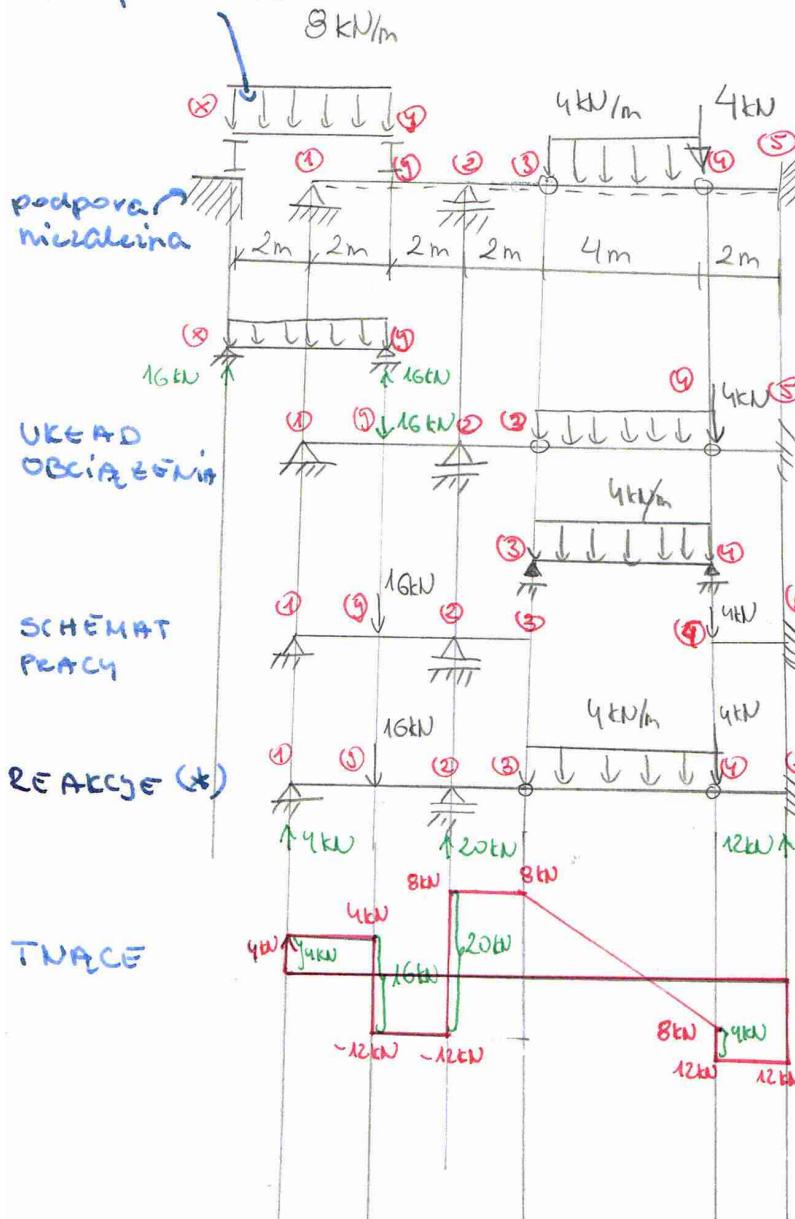


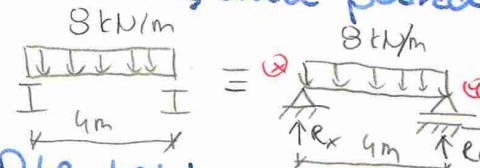
## ZADANIE 2

obc. pośrednic



① obciążenie przyjmowane pośrednio do belki

traktujemy jako inną belkę utworzoną na „nasię” belce za pomocą podkładek. Powoduje to że obc. pośrednic prekazuje się na „nasię” belki w postaci sił stupionych i odległymi reakcjami podporowymi belki pośredniczącej od obciążenia pośredniego.



Dla takiego układu obliczamy reakcje które wystąpią prekazane na belkę właściwą.

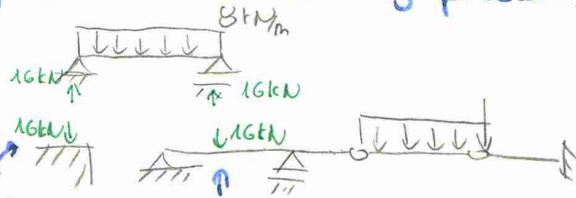
$$\sum M_x = 0 \Rightarrow 8 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot 4\text{m} \cdot \frac{4\text{m}}{2} - R_y \cdot 4\text{m} = 0$$

$$R_y = \frac{64\text{kNm}}{4\text{m}} = 16\text{kN}$$

$$\sum M_y = 0 \Rightarrow R_x \cdot 4\text{m} - 8 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot 4\text{m} \cdot \frac{4\text{m}}{2} = 0$$

$$R_x = \frac{64\text{kNm}}{4\text{m}} = 16\text{kN}$$

Ponieważ jedna z podpór belki pośredniczącej jest podporą miękką, od belki siły na nią przenoszone nie wpłynią nam na siły przenoszone w belce.

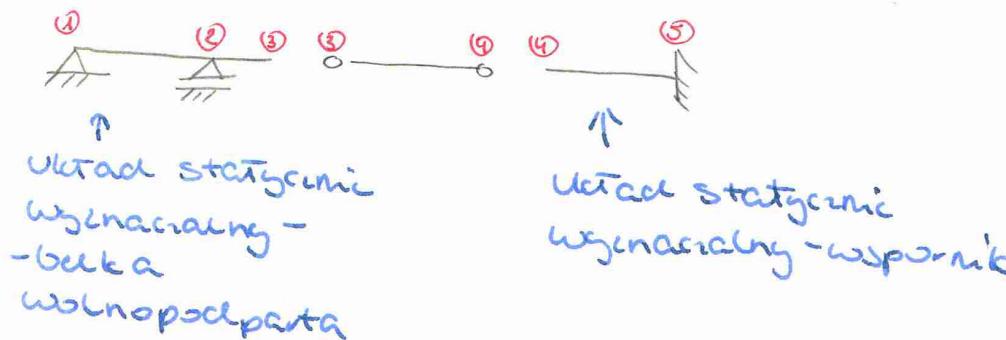


tj. siły pomijamy

tj. siły uwzględniamy w dalszych obliczeniach.

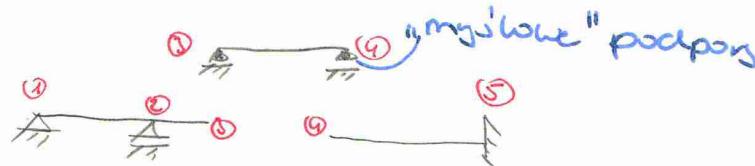
## (2) SCHEMAT PRACY

Dla nowego układu obliczimy wyodrębnianą belkę statyczną wyznaczając reakcję układu myjłowo w pregnubach



belka ③-④ jest belką zakończoną pregnubami, w miejscu których umieszcamy „myjłowe” podpory.

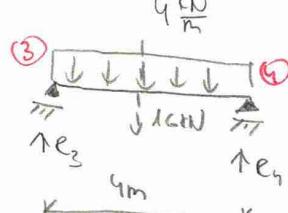
Obliczimy w tym podporze belki przekazując się na belki główne układu ciągi na belki ①-③ oraz ④-⑤, dlatego belki te będą „na dole”, a belka ③-④ „na górze”



W schemacie pracy pomijamy belkę na który położone było obciążenie pośrednie i uwzględniamy tylko odpowiednią reakcję w tej belce!!!

## (3) REAKCJE PODPOROWE

Obliczenia zaczynamy od belki położonej najwyższej, ponieważ przekazuje ona obciążenie na pozostałe belki.



Ponieważ słuca skupiona o wartości 4 kN położona w węźle ④ przekazuje się całą na reakcję podporową R<sub>④</sub> od której przejdziemy do punktu ④ na wsparciu w punkcie ④ nie analizując pny rowiązaniem belki ③-④

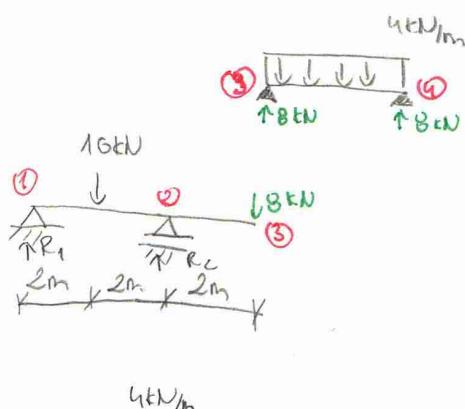
$$\sum M_3 = 0 \Rightarrow 4 \frac{m}{m} \cdot 4m \cdot \frac{4m}{2} - R_4 \cdot 4m = 0$$

$$R_4 = \frac{32 \text{ kNm}}{4m} = 8 \text{ kN}$$

$$\sum M_4 = 0 \Rightarrow 4 \frac{m}{m} \cdot 4m \cdot \frac{4m}{2} - R_3 \cdot 4m = 0$$

$$R_3 = \frac{32 \text{ kNm}}{4m} = 8 \text{ kN}$$

2 belki ③-④ obciążone w postaci reakcji podporowej przekazywane jest na belki ①-② oraz ⑤-⑥

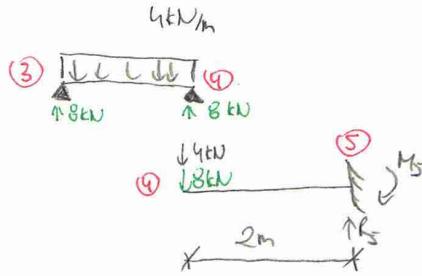


$$\sum M_1 = 0 \Rightarrow 16 \text{ kN} \cdot 2m - R_2 \cdot 4m + 8 \text{ kN} \cdot 6m = 0$$

$$R_2 = \frac{80 \text{ kNm}}{4m} = 20 \text{ kN}$$

$$\sum M_2 = 0 \Rightarrow R_1 \cdot 4m - 16 \text{ kN} \cdot 2m + 8 \text{ kN} \cdot 2m = 0$$

$$R_1 = \frac{16 \text{ kNm}}{4m} = 4 \text{ kN}$$



$$\sum R = 0 \Rightarrow R_5 - 4 \text{ kN} - 8 \text{ kN} = 0$$

$$R_5 = 12 \text{ kN}$$

$$M_5 = (4 \text{ kN} + 8 \text{ kN}) \cdot 2m = 24 \text{ kNm}$$

### ③ TNAČE

Do wyznaczenia sił tących uwzględniamy wtedy siły (\*).

Nie bierzemy pod uwagę reakcji przekazywanych przez "miskowe" podpory w przegubach, ponieważ ich działań nie równoważą się.



$$T_{③} = R_{③} = 4 \text{ kN}$$

$$T_{④} = R_{④} = 4 \text{ kN}$$

$$T_{①} = R_{①} - 16 \text{ kN} = 4 \text{ kN} - 16 \text{ kN} = -12 \text{ kN}$$

$$T_{(2)}^P = T_{(4)}^P = -12 \text{ kN}$$

$$T_{(2)}^P = T_{(2)}^L + R_{(2)} = -12 \text{ kN} + 20 \text{ kN} = 8 \text{ kN}$$

$$T_{(3)}^P = T_{(2)}^P = 8 \text{ kN}$$

$$T_{(4)}^L = T_{(3)}^P - 4 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot 4\text{m} = 8 \text{ kN} - 16 \text{ kN} = -8 \text{ kN}$$

$$T_{(4)}^P = T_{(4)}^L - 4 \text{kN} = -8 \text{ kN} - 4 \text{kN} = -12 \text{ kN}$$

$$T_{(5)}^P = T_{(4)}^P + R_{(5)} = -12 \text{ kN} + 12 \text{ kN} = \underline{\underline{0 \text{ kN}}} \quad \left. \begin{array}{l} \text{suma reakcji równe zero} \rightarrow \\ \text{swiadczy o poprawnosci} \\ \text{rowniznienia} \end{array} \right\}$$

## ⑨ MOMENTY

$$M_{(1)} = 0 \text{ kNm} - \text{podpora przymocowana zezgubna.}$$

$$M_{(2)} = 4 \text{kN} \cdot 2\text{m} = 8 \text{kNm}$$

$$M_{(2)} = 4 \text{kN} \cdot 4\text{m} - 16 \text{kN} \cdot 2\text{m} = -16 \text{kNm}$$

$$\underline{M_{(3)} = 4 \text{kN} \cdot 6\text{m} - 16 \text{kN} \cdot 4\text{m} + 20 \text{kN} \cdot 2\text{m} = \underline{\underline{0 \text{kNm}}} - \text{przegub ?}}$$

$$\underline{M_{(4)} = 4 \text{kN} \cdot 10\text{m} - 16 \text{kN} \cdot 8\text{m} + 20 \text{kN} \cdot 6\text{m} - 4 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot 4\text{m} \cdot \frac{4\text{m}}{2} = \underline{\underline{0 \text{kNm}}} - \text{przegub ?}}$$

przebieg wykresu momentów pomijając punktami (3) : (4)

 - jak dla biegi' wolnosiodłowej obc. obc. ciągły

(parabola z ekstremum w środku współprądu)

$$\frac{q_0 l^2}{8} = \frac{4 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot (4\text{m})^2}{8} = 8 \text{kNm}$$

$$\begin{aligned} M_{(5)} &= 4 \text{kN} \cdot 12\text{m} - 16 \text{kN} \cdot 10\text{m} + 20 \text{kN} \cdot 8\text{m} - 4 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot 4\text{m} \cdot \left(\frac{4\text{m}}{2} + 2\text{m}\right) - 4 \text{kN} \cdot 2\text{m} = \\ &= -24 \text{kNm} - \text{równie momentowi utwierdzenia !!!} \end{aligned}$$

UWAGI:

O poprawnoscia rowniznienia swiadczy:

- zerowe wartosci momentow w przegubach
- zgodnosci obliczonej na poziomu oraz na koncu reakcji podporowej na wsporniku oraz zgodnosci momentu.