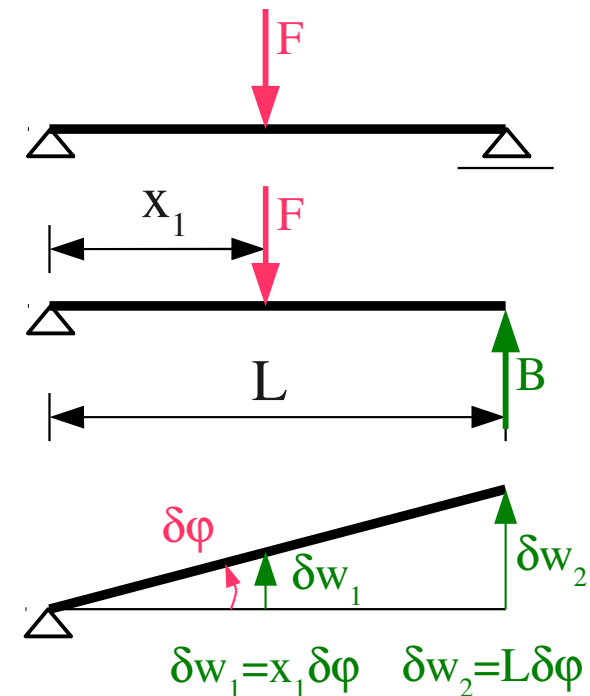


Kinematická metoda výpočtu reakcí staticky určitých soustav

- 1) Uvolnění jednoho stupně volnosti odpovídající reakci, kterou chceme určit (vytvoření kinematického mechanismu o jednom stupni volnosti). Zavedení neznámé reakce.
- 2) Zavedeme virtuální přemístění v závislosti na jediném virtuálním parametru (posun, natočení). Přitom nesmíme porušit kinematické vazby.
- 3) Vyjádříme virtuální práci sil a momentů, včetně neznámé reakce.
- 4) Z podmínky nulové virtuální práce určíme neznámou velikost reakce.



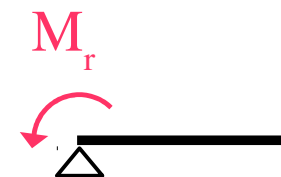
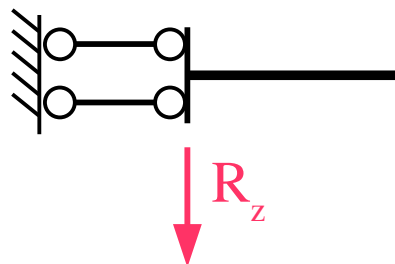
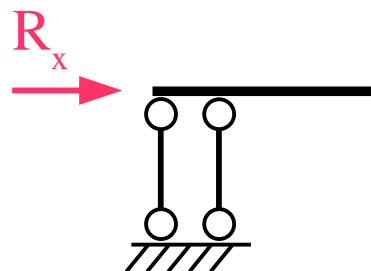
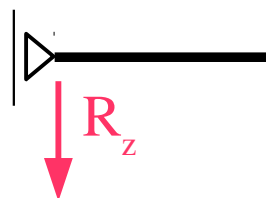
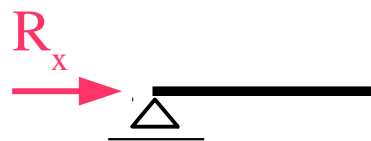
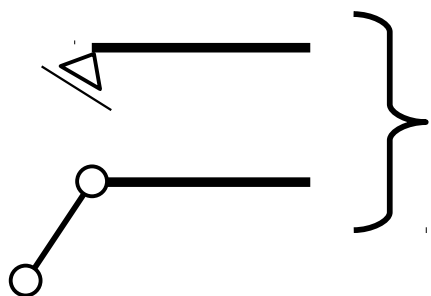
$$\begin{aligned} \delta W &= -F \delta w_1 + \mathbf{B} \delta w_2 = \\ &= -F x_1 \delta\varphi + \mathbf{B} L \delta\varphi = \\ &= (-F x_1 + \mathbf{B} L) \delta\varphi = 0 \\ \delta W &= 0 \quad \forall \delta\varphi \\ -F x_1 + \mathbf{B} L &= 0 \\ \mathbf{B} &= F \frac{x_1}{L} \end{aligned}$$

Copyright (c) 2007-2008 Vít Šmilauer
Czech Technical University in Prague, Faculty of Civil Engineering, Department
of Mechanics, Czech Republic

Permission is granted to copy, distribute and/or modify this document under the terms of the GNU Free Documentation License, Version 1.2 or any later version published by the Free Software Foundation; with no Invariant Sections, no Front-Cover Texts, and no Back-Cover Texts. A copy of the license is included in the section entitled "GNU Free Documentation License" found at <http://www.gnu.org/licenses/>

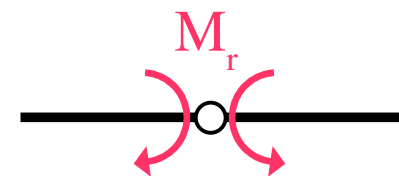
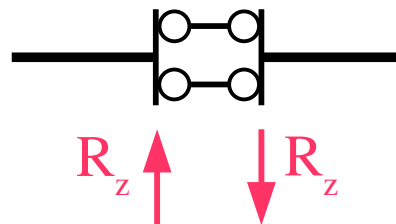
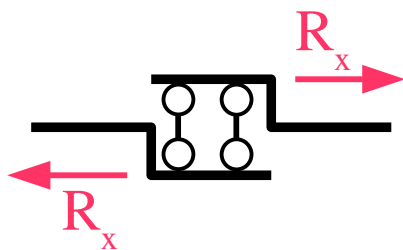
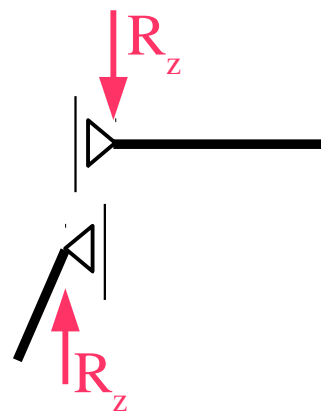
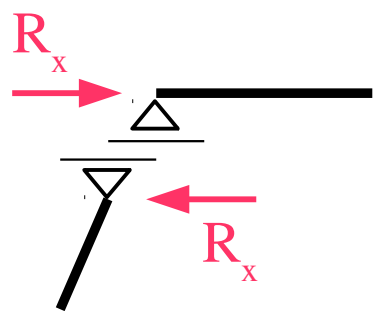
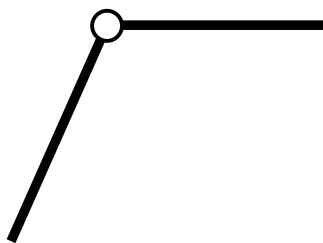
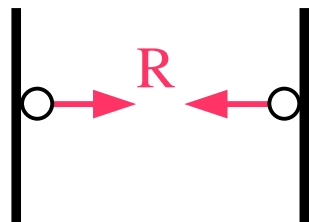
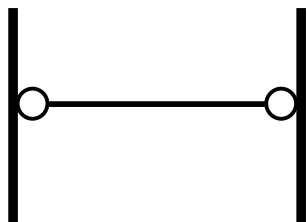
Ad 1) Uvolnění vazeb a zavedení reakcí

- Vnější vazby v rovině



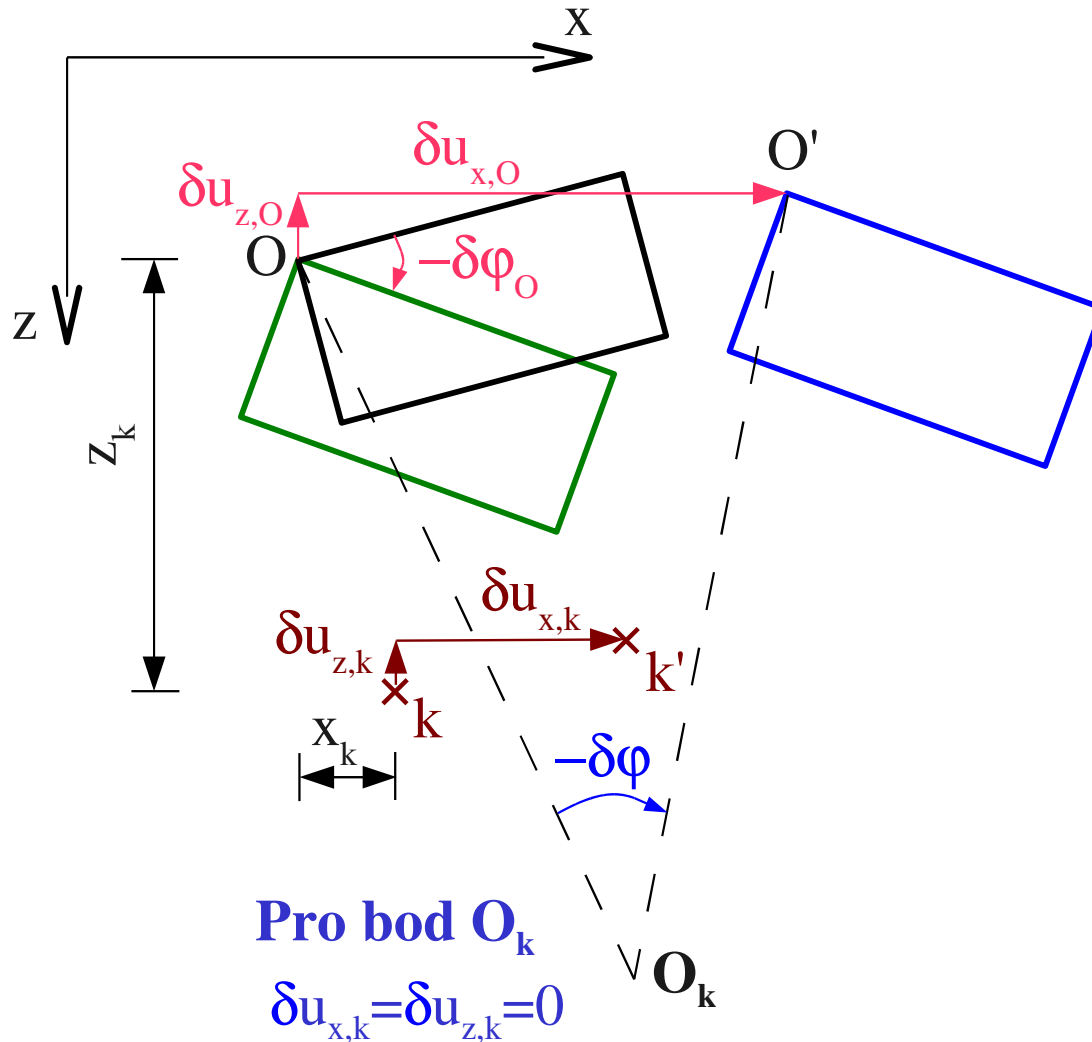
Ad 1) Uvolnění vazeb a zavedení reakcí

- Vnitřní vazby v rovině



Ad 2) Popis kinematicky přípustného virtuálního přemístění

- Středy otáčení desek

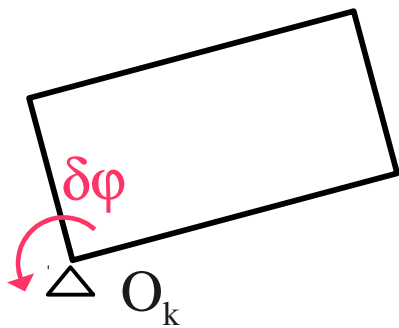


Pro dané virtuální přemístění závisí virtuální posuny $\delta u_{x,0}$, $\delta u_{z,0}$ a natočení $\delta \varphi_0$ na volbě bodu O

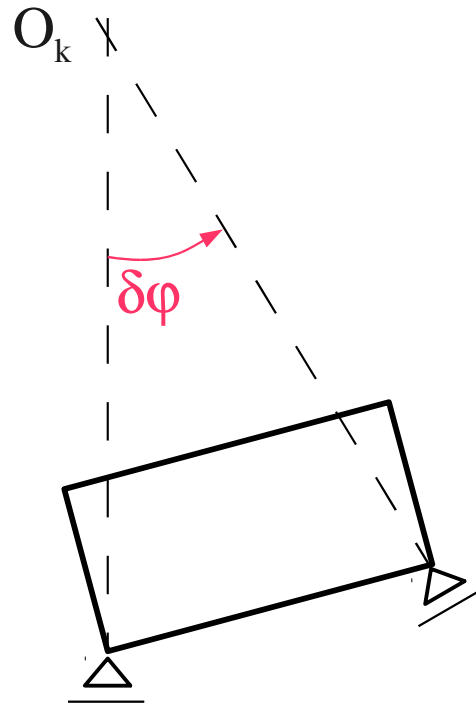
Pro každou desku lze však nalézt absolutní střed otáčení desky O_k , pro který lze veškeré virtuální přemístění popsat pouze rotací $\delta \varphi$ okolo O_k

$$\begin{aligned} \delta u_{x,k} &= \delta u_{x,0} + z_k \delta \varphi = 0 \\ \delta u_{z,k} &= \delta u_{z,0} - x_k \delta \varphi = 0 \end{aligned} \quad \Rightarrow \quad z_{Ok} = -\frac{\delta u_{x,0}}{\delta \varphi} \quad x_{Ok} = \frac{\delta u_{z,0}}{\delta \varphi}$$

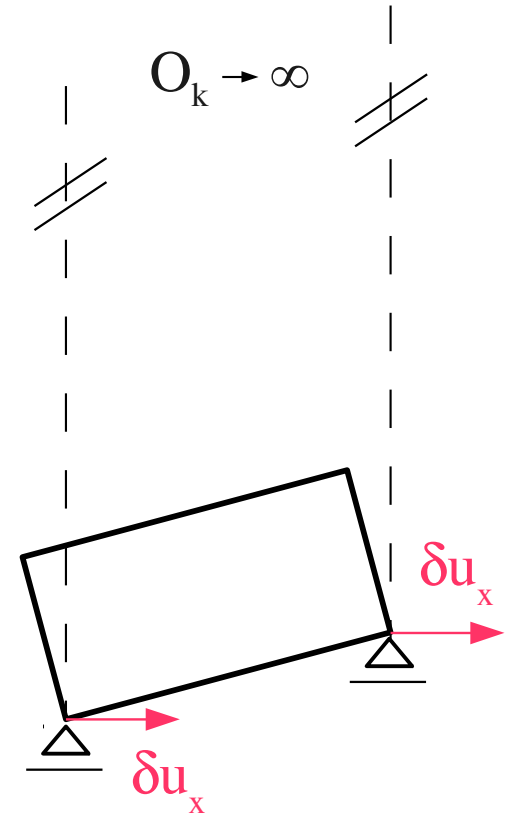
Poloha středu otáčení O_k závisí na vnitřních a vnějších vazbách desky



Vnitřní i vnější kloub



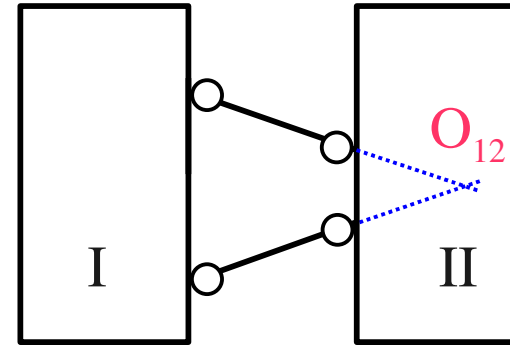
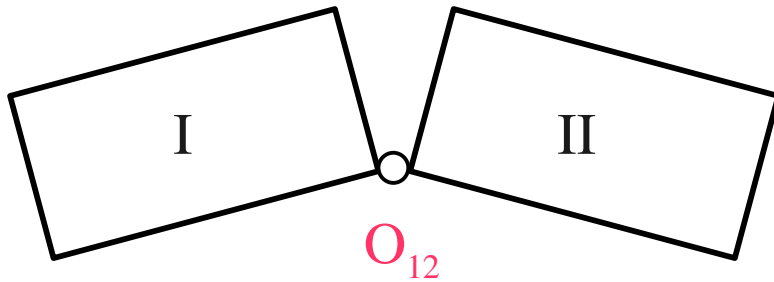
O_k leží na průsečíku kolmic k vodícím přímkám vazeb



O_k leží v nekonečnu

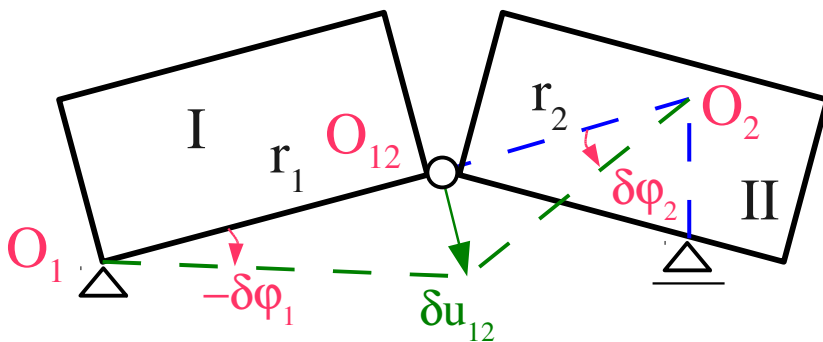
Vzájemný střed otáčení dvou desek

bod, kolem kterého se desky vzájemně otáčejí



První třípólová věta :

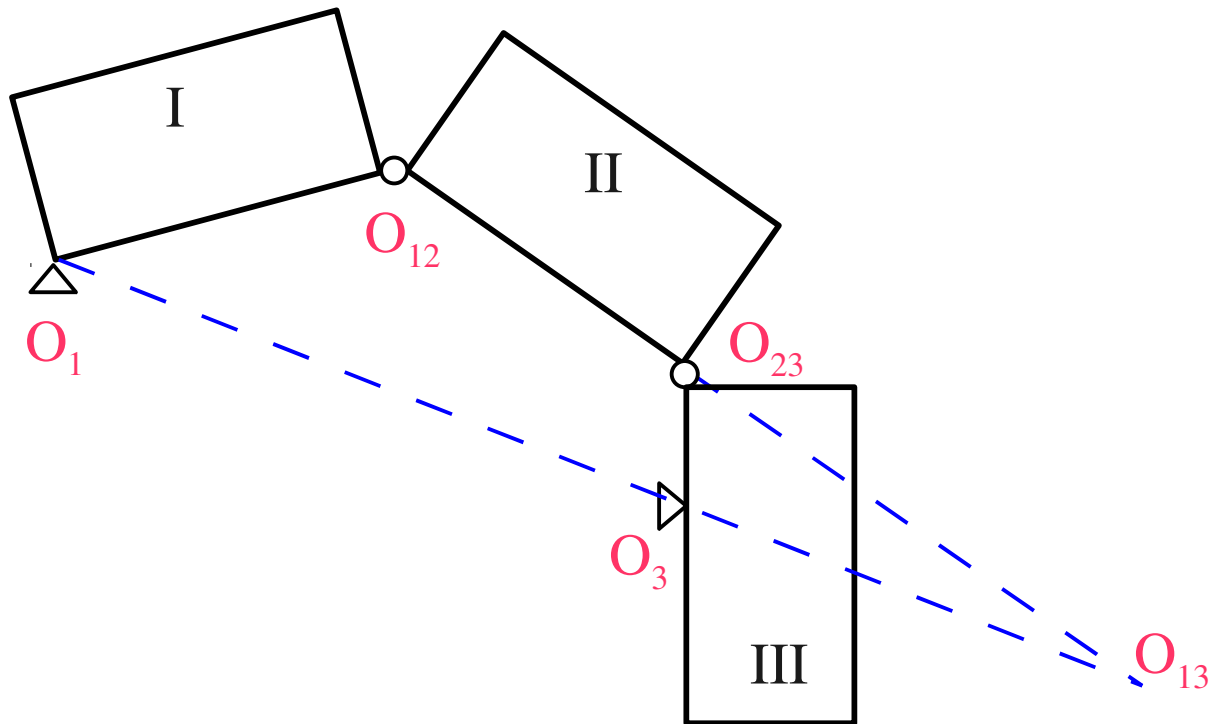
Sředy otáčení desky I (O_1) a desky II (O_2) leží na jedné přímce s vzájemným středem O_{12}



$$\left. \begin{aligned} \delta u_{12} &= -\delta \varphi_1 r_1 \\ \delta u_{12} &= \delta \varphi_2 r_2 \end{aligned} \right\} \delta \varphi_2 = \frac{-r_1}{r_2} \delta \varphi_1$$

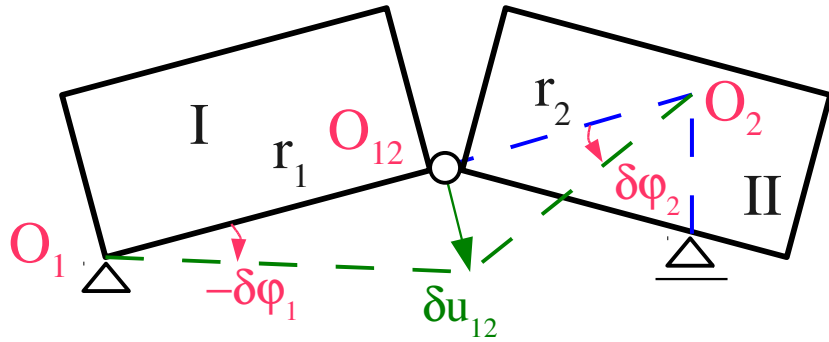
Druhá třípólová věta :

Tři vzájemné středy otáčení tří desek leží na jedné přímce



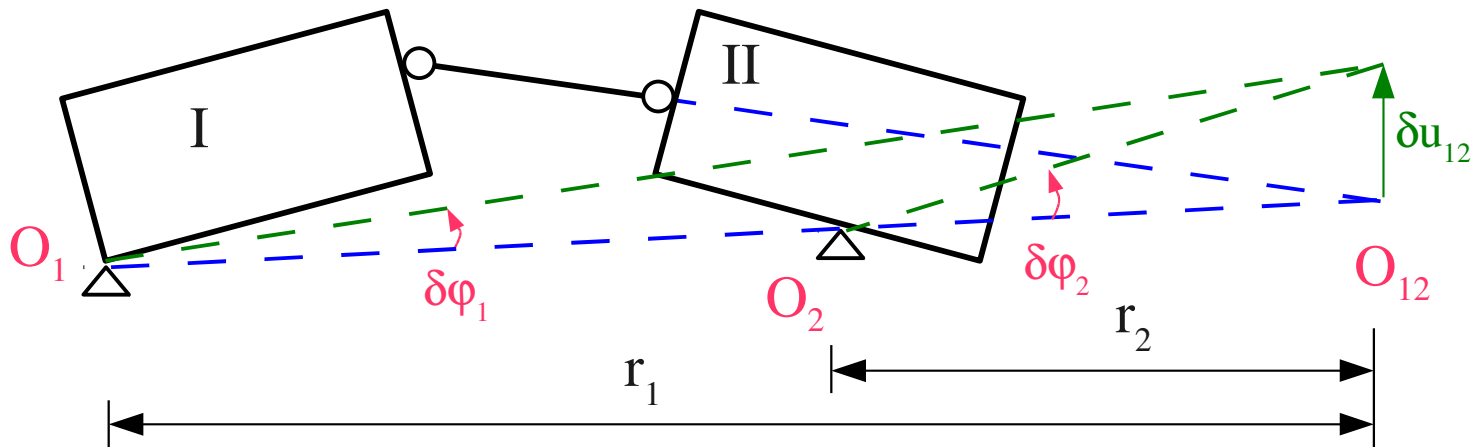
Příklady možných poloh středů otáčení desek

a) O_{12} leží mezi O_1 a O_2



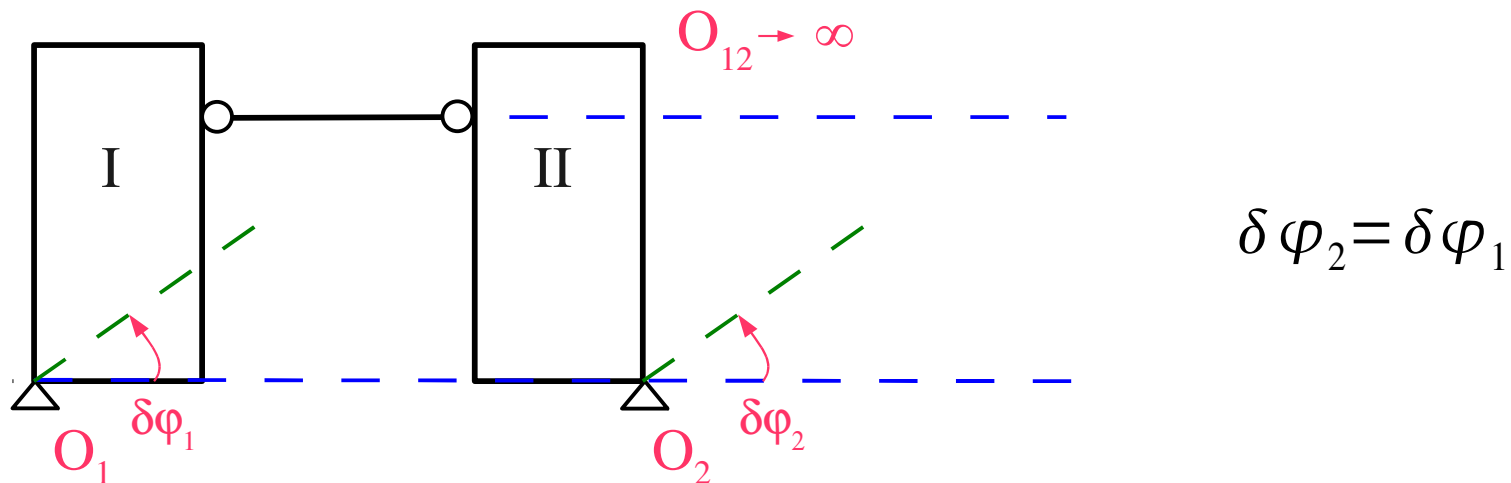
$$\left. \begin{aligned} \delta u_{12} &= -\delta \varphi_1 r_1 \\ \delta u_{12} &= \delta \varphi_2 r_2 \end{aligned} \right\} \delta \varphi_2 = \frac{-r_1}{r_2} \delta \varphi_1$$

b) O_{12} leží vně O_1 a O_2

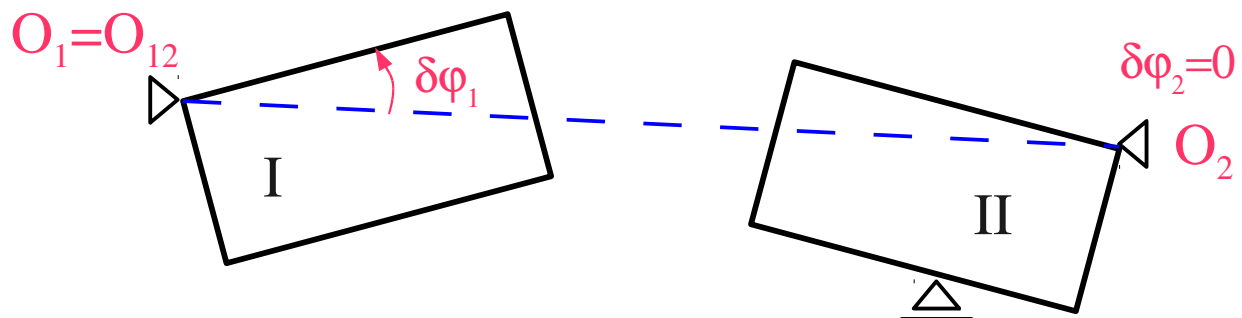


$$\left. \begin{aligned} \delta u_{12} &= \delta \varphi_1 r_1 \\ \delta u_{12} &= \delta \varphi_2 r_2 \end{aligned} \right\} \delta \varphi_2 = \frac{r_1}{r_2} \delta \varphi_1$$

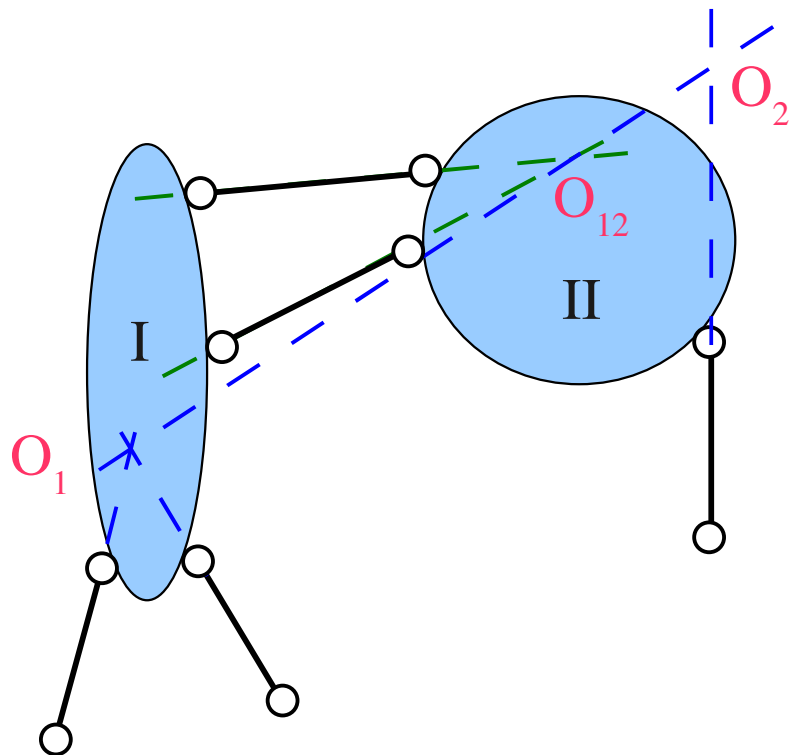
c) O_{12} leží v nevlastním bodě



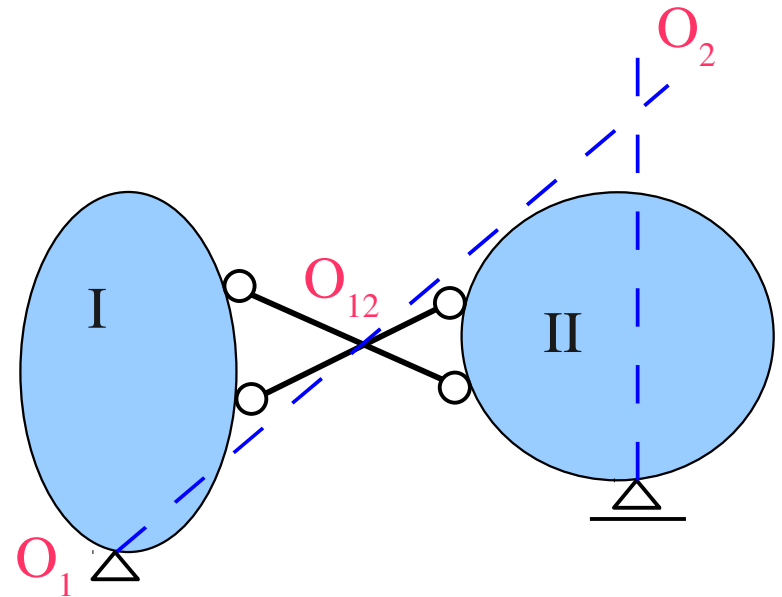
d) $O_1 = O_{12}$, deska II je nepohyblivá, bod O_2 lze volit libovolně na desce II



e) další příklady složených soustav a středů otáčení

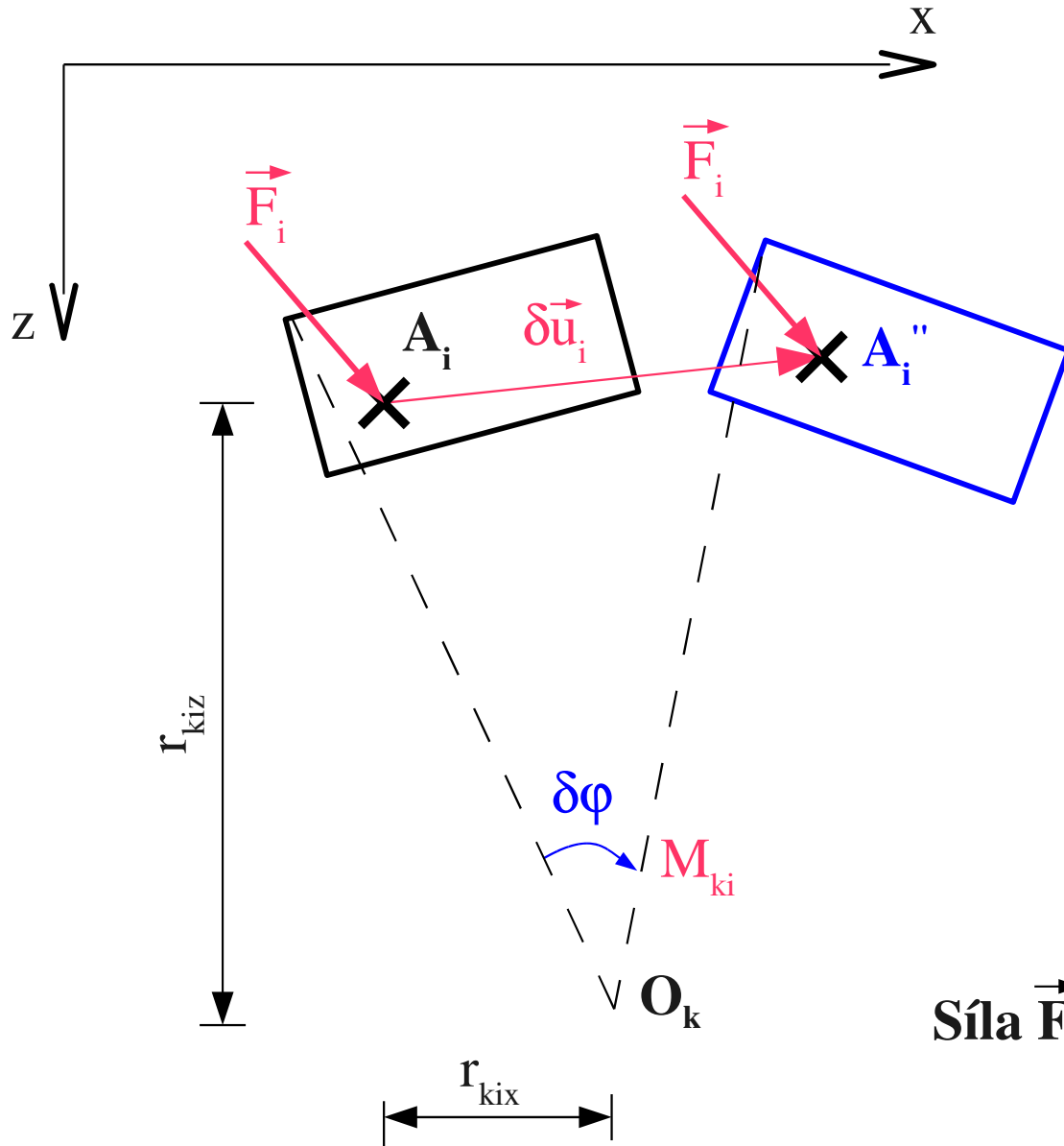


$$s = 2 \times 3^\circ - 5^\circ = +1^\circ$$



$$s = 2 \times 3^\circ - 5^\circ = +1^\circ$$

Ad 3) Výpočet virtuální práce



$$\delta \vec{u}_i = (\delta u_{ix}; \delta u_{iy})$$

$$\delta u_{ix} = r_{kiz} \delta \varphi$$

$$\delta u_{iz} = -r_{kix} \delta \varphi$$

Virtuální práce

$$\delta W = \vec{F}_i \delta \vec{u}_i = F_{ix} r_{kiz} \delta \varphi - F_{iz} r_{kix} \delta \varphi$$

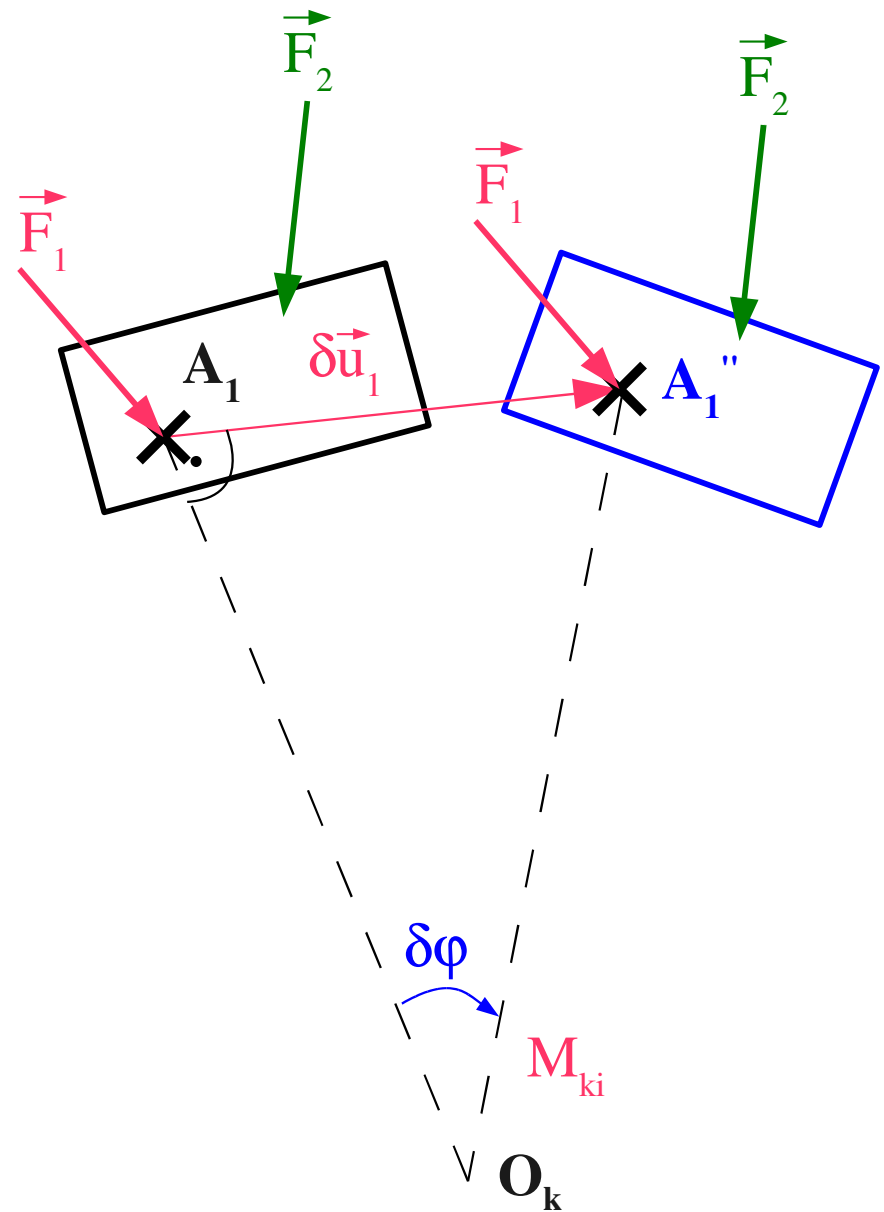
$$\delta W = M_{ki} \delta \varphi$$

$$(\delta u_z = \delta u_x = 0)$$

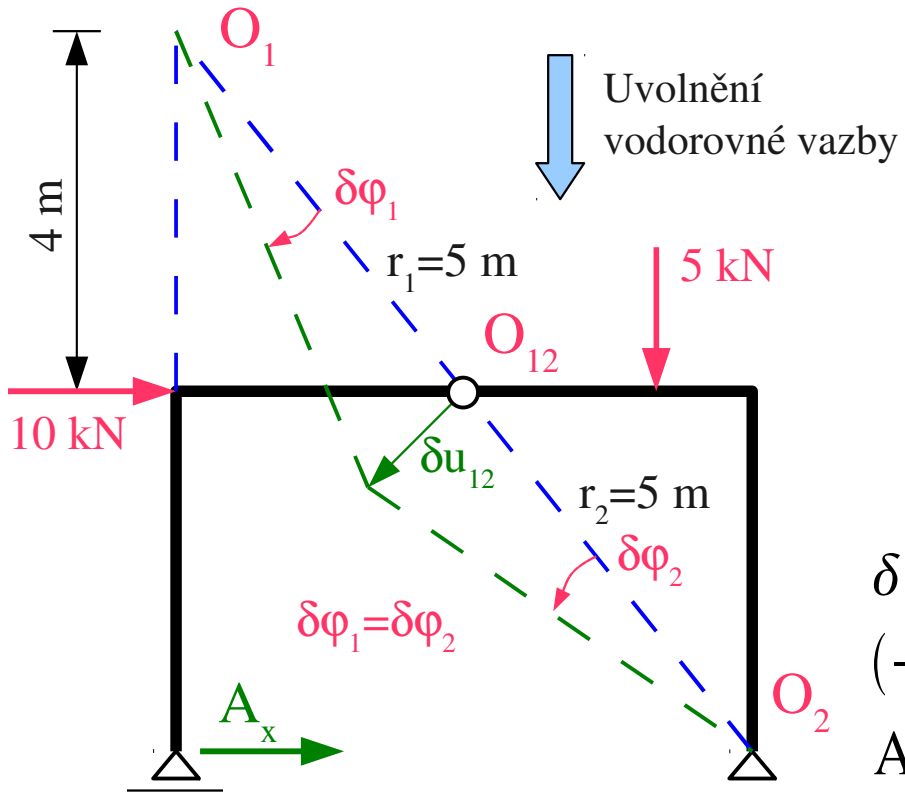
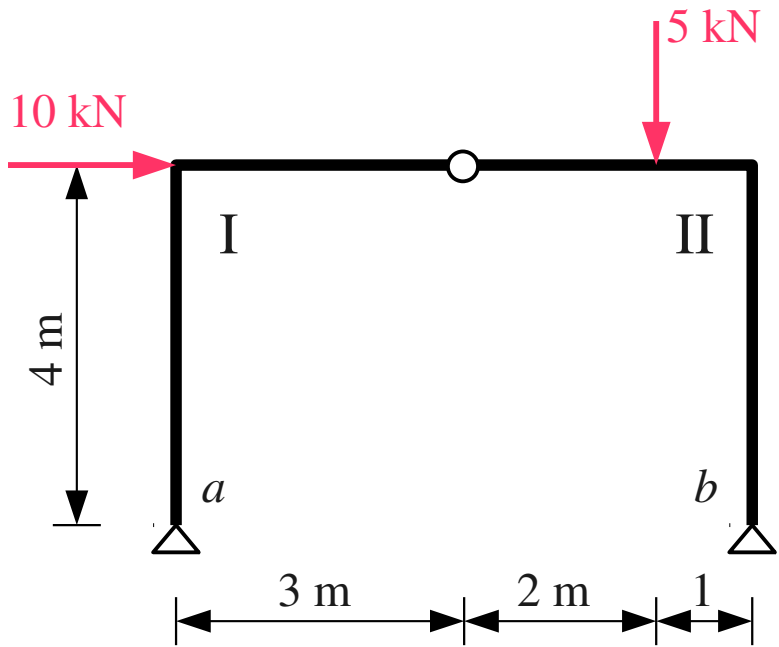
Síla \vec{F}_i způsobuje moment M_{ki} k bodu O_k

Virtuální práci soustavy sil F_i lze vypočítat superpozicí jako virtuální práci momentů M_{ki} od sil F_i ke středu otáčení desky O_k

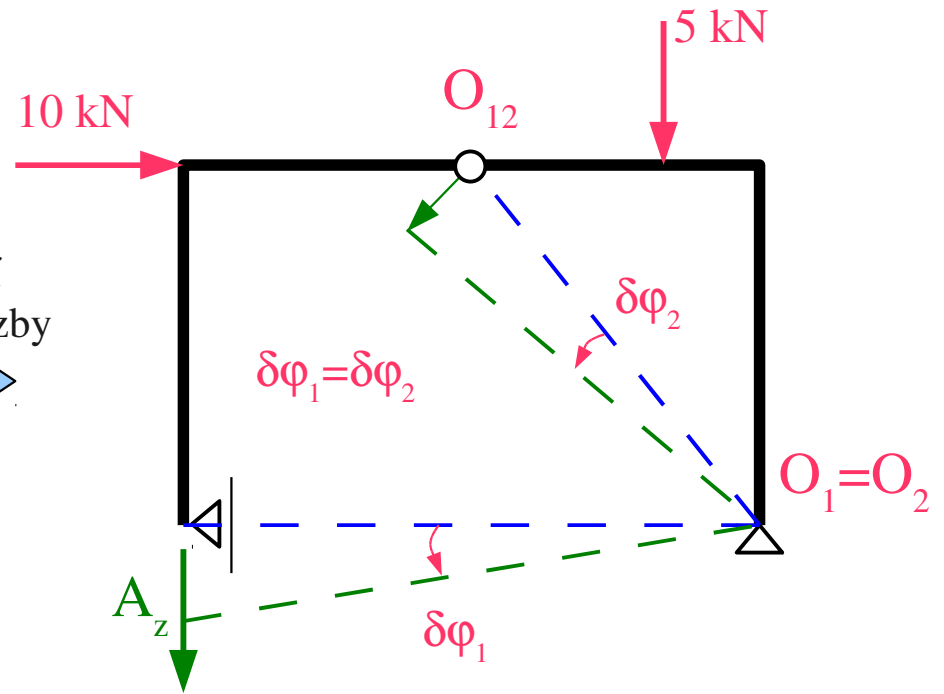
$$\delta W = \sum_i M_{ki} \delta \varphi = \delta \varphi \sum_i M_{ki}$$



Vyřešte reakce v kloubu a kinematickou metodou



Uvolnění
svislé vazby
→



$$\delta W = (6A_z - 4 \cdot 10) \delta \varphi_1 + 1 \cdot 5 \delta \varphi_2 = 0$$

$$(6A_z - 4 \cdot 10 + 1 \cdot 5) \delta \varphi_2 = 0$$

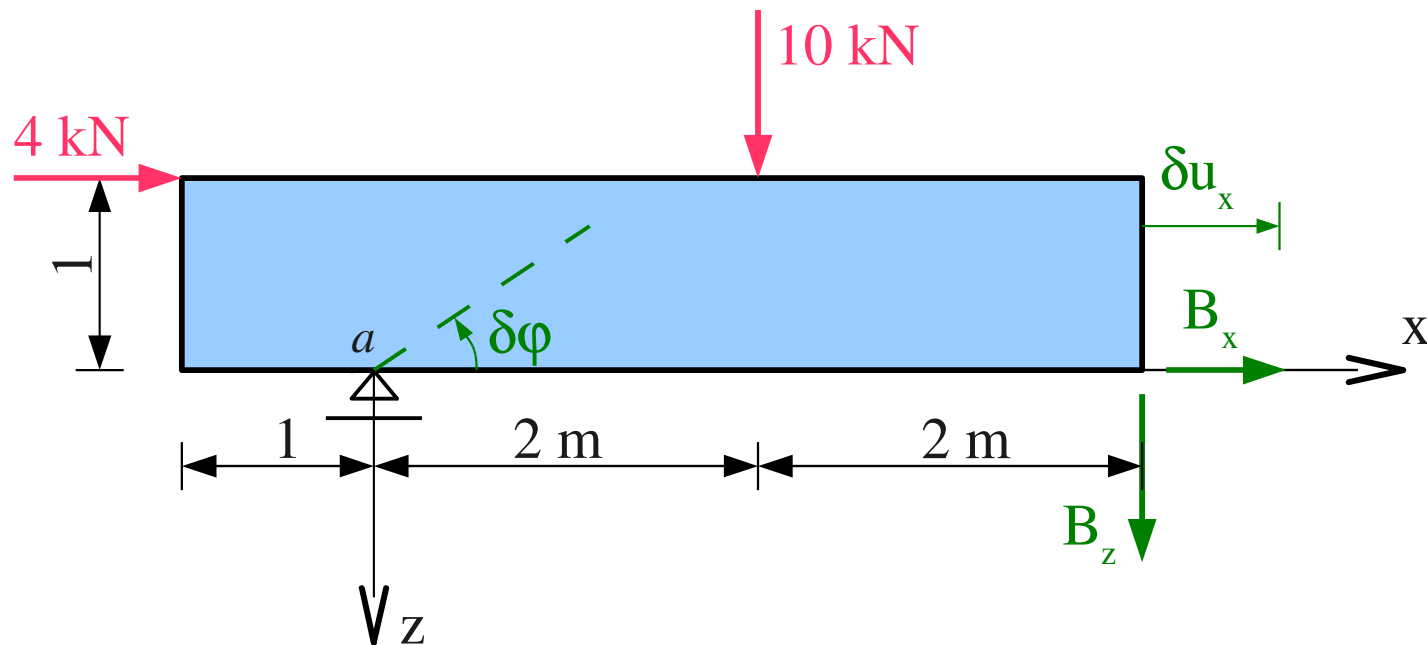
$$A_z = 5.833 \text{ kN}$$

$$\delta W = (-8A_x - 4 \cdot 10) \delta \varphi_1 + 1 \cdot 5 \delta \varphi_2 = 0$$

$$(-8A_x - 4 \cdot 10 + 1 \cdot 5) \delta \varphi_2 = 0$$

$$A_x = -4.375 \text{ kN}$$

Určete velikosti reakcí B_x a B_z kinematickou metodou



Dvě nezávislá virtuální přemístění δu_x a $\delta \varphi$

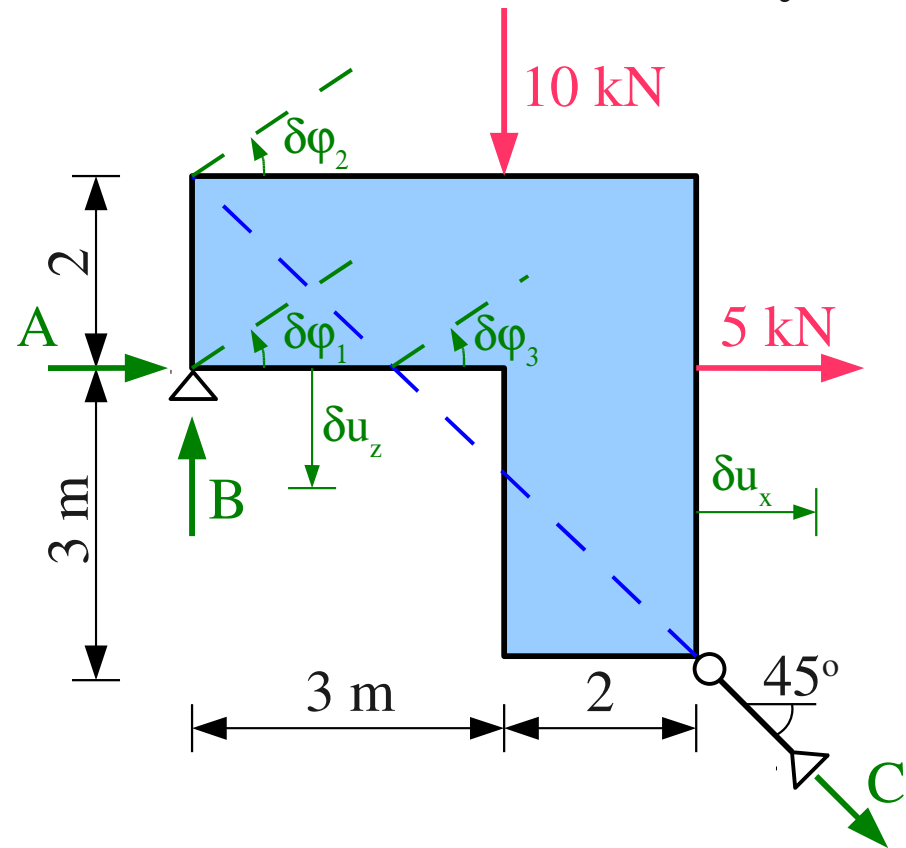
$$\delta W = (4 + \mathbf{B}_x) \delta u_x + (-1 \cdot 4 - 2 \cdot 10 - 4 \mathbf{B}_z) \delta \varphi = 0$$

Podmínka nulové virtuální práce se rozpadne na dvě nezávislé rovnice

$$\rightarrow 4 + \mathbf{B}_x = 0, \quad \mathbf{B}_x = -4 \text{ kN}$$

$$\curvearrowleft_a -1 \cdot 4 - 2 \cdot 10 - 4 \mathbf{B}_z = 0, \quad \mathbf{B}_z = -6 \text{ kN}$$

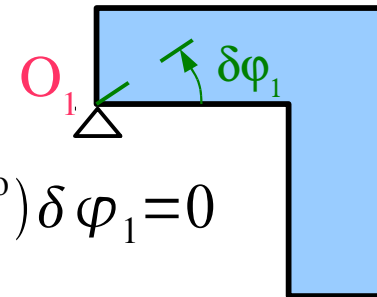
Určete všechny reakce kinematickou metodou



Výpočet reakce C

$$\delta W = (-3 \cdot 10 - 2 \mathbf{C} \cos 45^\circ) \delta \varphi_1 = 0$$

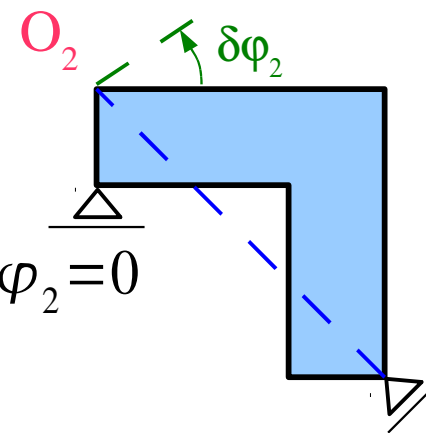
$$\mathbf{C} = -21,213 \text{ kN}$$



Výpočet reakce A

$$\delta W = (2 \mathbf{A} - 3 \cdot 10 + 2 \cdot 5) \delta \varphi_2 = 0$$

$$\mathbf{A} = 10 \text{ kN}$$



Kontrola

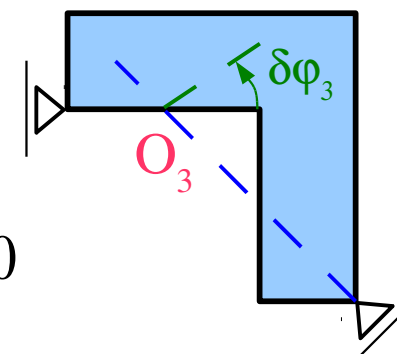
$$\delta W = (\mathbf{A} + 5 + \mathbf{C} \cos 45^\circ) \delta u_x = 0, \text{ OK}$$

$$\delta W = (-\mathbf{B} + 10 + \mathbf{C} \sin 45^\circ) \delta u_z = 0, \text{ OK}$$

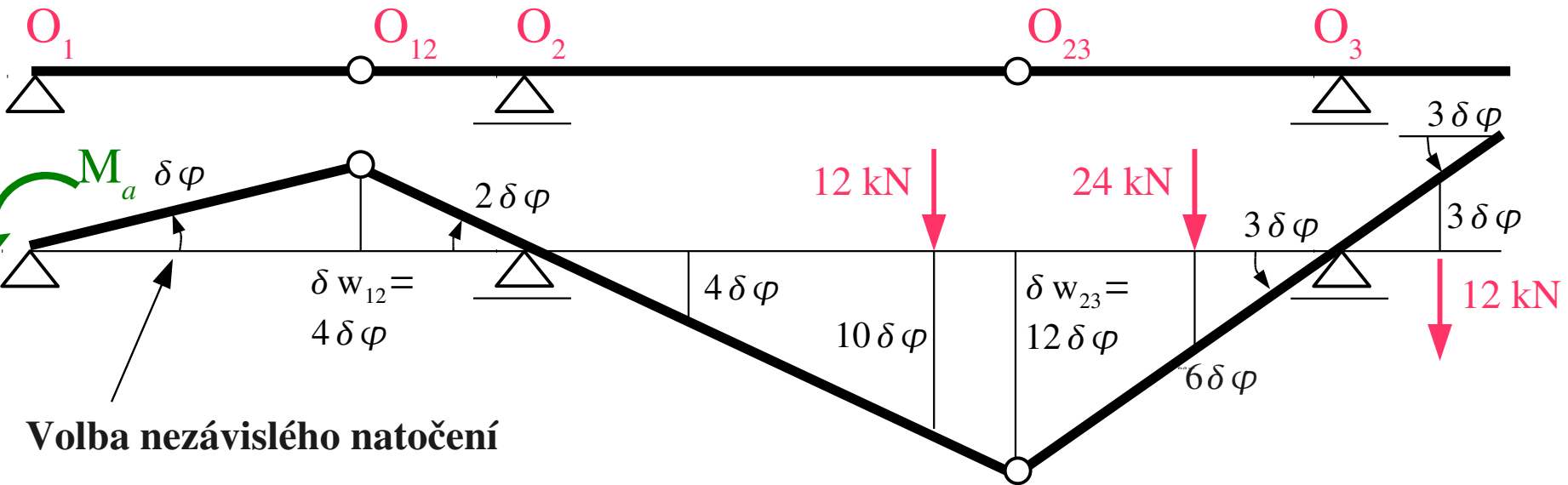
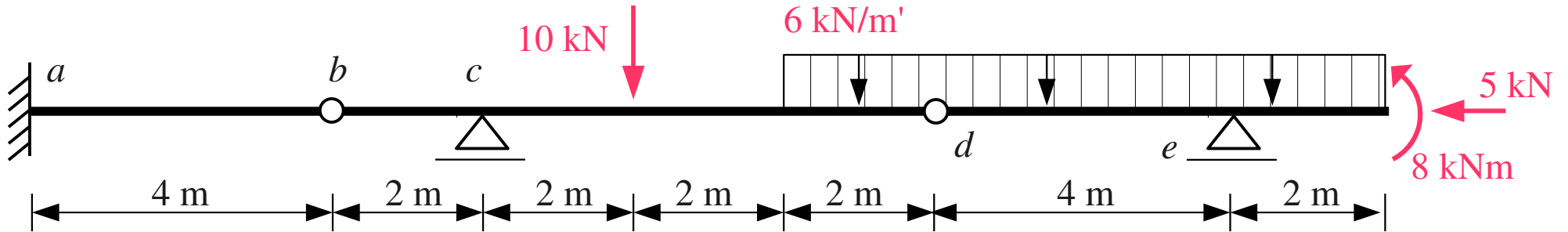
Výpočet reakce B

$$\delta W = (-2 \mathbf{B} - 1 \cdot 10) \delta \varphi_3 = 0$$

$$\mathbf{B} = -5 \text{ kN}$$



Určete moment ve vetknutí Gerberova nosníku pomocí PVp

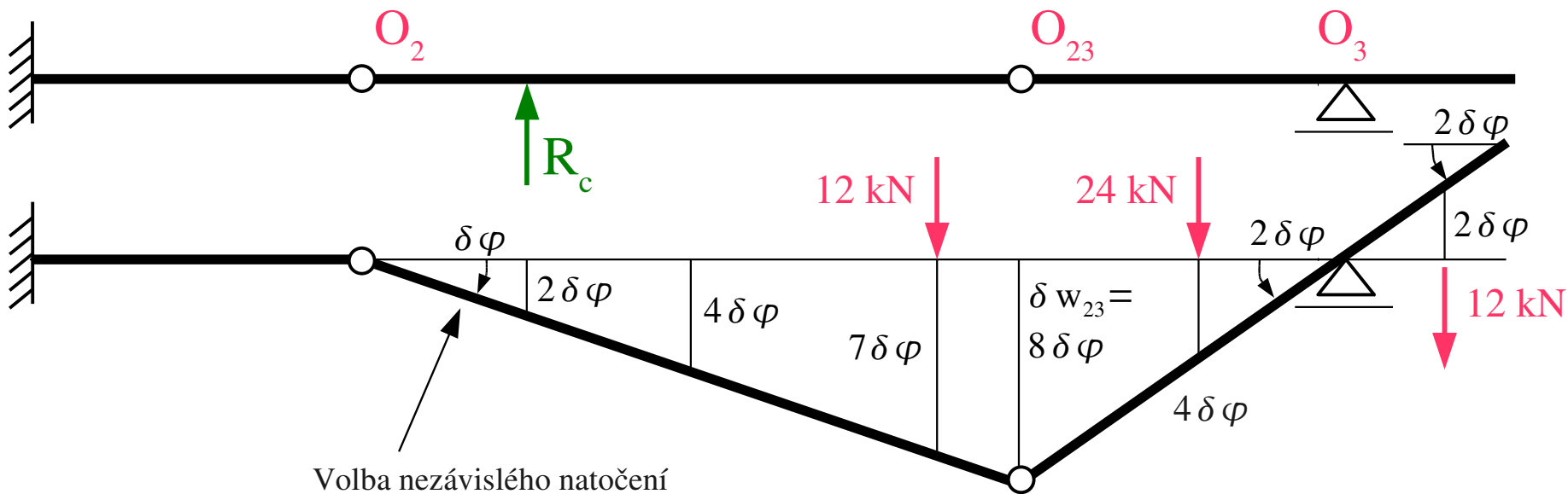
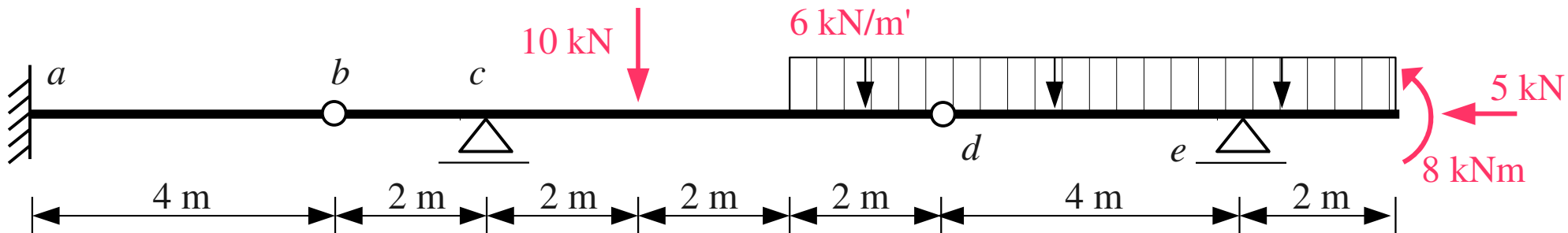


Volba nezávislého natočení

$$\delta W = (\mathbf{M}_a + 4 \cdot 10 + 10 \cdot 12 + 6 \cdot 24 - 3 \cdot 12 + 3 \cdot 8) \delta \varphi = 0, \quad \mathbf{M}_a = -292 \text{ kNm}$$

Pozn. Virtuální práci od osamělých sil lze počítat buď jako součin síly a virtuálního posunu či jako součin momentu od síly a virtuálního natočení

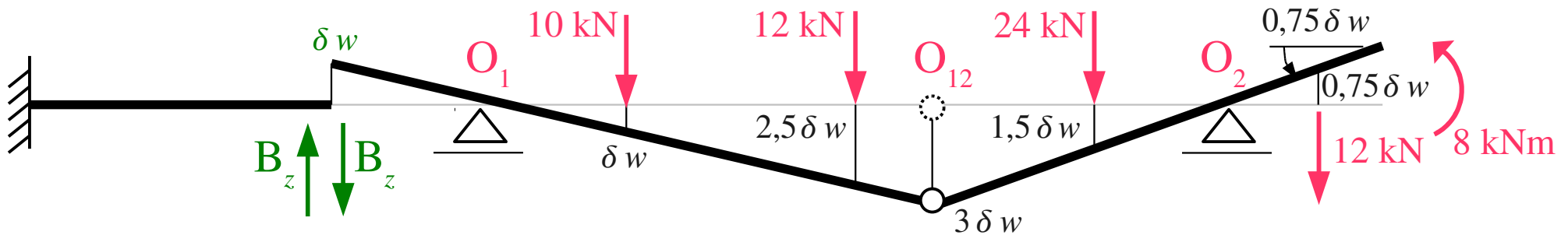
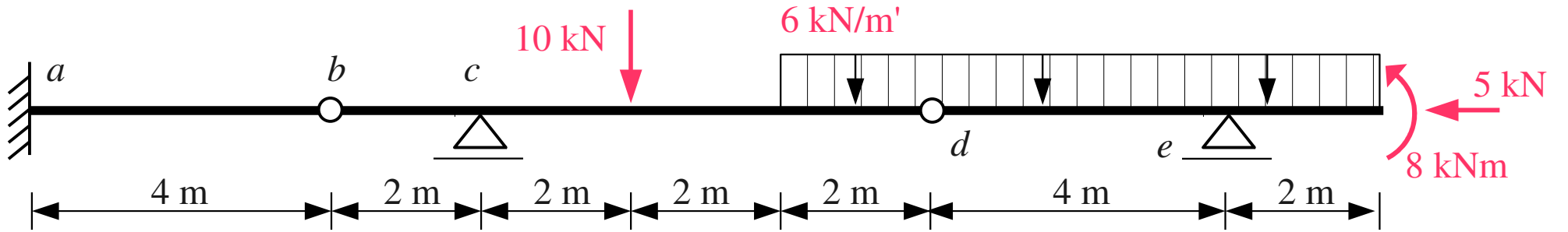
Určete reakci v podpoře c pomocí PVp



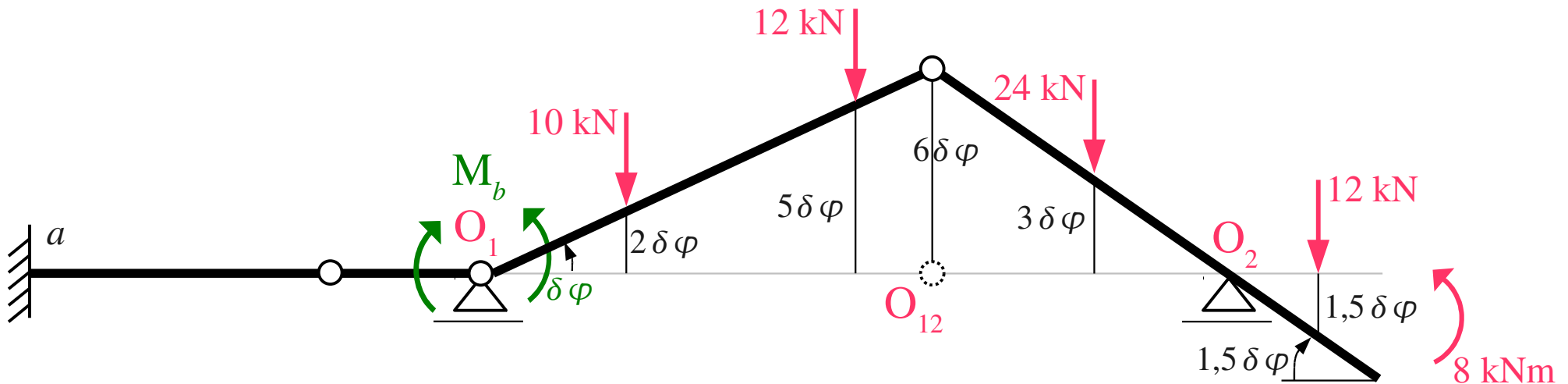
$$\delta W = (-2\mathbf{R}_c + 4 \cdot 10 + 7 \cdot 12 + 4 \cdot 24 - 2 \cdot 12 + 2 \cdot 8) \delta \varphi = 0, \quad \mathbf{R}_c = 106 \text{ kN}$$

Pozn. Místo virtuálního natočení v kloubu *b* lze zvolit virtuální posun pod reakcí R_c . Konzola je nosící část, zatížení na konzole tedy nemá vliv na reakci R_c .

Určete svislé síly v kloubu b a moment nad podporou c pomocí PVp

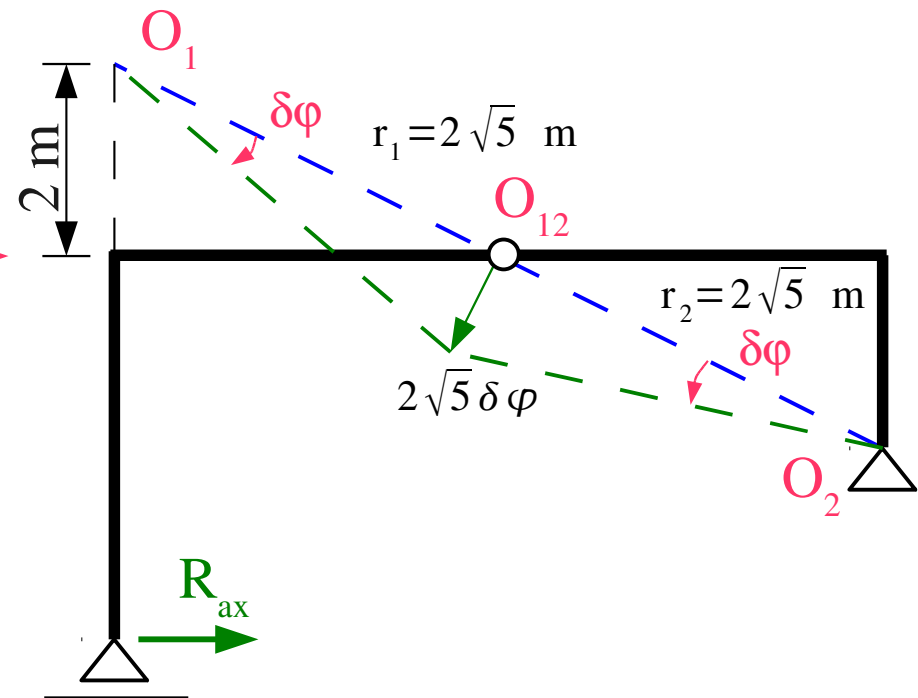
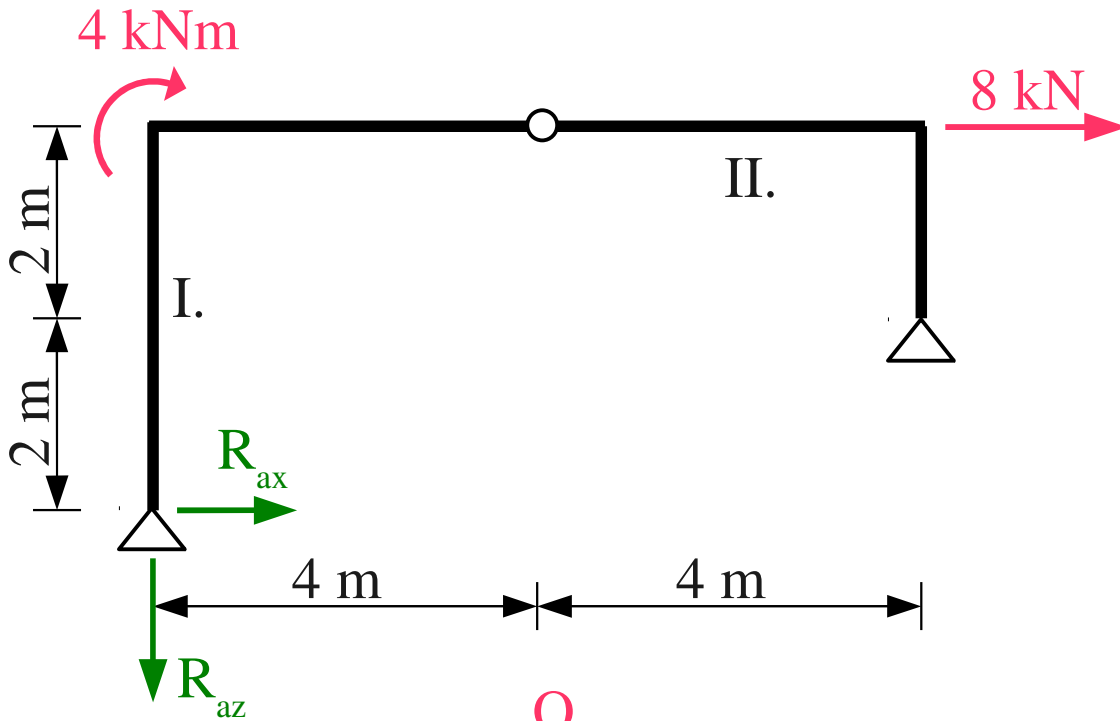


$$\delta W = (-1 \cdot B_z + 1 \cdot 10 + 2,5 \cdot 12 + 1,5 \cdot 24 - 0,75 \cdot 12 + 0,75 \cdot 8) \delta w = 0, \quad B_z = 73 \text{ kN}$$



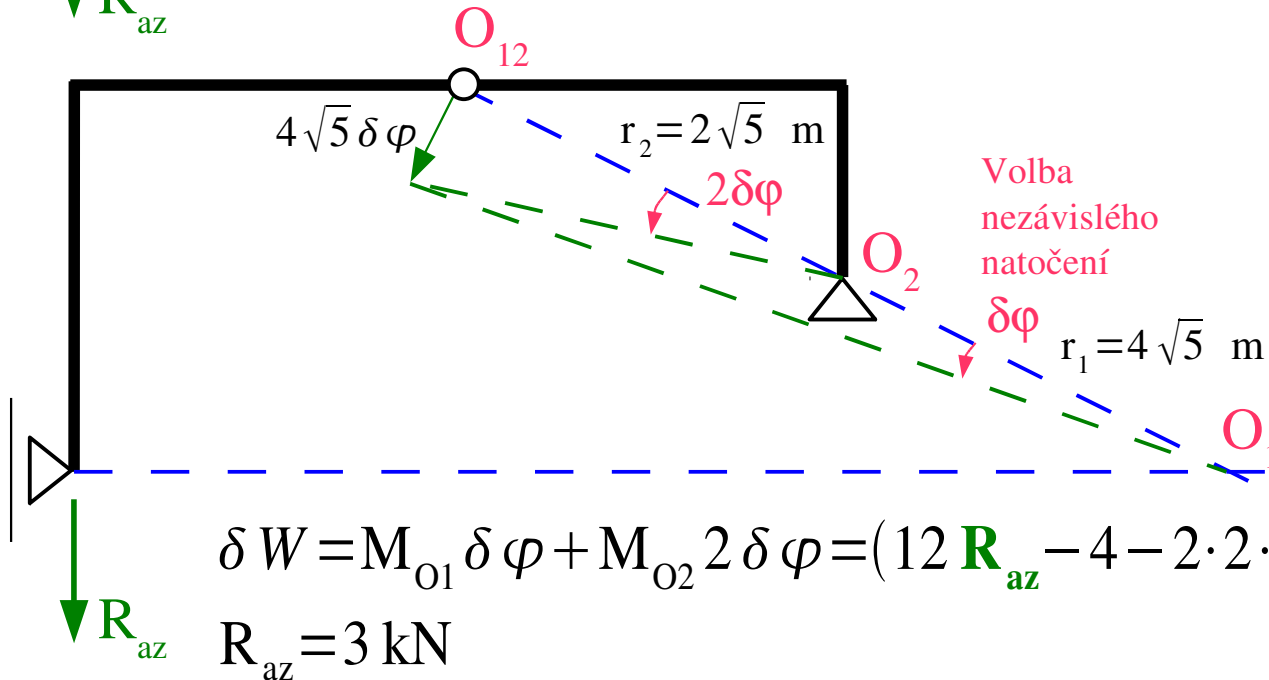
$$\delta W = (1 \cdot M_b - 2 \cdot 10 - 5 \cdot 12 - 3 \cdot 24 + 1,5 \cdot 12 - 1,5 \cdot 8) \delta \varphi = 0, \quad M_b = -146 \text{ kN}$$

Určete reakce R_{ax} a R_{az} pomocí PVp



$$\delta W = M_{O_1} \delta\varphi + M_{O_2} \delta\varphi = (4 - 6R_{ax} - 2 \cdot 8) \delta\varphi = 0$$

$$R_{ax} = -2 \text{ kN}$$

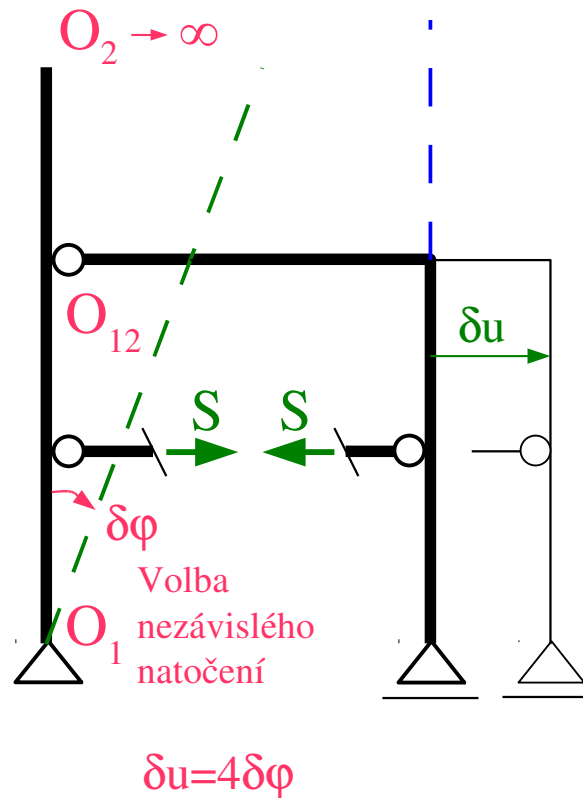
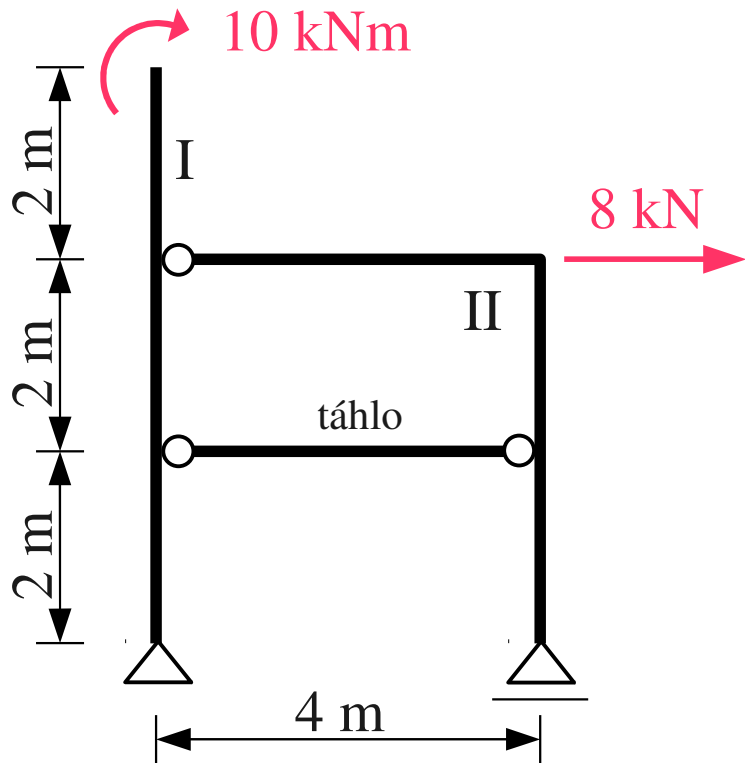


$$\delta W = M_{O_1} \delta\varphi + M_{O_2} 2\delta\varphi = (12R_{az} - 4 - 2 \cdot 2 \cdot 8) \delta\varphi = 0$$

$$R_{az} = 3 \text{ kN}$$

Pozn. v klasickém výpočtu reakcí je nutné řešit soustavu dvou rovnic

Určete sílu v táhle pomocí PVp



Virtuální přemístění na desce II vyjádříme kvůli nevlastnímu absolutnímu středu otáčení O_2 pomocí posunu δu

$$\delta W = M_{O_1} \delta \varphi + F_x \delta u = (2\mathbf{S} + 10) \delta \varphi + \underbrace{(8 - \mathbf{S})}_{4\delta\varphi} \delta u = 0$$

$$\delta W = [(2 - 4)\mathbf{S} + 10 + 4 \cdot 8] \delta \varphi = 0$$

$$-2\mathbf{S} + 42 = 0, \quad \mathbf{S} = 21 \text{ kN}$$

Otázky

- Lze na každé uvolněné tuhé desce vždy nalézt absolutní střed otáčení při libovolně zadaných virtuálních posunech a natočení ?
- Kde je vzájemný střed otáčení dvou desek ?
- Jak se pohlíží na kyvný prut, který spojuje dvě tuhé desky ?
- Kdy je vzájemný střed otáčení třech desek v nekonečnu ?
- Kolik vazeb můžeme nanejvýše uvolnit ve vetknutí prutu ?
- Lze poznat z kinematického mechanismu, které síly přispívají k určité reakci na Gerberově nosníku ?
- Kolik lineárně nezávislých podmínek z PVP lze sestavit na staticky určité soustavě tvořené ze třech tuhých desek ?
- Konají reakce ve vazbách virtuální práci ?

Přednášky z předmětu SM1, Stavební fakulta ČVUT v Praze

Autor Vít Šmilauer

Náměty, připomínky, úpravy, vylepšení zasílejte prosím na

vit.smilauer@fsv.cvut.cz

Created 12/2007 in OpenOffice 2.3, ubuntu linux 6.06

Last update Feb 21, 2011