

Wykład 1 - 05.03.2021

Mechanika - gałąź nauki z obszaru fizyki; opisuje zależności między ciałami wywołane siłami działającymi w określonych warunkach ruchu i/lub równowagi

Rozwój fizyki i mechaniki to nie tylko osiągnięcie ostatnich kilkuset lat. Trzeba zdawać sobie sprawę, że dorobek cywilizacyjny zawdzięczamy tym, którzy mieli świadomość istnienia pewnych praw i zależności czasem jeszcze zanim zostały one formalnie nazwane i opisane.

Wszystkie znaczące budowle wznoszone od starożytności do połowy XX w. powstały bez użycia komputerów, metod komputerowych i specjalistycznego oprogramowania. A jednak stoją do dziś.



Zastosowanie pewnych, wybranych zasad mechaniki ma miejsce w trakcie naszego rozwoju. Chociaż nie potrafimy od razu wskazać z jakiej zasady lub zależności korzystamy, to intuicyjnie lub przez doświadczenie nam się to udaje - balansowanie ciałem, dostrojenie wartości siły do pożądanego efektu.

MECHANIKA

STATYKA

- układ sił znajduje się w równowadze
- czas jest nieistotny

KINEMATYKA

- układ ciał w ruchu
- nie uwzględnia się przyczyn ruchu
- czas jest istotny

DYNAMIKA

- **STATYKA + KINETYKA**

↓
historycznie wydzielano jako odrębną gałąź

- uwzględnia ruch wraz z jego przyczyną
- czas jest kluczowy

Chociaż może okazać się na pierwszy rzut oka, że MECHANIKA nie ma już nic nowego do powiedzenia jako gałąź nauki rozwijana od kilkuset lat, to ostatnie doniesienia wskazują, że jeszcze sporo przed nami.

- fale grawitacyjne
- hipotetyczne, superciężkie cząstki i związane z nimi oddziaływania
- MECHANIKA KWANTOWA

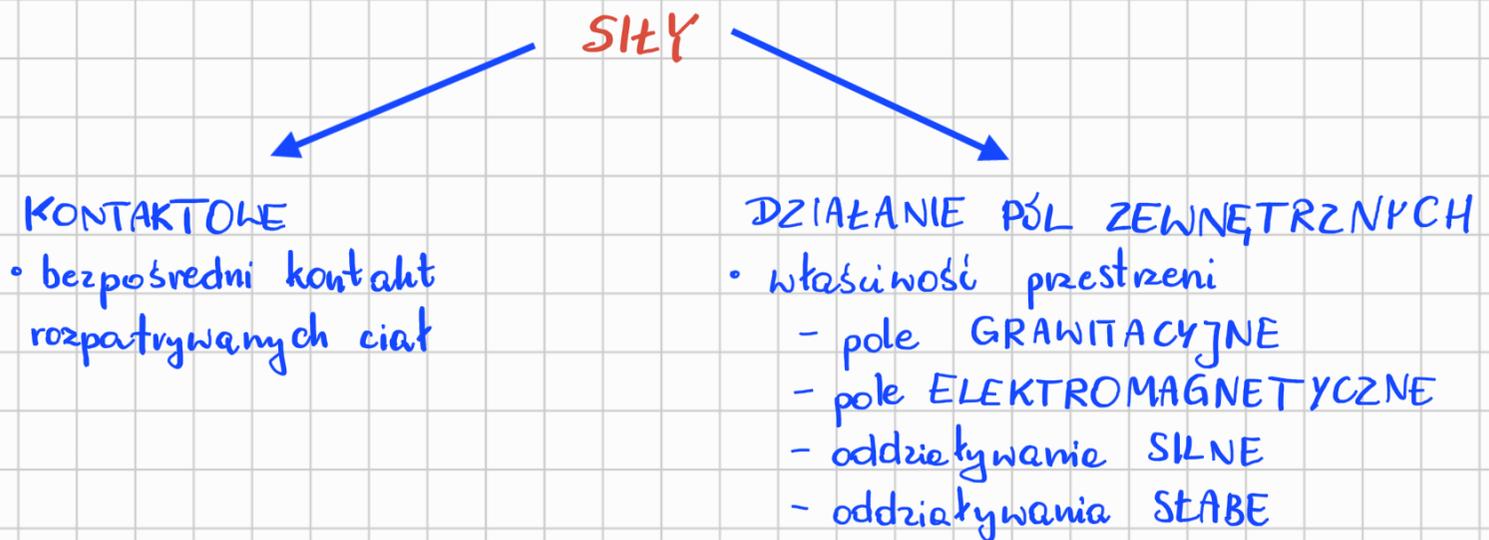
W celu ułatwienia lub nawet umożliwienia opisu przyszłych zagadnień wprowadzimy kilka pojęć i modeli.

- **DŁUGOŚĆ** - do opisu trzech wymiarów przestrzennych (choć w dużej mierze będziemy korzystać z opisów dwuwymiarowych), określenia przemieszczenia i położenia w wybranym układzie współrzędnych
- **CZAS** - czwarty wymiar, uzupełnia naturalny dla nas opis rzeczywistości, odnotowujemy jedynie jego przyrost; z punktu widzenia statyki nieistotny poza tym kluczowy
- **MASA** - miara ilości materii i związanej z nią bezwładności ciał; $MASA \neq CIĘŻAR$
- **SILĄ** - miara oddziaływania między ciałami, niewidoczna chociaż obserwujemy efekty jej działania
- **PUNKT MATERIALNY** - punkt obdarzony masą, czyli nieskończenie małą cząsteczką, która stopnia określona masą
- **CIAŁO (BRYŁA) SZTYWNE** - układ punktów materialnych, dla którego niezależnie od przyjętego obciążenia relacje geometryczne między punktami pozostają stałe

- **SILA SKUPIONA** - siła, która działa w określonym punkcie konstrukcji; w rzeczywistości siła zawsze rozkłada się na jakimś obszarze

Wprowadzone pojęcia, jakkolwiek abstrakcyjne, potrzebują:

- z dobrym przybliżeniem odwzorować rzeczywistość
- na poziomie inżynierskim zbudować odpowiedni model
- umożliwić analizę problemu

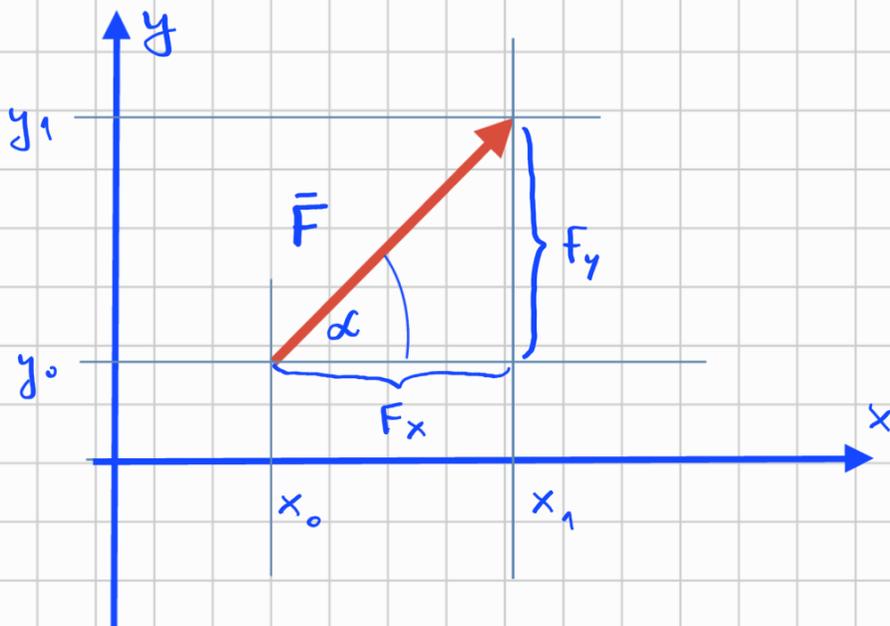
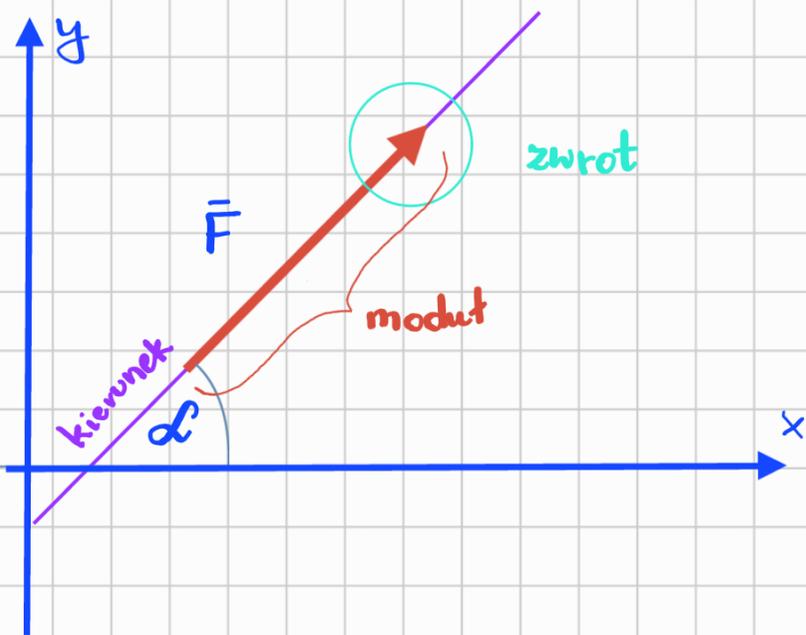


Siła to wielkość wektorowa, posiada:

- wartości (moduł)
- kierunek
- zwrot

Jednostką siły w układzie SI jest niuton (newton) - N

$$1 \text{ N} = \frac{1 \text{ kg} \cdot 1 \text{ m}}{1 \text{ s}^2}$$



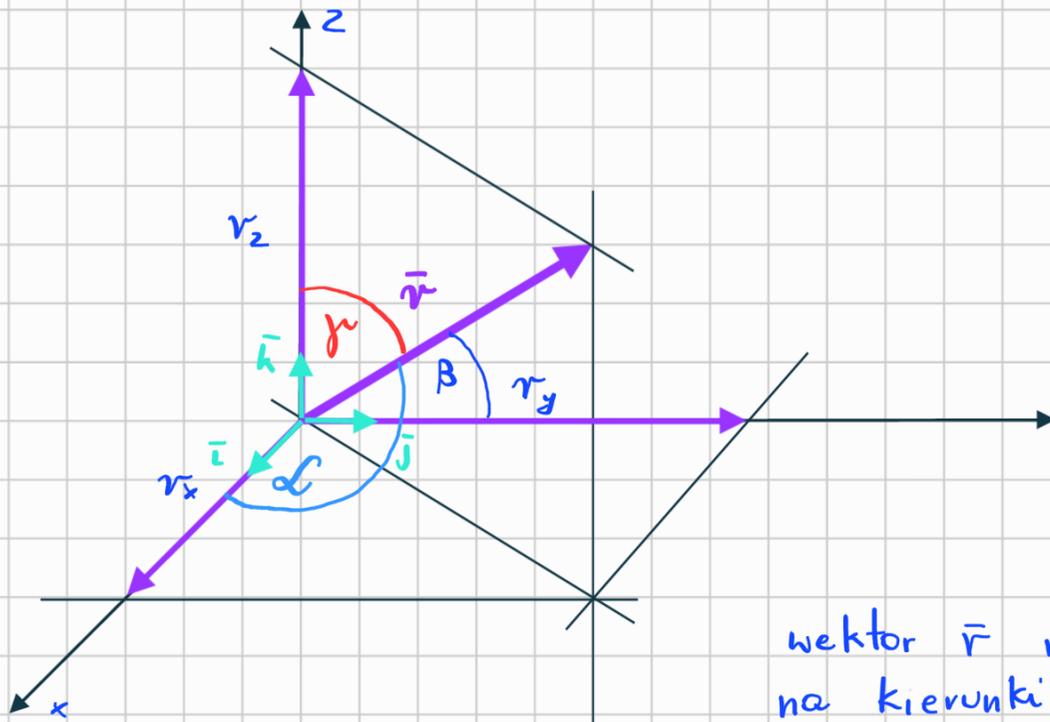
moduł wektora wyznaczamy z zależności:

$$|\vec{F}| = \sqrt{(x_1 - x_0)^2 + (y_1 - y_0)^2}$$

$$F_x = F \cos \alpha$$

$$F_y = F \sin \alpha$$

POSTAĆ ANALITYCZNA WEKTORA



wektor \vec{r} rozłożony
na kierunki w układzie
kartezjańskim prawoskrętnym

$\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}$ - wersory czyli wektory jednostkowe

$$\vec{r} = r_x \vec{i} + r_y \vec{j} + r_z \vec{k}$$

r_x, r_y, r_z - współrzędne wektora
wartości rzutu wektora
na wybrane kierunki

$$|\vec{r}| = \sqrt{r_x^2 + r_y^2 + r_z^2} \Rightarrow \text{moduł (długość) wektora}$$

Kosinusy kątów α, β i γ określa się jako

tzw. COSINUSY KIERUNKOWE.

$$\frac{r_x}{r} = \cos \alpha$$

$$\frac{r_y}{r} = \cos \beta$$

$$\frac{r_z}{r} = \cos \gamma$$

Na kierunku wektora \vec{r} tworzymy wektor \vec{r}_0

$$\vec{r}_0 = \frac{\vec{r}}{r}$$

wektor r
moduł wektora r

$$r = \sqrt{r_x^2 + r_y^2 + r_z^2}$$

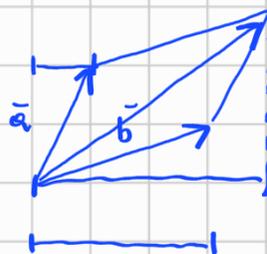
$$\vec{r}_0 = \frac{\vec{r}}{r} = \underbrace{\frac{r_x}{r}}_{\cos \alpha} \vec{i} + \underbrace{\frac{r_y}{r}}_{\cos \beta} \vec{j} + \underbrace{\frac{r_z}{r}}_{\cos \gamma} \vec{k}$$

$$\vec{r}_0 = \underbrace{\cos \alpha}_{\vec{r}_{0x}} \vec{i} + \underbrace{\cos \beta}_{\vec{r}_{0y}} \vec{j} + \underbrace{\cos \gamma}_{\vec{r}_{0z}} \vec{k}$$

POSTAĆ ANALITYCZNA WEKTORA - DZIAŁANIA

$$\vec{a} = a_x \vec{i} + a_y \vec{j} + a_z \vec{k}$$

$$\vec{b} = b_x \vec{i} + b_y \vec{j} + b_z \vec{k}$$



DODAWANIE ANALITYCZNE

$$\begin{aligned} \vec{a} + \vec{b} &= (a_x \vec{i} + a_y \vec{j} + a_z \vec{k}) + (b_x \vec{i} + b_y \vec{j} + b_z \vec{k}) \\ &= (a_x + b_x) \vec{i} + (a_y + b_y) \vec{j} + (a_z + b_z) \vec{k} \end{aligned}$$

MNOŻENIE ANALITYCZNE



ILOCZYN SKALARNY

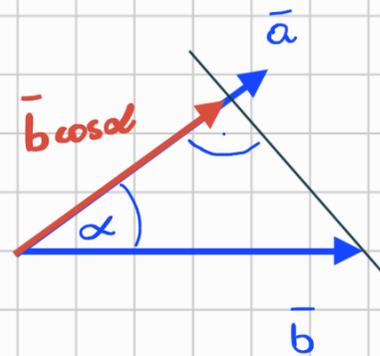
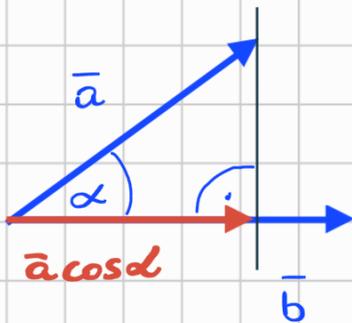


ILOCZYN WEKTOROWY

ILOCZYN SKALARNY

• w efekcie powstaje skalar (ma tylko wartość)

$$\vec{a} \cdot \vec{b} = |\vec{a}| |\vec{b}| \cos \angle (\vec{a}, \vec{b})$$



- iloczyn skalarny: • jest przemienne $\vec{a} \cdot \vec{b} = \vec{b} \cdot \vec{a}$
- jest rozdzielny $(\vec{a} + \vec{b}) \cdot \vec{c} = \vec{a} \cdot \vec{c} + \vec{b} \cdot \vec{c}$
- jest łączny przy mnożeniu przez liczbę $m(\vec{a} \cdot \vec{b}) = (m\vec{a}) \cdot \vec{b} = \vec{a} \cdot (m\vec{b})$

$$\vec{a} \perp \vec{b} \Rightarrow \vec{a} \cdot \vec{b} = 0$$

$$\vec{a} \parallel \vec{b} \Rightarrow ab \quad \text{dla wektorów o zgodnych zwrotach}$$

$$\Rightarrow -ab \quad \text{dla wektorów o przeciwnych zwrotach}$$

Stąd wynika duże uproszczenie przy iloczynie skalarnym między wektorami:

$$\bar{i} \cdot \bar{i} = \bar{j} \cdot \bar{j} = \bar{k} \cdot \bar{k} = 1$$

$$\bar{i} \cdot \bar{j} = \bar{j} \cdot \bar{k} = \bar{k} \cdot \bar{i} = 0 \quad (\text{pamiętaj o przemienności})$$

$$\begin{aligned} \bar{a} \cdot \bar{b} &= (a_x \bar{i} + a_y \bar{j} + a_z \bar{k}) \cdot (b_x \bar{i} + b_y \bar{j} + b_z \bar{k}) \\ &= a_x b_x + a_y b_y + a_z b_z \end{aligned}$$

iloczyn pozostałych par się zeruje

ILÓCZYN WEKTOROWY

- w efekcie powstaje wektor prostopadły do płaszczyzny tworzonej przez wektory biorące udział w operacji

$$\bar{a} \times \bar{b} = |\bar{a}| |\bar{b}| \sin \angle (\bar{a}, \bar{b})$$

- zwrot powstałego wektora określa REGUŁA ŚRUBY PRAWOSKRĘTNEJ

$\bar{a} \times \bar{b} \rightarrow$ nakręcamy wektor \bar{a} na wektor \bar{b} po mniejszym kącie

- powstały wektor jeśli jest skierowany do nas - rysujemy jako:



skierowany od nas jako:

Iloczyn wektorowy: ° NIE jest przemienne $\vec{a} \times \vec{b} = -(\vec{b} \times \vec{a})$

° rozdzielny względem dodawania

$$(\vec{a} + \vec{b}) \times \vec{c} = \vec{a} \times \vec{c} + \vec{b} \times \vec{c}$$

$$\vec{c} \times (\vec{a} + \vec{b}) = \vec{c} \times \vec{a} + \vec{c} \times \vec{b}$$

° wymusza się przez skalar

$$m(\vec{a} \times \vec{b}) = (m\vec{a}) \times \vec{b} = \vec{a} \times (m\vec{b})$$

$$\vec{a} \perp \vec{b} \Rightarrow \vec{a} \times \vec{b} = ab (\vec{a}^\circ \times \vec{b}^\circ)$$

$$\sin 90^\circ = 1$$

$$\vec{a} \parallel \vec{b} \Rightarrow \vec{a} \times \vec{b} = 0$$

$$\vec{a} = \vec{b} \Rightarrow \vec{a} \times \vec{b} = 0$$

Mnożenie wektorowe wersorów

$$\vec{i} \times \vec{i} = \vec{j} \times \vec{j} = \vec{k} \times \vec{k} = 0$$

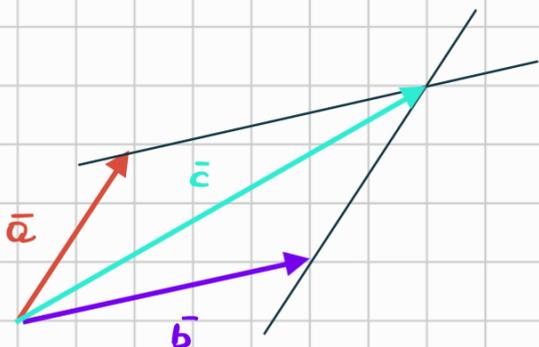
$$\vec{i} \times \vec{j} = \vec{k} \quad \vec{j} \times \vec{i} = -\vec{k}$$

$$\vec{j} \times \vec{k} = \vec{i} \quad \text{ale} \quad \vec{k} \times \vec{j} = -\vec{i}$$

$$\vec{k} \times \vec{i} = \vec{j} \quad \vec{i} \times \vec{k} = -\vec{j}$$

AKSJOMATY STATYKI

1. Dodawanie sił - zasada równoległoboku



2. Zasada równoważących się sił



Dwie siły przyłożone do ciała sztywnego tworzą układ tworzący w równowadze wtedy gdy - mają wspólną linię działania, te same moduły, ale przeciwne zwroty.

3. Zasada zerowego układu sił



- 1° działa tylko siła \vec{R}
- 2° dokładamy układ równoważący się
- 3° układ ten niczego nie zmienia

4. Zasada zesztynwienia

Jeśli pewne ciało podatne (odkształcalne) będące pod wpływem układu sił znajduje się w równowadze, to jeśli zamienimy to ciało na ciało sztywne, to równowaga będzie zachowana. Zasada ta nie działa w drugą stronę.

5. Zasada działania i przekształcania / PRAWO AKCJI I REAKCJI /

6. Zasada oswobodzenia z więzów

Ciało nieswobodne można myślowo oswobodzić z więzów (rzeczywistych warunków brzegowych: mocowanie, obciążenie) i zastąpić ich działanie siłami reakcji a następnie przeprowadzić analizę wpływu tych sił na oswobodzone ciało.

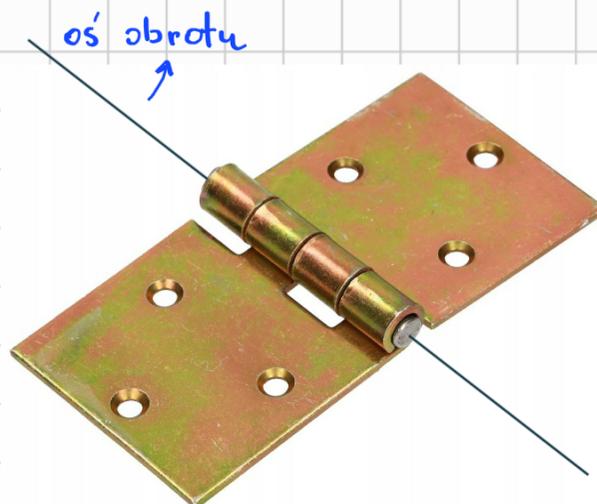
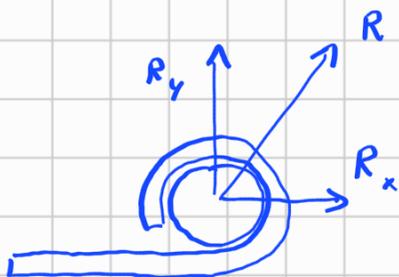
Stopień swobody - możliwość wykonania przez ciało niezależnego ruchu

• bryła sztywne : 6° swobody : $\underbrace{u_x, u_y, u_z}_{\text{translacja}}, \underbrace{R_x, R_y, R_z}_{\text{rotacja}}$

• punkt : 3° swobody : u_x, u_y, u_z

Więzy

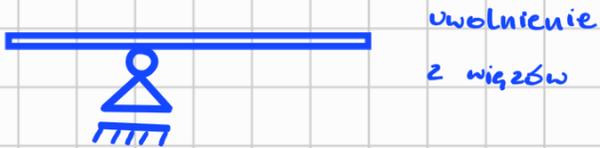
• przegub walcowy - dwa ramiona osadzone na trzpieniu z możliwością wzajemnego obrotu w jednej płaszczyźnie



- przegub kulowy - możliwości obrotu w 3 osiach; w naszym organizmie to staw biodrowy



- podpora przegubowe przesuwne



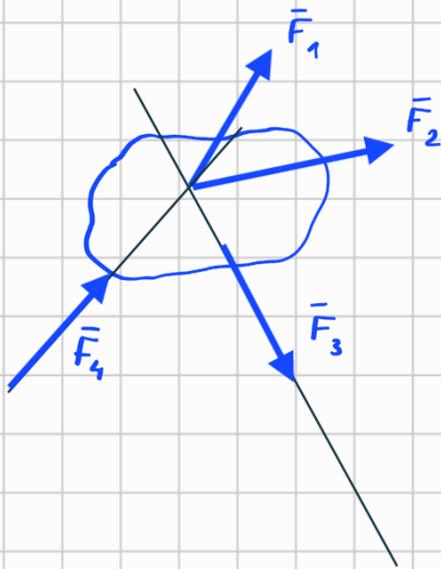
- podpora przegubowe stała



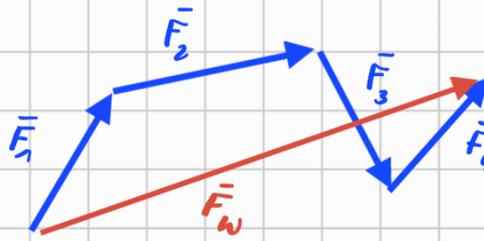
- wiotkie cięgna - pracują tylko na rozciąganie

- pręty nieważkie - pracują na ściskanie i rozciąganie

ZBIEŻNY UKŁAD SIŁ

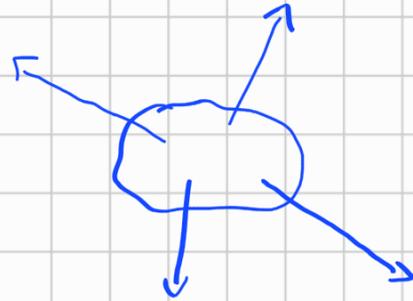
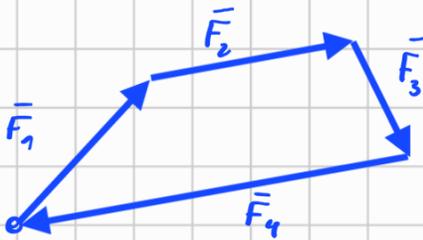


płaski układ sił zbieżnych



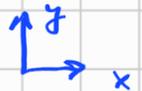
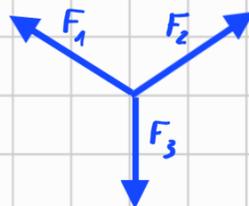
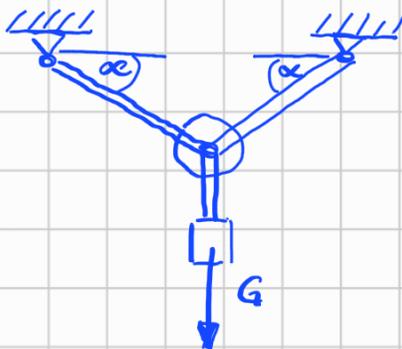
wielobok sił

RÓWNOWAGA ZBIEŻNEGO PŁASKIEGO UKŁADU SIŁ

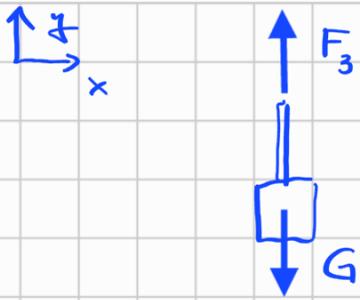


$$\vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \dots + \vec{F}_n = \sum_{i=1}^n \vec{F}_i = 0$$

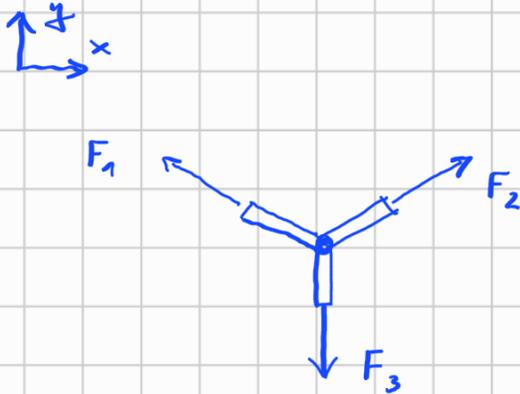
TWIERDZENIE O 3 SIŁACH NIERÓWNOLEŻYCH



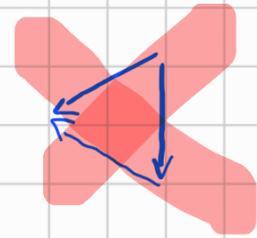
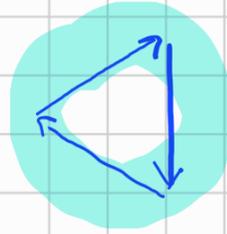
G, α



$$F_3 - G = 0$$



$$\begin{cases} F_{1y} + F_{2y} = F_3 \\ -F_{1x} + F_{2x} = 0 \end{cases}$$



Aby 3 siły nierównoległe, które działają na ciało sztywne były w równowadze, to linie działania tych sił muszą przecinać się w jednym punkcie, a same siły muszą tworzyć zamknięty wielobok (trójkąt) sił.

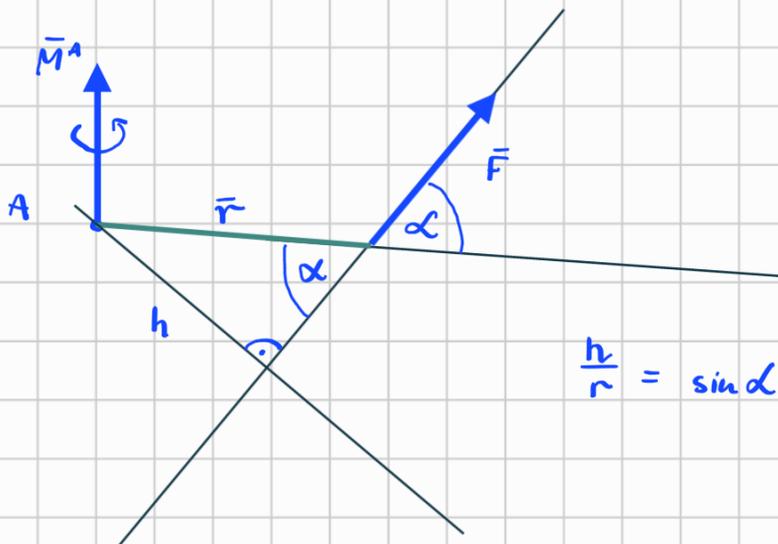
ANALITYCZNE WARUNKI RÓWNOWAGI UKŁADU ZBIĘŻNEGO

$$\begin{cases} \sum_{i=1}^n F_{ix} = 0 \\ \sum_{i=1}^n F_{iy} = 0 \end{cases}$$

suma rzutów sił na osie przyjętego układu współrzędnych była równa 0

siła A wynosi

MOMENT SIŁY WZGLĘDEM PUNKTU



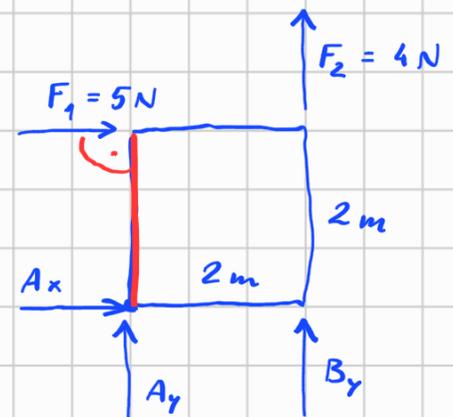
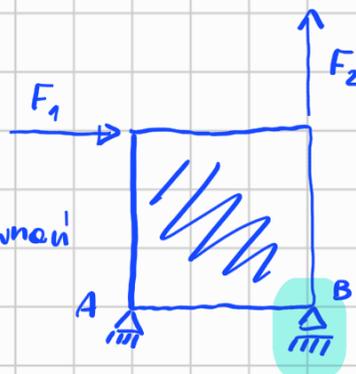
\vec{r} - ramię siły

$$\frac{h}{r} = \sin \alpha \Rightarrow h = r \sin \alpha$$

$$\vec{M}^A = \vec{r} \times \vec{F} = |\vec{r}| |\vec{F}| \sin \alpha = F \cdot h$$

wektor momentu siły jest prostopadły do powierzchni w której leżą wektory \vec{r} i \vec{F}

liczba niewiadomych = liczba równań



A_x, A_y, B_y - nieznanne reakcje

$$\sum_{i=1}^n F_{ix} = 0 \quad F_1 + A_x = 0 \quad A_x = -F_1$$

$$A_x = -5 \text{ N}$$

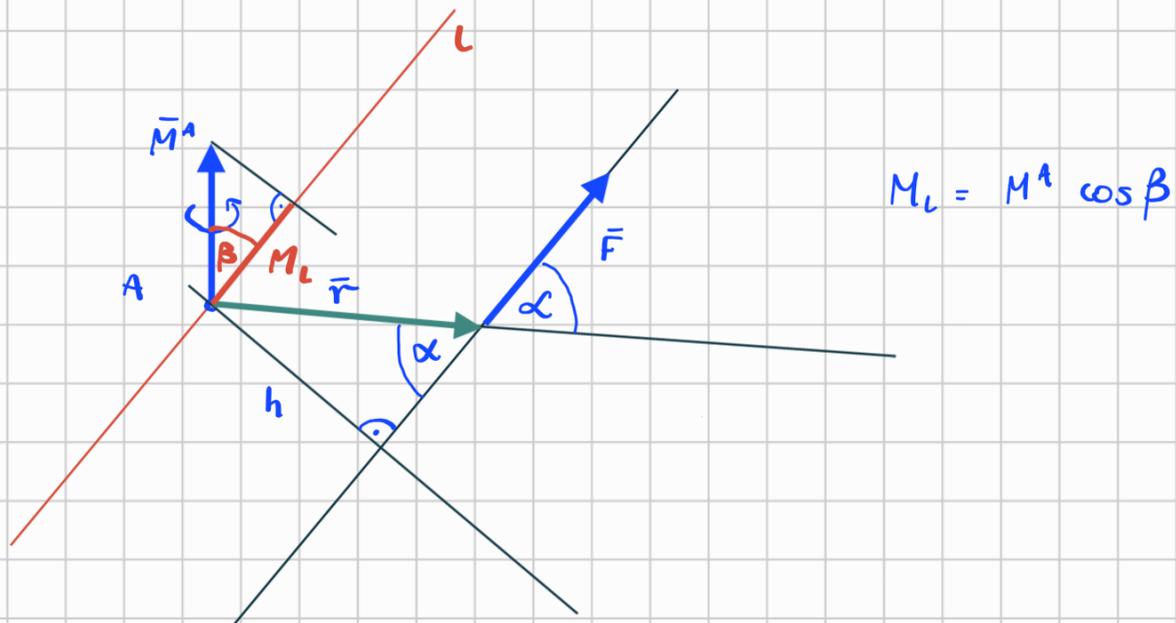
$$\sum_{i=1}^n F_{iy} = 0 \quad A_y + B_y + F_2 = 0$$

$$\sum_{i=1}^n M_i^A = 0$$

dodatni moment siły

MOMENT SIŁY WZGLĘDEM OSI

Momentem siły \vec{F} względem osi L nazywamy rzut wektora momentu siły względem dowolnego punktu osi na tę oś.

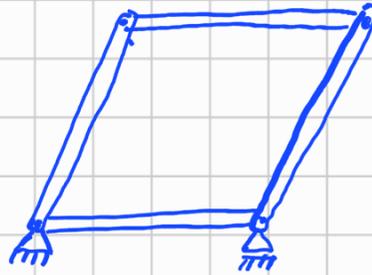
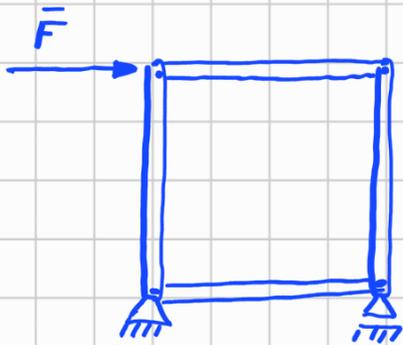


$$|M_L| = 0$$

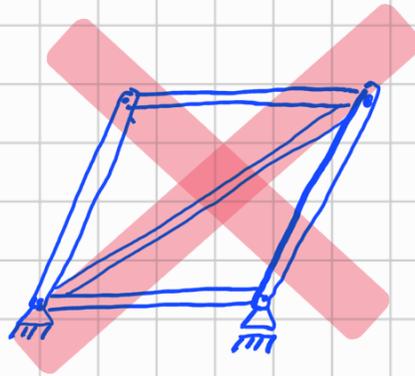
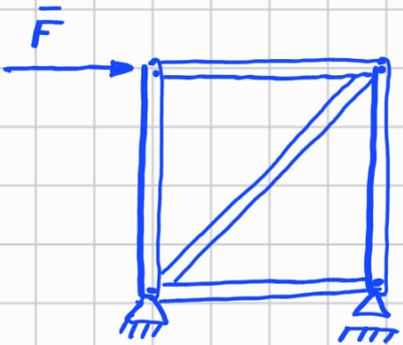
- $\vec{r} = 0$
- $\vec{F} = 0$
- $\sin \alpha (\vec{r}, \vec{F}) = 0 \Rightarrow \alpha = 0 \vee \alpha = 180^\circ$
linie działające \vec{r} i \vec{F} pokrywają się

KRATOWNICE

- struktura zbudowana z prętów połączonych przegubowo



ryzyko powstania mechanizmu



dodatkowy pręt eliminuje ryzyko powstania mechanizmu

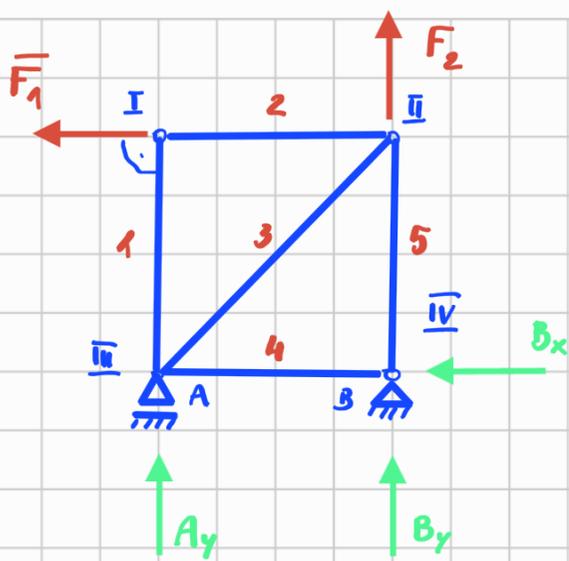
Kratownica zbudowana jest:

- z prostoliniowych, nieważkich prętów o dowolnym (nieistotnym) przekroju poprzecznym
- zachowuje się zgodnie z zasadą zeszywnienia - wymiary geometryczne są niezmiennie
- siły działają zawsze w osi prętów
- siły do kratownicy przykładamy tylko w jej węzłach

Statyczna wyznaczalność kratownicy

- p - liczba prętów kratownicy
- w - liczba węzłów kratownicy
- r - liczba niezależnych sił reakcji

$$p = 2w - r$$



$$p = 2w - r$$

$$5 = 2 \cdot 4 - 3$$

$$F_1 = 10 \text{ N}$$

$$F_2 = 20 \text{ N}$$

$$\sum_{i=1}^n F_{ix} = 0 \quad -F_1 - B_x = 0 \quad B_x = -F_1 = -10 \text{ N}$$

$$\sum_{i=1}^n F_{iy} = 0 \quad A_y + B_y + F_2 = 0$$

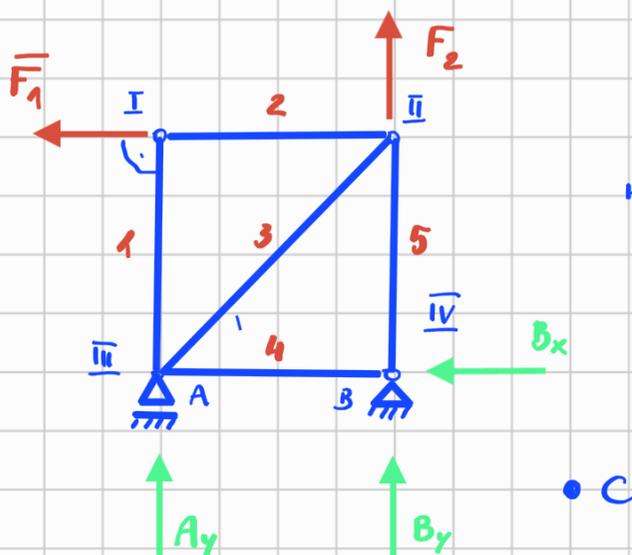
$$\sum_{i=1}^n M^A = 0 \quad -F_1 \cdot 4a - F_2 \cdot 4a - B_y \cdot 4a = 0 \quad /:a$$

$$B_y = \frac{-4F_1 - 4F_2}{4} = -30 \text{ N}$$

$$A_y = -F_2 - B_y = -20 - (-30) = 10 \text{ N}$$

ZAWSZE, ALE TO ZAWSZE SPRAWDŹ REAKCJE

- przyjmujemy nowy bieżący, najlepiej taki, który pozwoli uwzględnić wszystkie siły



Sprawdzenie reakcji eliminuje ryzyko propagowania błędów na obliczenia sił wewnętrznych w prętach.

$$\Sigma M^c: A_y \cdot 7a + B_y \cdot 3e - B_x \cdot 2a + F_2 \cdot 3e - F_1 \cdot 6a = 0 \quad | :e$$

$$70 - 90 + 20 + 60 - 60 = 0$$

Po wyznaczeniu i sprawdzeniu reakcji jesteśmy gotowi do wyznaczenia sił wewnętrznych w prętach.

METODY ANALITYCZNE WYZNACZANIA SIŁ W PRĘTACH KRATOWNIC PŁASKICH

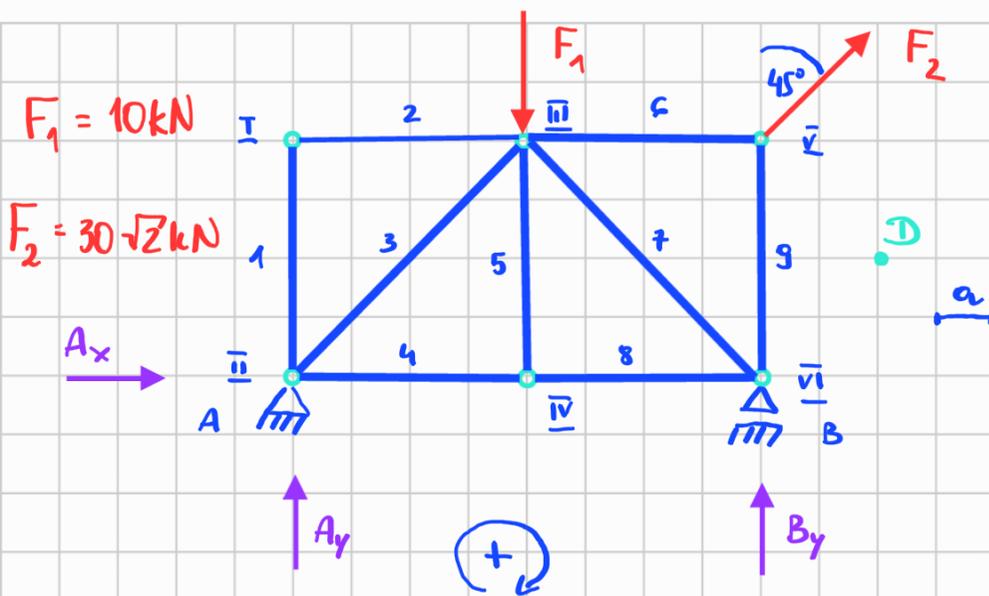
- metoda wydzielenie węzłów
- metoda Rittera

Metoda wydzielenie węzłów polega na:

1) wydzielaamy węzeł

- pręty, które dochodzą do tego węzła zastępujemy siłami - przyjmujemy, że siły wychodzą z węzła i jeśli tak przyjęta siła wyjdzie dodatnia to będzie to oznaczać, że symbolizowany przez nią pręt jest rozciągany, jeśli ujemna - ściskany
- uwzględniamy inne siły związane z węzłem - obciążenia, reakcje

2) budujemy dwa równania równowagi z uwzględnieniem wszystkich sił związanych z wydzielonym węzłem



St. wyznaczalność

$$g = 2 \cdot 6 - 3 \quad \checkmark$$

$$\sum F_{ix} : A_x + F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad A_x = -30\sqrt{2} \cdot \frac{\sqrt{2}}{2} = -30 \text{ kN}$$

$$\sum F_{iy} : A_y - F_1 + B_y + F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} = 0$$

$$\sum M^B : A_y \cdot 8a - F_1 \cdot 4a + F_2 \cdot 2\sqrt{2}a = 0 \quad | :a$$

$$A_y = \frac{4F_1 - 2\sqrt{2}F_2}{8} = \frac{40 - 120}{8} = -10 \text{ kN}$$

$$B_y = F_1 - F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} - A_y = -10 \text{ kN}$$

SPRAWDŹ REAKCJE

$$\sum M^D : A_y \cdot 10a - A_x \cdot 2a + B_y \cdot 2a - F_1 \cdot 6a + F_2 \cdot 2\sqrt{2}a = 0 \quad | :a$$

$$-100 + 60 - 20 - 60 + 120 = 0$$

L = P OK \checkmark

WĘZEŁ I

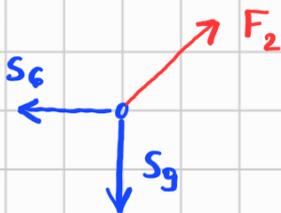


$$\sum F_x: S_2 = 0$$

$$\sum F_y: S_1 = 0$$

Pręt 2 i pręt 1 to PRĘTY ZEROWE.

WĘZEŁ \bar{V}



$$\sum F_x: F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} - S_6 = 0$$

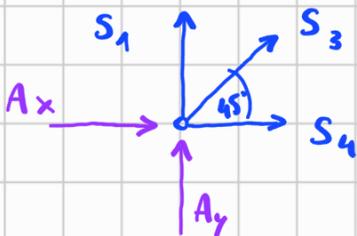
$$S_6 = 30 \text{ kN}$$

$$\sum F_y: F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} - S_9 = 0$$

$$S_9 = 30 \text{ kN}$$

Pręt 6 i pręt 9 są rozciągane.

WĘZEŁ II



$$\sum F_{ix}: S_3 \frac{\sqrt{2}}{2} + S_4 + A_x = 0$$

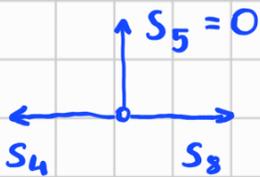
$$\sum F_{iy}: S_3 \frac{\sqrt{2}}{2} + A_y + S_1 = 0$$

$$S_3 \frac{\sqrt{2}}{2} = -A_y = 10 \text{ kN}$$

$$S_3 = 10\sqrt{2} \text{ kN}$$

$$10 + S_4 - 30 = 0 \Rightarrow S_4 = 20 \text{ kN}$$

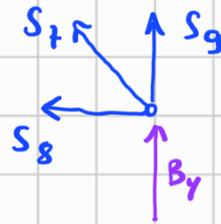
WĘZEL IV



$$S_4 = S_8 = 20 \text{ kN}$$

Pręt 5 to pręt zerowy.

WĘZEL VI



$$-S_7 \frac{\sqrt{2}}{2} - S_8 = 0$$

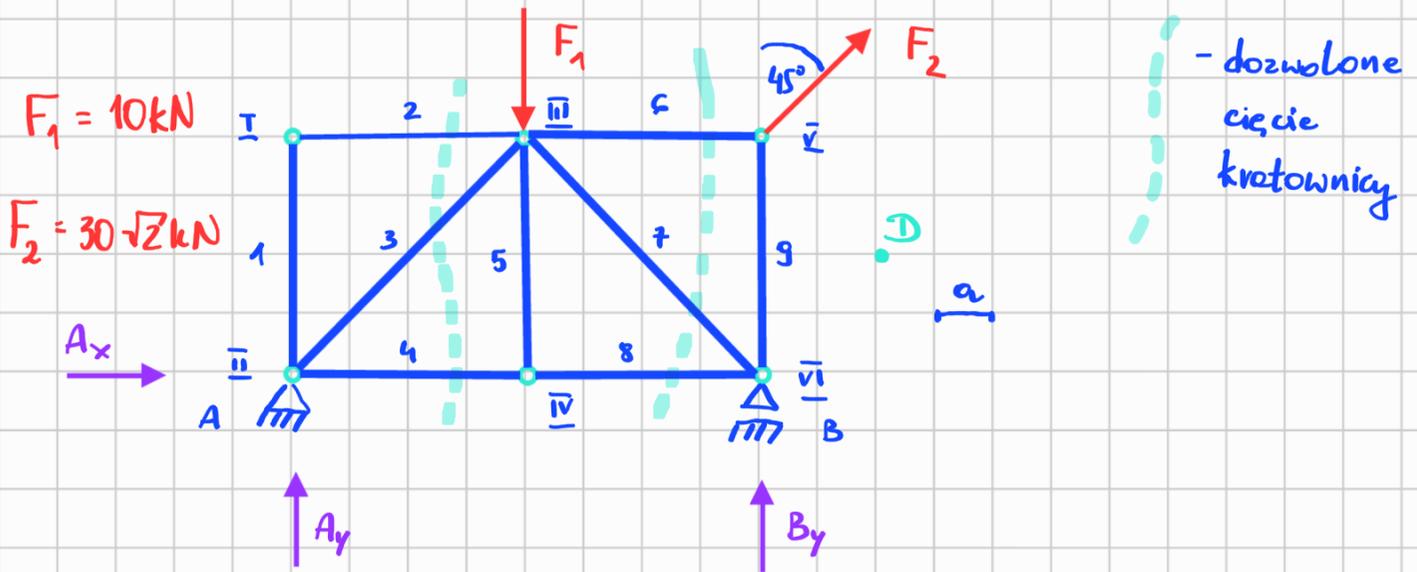
$$S_7 = -S_8 \sqrt{2} = -20\sqrt{2} \text{ kN}$$

PRĘTY ZEROWE

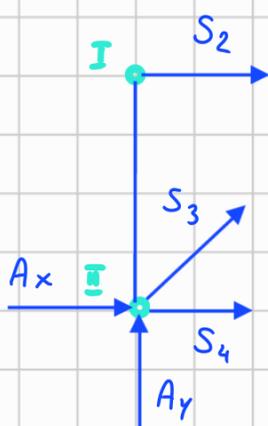
- jeżeli na węzeł nie działa żadne siła a wychodzą z niego dwa pręty to są to pręty zerowe
- jeżeli na węzeł nie działa żadne siła a wychodzą z niego trzy pręty z czego dwa leżą na jednej linii działania, to trzeci z tych prętów jest zerowy
- jeżeli na węzeł, z którego wychodzą dwa pręty, działa siła, której linia działania pokrywa się z jednym z prętów to drugi z tych prętów jest zerowy

METODA RITTERA (metoda przecięć)

- tnijemy ZAWSZE przez 3 pręty, tak by kratownice rozpadła się na 2 części
 - przecinane pręty nie mogą wychodzić jednocześnie z jednego węzła
 - przecinane pręty nie mogą być wzajemnie równoległe
- analizujemy wybraną część kratownicy i liczymy TYLKO W PRZECIĘTYCH PRĘTACH.



Wybraliśmy jedną część przekroju:
 • szukamy tzw. biegunów Rittera, względem których liczymy sumę momentów sił



$$\sum M^{\text{II}}: S_2 \cdot 4a = 0$$

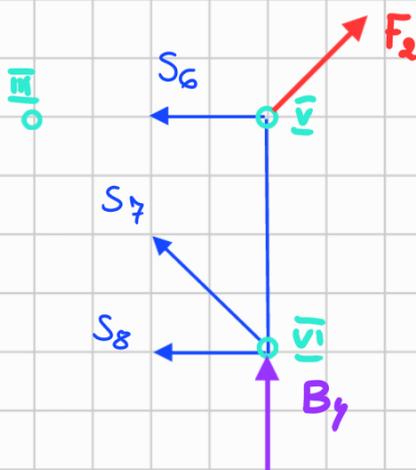
$$S_2 = 0$$

$$\sum F_y: S_3 \frac{\sqrt{2}}{2} + A_y = 0$$

$$S_3 = -A_y \sqrt{2} = 10\sqrt{2} \text{ kN}$$

$$\sum M^{\text{III}}: -S_4 \cdot 4a + A_y \cdot 4a - A_x \cdot 4a = 0$$

$$S_4 = A_y - A_x = -10 + 30 = 20 \text{ kN}$$



$$\sum M^{\text{IV}}: S_8 \cdot 4a - B_y \cdot 4a - F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot 4a = 0 \quad | : 4a$$

$$S_8 = \frac{4B_y + 2\sqrt{2}F_2}{4} = \frac{-40 + 120}{4} = 20 \text{ kN}$$

$$\sum M^{\text{VI}}: -S_6 \cdot 4a + F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot 4a = 0 \quad | : 4a$$

$$S_6 = F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} = 30 \text{ kN}$$

$$\sum F_y: B_y + S_7 \frac{\sqrt{2}}{2} + F_2 \frac{\sqrt{2}}{2} = 0$$

$$S_7 = -B_y \frac{2}{\sqrt{2}} - F_2 = 10\sqrt{2} - 30\sqrt{2} = -20\sqrt{2} \text{ kN}$$

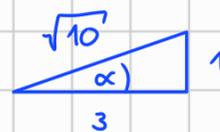
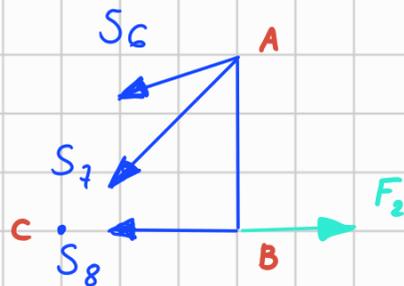
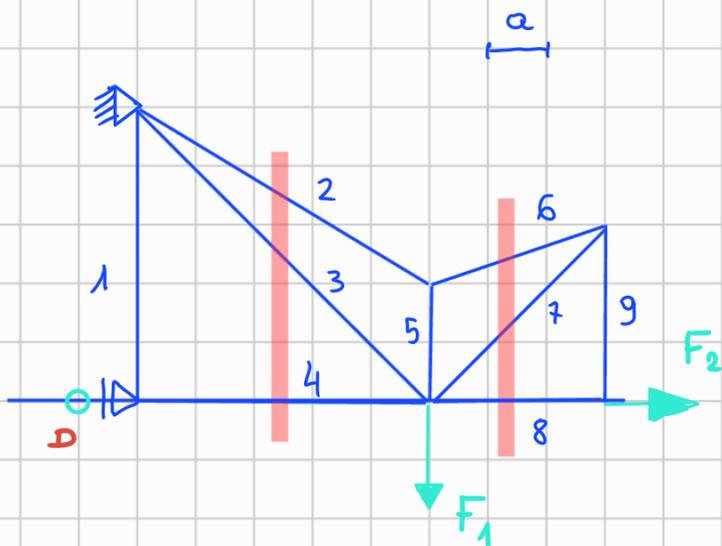
Wybór części kratownicy winniśmy przeprowadzić w oparciu o założenie - minimum nakładów, maksimum efektu.

Wybieramy tę część, gdzie:

- jest mniej sił do uwzględnienia

- mimo większej liczby sił łatwiej przeprowadzić obliczenie (np. nie ma sił pod egzotycznymi kątami)

Możliwa jest sytuacja, gdzie kratownicę przekroić da się w taki sposób aby wybrana przez nas część nie zawierała w sobie sił reakcji - nie będzie potrzebny ich wyznaczania.



$$\sin \alpha = \frac{1}{\sqrt{10}}$$

$$\cos \alpha = \frac{3}{\sqrt{10}}$$

$$\sum M^A: S_8 \cdot 3a - F_2 \cdot 3a = 0$$

$$S_8 = F_2$$

$$\sum M^C: \underbrace{-S_6 \frac{3}{\sqrt{10}}}_{S_{6x}} \cdot 3a + \underbrace{S_6 \frac{1}{\sqrt{10}}}_{S_{6y}} \cdot 3a = 0$$

$$\sum M^D: S_7 \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot 9a - S_7 \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot 3a = 0$$

$$S_7 \frac{\sqrt{2}}{2} 6 = 0$$

$$S_7 = 0$$

BELKI

belka - pręt o przekroju pryzmetycznym, który obciążony jest siłami poprzecznymi.

- przyjmujemy nieważkość ustroju
- niezmienność geometryczną



belka swobodnie podparta

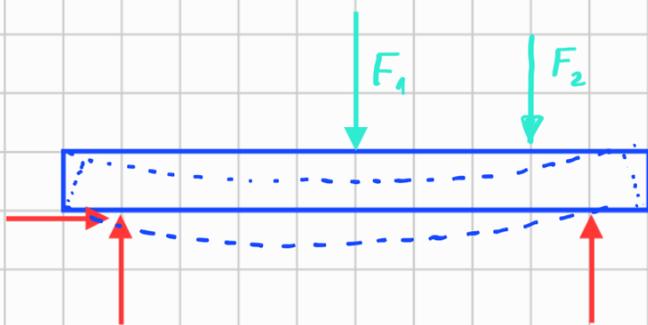
Statyczna wyznaczalność belki

$$3n - r = 0$$

n - liczba belek

r - liczba reakcji

SILE WEWNĘTRZNE W BELCE



- siła normalna - siła o przebiegu zgodnym z osią belki, N
- siła tnąca - siła o przebiegu prostopadłym do osi belki, T
- moment gnący - leży w płaszczyźnie prostopadłej względem działających obciążeń, M_g

Aby wyznaczyć siły wewnętrzne w belce należy podzielić ją na tzw. **PRZEDZIAŁY**, czyli fragmenty belki, w obrębie których moment gęsty da się opisać za pomocą jednego równania

Granice przedziałów:

- krańce belki (początek i koniec)
- punkt przyłożenia obciążenia skupionego (siła skupiona, moment skupiony)
- krańce obciążenia ciągłego (początek i koniec)

Przegub w belce

- nie ma potrzeby tworzenia granicy przedziału w tym miejscu, ale można sprawdzić czy moment gęsty w tym miejscu jest równy 0 (zero)
- dokładając przegub do belki trzeba również dodać podporę przesuwną

Twierdzenie Szwedlera

- określa związek jaki zachodzi między obciążeniami zewnętrznymi a wynikającymi z nich siłami wewnętrznymi

I Twierdzenie Szwedlera



Pochodna z wartości momentu gnącego wzdłuż osi belki równa jest sile tnącej

$$T = \frac{dM_g}{dx}$$

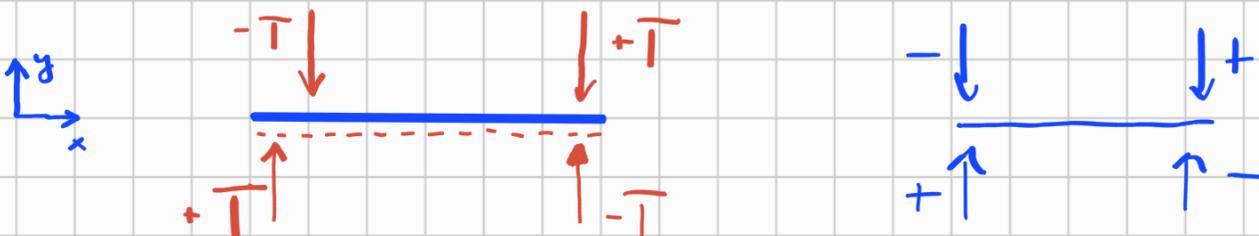
II Twierdzenie Szwedlera

Pochodna siły tnącej wzdłuż osi belki równa jest obciążeniu ciągłemu ze znakiem przeciwnym.

$$-q(x) = \frac{dT}{dx}$$

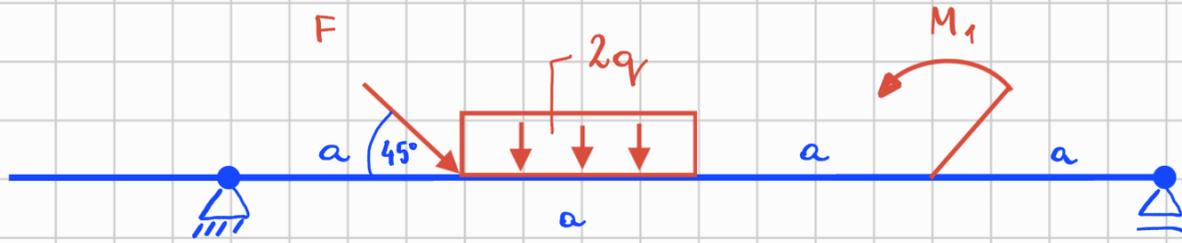
Konwencje znaków

- siła tnąca, T



- moment gnący





$$F = 6\sqrt{2}qa$$

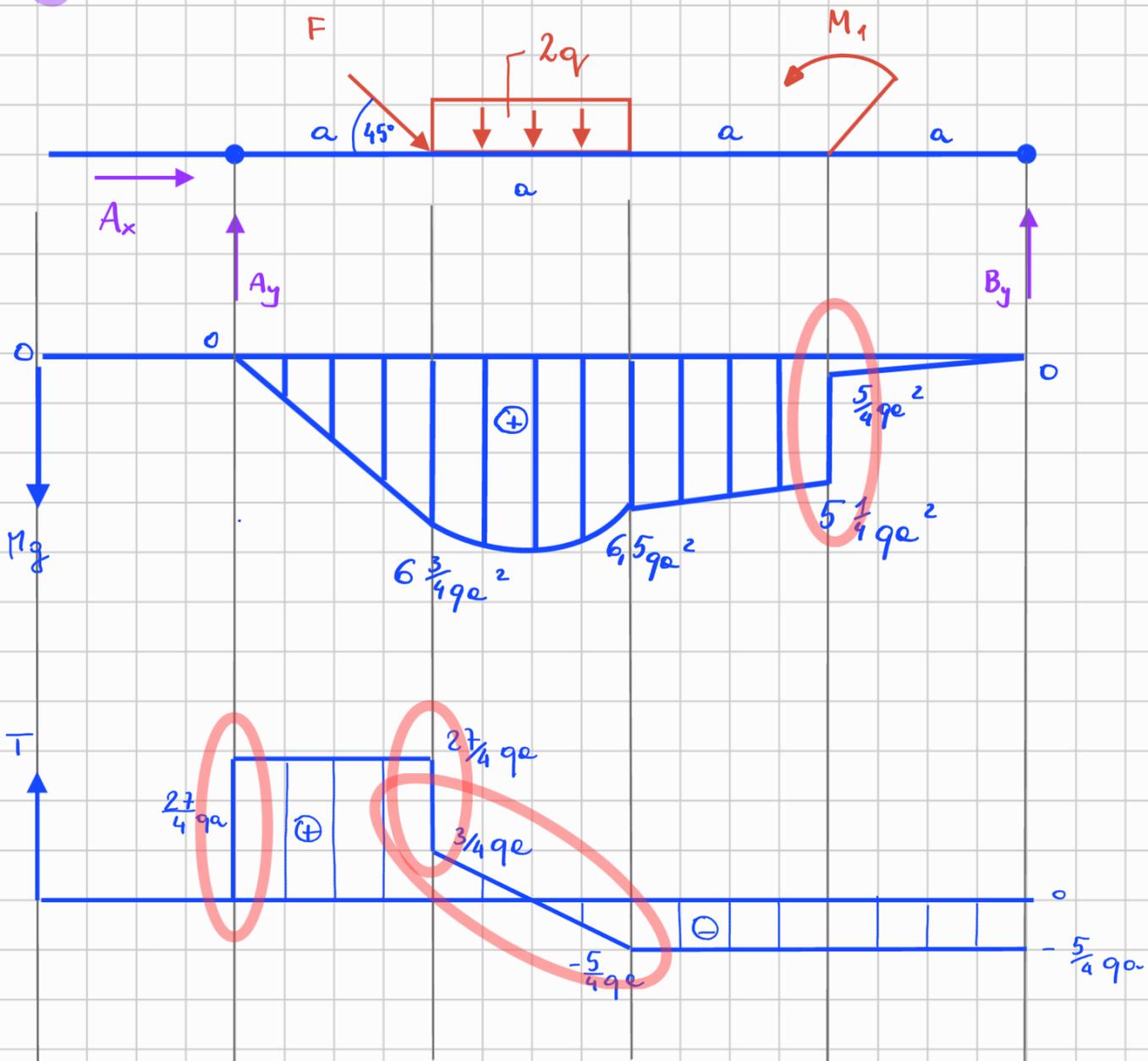
$$M_1 = 4qa^2$$

$$q \left[\frac{N}{m} \right]$$

$$a \left[m \right]$$

1. Sprawdzić wyznaczalność belki ✓
2. Oswobodzić z więzów i wprowadzić reakcje
3. Podzielić belkę na przedziały
4. Wyznaczyć równania na M_g , T , N i sprawdzić wartości w granicach przedziałów
5. Naszkicować wykresy M_g , T i N

C



$$\sum F_x: A_x + F_x = 0 \quad A_x = -F \frac{\sqrt{2}}{2} = -6qa$$

$$\sum F_y: A_y + B_y - F_y - \underbrace{2qa} = 0$$

obciążenie zastępcze za obciążenie ciągłe o wartości $2q$ działające na odcinku o długości a , wektor obciążenie zastępczego prostokątnego jest zorientowany na środku odcinka

$$\sum M^A: F_y \cdot a + 2qa \cdot 1,5a - M_1 - B_y \cdot 4a = 0 / :a$$

$$6qa + 3qa - 4qa = 4B_y$$

$$B_y = \frac{5}{4} qa$$

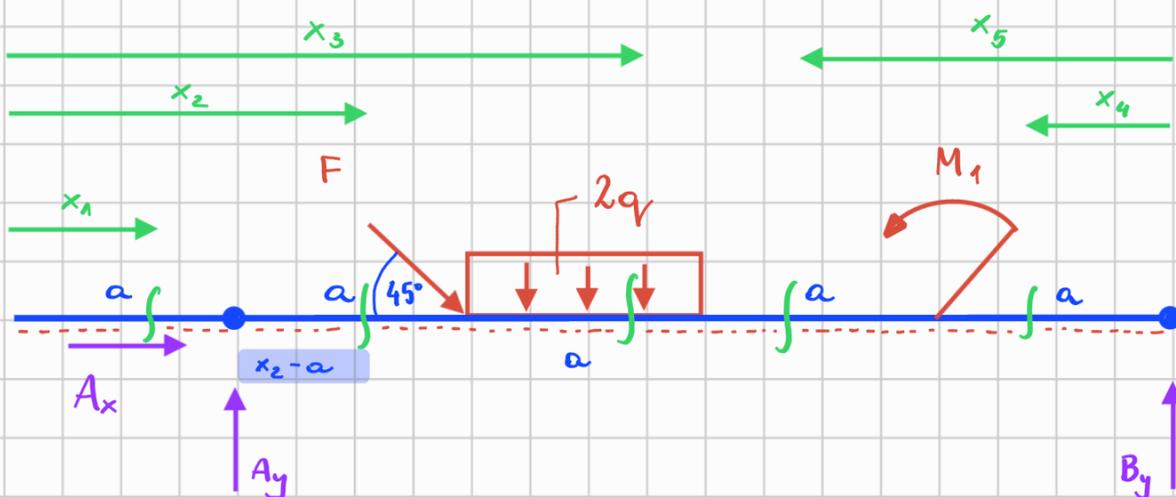
$$A_y = 2qa + 6qa - \frac{5}{4} qa$$

$$A_y = 6 \frac{3}{4} qa = \frac{27}{4} qa$$

$$\sum M^C: -A_x \cdot a - A_y \cdot a + F \frac{a\sqrt{2}}{2} + 2qa \cdot 2,5a - M_1 - B_y \cdot 5a = 0 / :a$$

$$6qa - \frac{27}{4} qa + 6qa + 5qa - 4qa - \frac{25}{4} qa = 0$$

$$17qa - 17qa = 0 \quad \checkmark$$



Przedział I

$$M_g^I: 0$$

nie ma żadnych sił poprzecznych, momentów skupionych etc.

$$T^I: 0$$

Przedział II

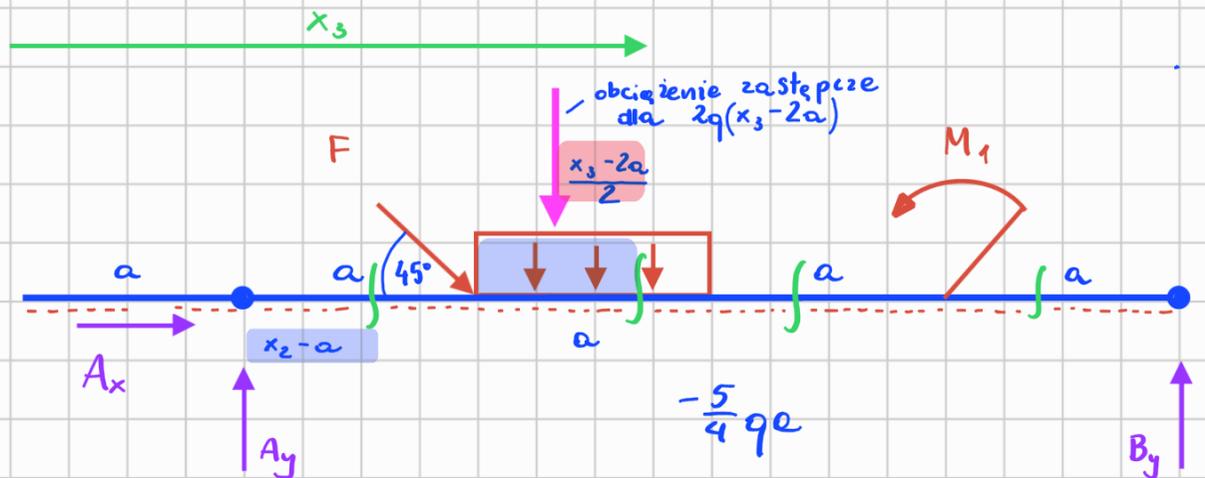
$$M_g^{II}: A_y(x_2 - a)$$

$$T^{II}: A_y = \frac{27}{4} qa$$

$$M_g^{II}(x_2 = a) = A_y(a - a) = 0$$

$$M_g^{II}(x_2 = 2a) = A_y(2a - a) = A_y a = \frac{27}{4} qa^2$$

Przedział III



$$M_g^{III}: A_y(x_3 - a) - F_y(x_3 - 2a) - \underbrace{2q(x_3 - 2a)}_{\text{to jest siła}} \underbrace{\left(\frac{x_3 - 2a}{2}\right)}_{\text{ramię}}$$

$$M_g^{III}: A_y(x_3 - a) - F_y(x_3 - 2a) - q(x_3 - 2a)^2$$

$$T^{III}: A_y - F_y - 2q(x_3 - 2a)$$

$$M_g^{III}(x_3 = 2a) = \frac{27}{4} qa^2$$

$$M_g^{III}(x_3 = 3a) = \frac{27}{4} qa^2 - 6qa^2 - qa^2 = 6,5 qa^2$$

$$T^{\text{II}}(x_3 = 2a) = \frac{27}{4} qe - 6qe = \frac{3}{4} qa$$

$$T^{\text{III}}(x_3 = 3a) = \frac{27}{4} qe - 6qe - 2qa = -\frac{5}{4} qa$$

Przekrój IV

$$Mg^{\text{IV}} = B_y \cdot x_4$$

$$T^{\text{IV}} = -B_y = -\frac{5}{4} qa$$

od prawej strony, zmieni znak pochodnej
na przeciwny

$$Mg^{\text{IV}}(x_4 = a) = \frac{5}{4} qa^2$$

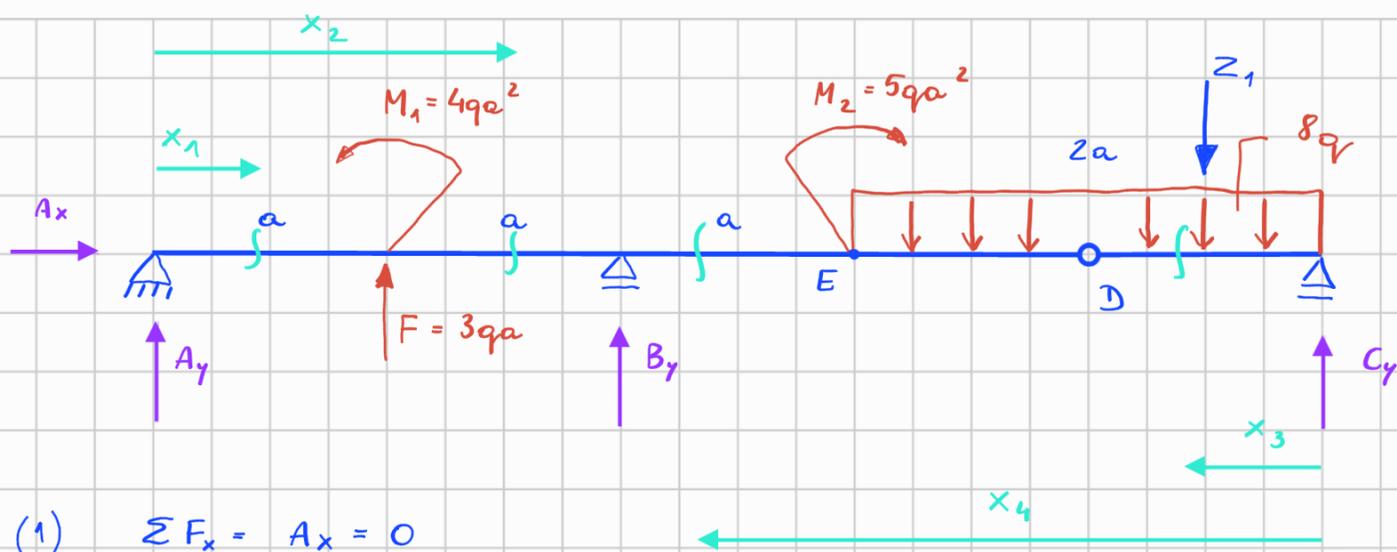
Przekrój V

$$Mg^{\text{V}}: B_y \cdot x_5 + M_1$$

$$T^{\text{V}}: -B_y = -\frac{5}{4} qa$$

$$Mg^{\text{V}}(x_5 = a) = \frac{5}{4} qa^2 + 4qa^2 = 5 \frac{1}{4} qa^2$$

$$Mg^{\text{V}}(x_5 = 2a) = \frac{5}{2} qa^2 + 4qa^2 = 6,5 qa^2$$



$$(1) \quad \sum F_x = A_x = 0$$

$$(2) \quad \sum F_y = A_y + B_y + F + C_y - \underline{8q \cdot 2a} = 0$$

$$(3) \quad \sum M^A = -M_1 - F \cdot a - B_y \cdot 2a + M_2 + \underbrace{8q \cdot 2a \cdot 4a}_{\text{sita}} - \underbrace{C_y \cdot 5a}_{\text{ramie}} = 0$$

suma momentów sił względem przegubu po prawej jego stronie

$$(4) \quad \sum M^{Dp} = -C_y \cdot a + \underbrace{8q \cdot a}_{z_1} \cdot \frac{a}{2} = 0 \quad | : a$$

$$(5) \quad \sum M^{Dz} = A_y \cdot 4a + F \cdot 3a - M_1 + B_y \cdot 2a + M_2 - 8q \cdot a \cdot \frac{a}{2} = 0 \quad | : a$$

$$\text{ad. (4)} \quad C_y = 4qa$$

$$F = 3 \\ M_1 = 4 \\ M_2 = 5$$

$$\text{ad. (5)} \quad 4A_y + 3F - \frac{M_1}{a} + 2B_y + \frac{M_2}{a} - 4qa = 0$$

$$4A_y + 2B_y = -3qa + 4qa - 5qa + 4qa$$

$$4A_y + 2B_y = -6qa$$

$$2A_y + B_y = -3qa$$

$$\text{ad. (3)} \quad -M_1 - F \cdot a - B_y \cdot 2a + M_2 + \underbrace{8q \cdot 2a \cdot 4a}_{\text{sita}} - C_y \cdot 5a = 0 \quad | : a$$

$$-4qa - 3qa + 5qa + 64qa - 20qa = 2B_y$$

$$B_y = 21qa$$

$$\text{ad. (4)} \quad 2A_y = -3qa - 21qa$$

$$A_y = -12qa$$

$$\text{ad (2)} \quad A_y + B_y + F + C_y - \underline{8q \cdot 2a} = 0$$

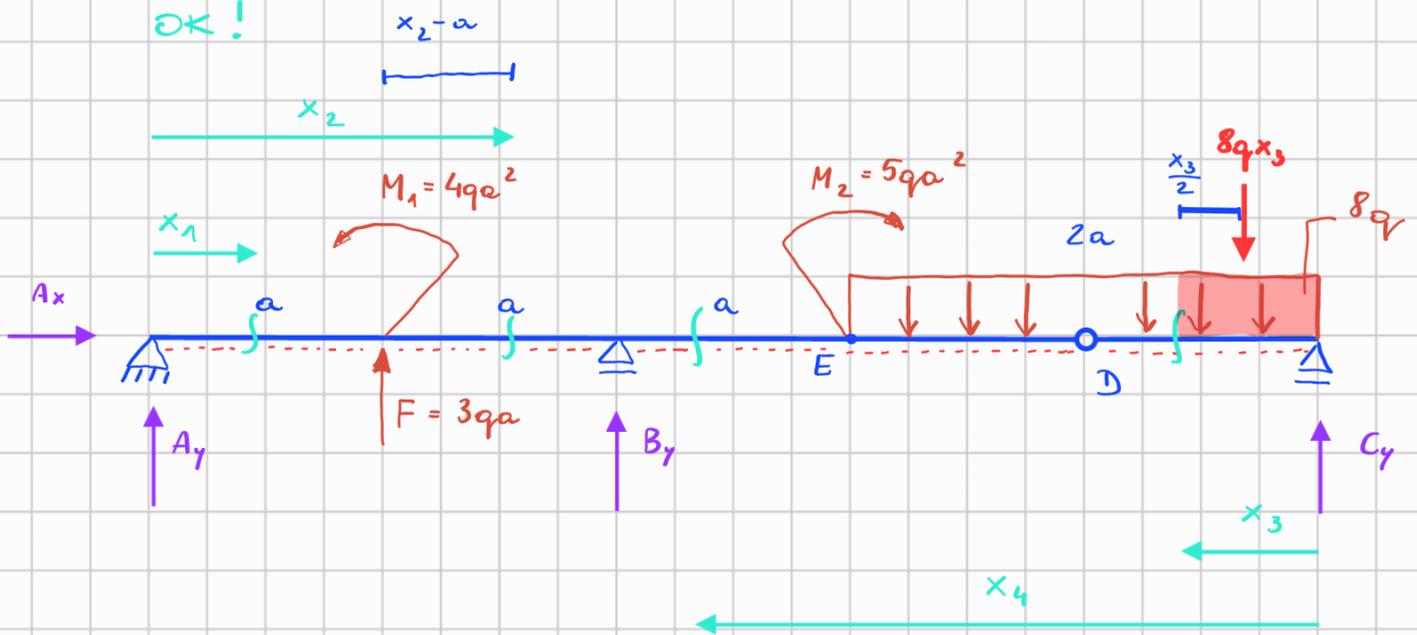
$$-12qe + 21qe + 3qe + 4qe - 16qe = 0$$

OK!

$$\Sigma M^E: A_y \cdot 3e + F \cdot 2a + B_y \cdot a - C_y \cdot 2a - M_1 + M_2 + 8q \cdot 2a \cdot a = 0$$

$$-36qa^2 + 6qa^2 + 21qa^2 - 8qa^2 - 4qa^2 + 5qa^2 + 16qa^2 = 0$$

OK!



Przedział I

$$M_g^I: A_y \cdot x_1 \quad M_g^I(x_1=0) = 0 \quad M_g^I(x=a) = -12qa^2$$

$$T^I: A_y = -12qe$$

Przedział II

$$M_g^{II}: A_y \cdot x_2 + F(x_2 - a) - M_1$$

$$T^{II}: A_y + F = -12qe + 3qe = -9qa$$

$$M_g^{II}(x_2 = a) = -12qa^2 - 4qa^2 = -16qa^2$$

$$M_g^{II}(x_2 = 2a) = -24qa^2 + 3qa^2 - 4qa^2 = -25qa^2$$

Przedział III (od prawej)

$$M_g^{\text{III}}: C_y \cdot x_3 - \underbrace{8q x_3}_{\text{sita}} \cdot \underbrace{\frac{x_3}{2}}_{\text{ramie}} = C_y x_3 - 4q x_3^2$$

$$T^{\text{III}}: -C_y + 8q x_3$$

$$M_g^{\text{III}}(x_3 = 0) = 0$$

$$M_g^{\text{III}}(x_3 = 2a) = 8q a^2 - 16q a^2 = -8q a^2$$

$$T^{\text{III}}(x_3 = 0) = -C_y = -4q a$$

$$T^{\text{III}}(x_3 = 2a) = -4q a + 16q a = 12q a$$

Przedział IV

$$M_g^{\text{IV}}: C_y \cdot x_4 - 8q \cdot 2a \cdot (x_4 - a) - M_2$$

$$T^{\text{IV}}: -C_y + 16q a = 12q a$$

$$M_g^{\text{IV}}(x_4 = 2a) = 8q a^2 - 16q a^2 - 5q a^2 = -13q a^2$$

$$M_g(x_4 = 3a) = 12q a^2 - 32q a^2 - 5q a^2 = -25q a^2$$

