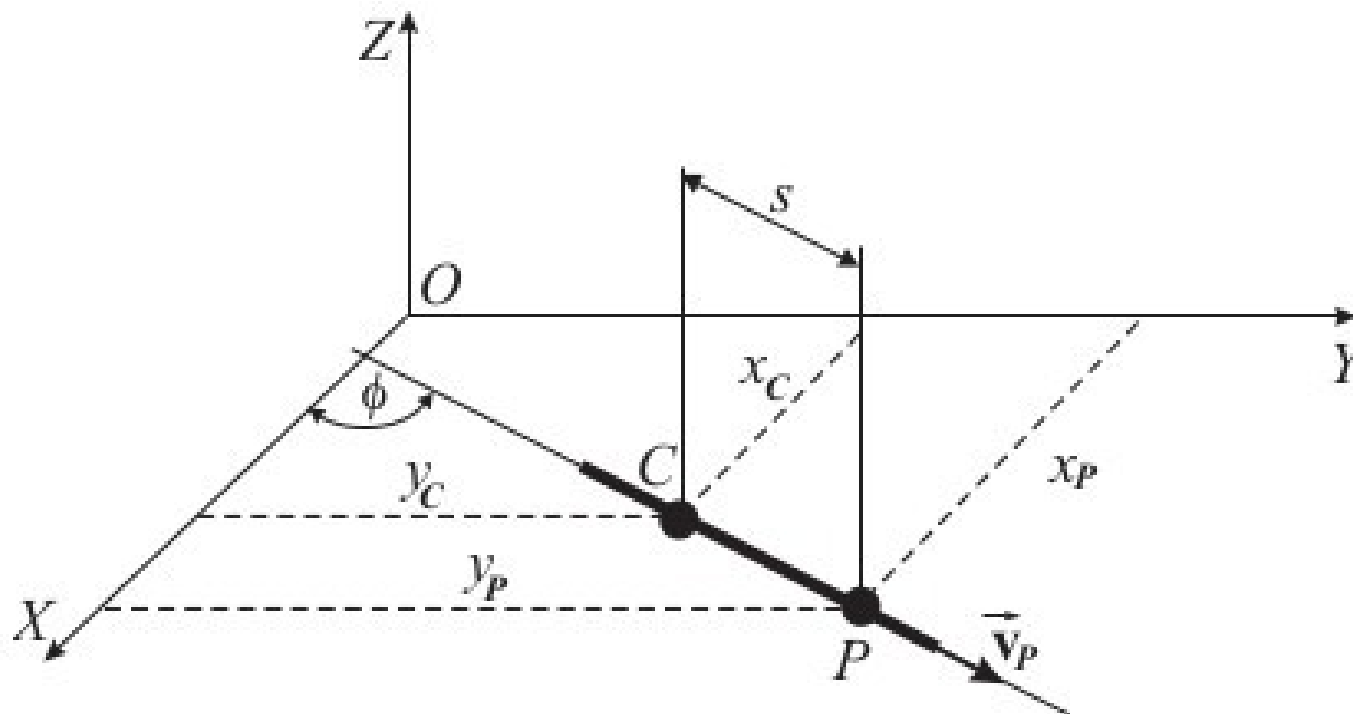
$$f_3 \equiv x_1^2 + y_1^2 + z_1^2 - l_1^2 = 0$$

$$f_4 \equiv (x_2 - x_1)^2 + (y_2 - y_1)^2 + (z_2 - z_1)^2 - l_2^2 = 0$$

więzy nieholonomiczne

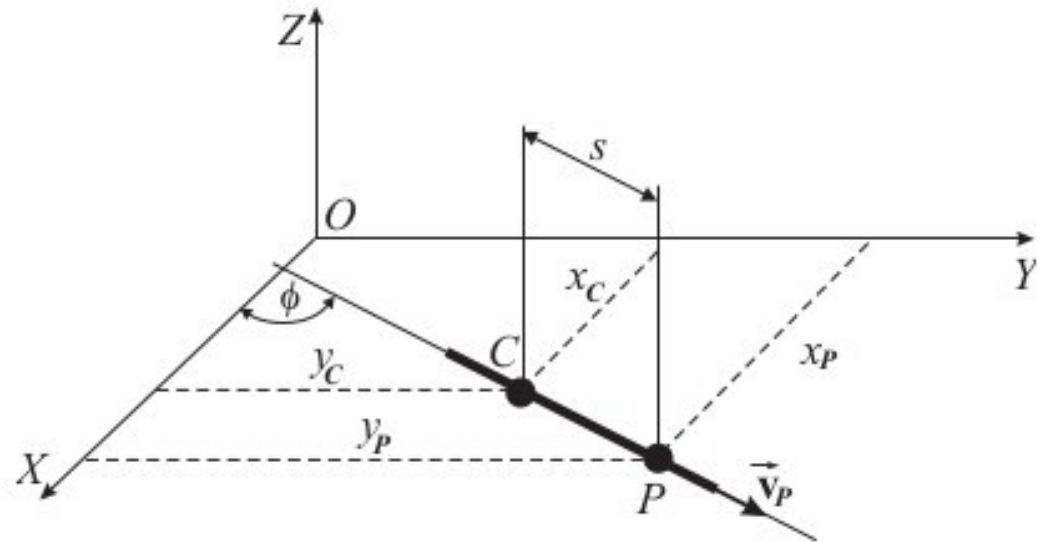
Przykład:

dwa punkty materialne poruszają się na płaszczyźnie XY , pozostając w stałej odległości, ponadto prędkość punktu P ma kierunek prostej łączącej oba punkty (ruch łyżwy na płaszczyźnie)



więzy nieholonomiczne

Przykład:



Równania więzów:

$$f_1: z_C = 0, \quad f_2: z_P = 0$$

$$f_3: (x_P - x_C)^2 + (y_P - y_C)^2 - s^2 = 0$$

$$f_4: (y_P - y_C) \dot{x}_P - (x_P - x_C) \dot{y}_P = 0$$

$$\operatorname{tg} \phi = \dot{y}_P / \dot{x}_P \quad \operatorname{tg} \phi = (y_P - y_C) / (x_P - x_C) \quad 3$$

więzy skleronomiczne (stacjonarne)

gdy **czas** nie występuje w równaniach więzów,

$$f_p(x_i, y_i, z_i) = 0$$

$$f_p(x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$$

więzy reonomiczne (niestacjonarne)

gdy **czas** występuje w równaniach więzów,

$$f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$$

więzy reonomiczne

Przykład:

dwa punkty materialne są połączone prętem o zmiennej długości $l=l(t)$

Równanie więzów:

$$f_1: (\vec{\mathbf{r}}_1 - \vec{\mathbf{r}}_2) \cdot (\vec{\mathbf{r}}_1 - \vec{\mathbf{r}}_2) - l^2(t) = 0$$

$$f_1: (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 + (z_1 - z_2)^2 - l^2(t) = 0$$

więzy reonomiczne

Przykład:

punkt pozostaje na powierzchni kuli, która porusza się i deformuje $R=R(t)$

Równanie więzów:

$$f(t, x, y, z) = (x - v_{0x} t)^2 + (y - v_{0y} t)^2 + (z - v_{0z} t)^2 - R^2(t) = 0$$

więzy skleronomiczne

Przykład:

dwa punkty połączone prętem o stałej długości i poruszające się po powierzchni sfery o promieniu R

Równania więzów:

$$f_1: (\vec{\mathbf{r}}_1 - \vec{\mathbf{r}}_2) \cdot (\vec{\mathbf{r}}_1 - \vec{\mathbf{r}}_2) - l^2 = 0$$

$$f_2: \vec{\mathbf{r}}_1 \cdot \vec{\mathbf{r}}_1 - R^2 = 0, \quad f_3: \vec{\mathbf{r}}_2 \cdot \vec{\mathbf{r}}_2 - R^2 = 0$$

$$f_1: (x_1 - x_2)^2 + (y_1 - y_2)^2 + (z_1 - z_2)^2 - l^2 = 0$$

$$f_2: x_1^2 + y_1^2 + z_1^2 - R^2 = 0 \quad f_3: x_2^2 + y_2^2 + z_2^2 - R^2 = 0$$

Klasyfikacja więzów

- holonomiczne (geometryczne):
nie zależą od prędkości $f_p(t, x_i, y_i, z_i) = 0$
- nieholonomiczne (kinematyczne):
zależą od wszystkiego $f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$
- skleronomiczne (stacjonarne):
nie zależą od czasu (jawnie)
 $f_p(x_i, y_i, z_i) = 0$
 $f_p(x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$
- reonomiczne (niestacjonarne):
zależą od czasu $f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$
- dwustronne: $f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) = 0$
- jednostronne: $f_p(t, x_i, y_i, z_i, \dot{x}_i, \dot{y}_i, \dot{z}_i) \geq 0$
- idealne i rzeczywiste

Więzy idealne

Więżami idealnymi nazywamy takie więzy, dla których suma prac δL sił reakcji więzów \mathbf{R} na dowolnych przemieszczeniach przygotowanych $\delta \mathbf{r}$ jest zawsze równa zero

$$\delta L = \sum_{i=1}^N \mathbf{R}_i \cdot \delta \mathbf{r}_i = 0$$

Więzy rzeczywiste

Więzy rzeczywiste związane są z siłami tarcia. Siły te nie mają potencjału, rozpraszają energię układu, zatem są siłami niezachowawczymi lub dyssypacyjnymi.

Stopnie swobody

$$0 \leq i = 3n - k \leq 3n$$

i – liczba stopni swobody,

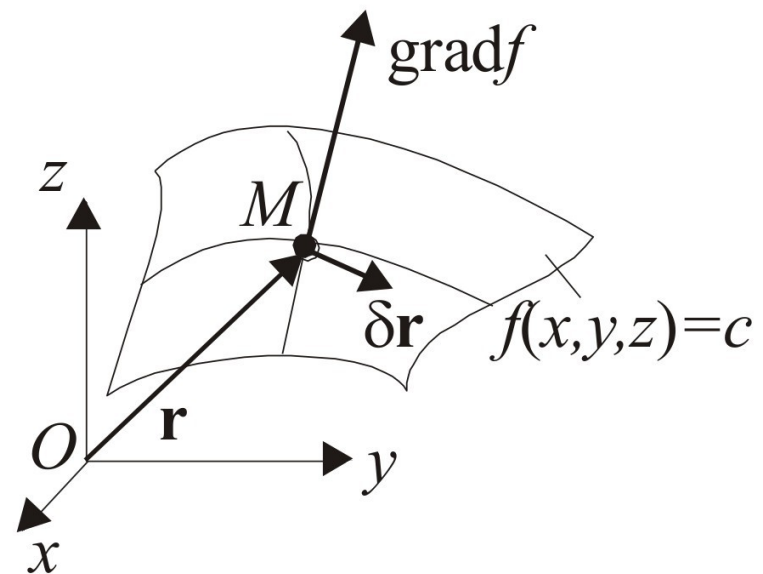
n – liczba punktów układu,

k – liczba więzów (równań więzów)

Przemieszczenia przygotowane (wirtualne)

Definicja

Dowolne, elementarne
(nieskończenie małe)
przesunięcie, dopuszczalne
przez więzy.



Przemieszczenia przygotowane a przemieszczenia rzeczywiste???

Przemieszczenie rzeczywiste jest zawsze
styczne do toru ruchu

natomiast!

może istnieć nieskończenie wiele torów ruchu
(zgodnych z więzami) dla których można
rozważać przemieszczenia przygotowane

Przemieszczenia przygotowane

niech punkt porusza się po powierzchni
zadanej równaniem (równanie więzów):

$$f(x, y, z, t) = 0$$

pochodna zupełna funkcji f po czasie:

$$\frac{df}{dt} = \frac{\partial f}{\partial x} \dot{x} + \frac{\partial f}{\partial y} \dot{y} + \frac{\partial f}{\partial z} \dot{z} + \frac{\partial f}{\partial t} = 0$$

albo inaczej:

$$\frac{df}{dt} = \sum_{i=1}^N \frac{\partial f}{\partial \vec{r}_i} \cdot \vec{v}_i + \frac{\partial f}{\partial t} = 0$$

Przemieszczenia przygotowane

$$\frac{df}{dt} = \sum_{i=1}^N \frac{\partial f}{\partial \vec{r}_i} \cdot \vec{v}_i + \frac{\partial f}{\partial t} = 0$$

v_i – prędkości możliwe – dopuszczalne przez więzy
(dla chwili t i dla danego położenia)

$$\sum_{i=1}^N \frac{\partial f}{\partial \vec{r}_i} \cdot d\vec{r}_i + \frac{\partial f}{\partial t} dt = 0$$

Przemieszczenia przygotowane

$$\sum_{i=1}^N \frac{\partial f}{\partial \vec{\mathbf{r}}_i} \cdot d\vec{\mathbf{r}}_i + \frac{\partial f}{\partial t} dt = 0$$

$$\sum_{i=1}^N \frac{\partial f}{\partial \vec{\mathbf{r}}_i} \cdot d\vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

$$\sum_{i=1}^N \left(\frac{\partial f}{\partial x_i} \delta x_i + \frac{\partial f}{\partial y_i} \delta y_i + \frac{\partial f}{\partial z_i} \delta z_i \right) = 0$$

Przemieszczenia przygotowane

Przykład:

wyznaczyć przemieszczenia przygotowane dla punktu materialnego, który ma jednocześnie pozostawać na dwóch płaszczyznach o podanych równaniach:

$$x + 3y + 4z - 10 = 0$$

$$3x + y + 7z = 0$$

Przemieszczenia przygotowane

c.d.:

$$x + 3y + 4z - 10 = 0$$

$$3x + y + 7z = 0$$

stosujemy wprowadzoną zależność:

$$\sum_{i=1}^N \left(\frac{\partial f}{\partial x_i} \delta x_i + \frac{\partial f}{\partial y_i} \delta y_i + \frac{\partial f}{\partial z_i} \delta z_i \right) = 0$$

przemieszczenia przygotowane:

$$\delta x + 3\delta y + 4\delta z = 0$$

$$3\delta x + \delta y + 7\delta z = 0$$

Ogólne równanie dynamiki

$$m_i \vec{a}_i = \vec{F}_i + \vec{R}_i$$

F_i - wypadkowa sił aktywnych (czynnych),
 R_i - wypadkowa sił reakcji

mnożąc przez przemieszczenia przygotowane:

$$\sum_{i=1}^N \left(m_i \vec{a}_i - \vec{F}_i \right) \cdot \delta \vec{r}_i = \sum_{i=1}^N \vec{R}_i \cdot \delta \vec{r}_i$$

Ogólne równanie dynamiki

jeśli więzy są idealne, to:

$$\delta L = \sum_{i=1}^N \vec{\mathbf{R}}_i \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

otrzymamy:

$$\sum_{i=1}^N \left(\vec{\mathbf{F}}_i - m_i \vec{\mathbf{a}}_i \right) \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

Zasada prac przygotowanych

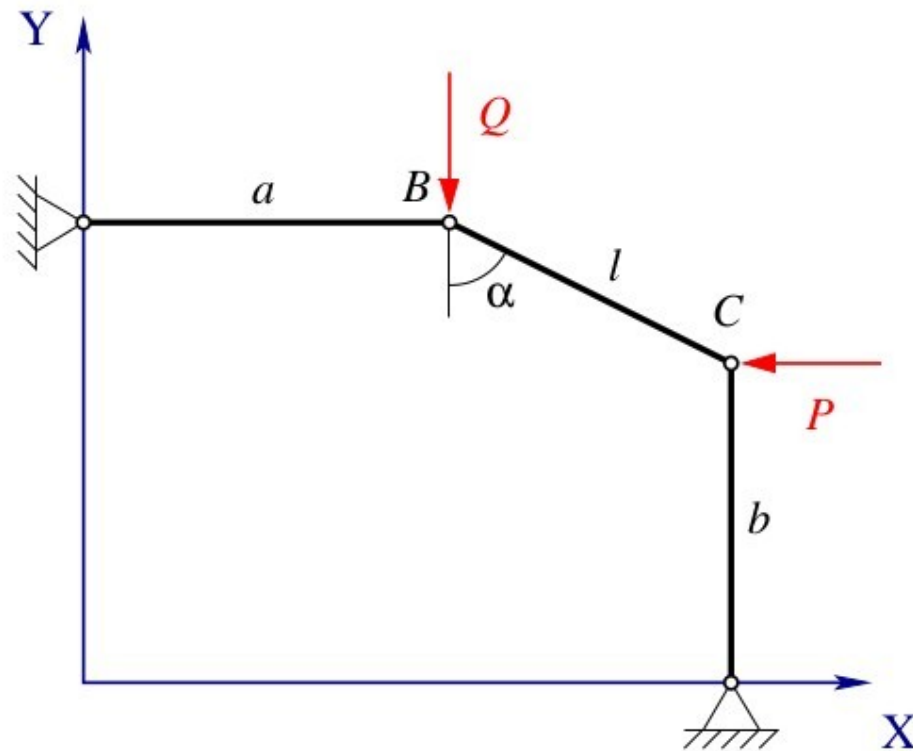
Warunkiem koniecznym i wystarczającym aby układ materialny pozostawał w równowadze jest, aby suma prac przygotowanych wszystkich sił czynnych na dowolnych przemieszczeniach przygotowanych była równa zero.

$$\sum_{i=1}^N \vec{\mathbf{F}}_i \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

Zasada prac przygotowanych

Przykład

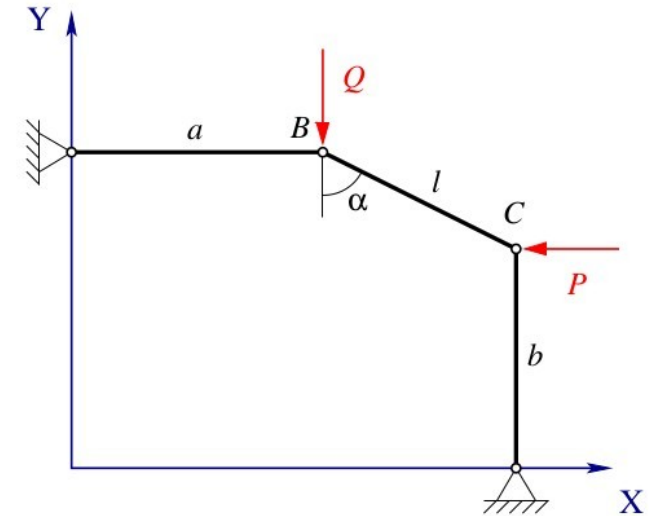
Pomijając masy prętów znaleźć zależność między siłami P i Q w położeniu równowagi.



Zasada prac przygotowanych

Przykład

$$\delta W = -P\delta x_c - Q\delta y_b = 0$$



$$x_c = a + l \sin \alpha \quad \delta x_c = l \cos \alpha \delta \alpha$$

$$y_b = b + l \cos \alpha \quad \delta y_b = -l \sin \alpha \delta \alpha$$

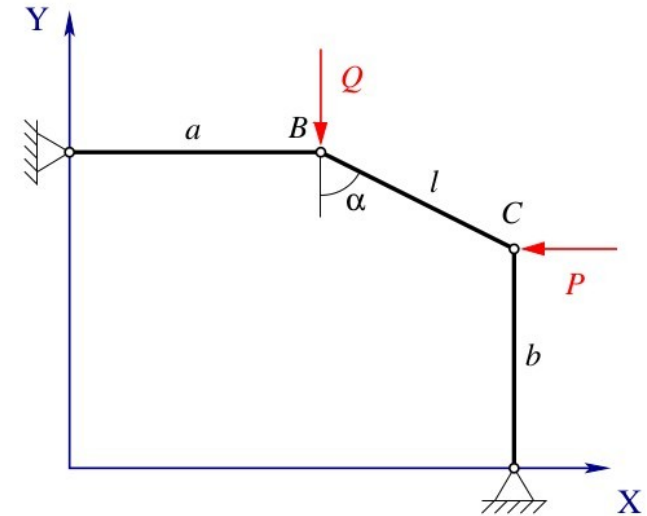
Zasada prac przygotowanych

Przykład

$$\delta W = -P\delta x_c - Q\delta y_b = 0$$

$$x_c = a + l \sin \alpha \quad \delta x_c = l \cos \alpha \delta \alpha$$

$$y_b = b + l \cos \alpha \quad \delta y_b = -l \sin \alpha \delta \alpha$$



$$\delta W = (-Pl \cos \alpha + Ql \sin \alpha) \delta \alpha = 0$$

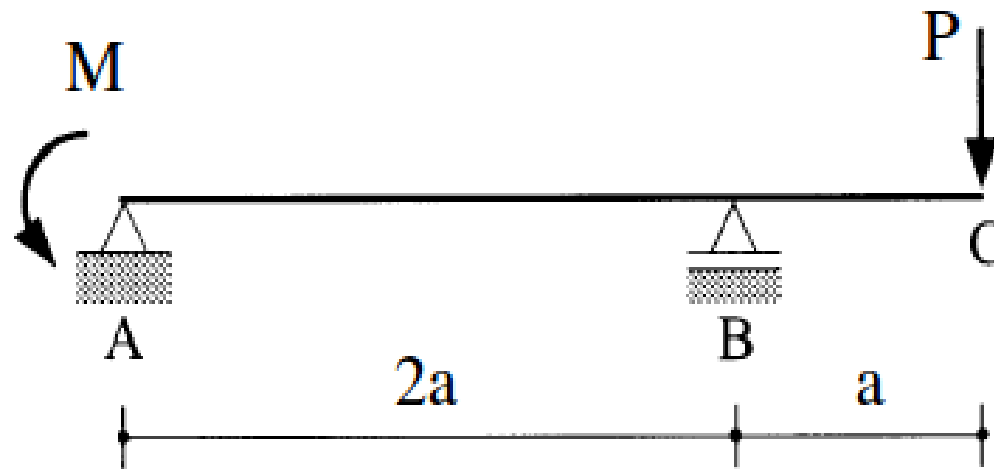
$$-Pl \cos \alpha + Ql \sin \alpha = 0$$

$$Q = P \frac{\cos \alpha}{\sin \alpha} = \frac{P}{\operatorname{tg} \alpha}$$

Zasada prac przygotowanych

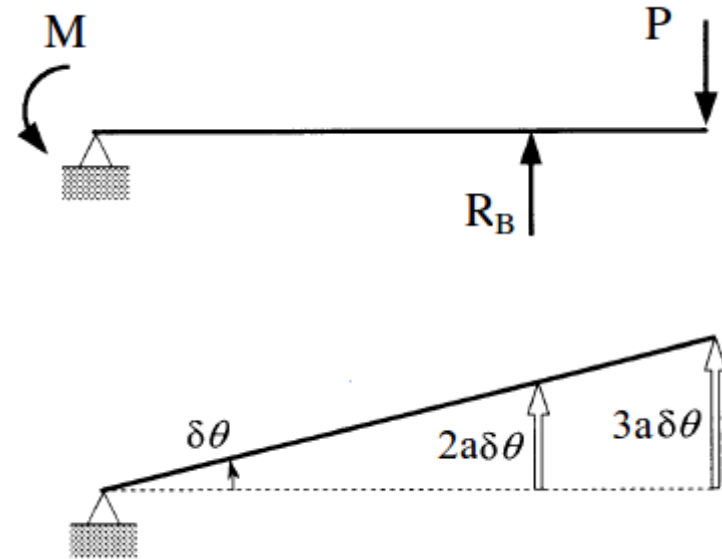
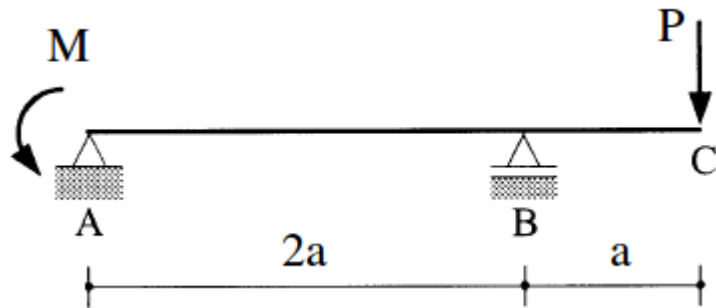
Przykład

Obliczyć reakcje w podporach.



Zasada prac przygotowanych

Przykład



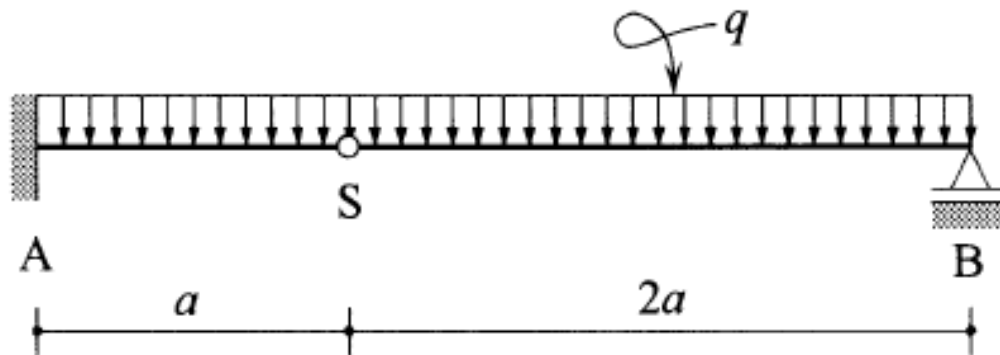
$$\delta L = +M \cdot \delta\Theta + R_B \cdot (2a\delta\Theta) - P \cdot (3a\delta\Theta) = 0$$

$$R_B = -\frac{M}{2a} + P \cdot \frac{3a}{2a}$$

Zasada prac przygotowanych

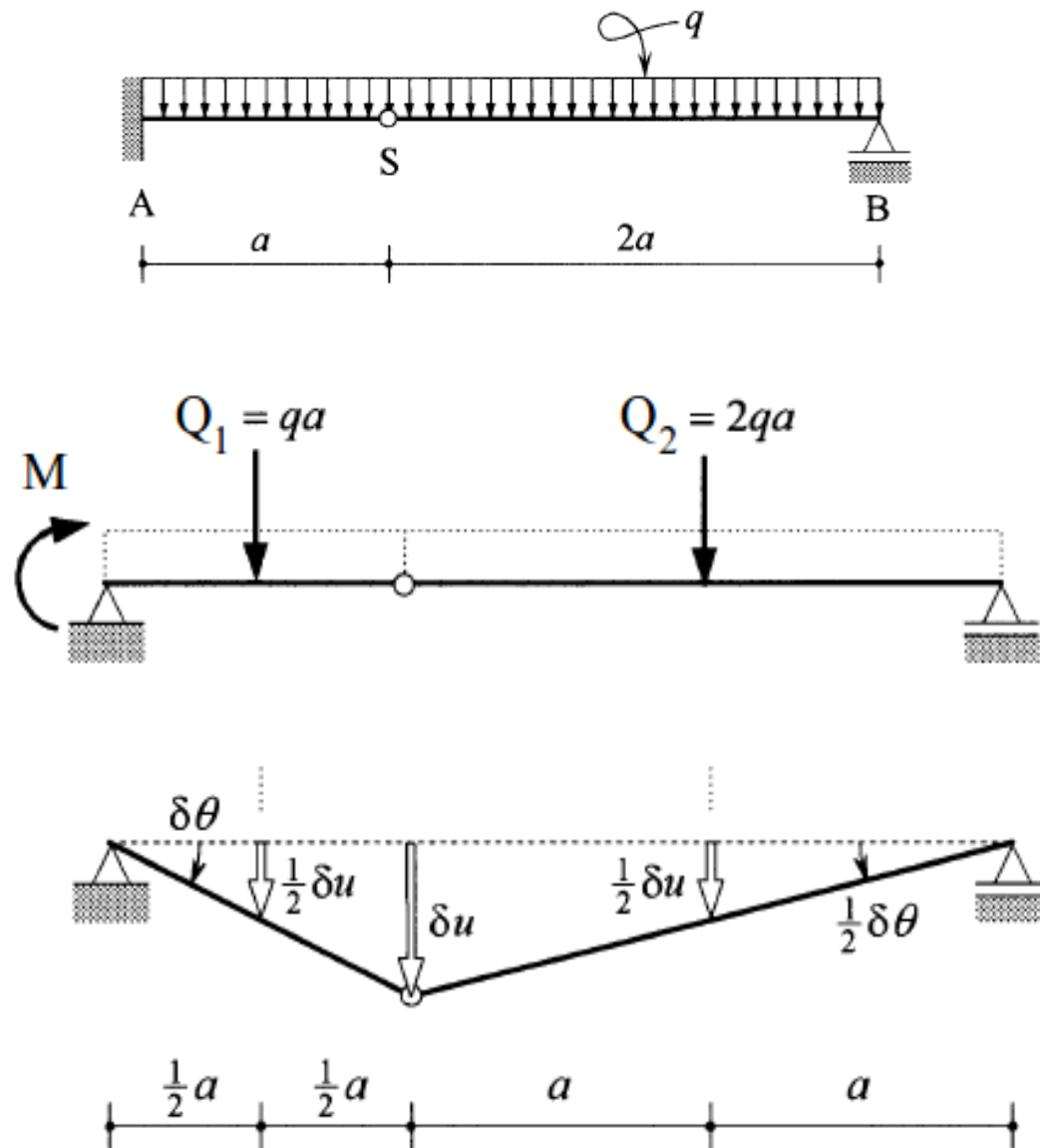
Przykład

Obliczyć moment utwierdzenia.



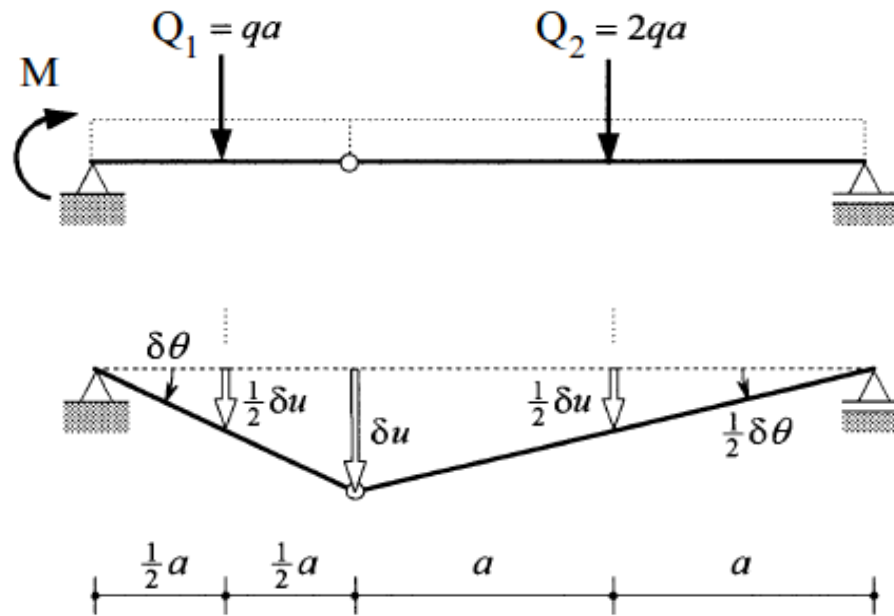
Zasada prac przygotowanych

Przykład



Zasada prac przygotowanych

Przykład

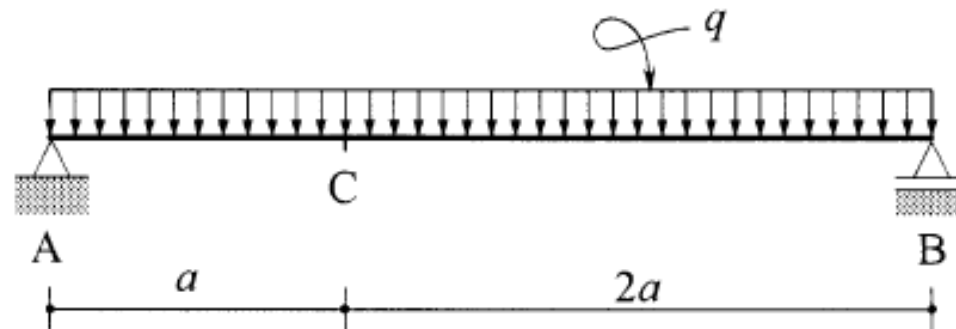


$$\begin{aligned}\delta L &= +M \cdot \delta\Theta + Q_1 \cdot \frac{1}{2}\delta u + Q_2 \cdot \frac{1}{2}\delta u = \\ &= +M \cdot \frac{\delta u}{a} + qa \cdot \frac{1}{2}\delta u + 2qa \cdot \frac{1}{2}\delta u = 0\end{aligned}\quad M = -\frac{3}{2}qa^2$$

Zasada prac przygotowanych

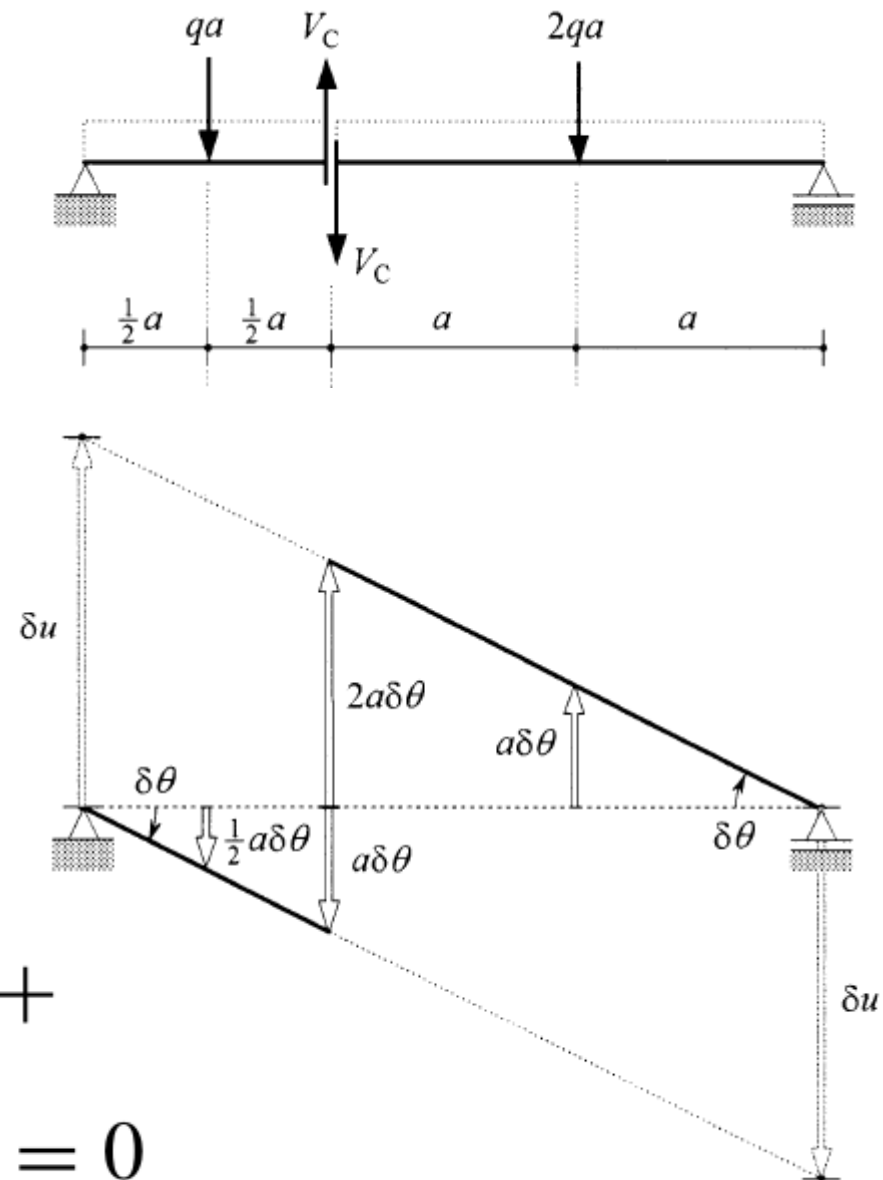
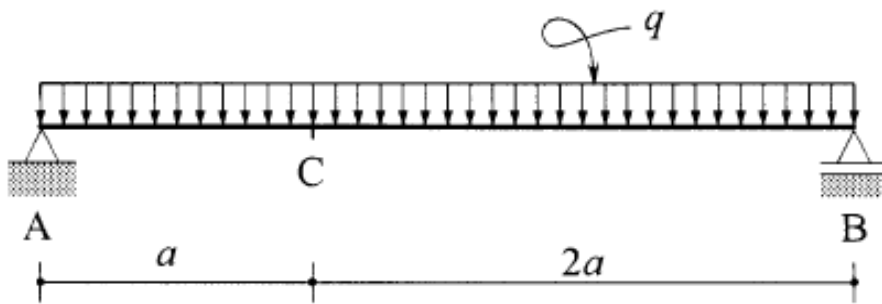
Przykład

Obliczyć siły tnące w przekroju C



Zasada prac przygotowanych

Przykład



$$\delta A = -V_C \cdot a\delta\theta - V_C \cdot 2a\delta\theta +$$

$$+ qa \cdot \frac{1}{2}a\delta\theta - 2qa \cdot a\delta\theta = 0$$

$$V_C = -\frac{1}{2}qa$$

Zasada prac przygotowanych:

$$\sum_{i=1}^N \vec{\mathbf{F}}_i \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

Ogólne równanie dynamiki:

$$\sum_{i=1}^N \left(\vec{\mathbf{F}}_i - m_i \vec{\mathbf{a}}_i \right) \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

Ogólne równanie dynamiki

$$\sum_{i=1}^N \left(\vec{\mathbf{F}}_i - m_i \vec{\mathbf{a}}_i \right) \cdot \delta \vec{\mathbf{r}}_i = 0$$

$$\sum_{i=1}^N (F_i - m_i a_i) \cdot \delta r_i + \sum_{i=1}^N (M_i - I_i \varepsilon_i) \cdot \delta \varphi = 0$$