

**Předmět: SM01**

# **Řešení staticky určitých konstrukcí**



**Katedra mechaniky, Fakulta stavební, ČVUT v Praze**

© 2024

# Přehled okruhů otázek - SM01 :

## 1. Řešení staticky určitých konstrukcí:

- **Posouzení statické určitosti nosníků, složených prutových soustav a příhradových konstrukcí v rovině, tělesa v prostoru.**
- **Reakce nosníků a složených prutových soustav v rovině z podmínek rovnováhy – postup výpočtu i kvalifikovaný odhad (se zdůvodněním).**
- **Reakce tělesa v prostoru z podmínek rovnováhy – postup výpočtu i kvalifikovaný odhad (se zdůvodněním).**
- **Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí – princip řešení styčnickovou a průsečnou metodou, postup výpočtu i kvalifikovaný odhad (se zdůvodněním).**
- **Rozdíl mezi chováním staticky určitých a staticky neurčitých konstrukcí při působení přímých (silových) a nepřímých zatížení (změna teploty, přemístění podpor).**

# **Řešení staticky určitých konstrukcí:**

## **Výpočet reakcí staticky určitých konstrukcí:**

- **Vychází z předpokladu, že konstrukce jsou dokonale tuhé.**
- **Jinak řečeno – předpokládá se, že deformace staticky určité konstrukce od působení přímých (silových) i nepřímých zatížení (změn teploty, přemístění podpor) neovlivňují velikost reakcí.**
- **Ze shodných předpokladů vychází i výpočet osových sil v prutech staticky určitých příhradových konstrukcí.**

## **Počet stupňů volnosti dokonale tuhé konstrukce:**

- **Je počet na sobě nezávislých parametrů (posunů, pootočení) potřebných k jednoznačnému určení polohy nebo změny polohy dokonale tuhé konstrukce.**

## Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

Stupeň statické neurčitosti  $s_n$  nosníku v rovině:

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

**m** – počet stupňů volnosti hmotného objektu,

**r** – počet stupňů volnosti, které hmotnému objektu odebírají vazby,

**p** – počet vazeb hmotného objektu,

**$r_j'$**  – počet stupňů volnosti, které hmotnému objektu odebírá vazba číslo **j**

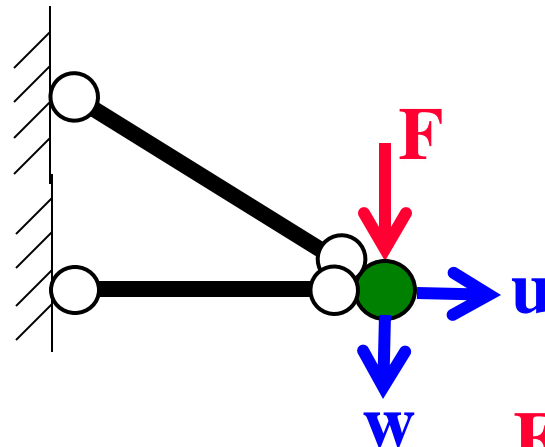
Stupeň statické pře určitosti **s** nosníku v rovině:

$$s = m - r = m - \sum_{j=1}^p r_j'$$

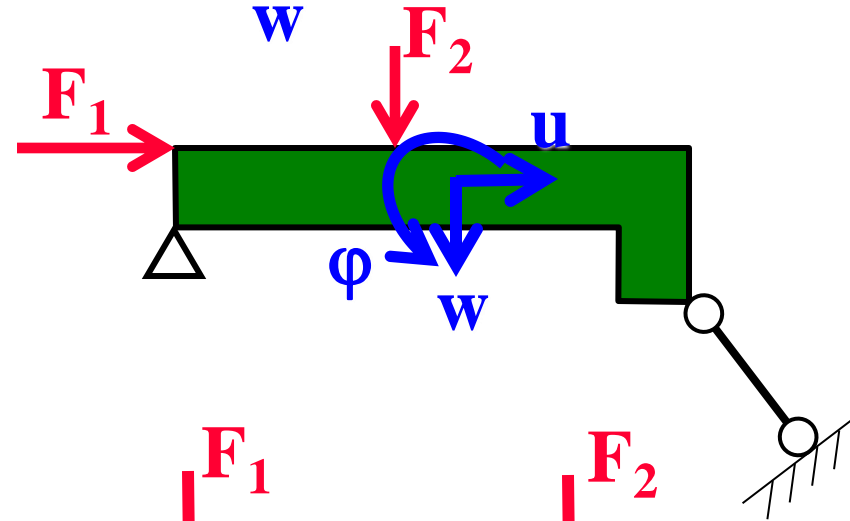
# Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

**m** - počet stupňů volnosti hmotných objektů v rovině:

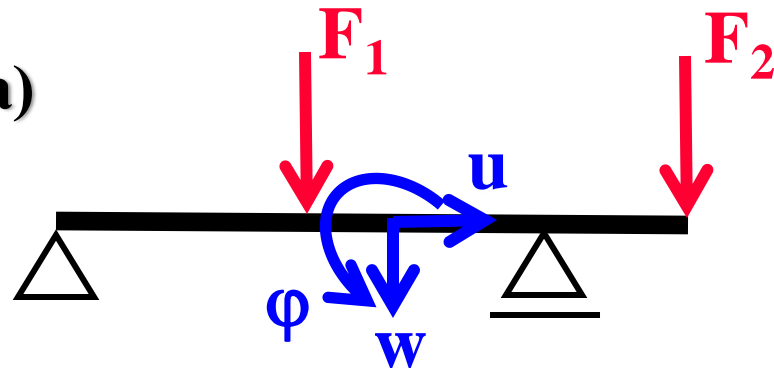
- hmotný bod v rovině  
 $m = 2$  (stupně volnosti),  
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{w}\}^T$



- tuhá deska v rovině  
 $m = 3$  (stupně volnosti),  
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{v} ; \varphi\}^T$



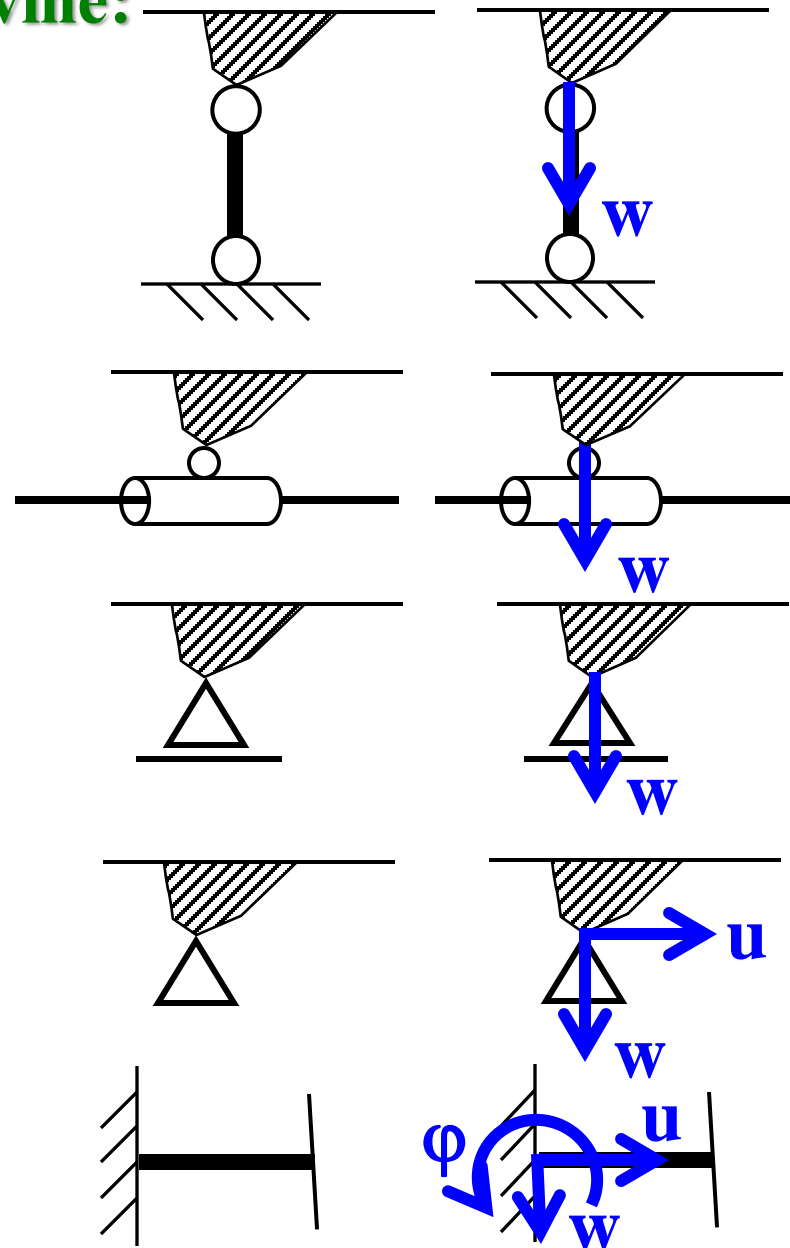
- rovinný nosník ( $\equiv$  tuhá deska)  
 $m = 3$  (stupně volnosti),  
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{w} ; \varphi\}^T$



# Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

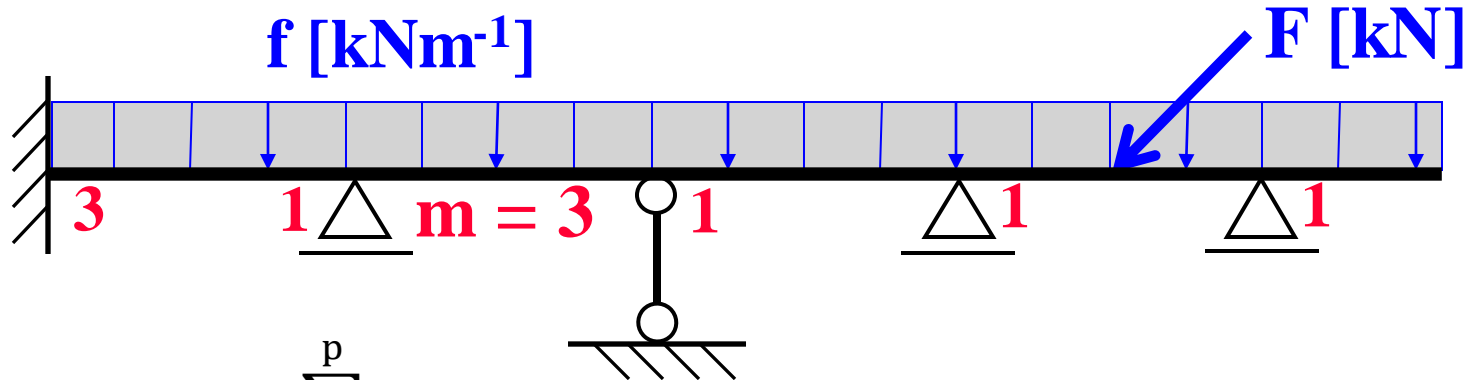
## Vnější vazby hmotných objektů v rovině:

- kyvný prut (vedení po kružnici)  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,
- vedení po přímce  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,
- posuvný kloub (vedení po přímce)  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,
- pevný kloub  
 $r' = 2$  stupně volnosti,
- vetknutí  
 $r' = 3$  stupně volnosti.



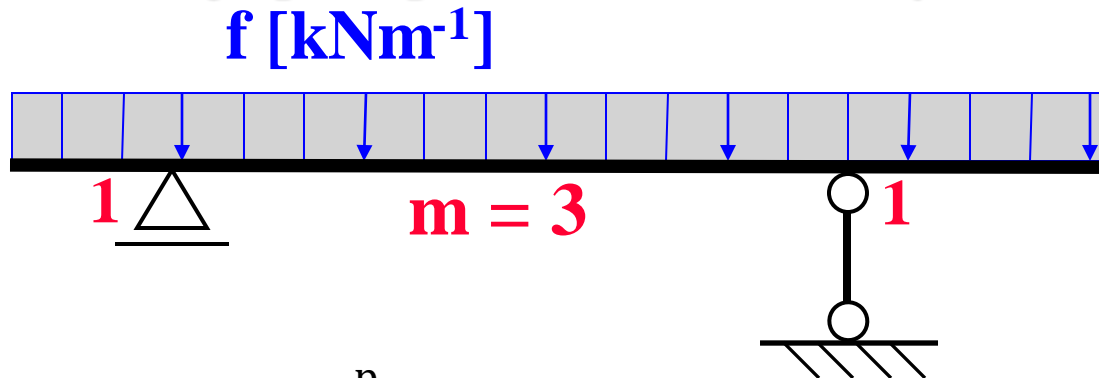
# Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

Posuďte statickou určitost zadaného nosníku:



$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m = (3 + 4 \cdot 1) - 3 = +4$$

**Nosník je podepřen 4 krát staticky neurčitě.**



$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m = (2 \cdot 1) - 3 = -1$$

**Nosník je podepřen 1 krát staticky přeuročitě.**

# Posouzení statické určitosti složených soustav v 2D:

## Stupeň statické neurčitosti $s_n$ složené soustavy v rovině:

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k \qquad m = 2 \cdot \beta + 3 \cdot \delta$$

**n** – počet hmotných objektů, ze kterých je složená soustava složena,

**p** – počet vnějších a vnitřních vazeb složené soustavy,

**m** – počet stupňů volnosti celé složené soustavy,

**$m_k$**  – počet stupňů volnosti hmotného objektu číslo **k**,

**r** – počet stupňů volnosti, které složené soustavě odebírají dohromady vnější a vnitřní vazby,

**$r_j'$**  – počet stupňů volnosti, které složené soustavě odebírá vazba číslo **j**,

**$\beta$**  – počet hmotných bodů v rovinné složené soustavě,

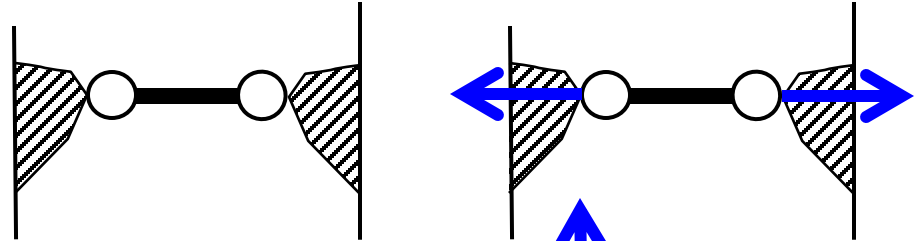
**$\delta$**  – počet desek (nosníků) v rovinné složené soustavě.



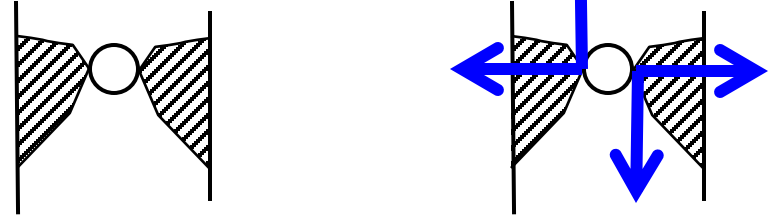
# Posouzení statické určitosti složených soustav v 2D:

## Vnitřní vazby složených soustav v rovině:

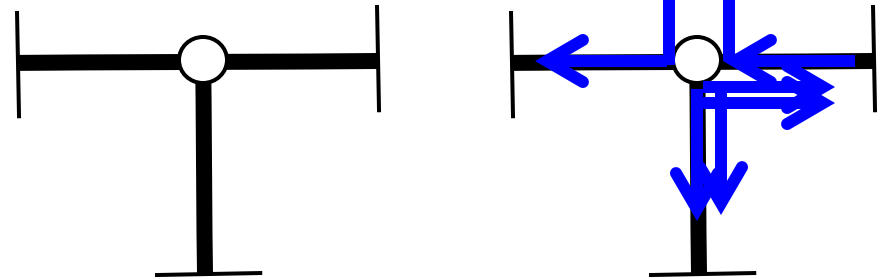
- **kyvný prut**  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,



- **vložený kloub**  
 $r' = 2$  stupně volnosti,

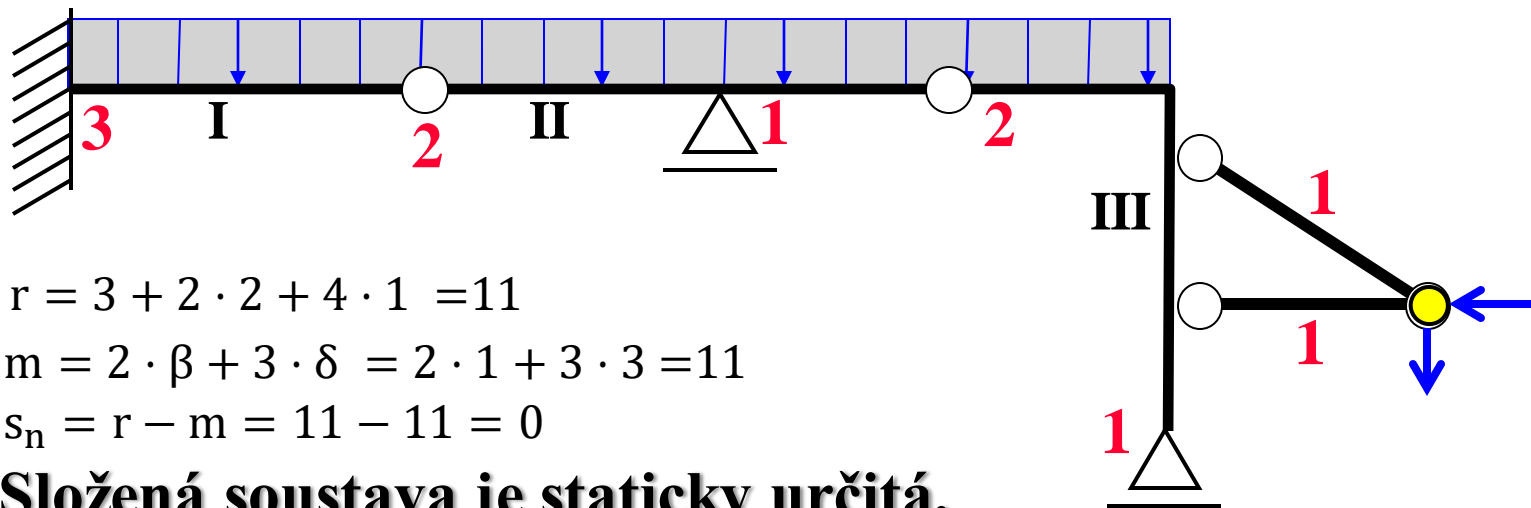


- **trojný kloub**  
 $r' = 4$  stupně volnosti.



# Posouzení statické určitosti složených soustav v 2D:

Posuďte statickou určitost zadané složené soustavy:

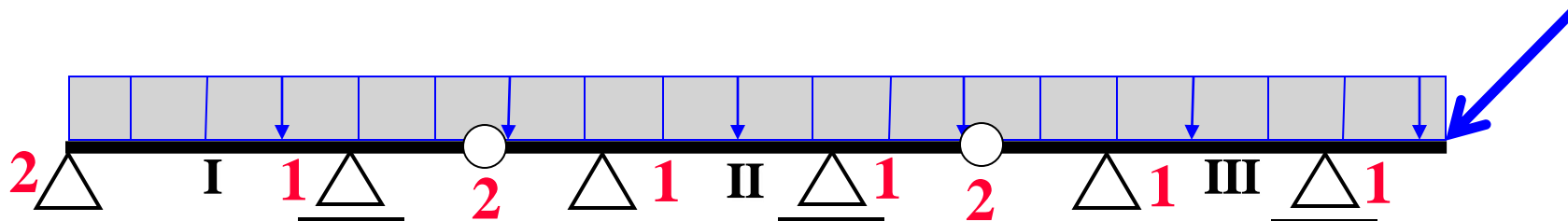


$$r = 3 + 2 \cdot 2 + 4 \cdot 1 = 11$$

$$m = 2 \cdot \beta + 3 \cdot \delta = 2 \cdot 1 + 3 \cdot 3 = 11$$

$$s_n = r - m = 11 - 11 = 0$$

**Složená soustava je staticky určitá.**



$$r = 3 + 2 \cdot 2 + 4 \cdot 1 = 11$$

$$m = 2 \cdot \beta + 3 \cdot \delta = 2 \cdot 0 + 3 \cdot 3 = 9$$

$$s_n = r - m = 11 - 9 = +2$$

**Složená soustava je 2 krát staticky neurčitá.**

# Posouzení statické určitosti příhradových konstrukcí v 2D:

## Stupeň statické neurčitosti $s_n$ příhradové konstrukce v 2D:

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k \quad r = 1 \cdot \pi + r_{\text{ext}} \quad m = 2 \cdot \beta$$

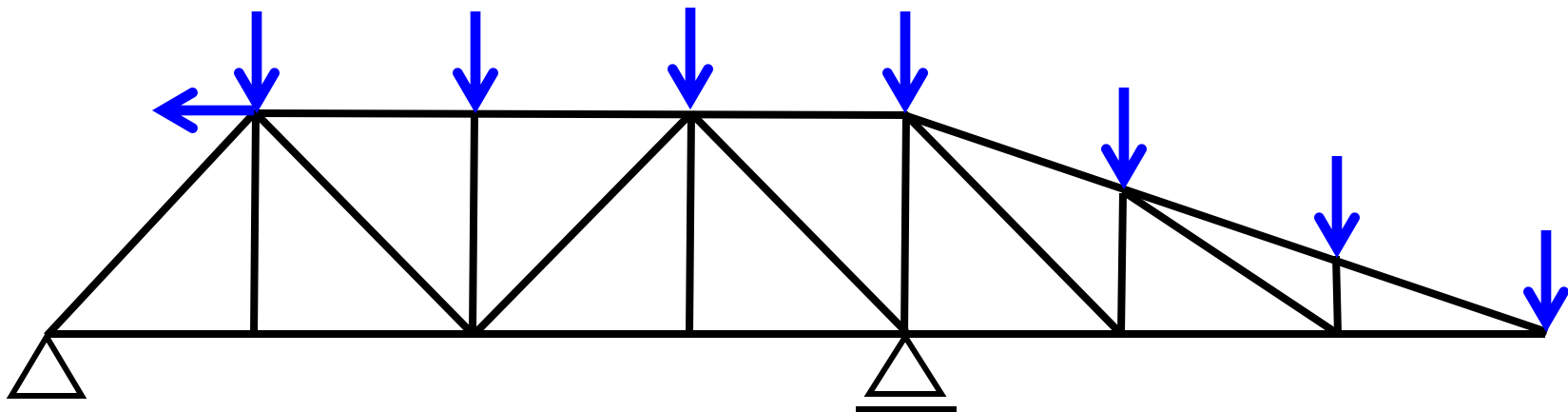
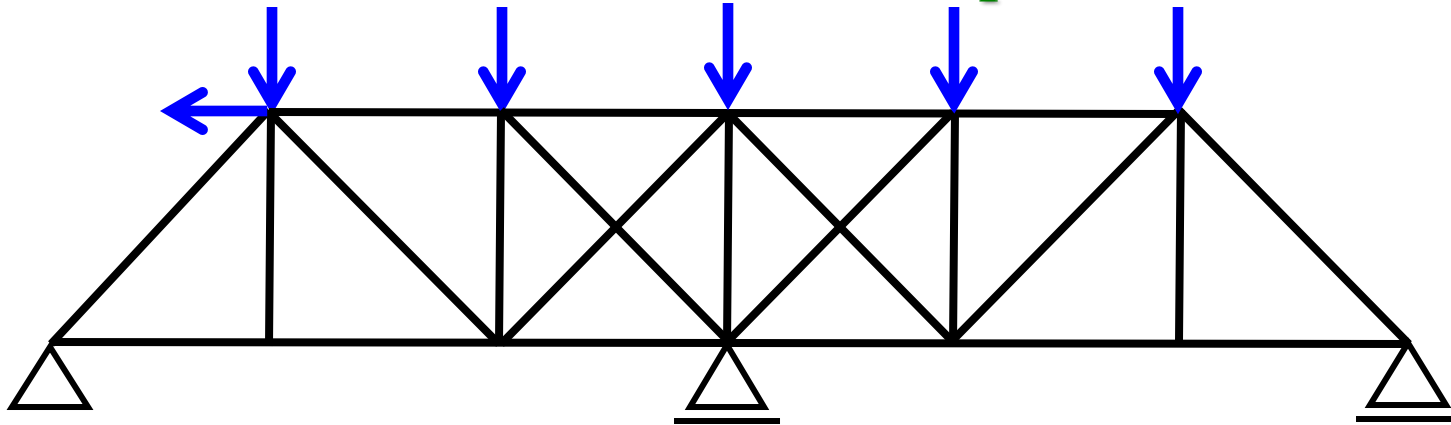
$\beta$  – počet styčníků (hmotných bodů) rovinné příhradové konstrukce,

$\pi$  – počet příhradových prutů (kyvných prutů) příhradové konstrukce,

$r_{\text{ext}}$  – počet stupňů volnosti, které odebírají příhradové konstrukcí vnější vazby.

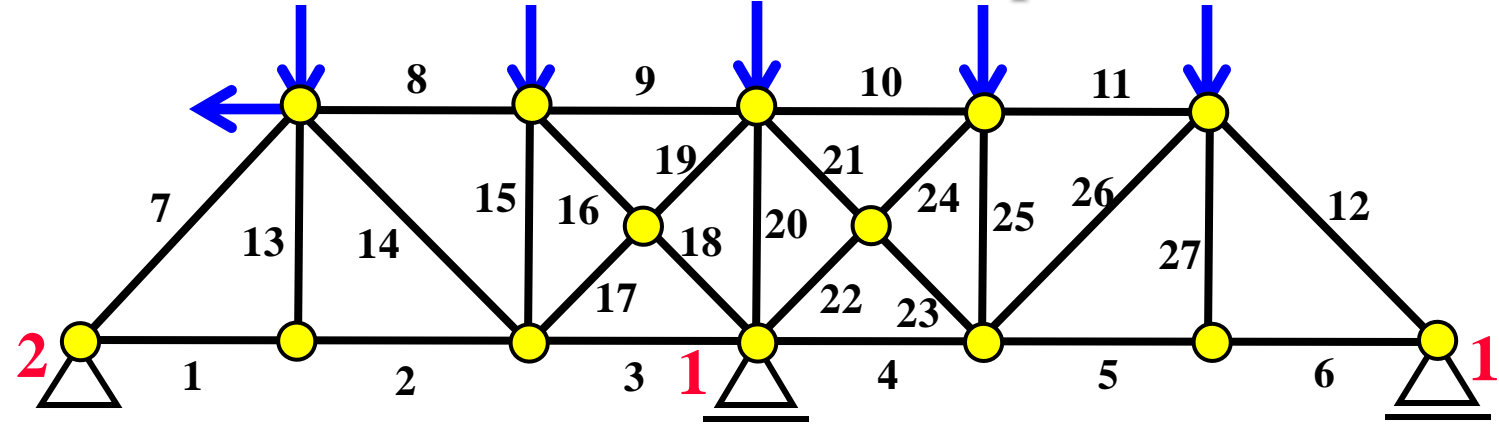
# Posouzení statické určitosti příhradových konstrukcí v 2D:

Posud'te statickou určitost zadané příhradové konstrukce:



# Posouzení statické určitosti příhradových konstrukcí v 2D:

Posuďte statickou určitost zadané příhradové konstrukce:

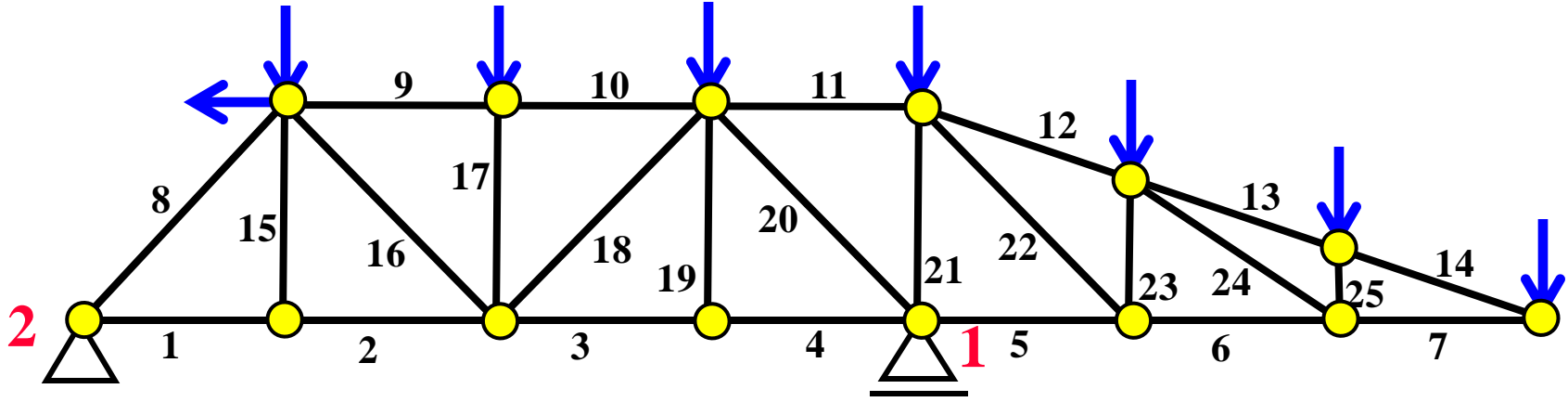


$$r = 1 \cdot 27 + 2 + 2 \cdot 1 = 31$$

$$m = 2 \cdot 14 = 28$$

$$s_n = r - m = 31 - 28 = +3$$

**Příhradová konstrukce je 3 krát staticky neurčitá.**



$$r = 1 \cdot 25 + 2 + 1 = 28$$

$$m = 2 \cdot 14 = 28$$

$$s_n = r - m = 28 - 28 = 0$$

**Příhradová konstrukce je staticky určitá.**

# Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

## Stupeň statické neurčitosti $s_n$ tělesa v prostoru:

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

**m** – počet stupňů volnosti hmotného objektu,

**r** – počet stupňů volnosti, které hmotnému objektu odebírají vazby,

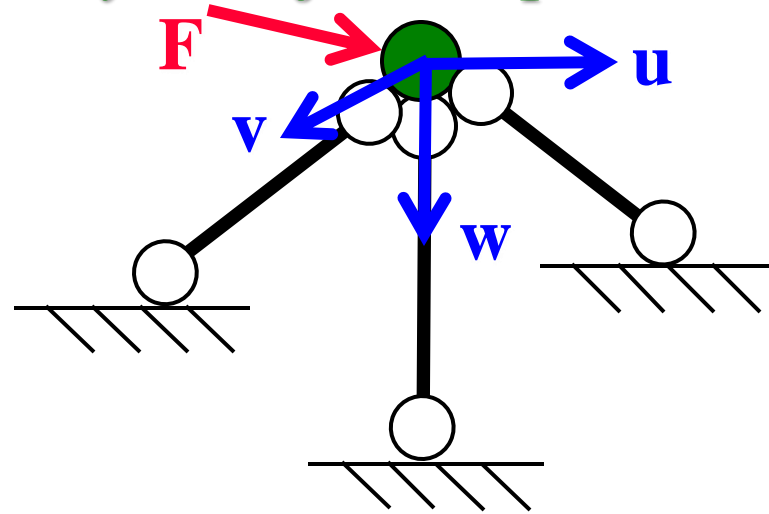
**p** – počet vazeb hmotného objektu,

**$r_j'$**  – počet stupňů volnosti, které hmotnému objektu odebírá vazba číslo **j**

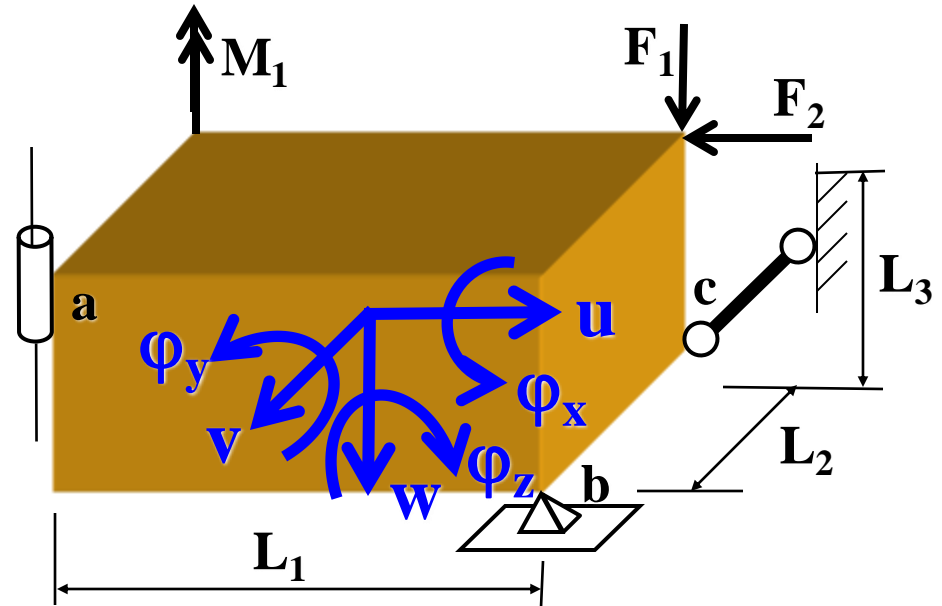
# Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

**m** - počet stupňů volnosti hmotných objektů v prostoru:

- hmotný bod v prostoru  
 $m = 3$  (stupně volnosti),  
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{v} ; \mathbf{w}\}^T$



- tuhé těleso v prostoru  
 $m = 6$  (stupňů volnosti),  
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{v} ; \mathbf{w} ; \varphi_x ; \varphi_y ; \varphi_z\}^T$



# Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

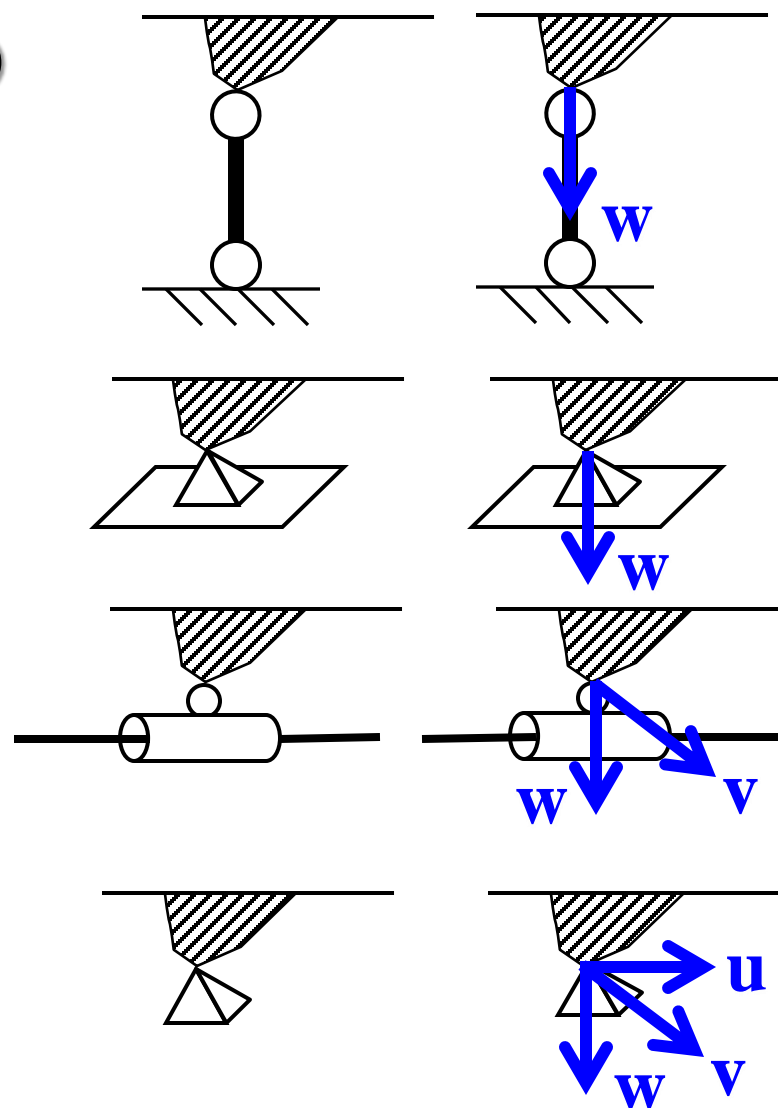
## Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

- kyvný prut (vedení po kulové ploše)  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,

- vedení po rovině  
 $r' = 1$  stupeň volnosti,

- vedení po přímce  
 $r' = 2$  stupně volnosti,

- pevný kloub  
 $r' = 3$  stupně volnosti,

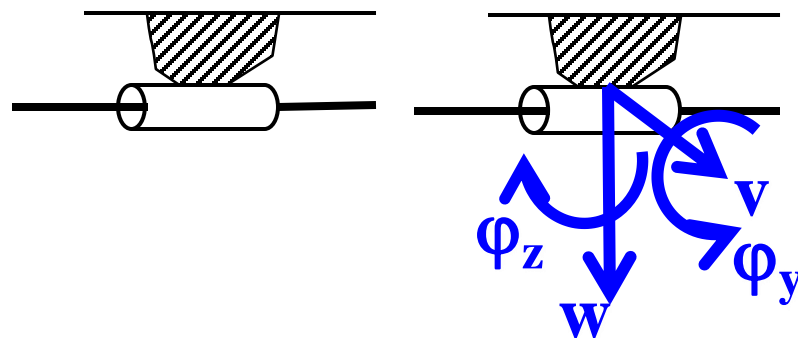




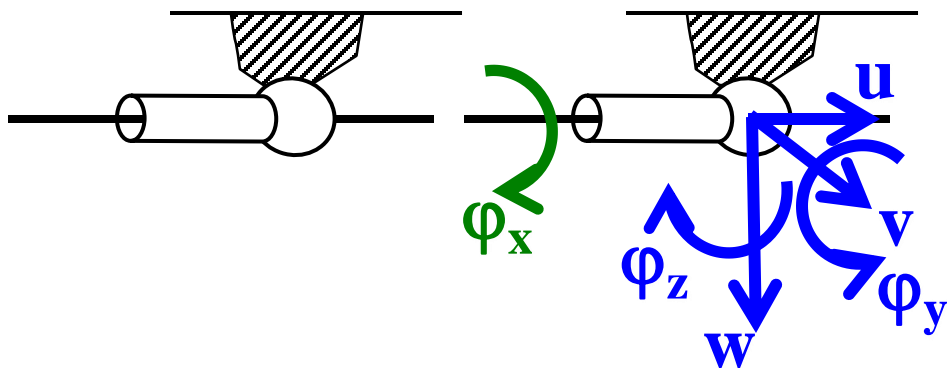
# Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

## Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

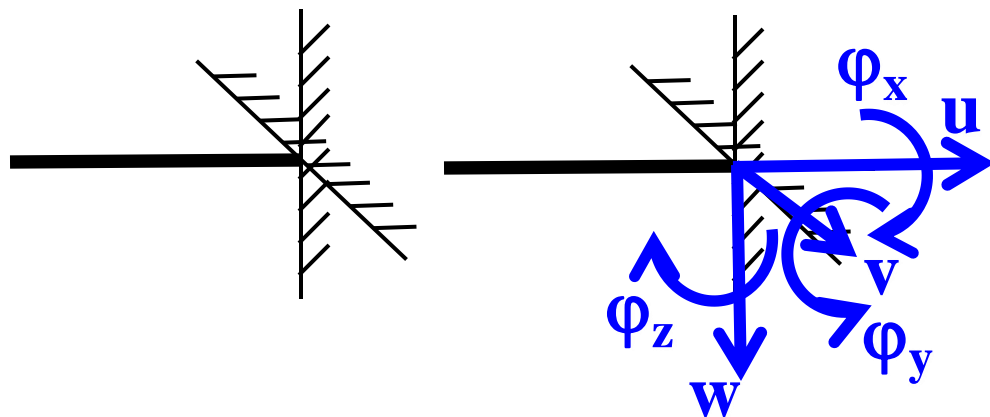
- posuvný válcový kloub  
 $r' = 4$  stupně volnosti.



- neposuvný válcový kloub  
 $r' = 5$  stupňů volnosti.

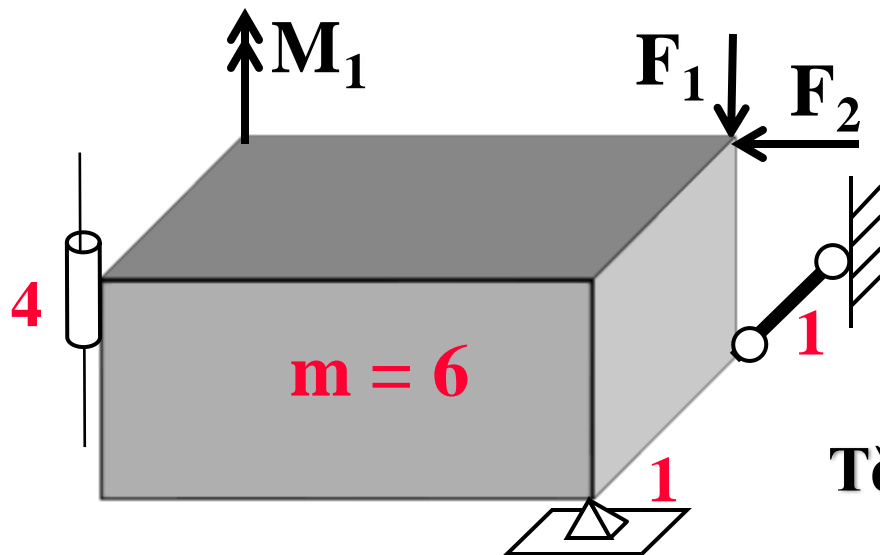


- vetknutí  
 $r' = 6$  stupňů volnosti.



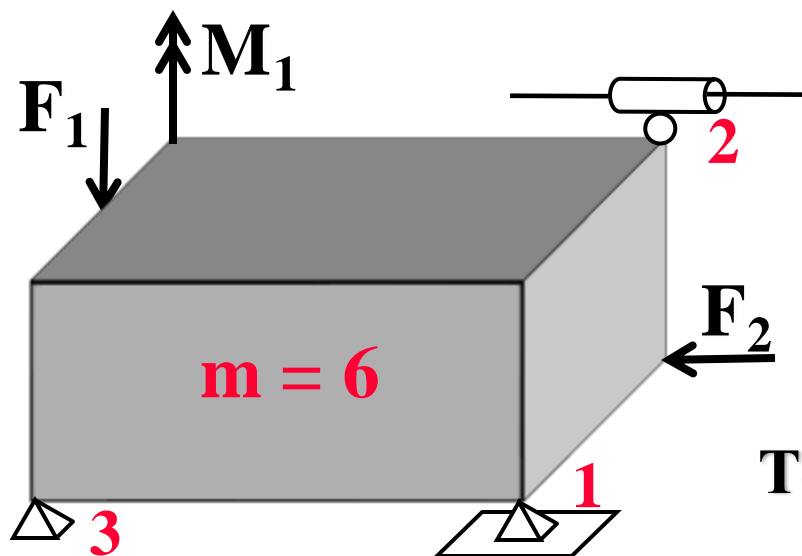
# Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

Posuďte statickou určitost zadaného tuhého tělesa:



$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m = (4 + 2 \cdot 1) - 6 = 0$$

**Těleso je podepřeno staticky určitě.**



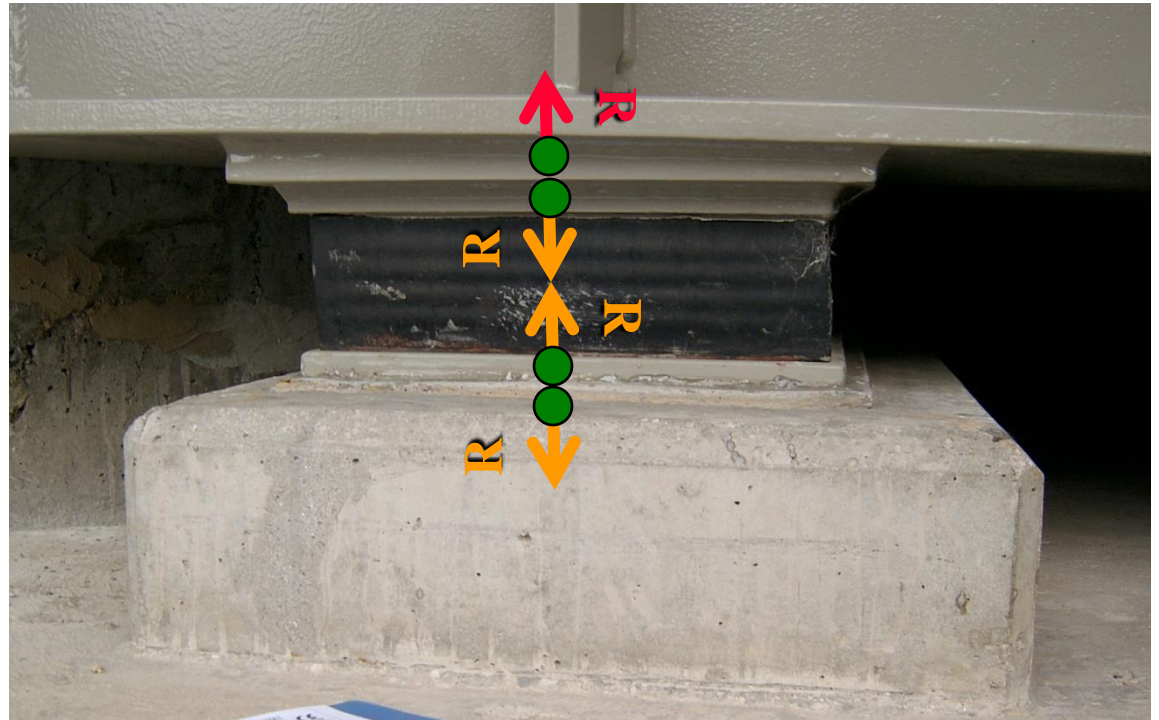
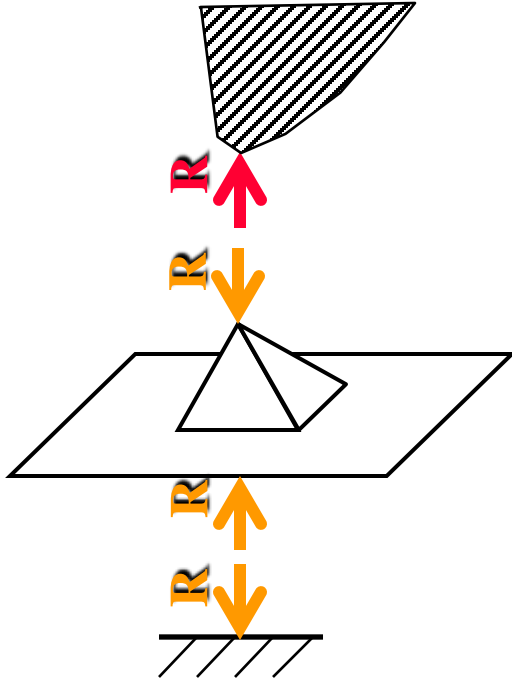
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m = (3 + 2 + 1) - 6 = 0$$

**Těleso je podepřeno staticky určitě.**

# Reakce staticky určitých konstrukcí:

## Nezávislé složky reakcí ve vnějších vazbách:

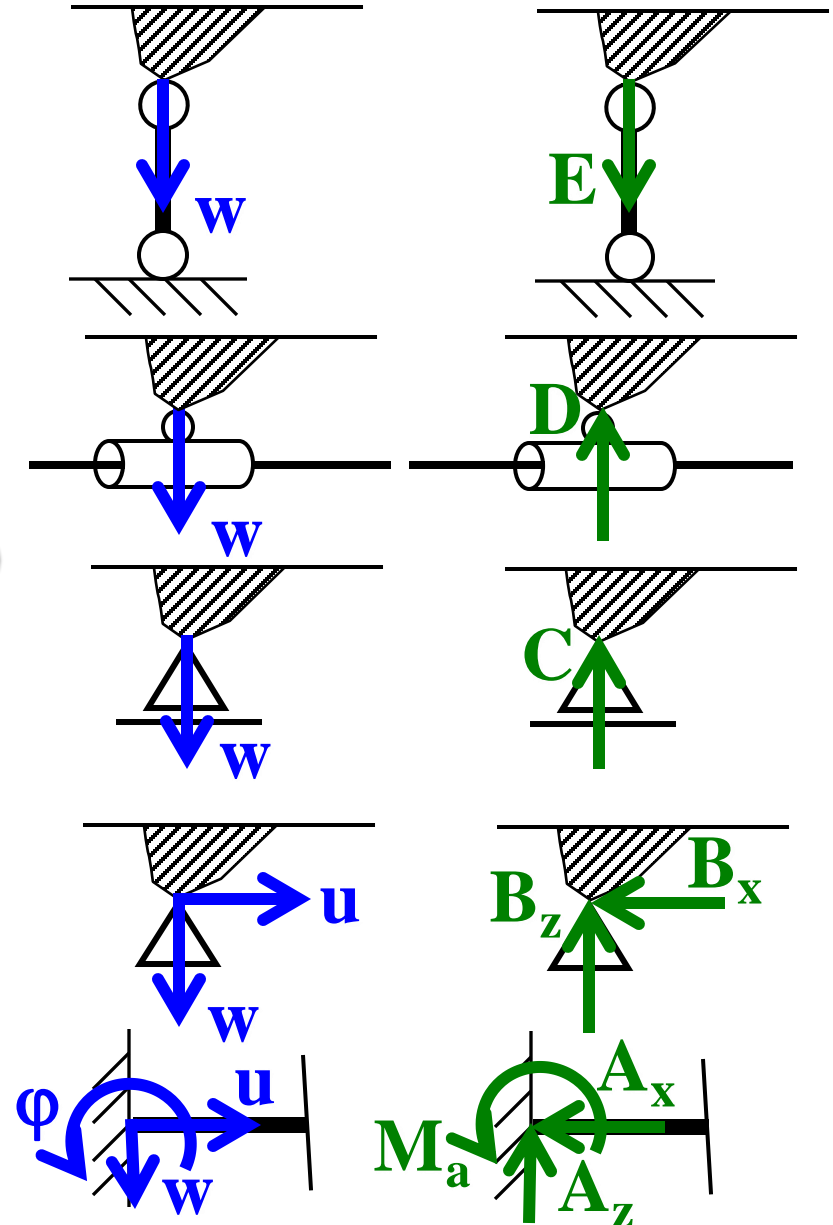
- Nezávislé složky reakcí ve vazbách vznikají ve směru jimi odebraných stupňů volnosti.
- Počet nezávislých složek reakcí v určité vazbě je roven počtu stupňů volnosti odebraných vazbou.
- Reakce je síla, kterou vazba působí na podpíranou konstrukci.  
Například pro vazbu vedení po rovině platí:



# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

## Nezávislé složky reakcí ve vnějších vazbách v rovině:

- kyvný prut (vedení po kružnici)  
1 nezávislá složka reakce,
- vedení po přímce  
1 nezávislá složka reakce,
- posuvný kloub (vedení po přímce)  
1 nezávislá složka reakce,
- pevný kloub  
 $r' = 2$  stupně volnosti,
- vetknutí  
 $r' = 3$  stupně volnosti.



# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

## Postup výpočtu reakcí staticky určitých nosníků v rovině:

- **Kontrola statické určitosti rovinného nosníku.**
- **Zavedení 3 ( $r = m$ ) nezávislých složek reakcí.**
- **Sestavení 3 podmínek rovnováhy nosníku:**
  - **Řešení soustavy 3 rovnic pro 3 neznámé:**
$$[D]_{(3,3)} \{R\}_{(3,1)} = \{F\}_{(3,1)}$$
    - **2 silové podmínky rovnováhy a 1 momentová,**
    - **1 silová podmínka rovnováhy a 2 momentové,**
    - **3 momentové podmínky rovnováhy.**
  - **Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou.**

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

## Výjimkový případ podepření rovinného nosníku:

- U zdánlivě staticky určitých ( $s_n = 0$ ) nebo staticky neurčitých ( $s_n > 0$ ) nosníků jsou nevhodně uspořádané vazby.
- Toto nevhodné uspořádání vazeb umožňuje:
  - volné přemístění (přemístění konečné velikosti) nosníku nebo
  - infinitezimální přemístění (nekonečně malé přemístění) nosníku.
- Výjimkový případ podepření umožňující volné přemístění nosníku nebrání nosníku ve volném pohybu ve směru neodebraného stupně volnosti.
- Při výjimkovém případě podepření, kdy je umožněno infinitezimální přemístění nosníku, ve vazbách vznikají teoreticky nekonečně velké reakce.

# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

## Výjimečný případ podepření rovinného nosníku:

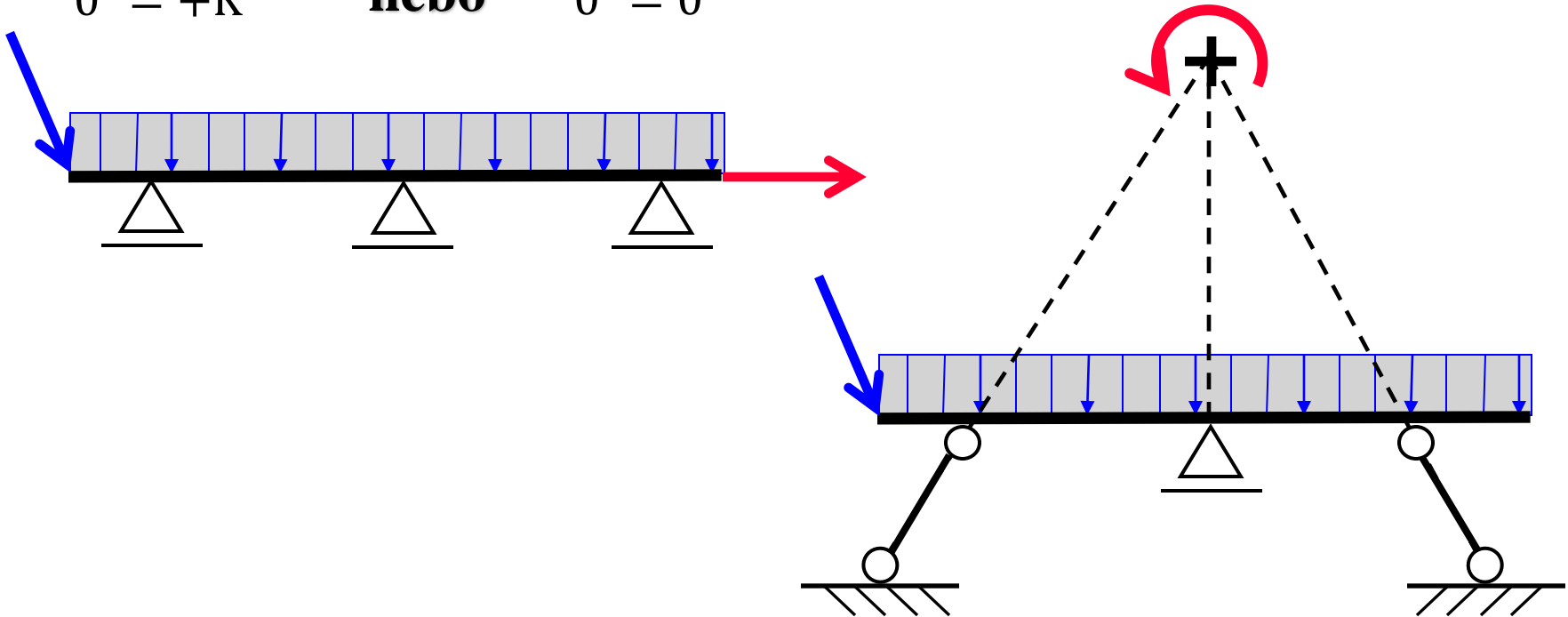
- Výjimečný případ podepření se při výpočtu reakcí například projeví:

- při řešení soustavy 3 rovnic pro 3 neznámé:

$$[D]_{(3,3)} \{R\}_{(3,1)} = \{F\}_{(3,1)} \Rightarrow \det[D]_{(3,3)} = 0$$

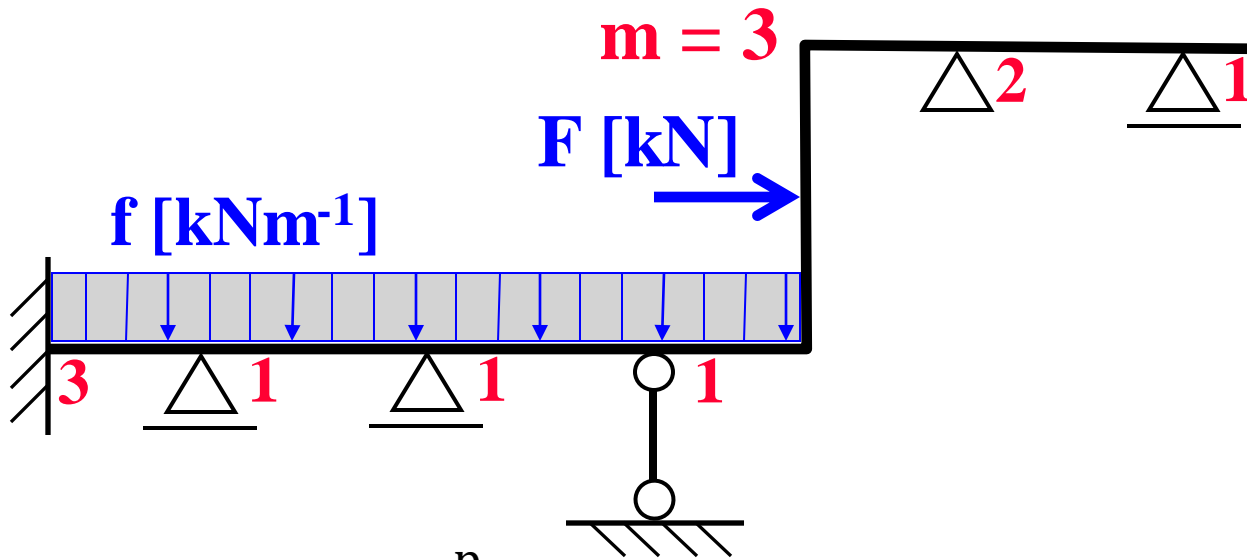
- při postupném řešení jedné rovnice pro jednu neznámou:

$$0 = +K \quad \text{nebo} \quad 0 = 0$$



# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Posud'te statickou určitost nosníku:



$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

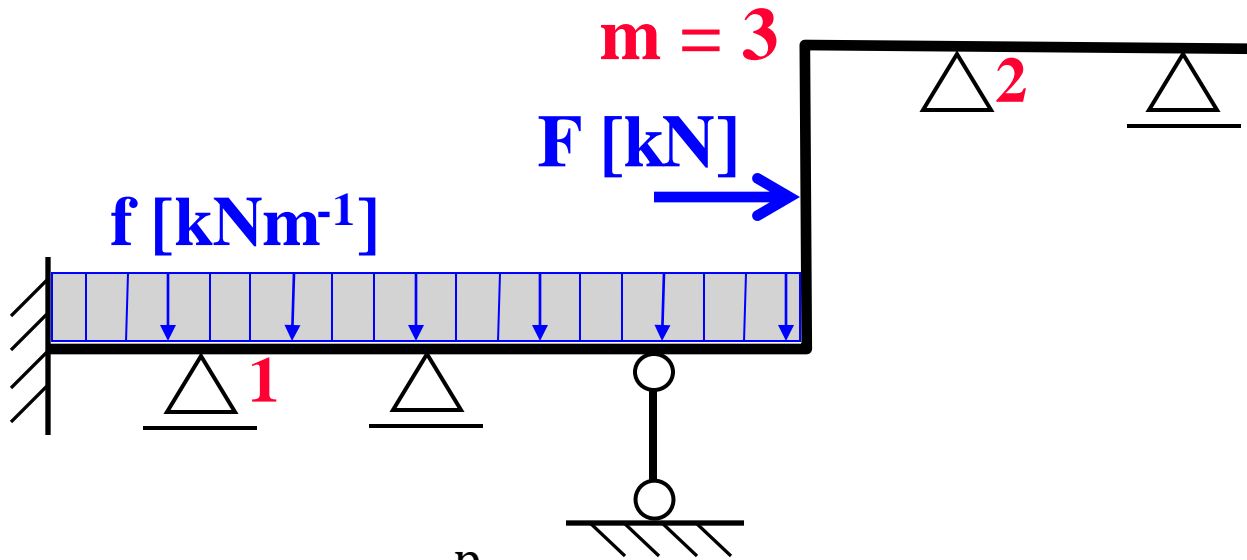
$$s_n = (3 + 4 \cdot 1 + 2) - 3 = 9 - 3 = +6$$

**Nosník je podepřen 6 krát staticky neurčitě.**



## Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Odeberte vazby tak, aby nosník byl staticky určitý:



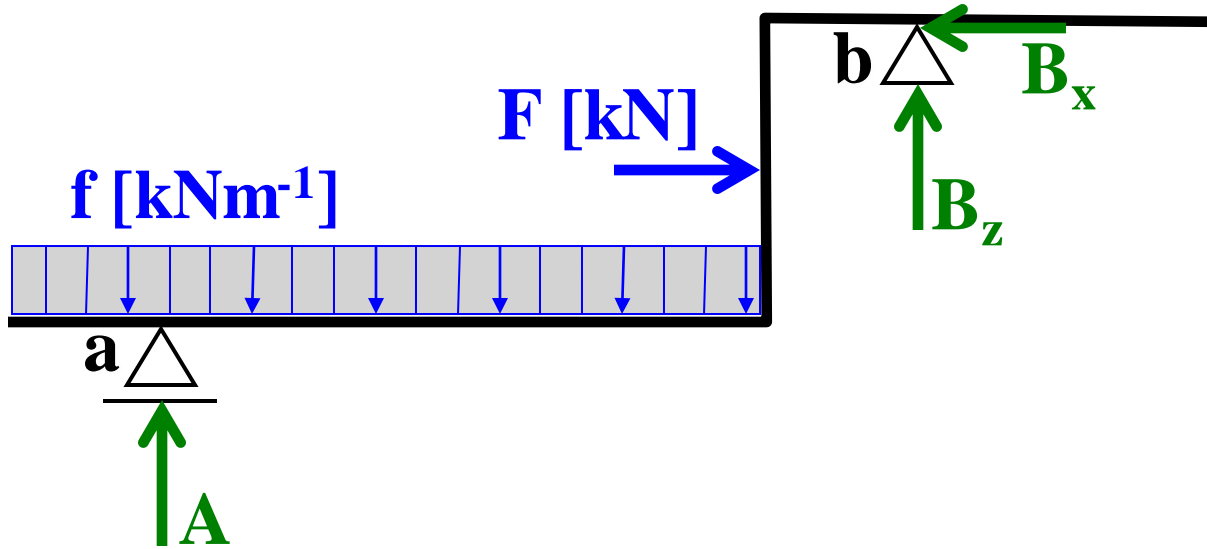
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

$$s_n = (1 + 2) - 3 = 3 - 3 = 0$$

**Nosník je podepřen staticky určitě.**

# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

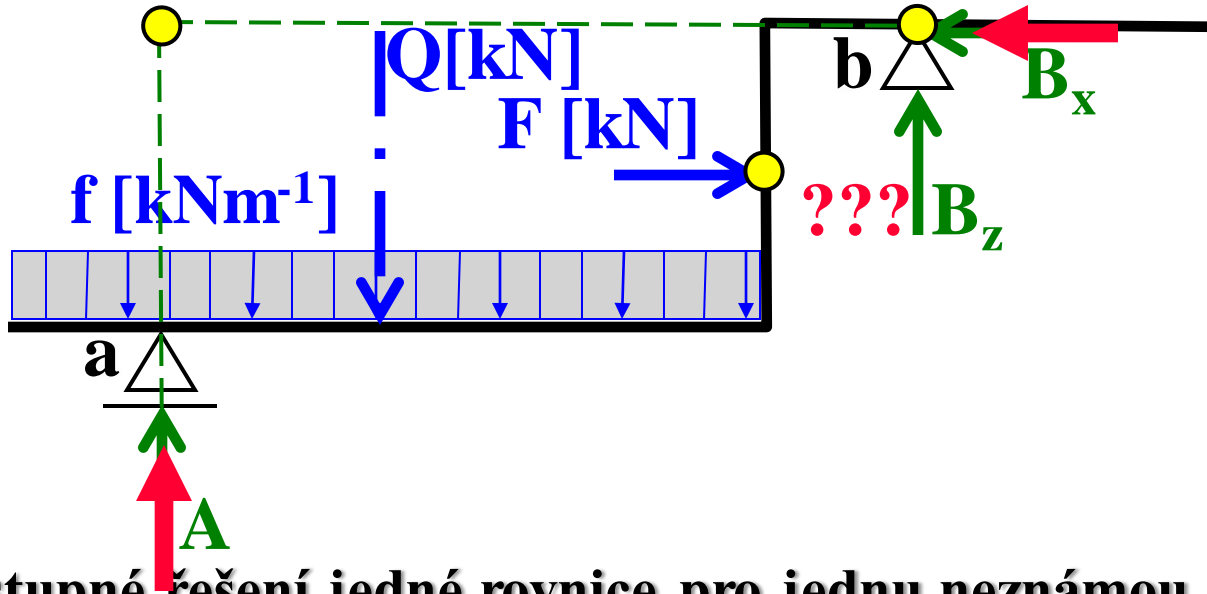
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- Zavedení 3 nezávislých složek reakcí  $A$ ,  $B_x$ ,  $B_z$ .
- Sestavení podmínek rovnováhy nosníku:
  - 3 rovnice pro 3 neznámé:  $[D]_{(3,3)} \{R\}_{(3,1)} = \{F\}_{(3,1)}$ 
    - 2 silové podmínky rovnováhy a 1 momentová,
    - 1 silová podmínka rovnováhy a 2 momentové,
    - 3 momentové podmínky rovnováhy.

# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

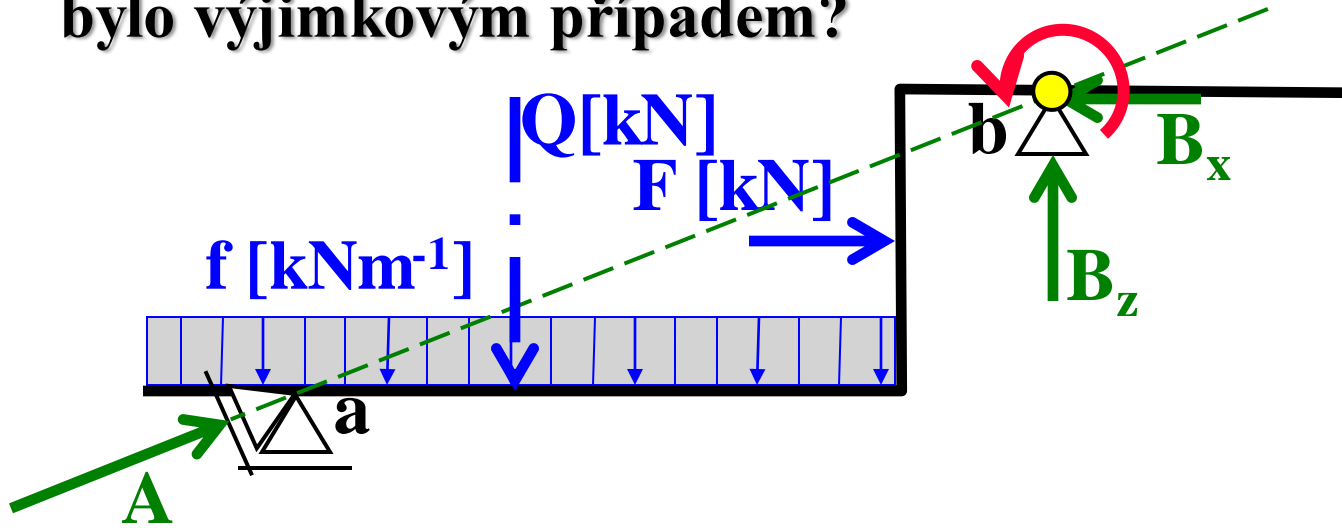
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:
  - momentová podmínka rovnováhy k bodu b → A,
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru → B<sub>x</sub>,
  - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru → B<sub>z</sub>.
  - (alternativně momentová podmínka k průsečíku paprsků sil A a B<sub>x</sub> → B<sub>z</sub>)
  - Kontrola výpočtu: Momentová podmínka rovnováhy např. k působišti síly F.

# Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Jak by musely být uspořádané vazby, aby podepření nosníku bylo výjimkovým případem?



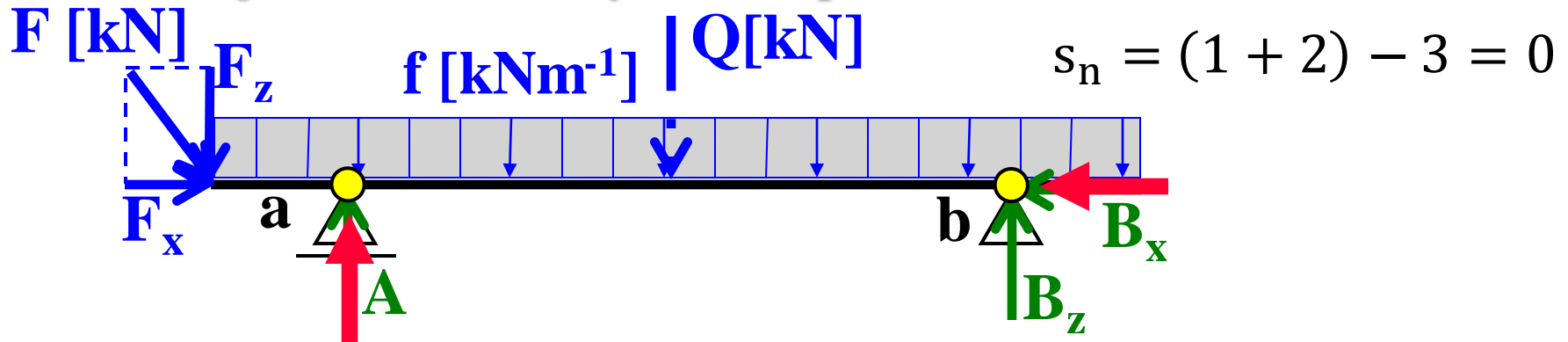
- Momentová podmínka k bodu b:

$$A \cdot 0 + B_x \cdot 0 + B_z \cdot 0 = +F \cdot L_F + Q \cdot L_Q$$

$$0 = +K$$

## Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Kvalifikovaně odhadněte, v jakém směru při daném zatížení budou jednotlivé složky reakcí působit:

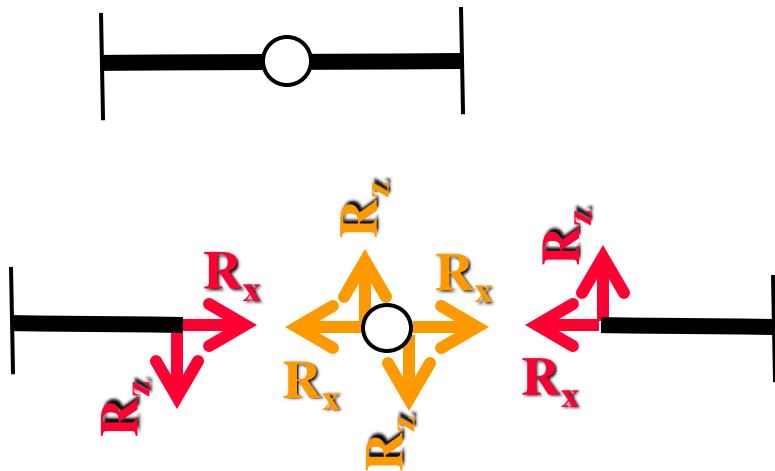


- Zavedení 3 nezávislých složek reakcí  $A$ ,  $B_x$ ,  $B_z$ .
- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:
  - momentová podmínka rovnováhy k bodu  $b \rightarrow A$ ,
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow B_x$ ,
  - momentová podmínka rovnováhy k průsečíku paprsků sil  $A$  a  $B_x \rightarrow B_z$ ,
  - Kontrola výpočtu: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru.

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

## Nezávislé složky reakcí ve vnitřních vazbách:

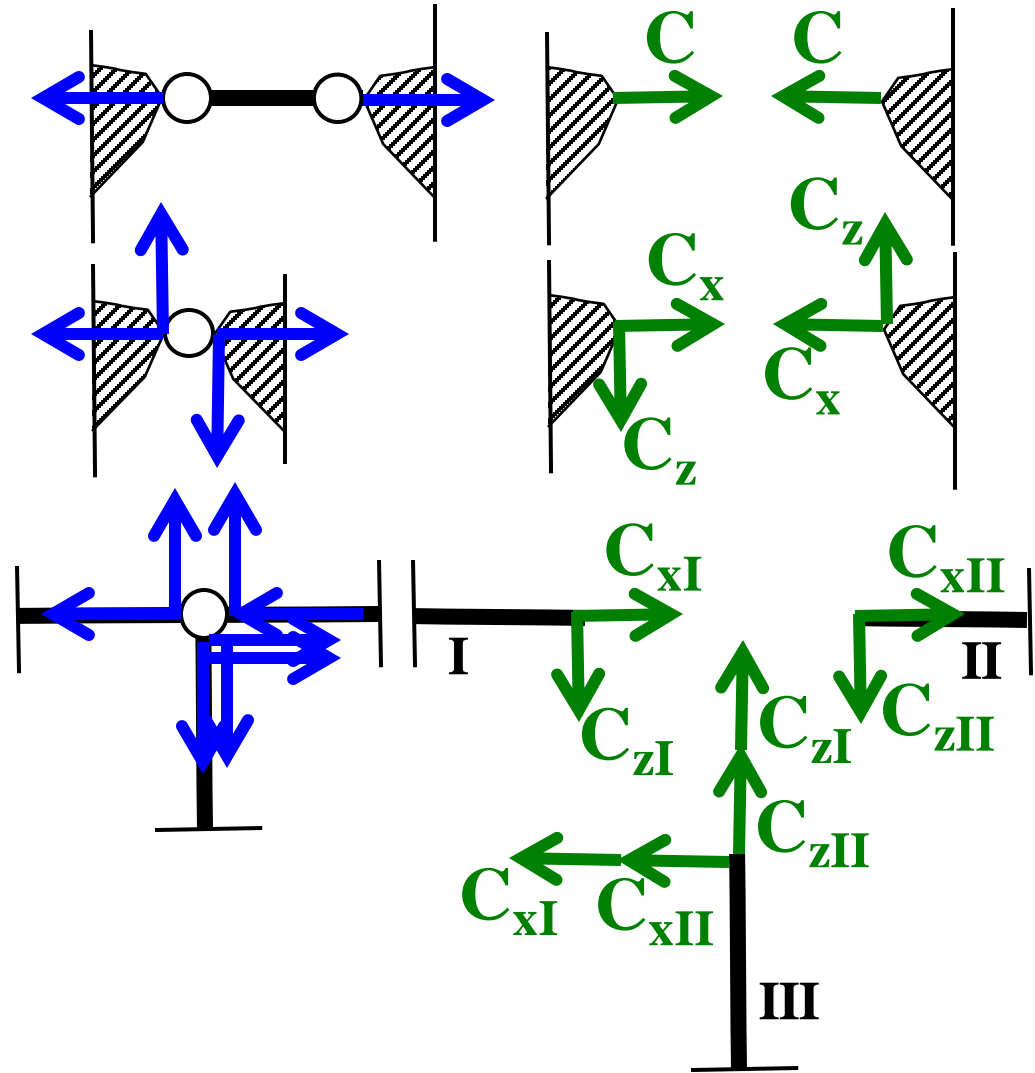
- Nezávislé složky reakcí ve vnitřních vazbách vznikají ve směru jimi odebraných stupňů volnosti.
- Počet nezávislých složek reakcí v určité vnitřní vazbě je roven počtu stupňů volnosti odebraných vazbou.
- Reakce je síla, kterou vazba působí na podpíranou konstrukci. Například pro vazbu rovinný vložený kloub platí:



# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

## Nezávislé složky reakcí ve vnitřních vazbách v rovinných složených soustavách:

- kyvný prut  
1 nezávislá složka reakce,
- vložený kloub  
2 nezávislé složky reakce,
- trojný kloub  
4 nezávislé složky reakce.



# **Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:**

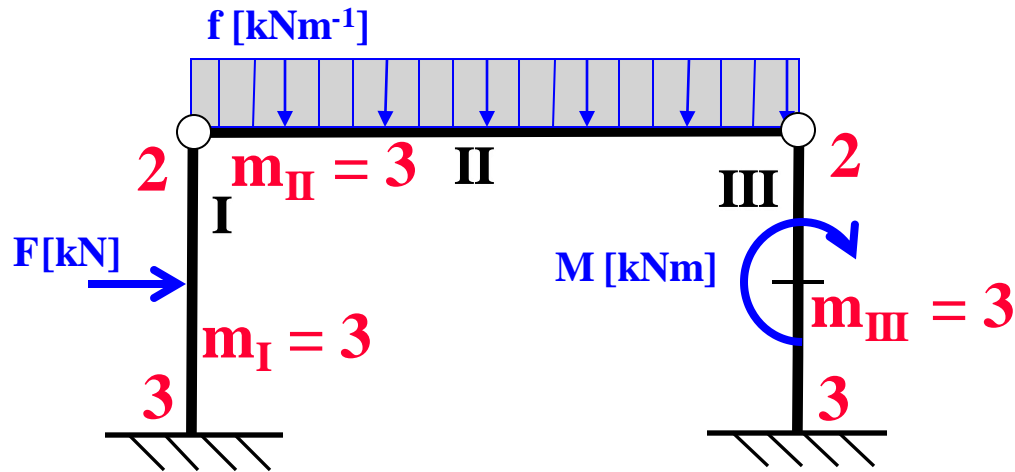
## **Postup výpočtu reakcí staticky určitých rovinných složených soustav:**

- **Kontrola statické určitosti rovinné složené soustavy.**
- **Zavedení  $r$  ( $= m$ ) nezávislých složek reakcí.**
- **Sestavení  $r$  ( $= m$ ) podmínek rovnováhy jednotlivých částí složené soustavy nebo celé složené soustavy:**
  - **řešení soustavy  $r$  ( $= m$ ) rovnic pro  $r$  ( $= m$ ) neznámých:**
$$[D]_{(r,r)} \{R\}_{(r,1)} = \{F\}_{(r,1)}$$
  - **postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou,**
  - **další postupy výpočtu reakcí (např. trojkloubový nosník s podporami v nestejně výši).**



# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Posud'te statickou určitost rovinné složené soustavy:



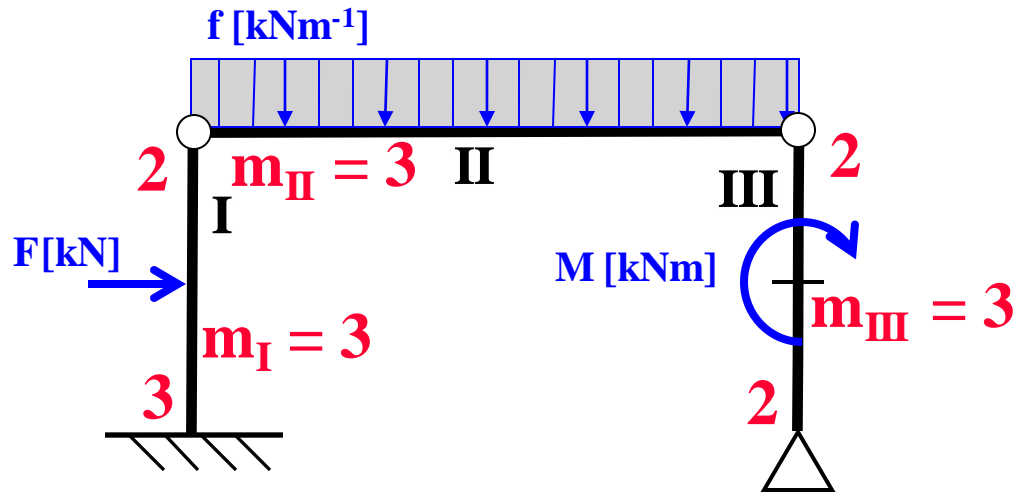
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k$$

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^4 (2 \cdot 2 + 2 \cdot 3) - \sum_{k=1}^3 (3 \cdot 3) = 10 - 9 = +1$$

**Složená soustava je 1 krát staticky neurčitá.**

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Upravte vazby tak, aby složená soustava byla staticky určitá:



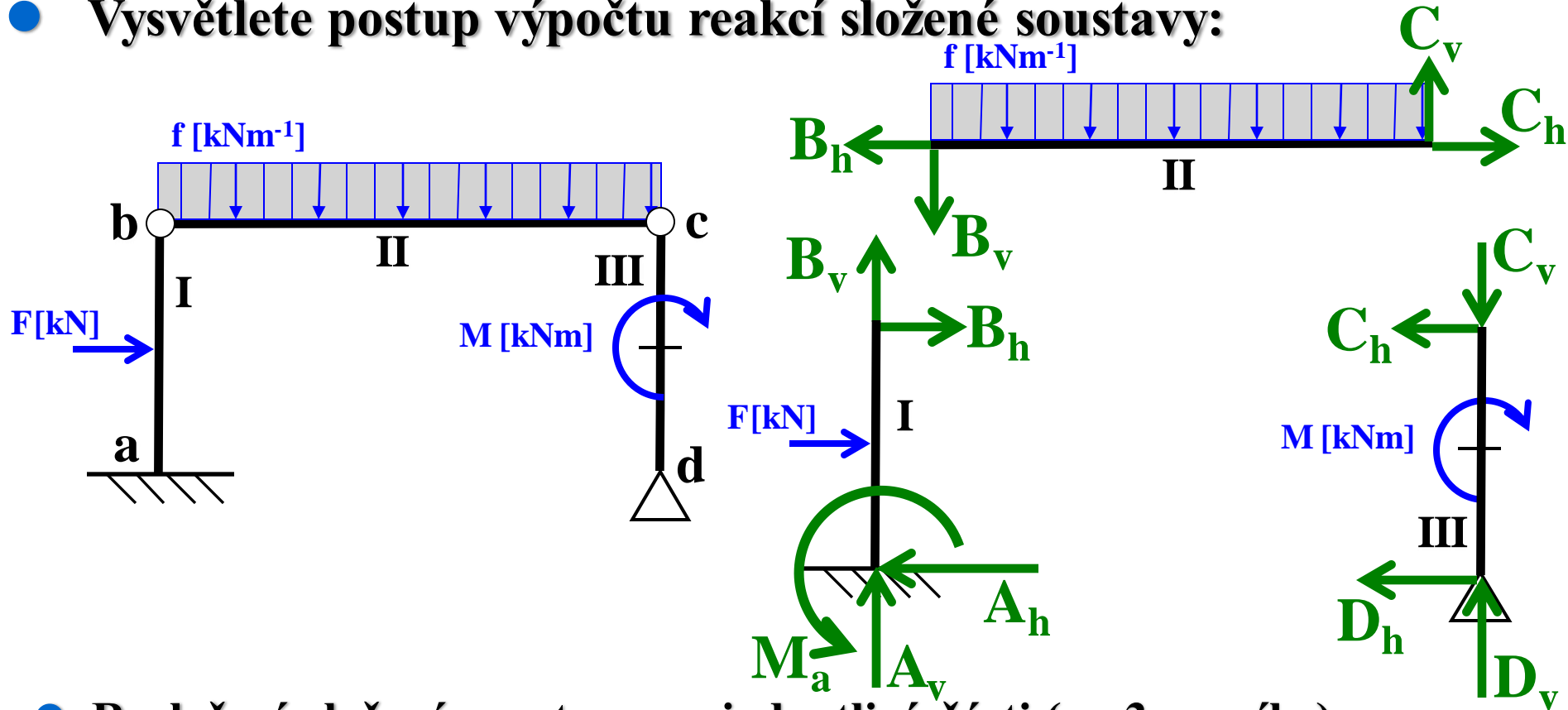
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k$$

$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^4 (3 \cdot 2 + 1 \cdot 3) - \sum_{k=1}^3 (3 \cdot 3) = 9 - 9 = 0$$

**Složená soustava je staticky určitá.**

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



- Rozložení složené soustavy na jednotlivé části (na 3 nosníky).
- Zavedení 9 nezávislých složek reakcí ( $A_v$ ,  $A_h$ ,  $M_a$ ,  $B_v$ ,  $B_h$ ,  $C_v$ ,  $C_h$ ,  $D_v$ ,  $D_h$ ).
- Sestavení podmínek rovnováhy složené soustavy:

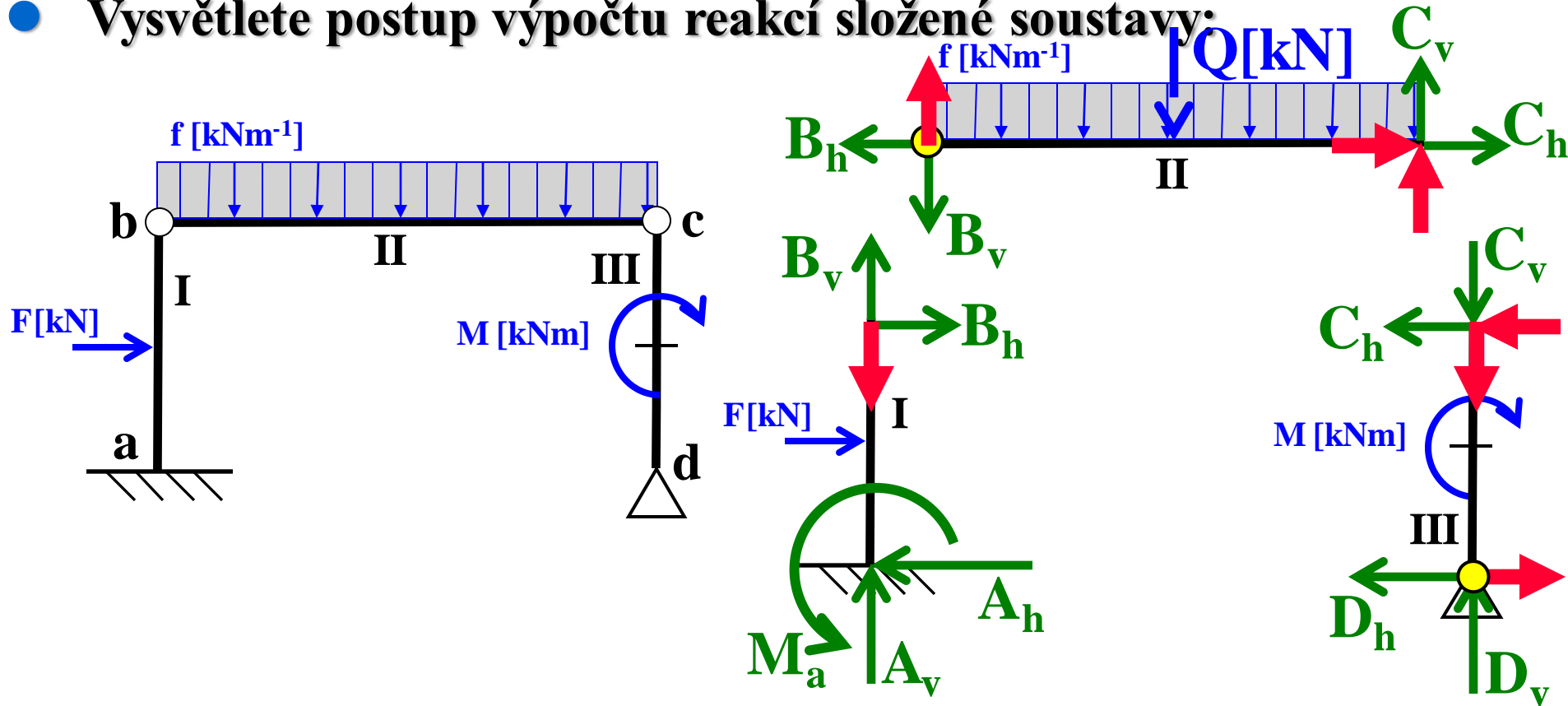
- 9 rovnice pro 9 neznámých:

$$[D]_{(9,9)} \{R\}_{(9,1)} = \{F\}_{(9,1)}$$

- např. 2 silové podmínky rovnováhy a 1 momentová pro každý nosník.

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

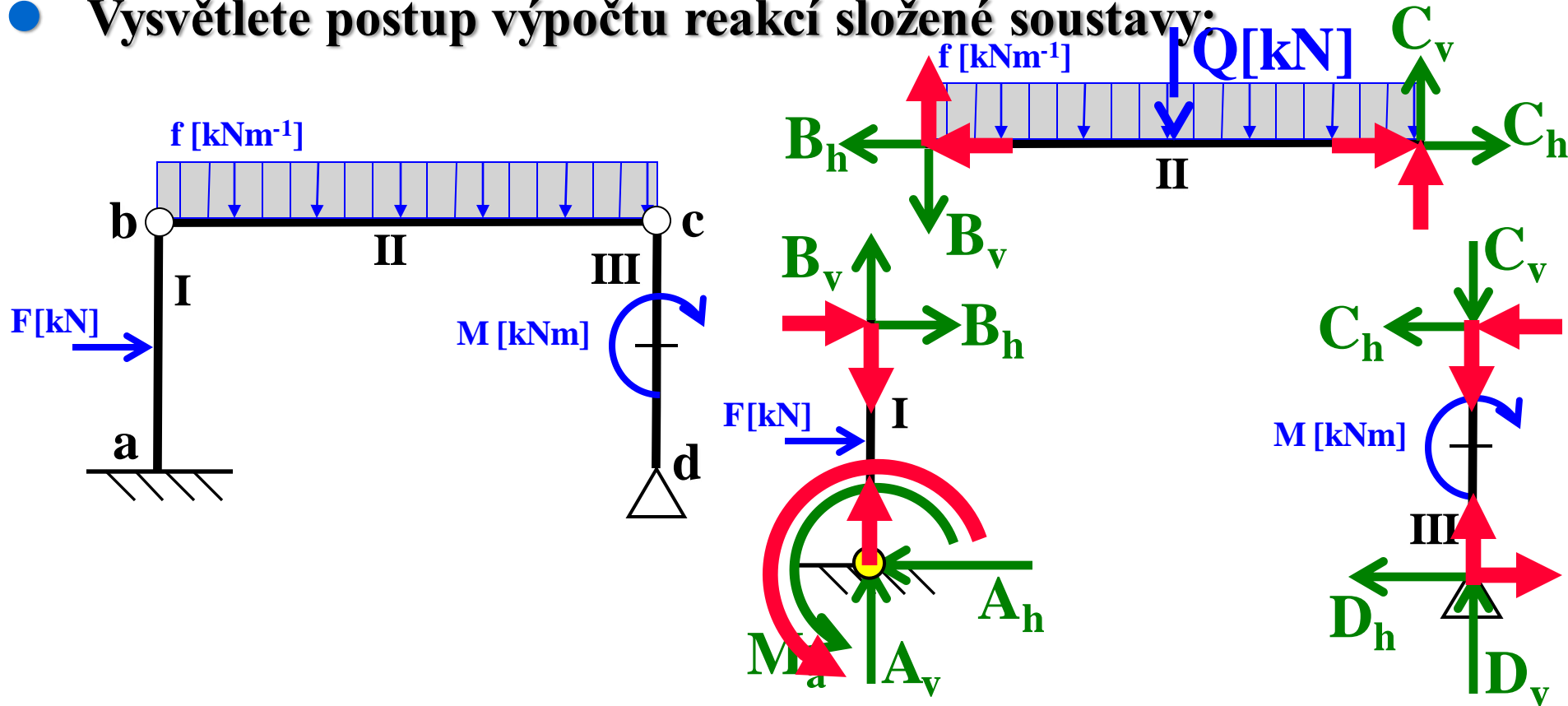


- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- č. III: momentová podmínka rovnováhy k bodu  $d \rightarrow C_h$ ,
- č. III: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow D_h$ ,
- č. II: momentová podmínka rovnováhy k bodu  $b \rightarrow C_v$ ,
- č. II: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow B_v$ .

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

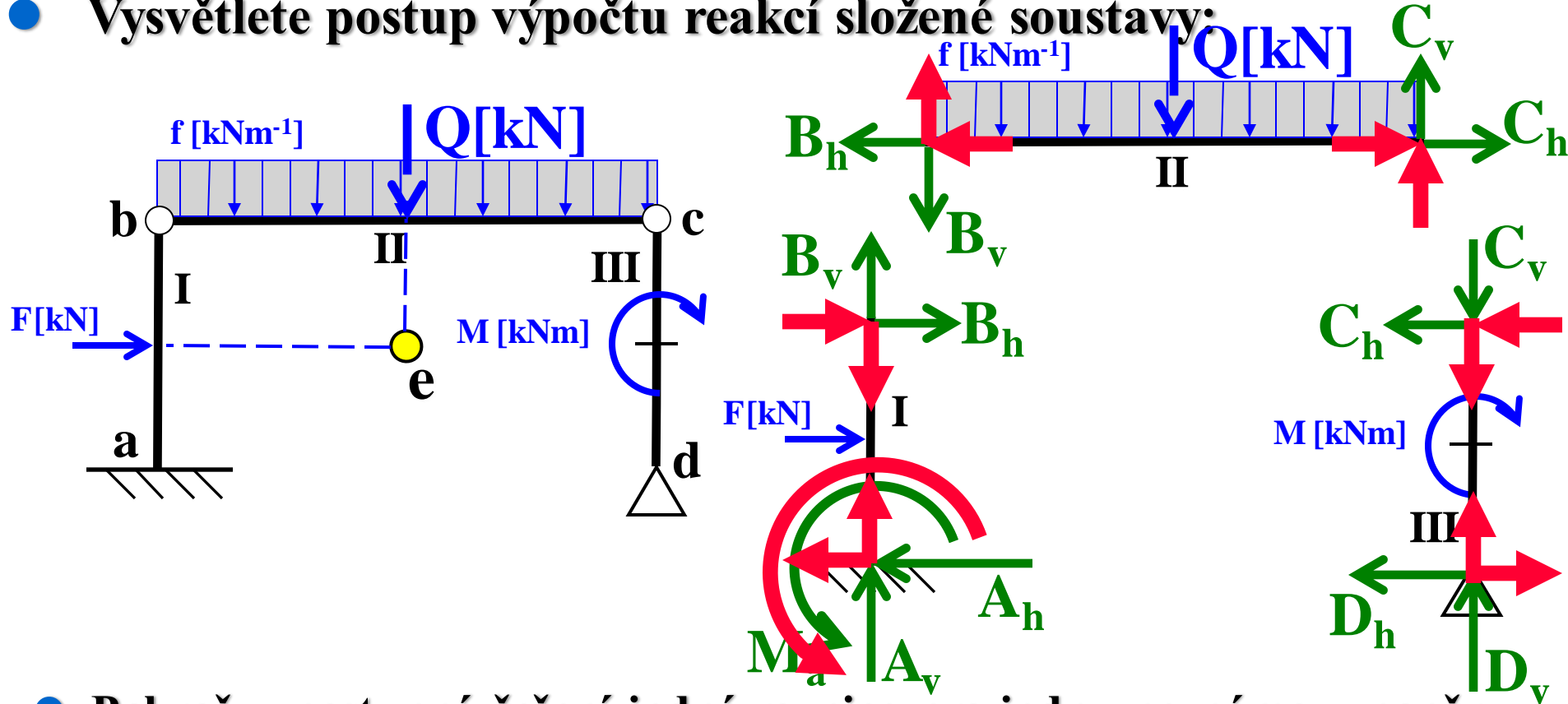


- Pokrač. - postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- č. III: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow D_v$ ,
- č. II: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow B_h$ ,
- č. I: momentová podmínka rovnováhy k bodu  $a \rightarrow M_a$ ,
- č. I: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow A_v$ .

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

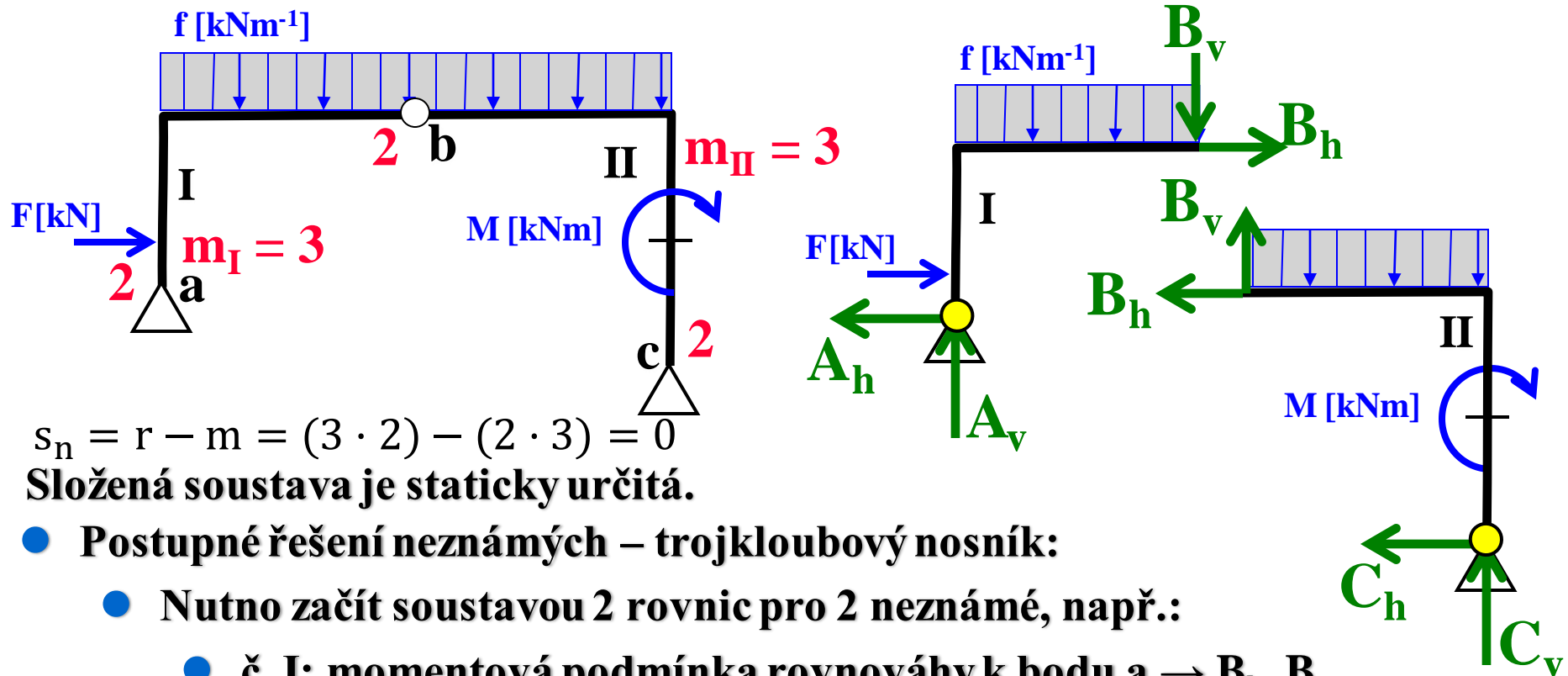


- Pokrač. - postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- č. I: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow A_h$ .
- Kontrola výpočtu – podmínky rovnováhy pro celou složenou soustavu:
  - momentová podmínka rovnováhy např. k bodu  $e$ ,
  - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru,
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru.

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



$$s_n = r - m = (3 \cdot 2) - (2 \cdot 3) = 0$$

Složená soustava je staticky určitá.

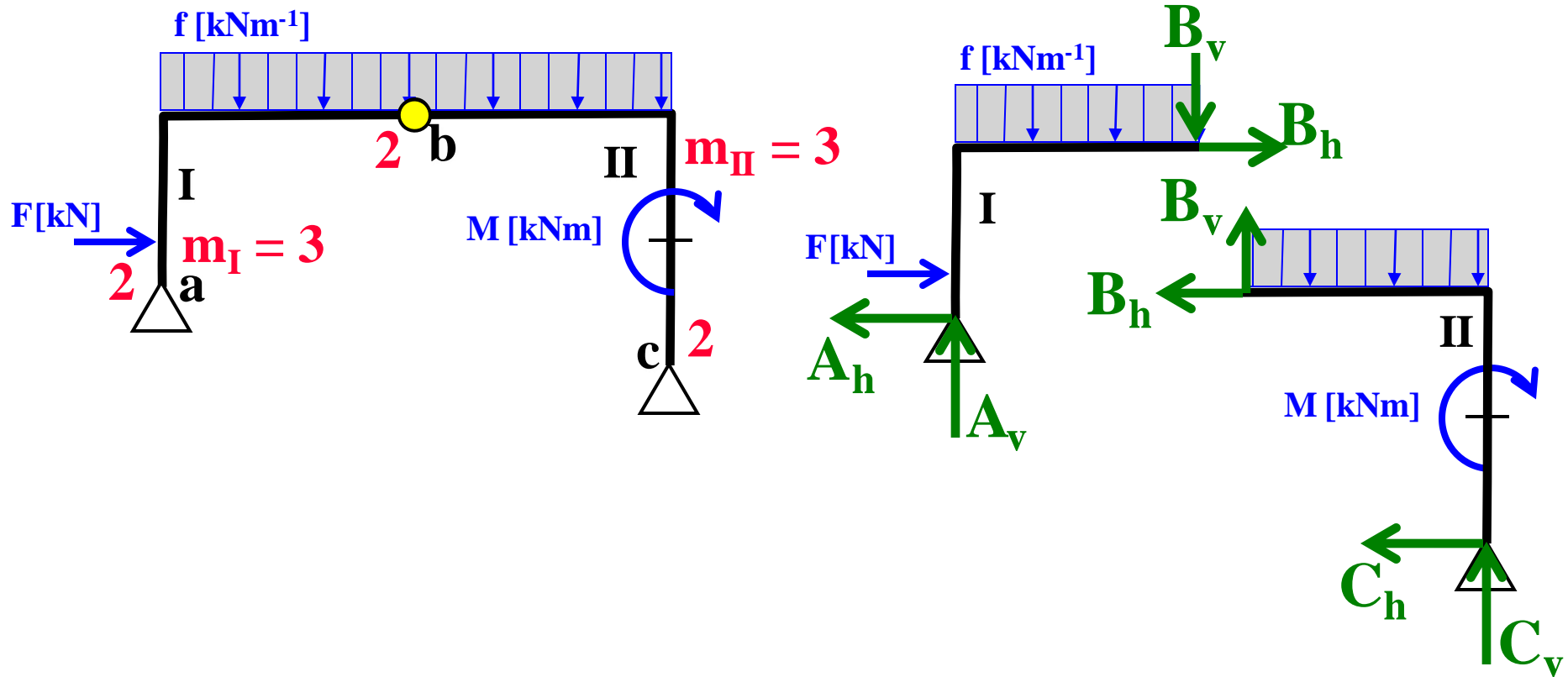
- Postupné řešení neznámých – trojkloubový nosník:

- Nutno začít soustavou 2 rovnic pro 2 neznámé, např.:

- č. I: momentová podmínka rovnováhy k bodu a  $\rightarrow B_h, B_v$ ,
- č. II: momentová podmínka rovnováhy k bodu c  $\rightarrow B_h, B_v$ ,
- č. I: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow A_h$ ,
- č. I: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow A_v$ ,
- č. II: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow C_h$ ,
- č. II: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow C_h$ .

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



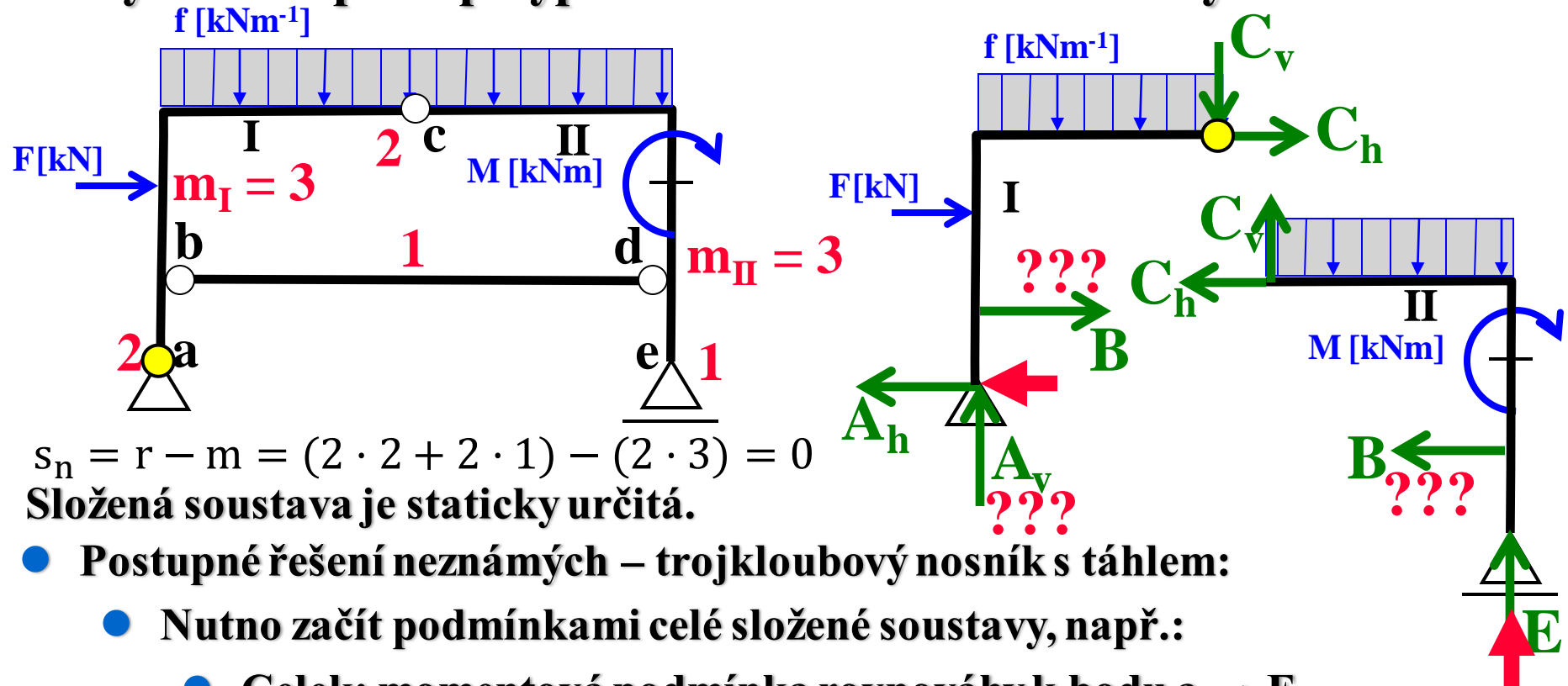
- **Kontrola výpočtu – podmínky rovnováhy pro celou složenou soustavu:**

- momentová podmínka rovnováhy např. k bodu b,
- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru,
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru.



# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



$$s_n = r - m = (2 \cdot 2 + 2 \cdot 1) - (2 \cdot 3) = 0$$

Složená soustava je staticky určitá.

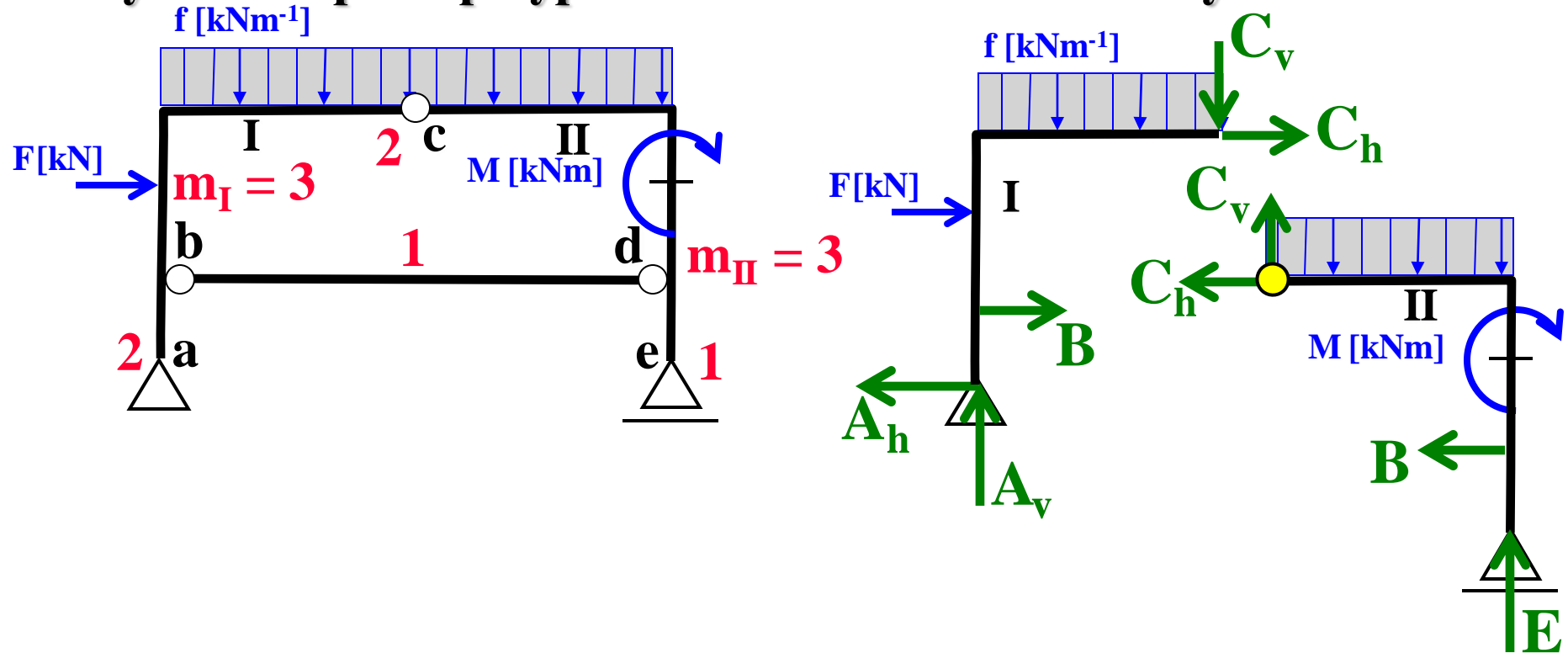
- Postupné řešení neznámých – trojkloubový nosník s táhlem:

- Nutno začít podmínkami celé složené soustavy, např.:

- Celek: momentová podmínka rovnováhy k bodu a  $\rightarrow E$ ,
- Celek: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow A_v$ ,
- Celek: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow A_h$ ,
- č. I: momentová podmínka rovnováhy k bodu c  $\rightarrow B$ ,
- č. I: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow C_v$ ,
- č. I: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow C_h$ .

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

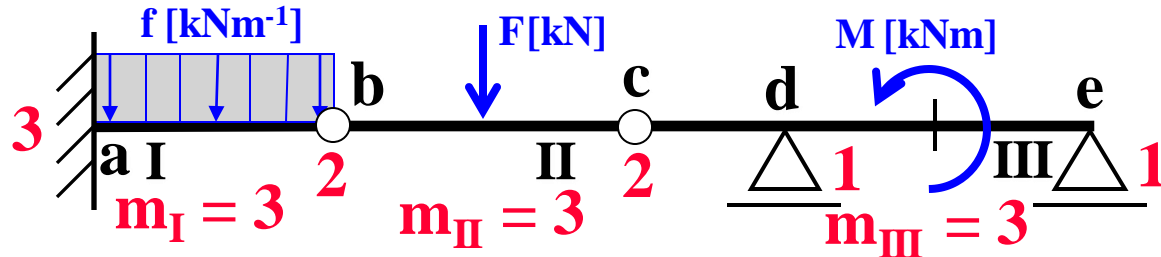


- Kontrola výpočtu – podmínky rovnováhy pro nosník č. II:

- momentová podmínka rovnováhy např. k bodu  $c$ ,
- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru,
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru.

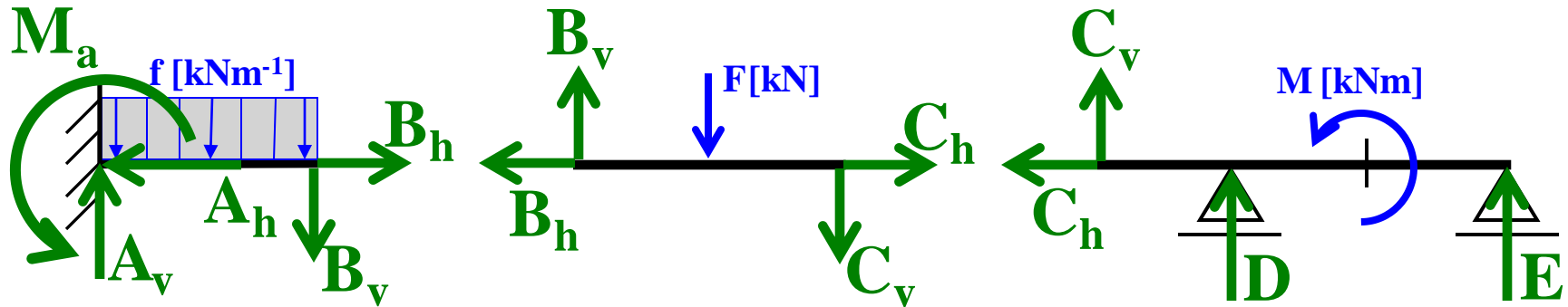
# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Gerberův nosník - vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



$$s_n = r - m = (3 + 2 \cdot 2 + 2 \cdot 1) - (3 \cdot 3) = 0$$

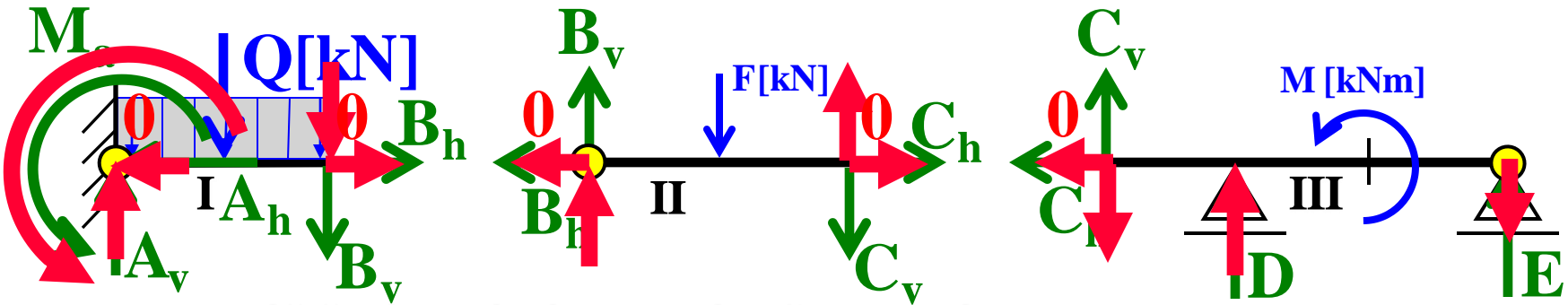
Složená soustava (Gerberův nosník) je staticky určitá.



- Rozložení složené soustavy na jednotlivé části (na 3 nosníky).
- Zavedení 9 nezávislých složek reakcí ( $A_v$ ,  $A_h$ ,  $M_a$ ,  $B_v$ ,  $B_h$ ,  $C_v$ ,  $C_h$ ,  $D$ ,  $E$ ).

# Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Gerberův nosník - vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

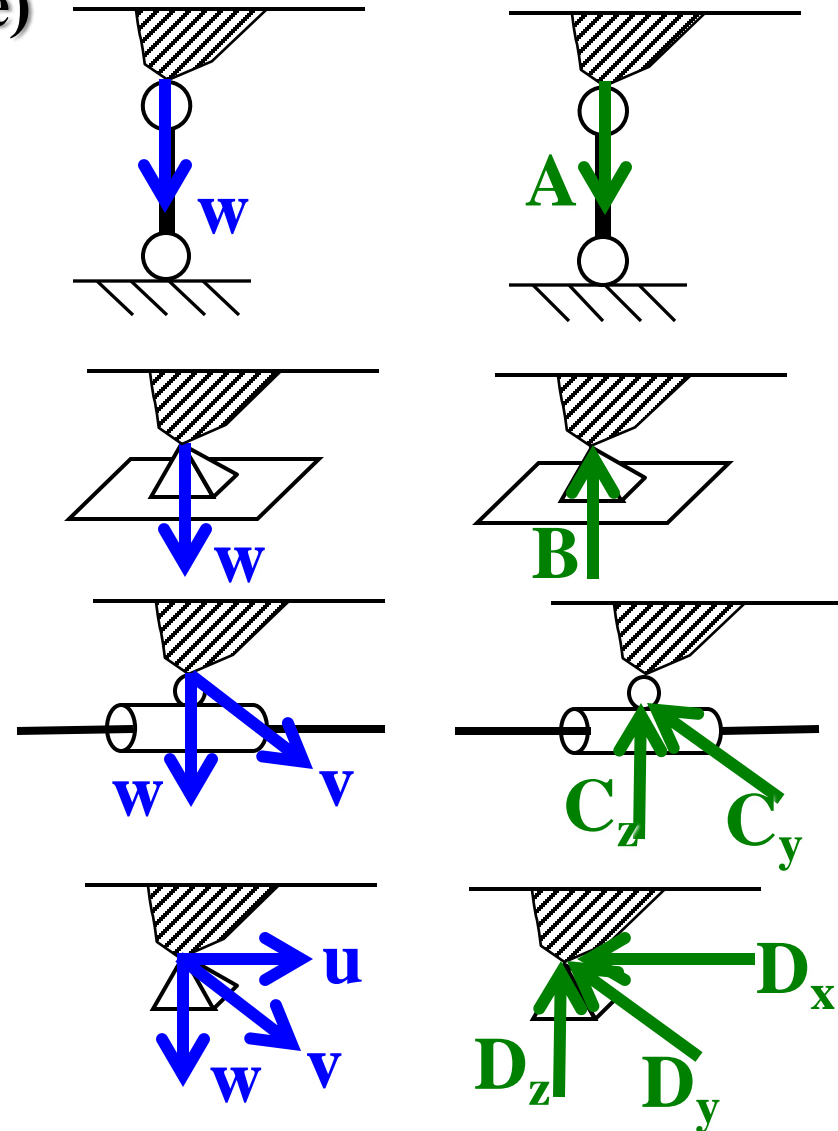


- Postupné řešení neznámých – svislé složky reakcí a moment  $M_a$ :
  - č. II: momentová podmínka rovnováhy k bodu b  $\rightarrow C_v$ ,
  - č. II: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow B_v$ ,  
alternativně momentová podmínka rovnováhy k bodu c.
  - č. III: momentová podmínka rovnováhy k bodu e  $\rightarrow D$ ,
  - č. III: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow E$ ,  
alternativně momentová podmínka rovnováhy k bodu d.
  - č. I: momentová podmínka rovnováhy k bodu a  $\rightarrow M_a$ ,
  - č. I: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow A_v$ ,
- Postupné řešení neznámých – vodorovné složky reakcí:
  - č. III: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow C_h$ ,
  - č. II: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow B_h$ ,
  - č. I: silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow A_h$ .
- Kontrola výpočtu: 3 podmínky rovnováhy pro celou složenou soustavu.

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

## Nezávislé složky reakcí ve vnějších vazbách v prostoru:

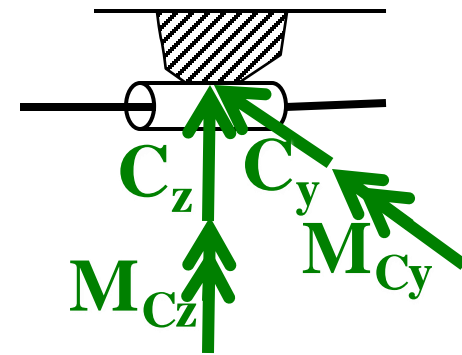
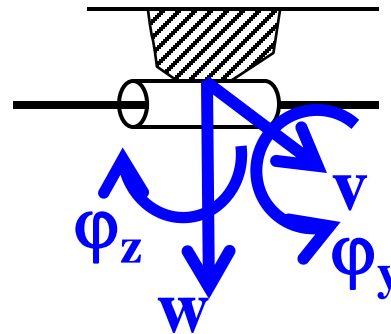
- kyvný prut (vedení po kulové ploše)  
1 nezávislá složka reakce,
- vedení po rovině  
1 nezávislá složka reakce,
- vedení po přímce  
2 nezávislé složky reakce,
- pevný kloub  
3 nezávislé složky reakce,



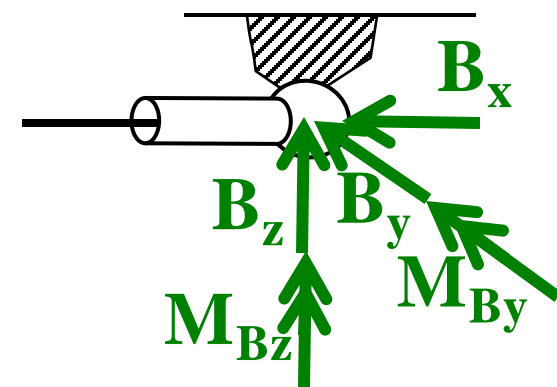
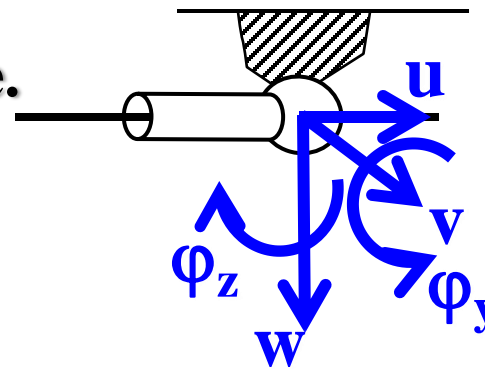
# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

## Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

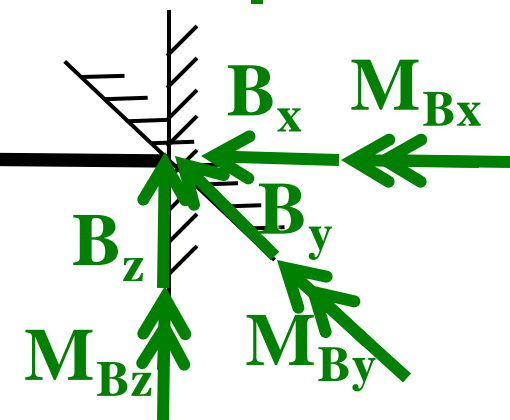
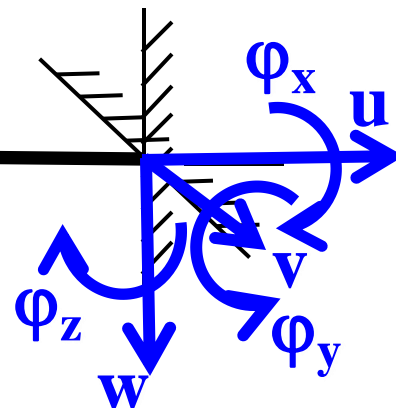
- posuvný válcový kloub  
4 nezávislé složky reakce.



- neposuvný válcový kloub  
5 nezávislých složek reakce.



- vetknutí  
6 nezávislých složek reakce.



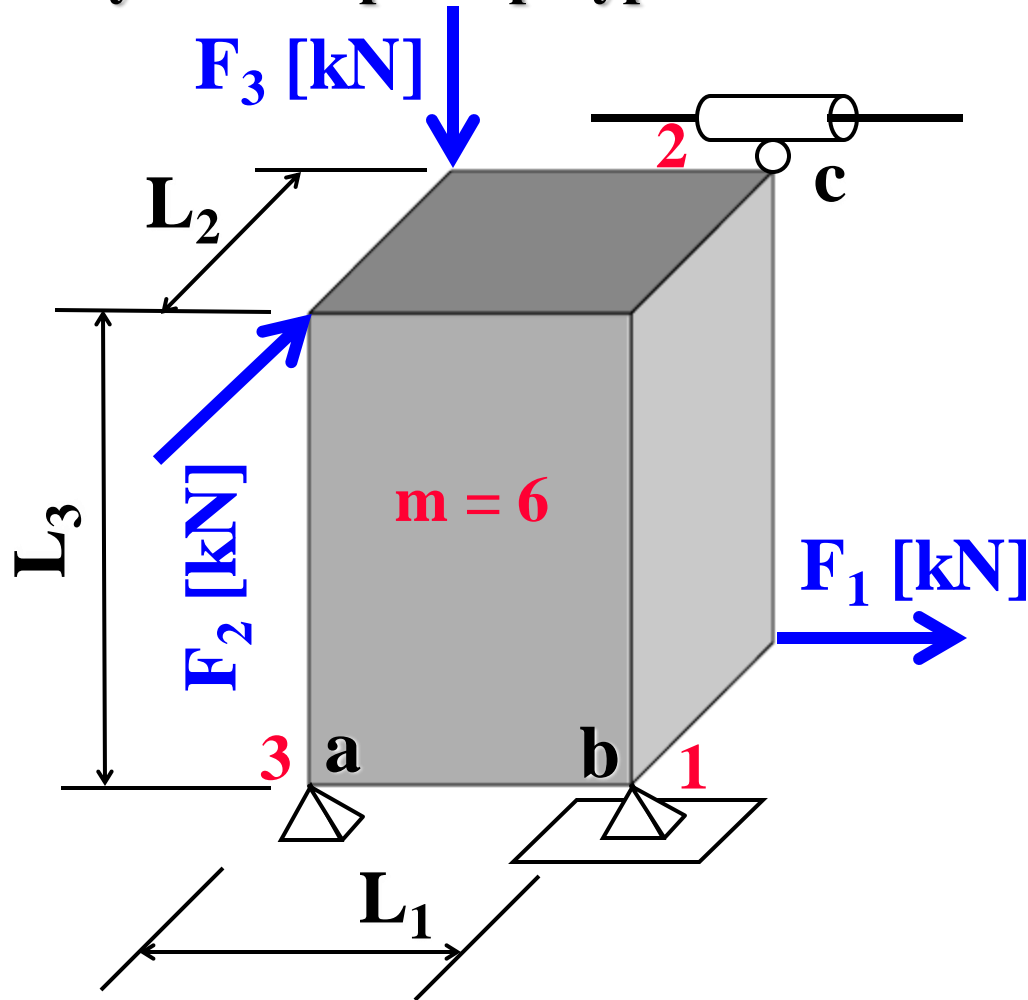
# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

## Postup výpočtu reakcí staticky určitých těles:

- **Kontrola statické určitosti tuhého tělesa.**
- **Zavedení 6 ( $r = m$ ) nezávislých složek reakcí.**
- **Sestavení 6 podmínek rovnováhy tělesa:**
  - **Řešení soustavy 6 rovnic pro 6 neznámých:**
$$[D]_{(6,6)} \{R\}_{(6,1)} = \{F\}_{(6,1)}$$
    - **3 silové podmínky rovnováhy a 3 momentové,**
    - **2 silové podmínky rovnováhy a 4 momentové,**
    - **1 silová podmínka rovnováhy a 5 momentových,**
    - **6 momentových podmínek rovnováhy.**
- **Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou.**

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



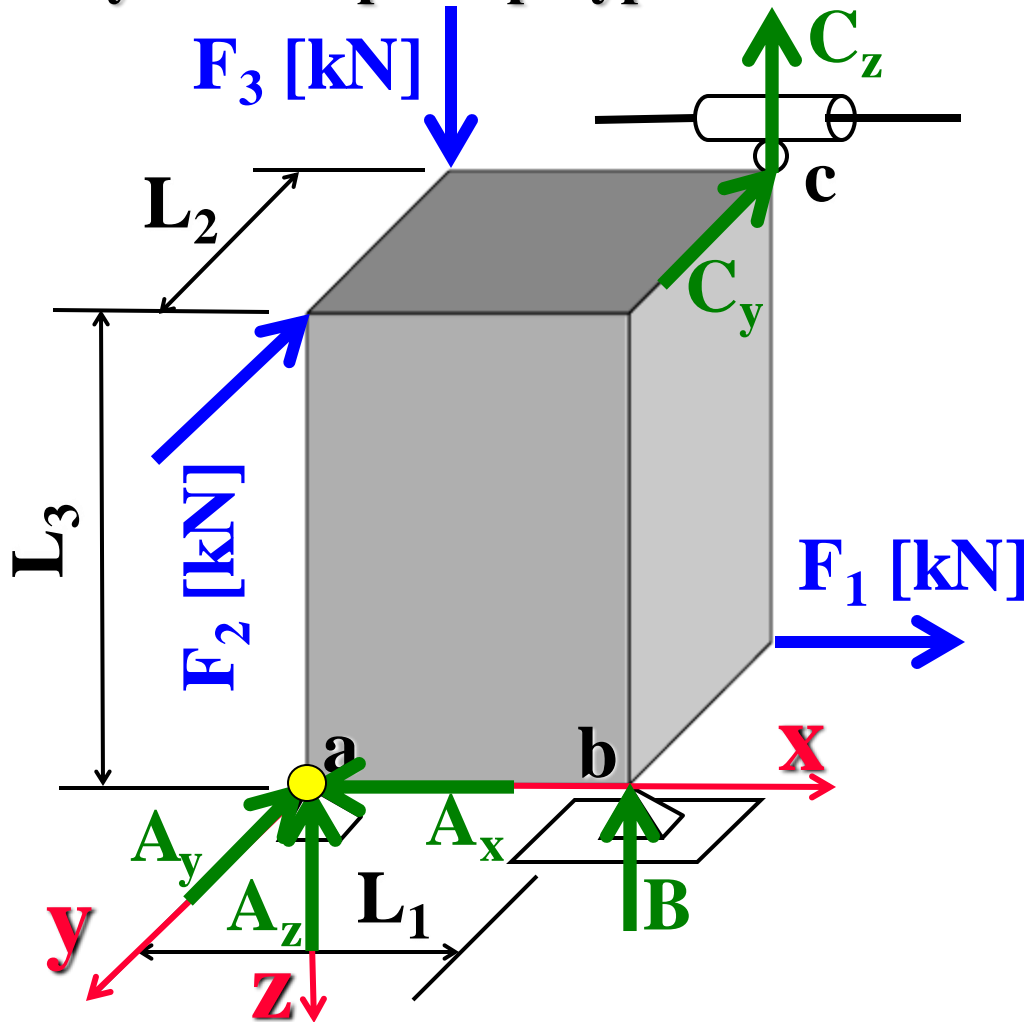
$$s_n = r - m = (3 + 2 + 1) - 6 = 0$$

**Těleso je podepřeno staticky určitě.**



# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

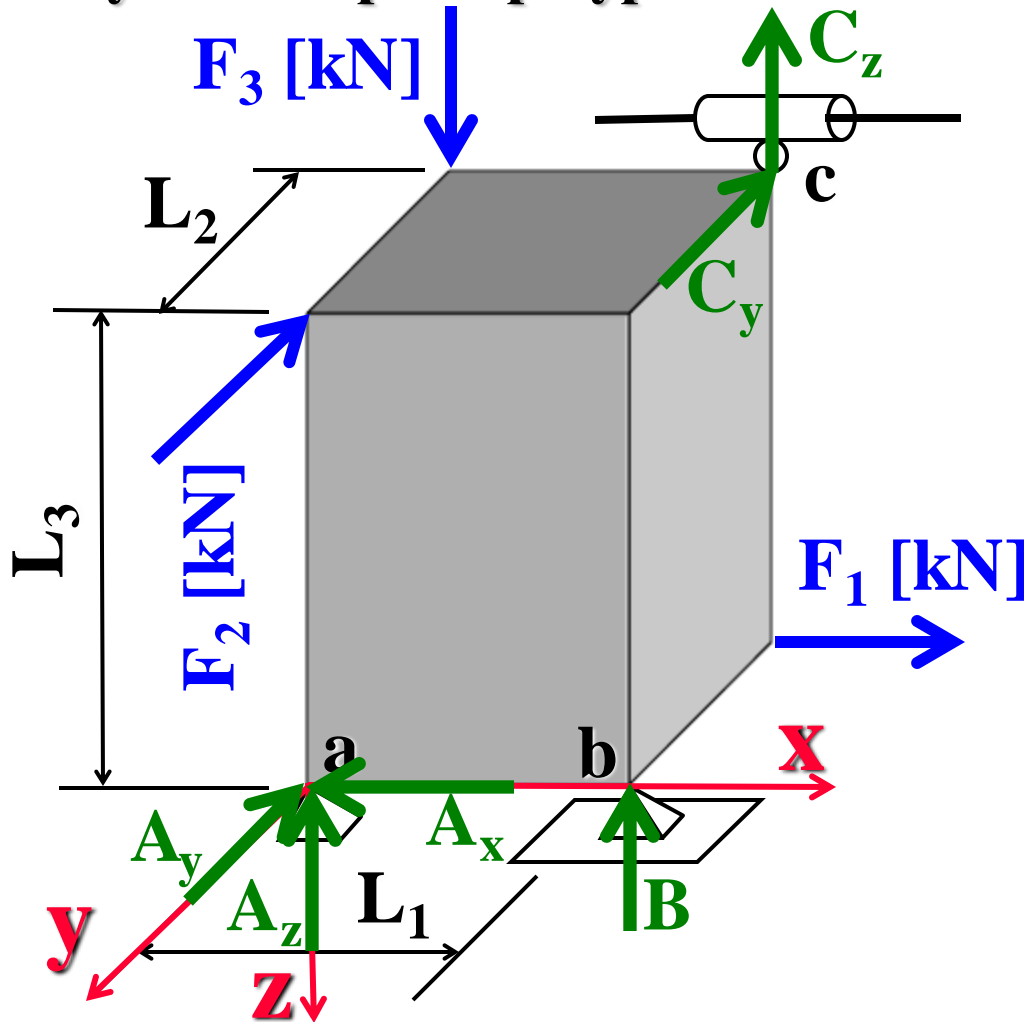
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- Zavedení souřadného systému  $x, y, z$ .
- Zavedení 6 nezávislých složek reakcí  $A_x, A_y, A_z, B, C_y, C_z$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:

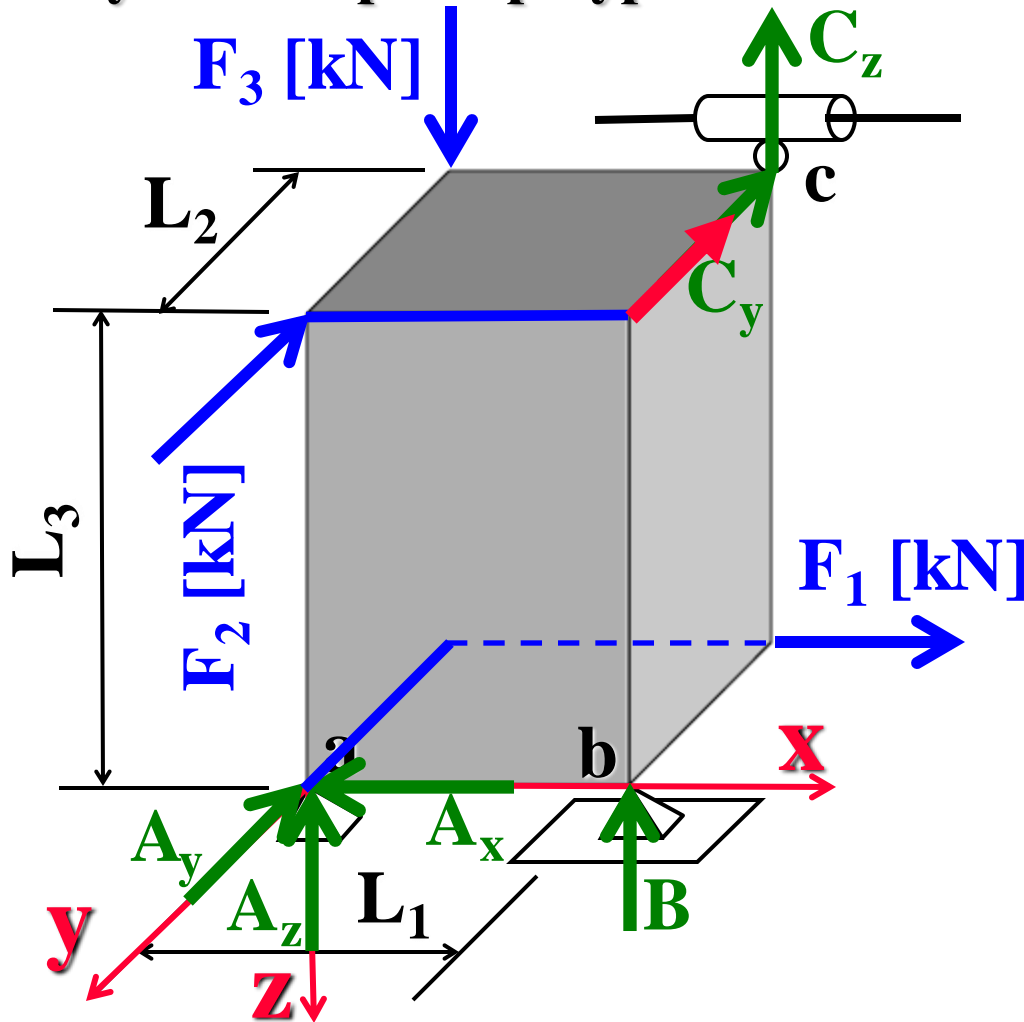


- Sestavení podmínek rovnováhy tělesa:

- 6 rovnic pro 6 neznámých.  $[D]_{(6,6)} \{R\}_{(6,1)} = \{F\}_{(6,1)}$

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



$$-C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 = 0$$

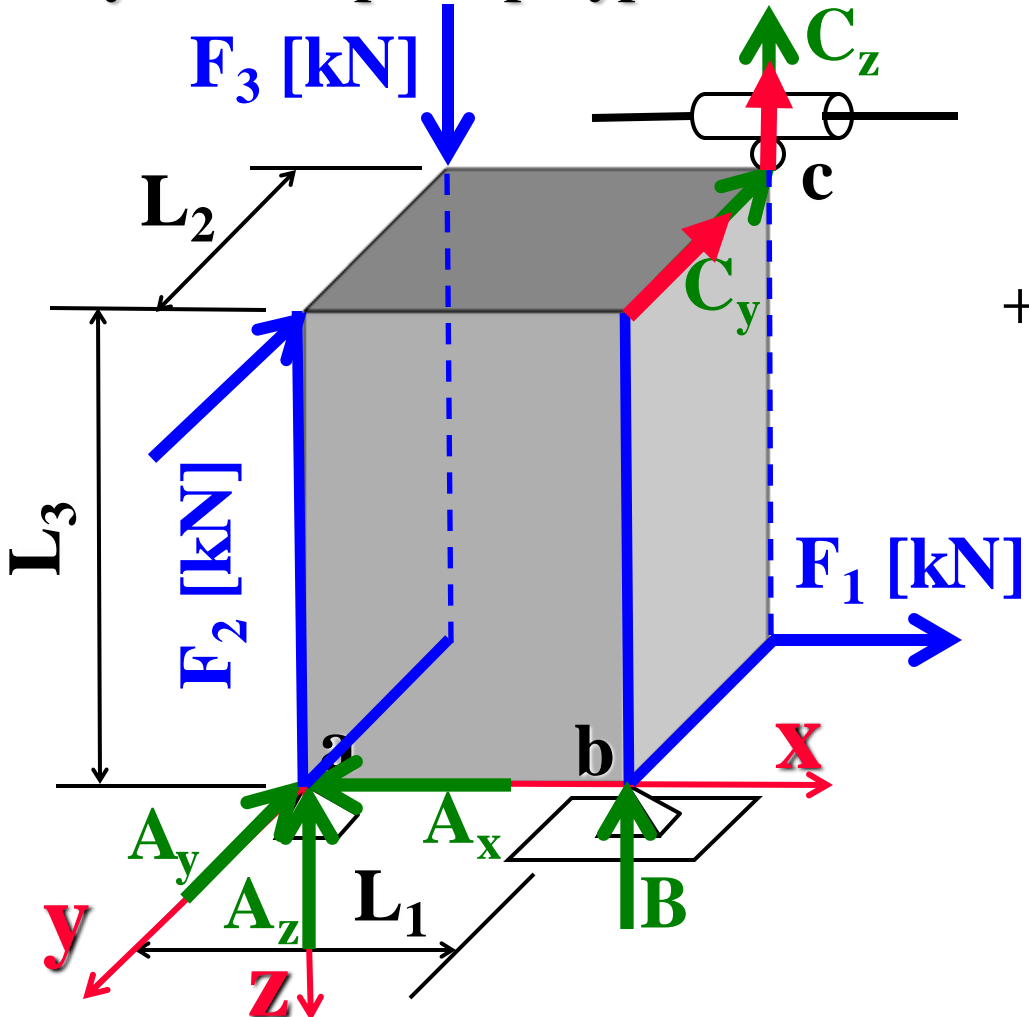
- Postupné řešení neznámých:

- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy z  $\rightarrow C_y$ .

- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy x  $\rightarrow C_z$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

• Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



$$-C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 = 0$$

$$+C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 = 0$$

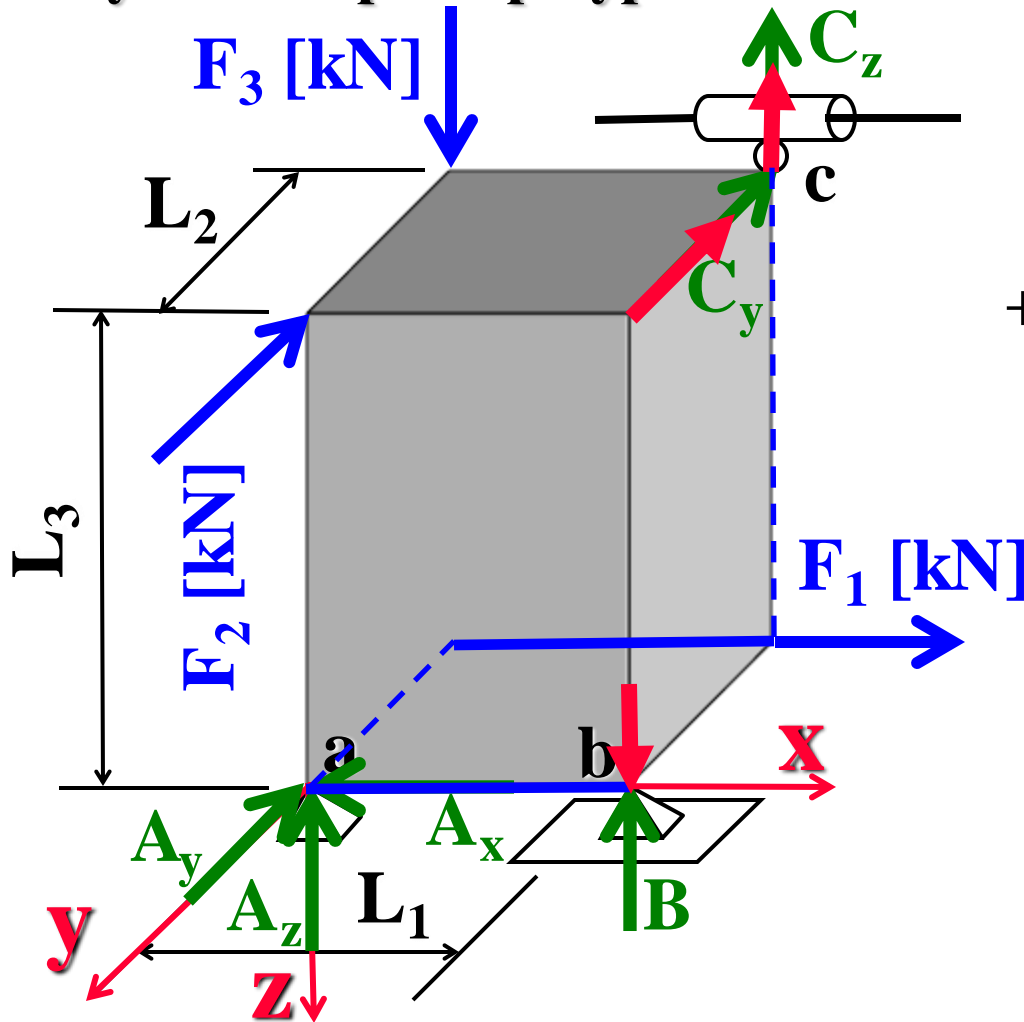
• Postupné řešení neznámých:

• Momentová podmínka rovnováhy kolem osy z  $\rightarrow C_y$ .

• Momentová podmínka rovnováhy kolem osy x  $\rightarrow C_z$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:

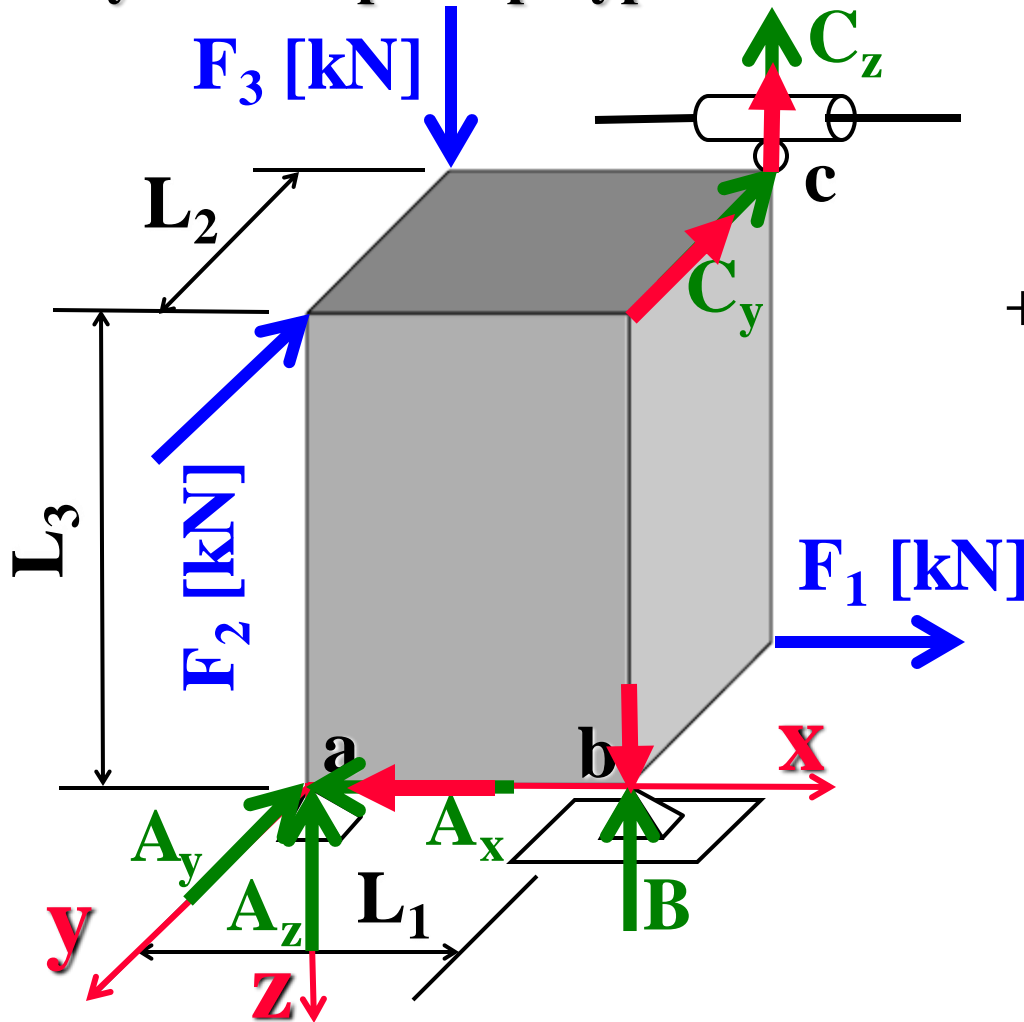


$$\begin{aligned} -C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 &= 0 \\ +C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 &= 0 \\ +B \cdot L_1 + C_z \cdot L_1 &= 0 \end{aligned}$$

- Postupné řešení neznámých:
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy  $y \rightarrow B$ .
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy  $x \rightarrow A_x$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:

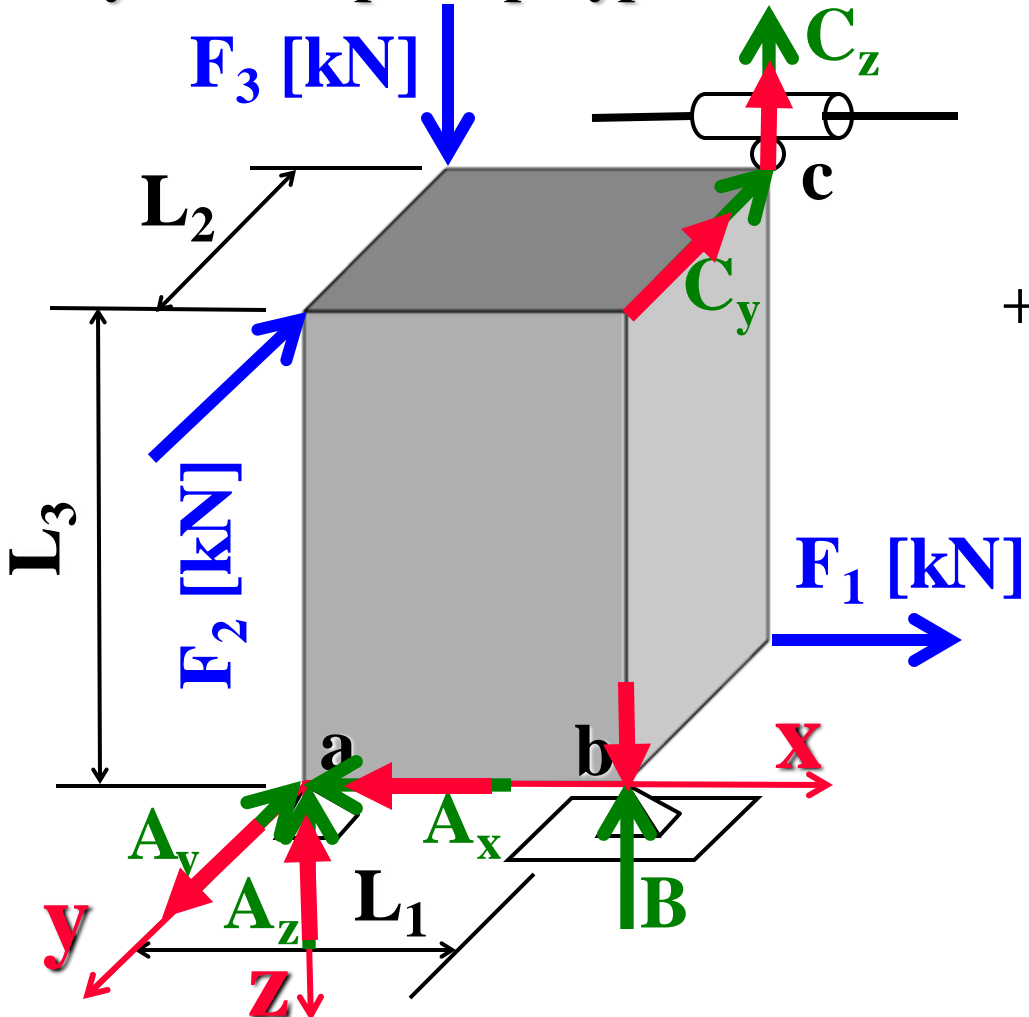


$$\begin{aligned} -C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 &= 0 \\ +C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 &= 0 \\ +B \cdot L_1 + C_z \cdot L_1 &= 0 \\ -A_x + F_1 &= 0 \end{aligned}$$

- Postupné řešení neznámých:
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy  $y \rightarrow B$ .
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy  $x \rightarrow A_x$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

● Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



$$\begin{aligned}
 -C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 &= 0 \\
 +C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 &= 0 \\
 +B \cdot L_1 + C_z \cdot L_1 &= 0 \\
 -A_x + F_1 &= 0 \\
 -A_y - C_y - F_2 &= 0 \\
 -A_z - B - C_z + F_3 &= 0
 \end{aligned}$$

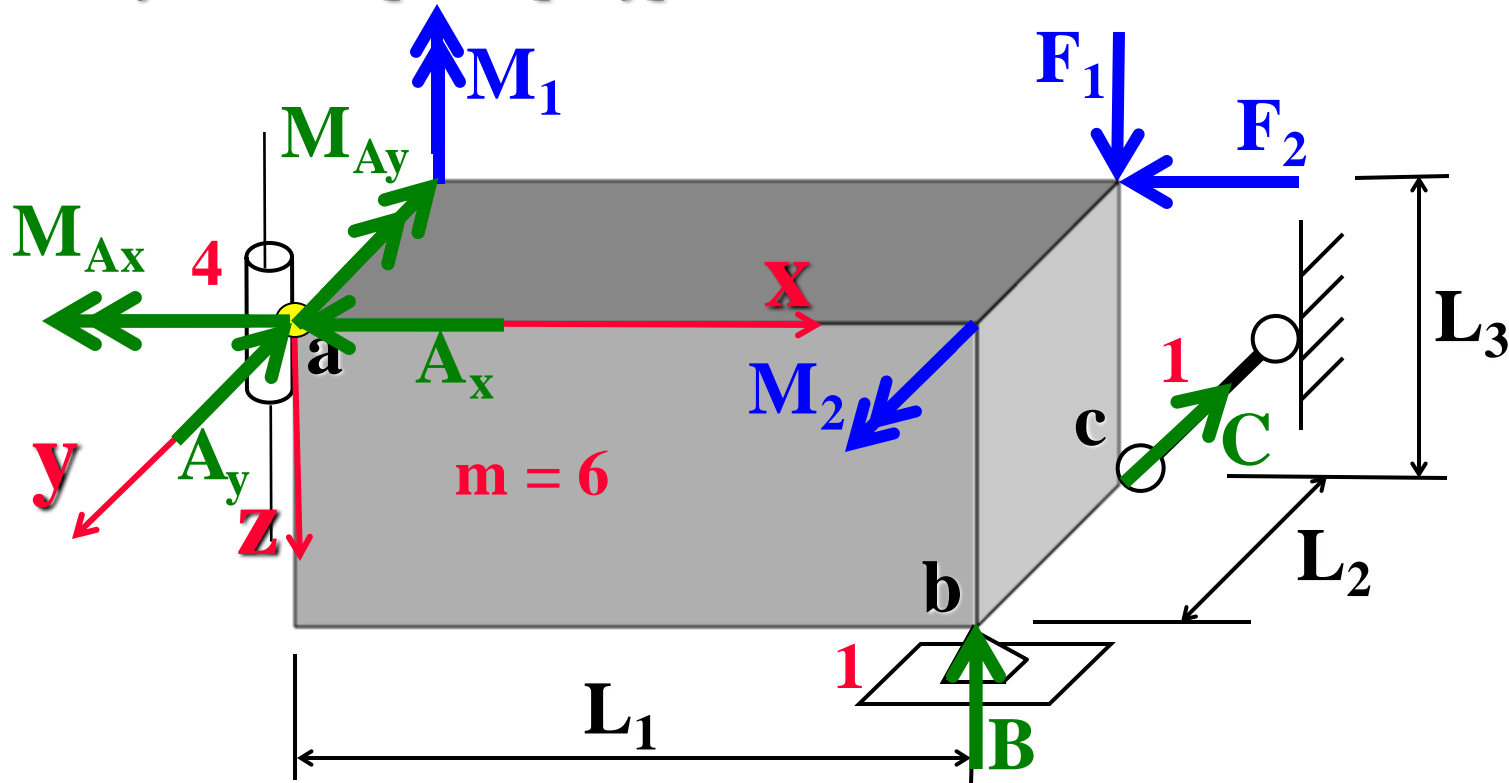
● Postupné řešení neznámých:

● Silová podmínka rovnováhy ve směru osy  $y \rightarrow A_y$ .

● Silová podmínka rovnováhy ve směru osy  $z \rightarrow A_z$ .

# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



$$s_n = r - m = (4 + 2 \cdot 1) - 6 = 0$$

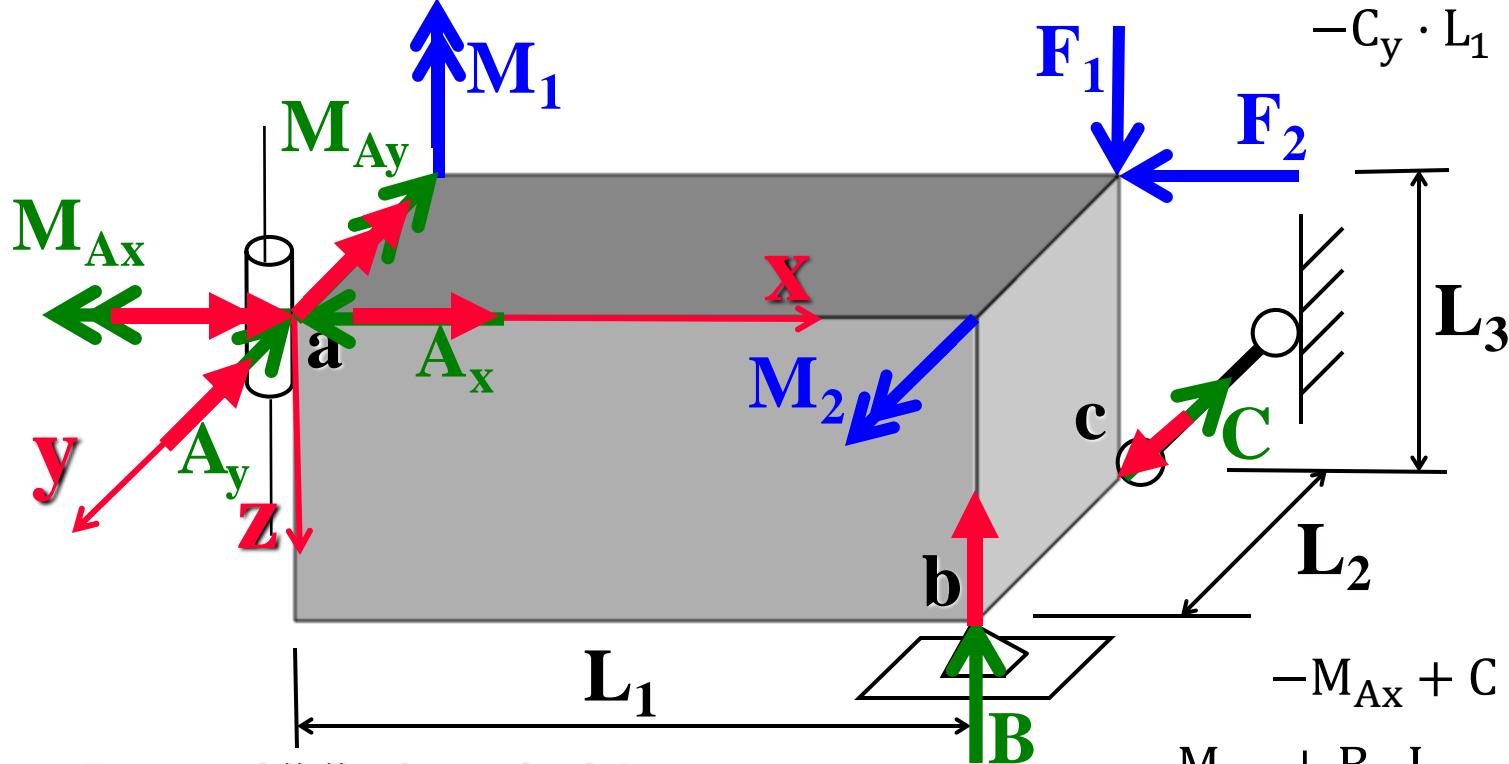
Těleso je podepřeno staticky určitě.

- Zavedení souřadného systému  $x, y, z$ .
- Zavedení 6 nezávislých složek reakcí  $A_x, A_y, B, C, M_{Ax}, M_{Ay}$ .



# Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

● Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



$$-C_y \cdot L_1 - F_2 \cdot L_2 - M_1 = 0$$

$$-A_x - F_2 = 0$$

$$-A_y - C = 0$$

$$-B + F_1 = 0$$

$$-M_{Ax} + C \cdot L_3 - F_1 \cdot L_2 = 0$$

$$-M_{Ay} + B \cdot L_1 - F_1 \cdot L_1 + M_2 = 0$$

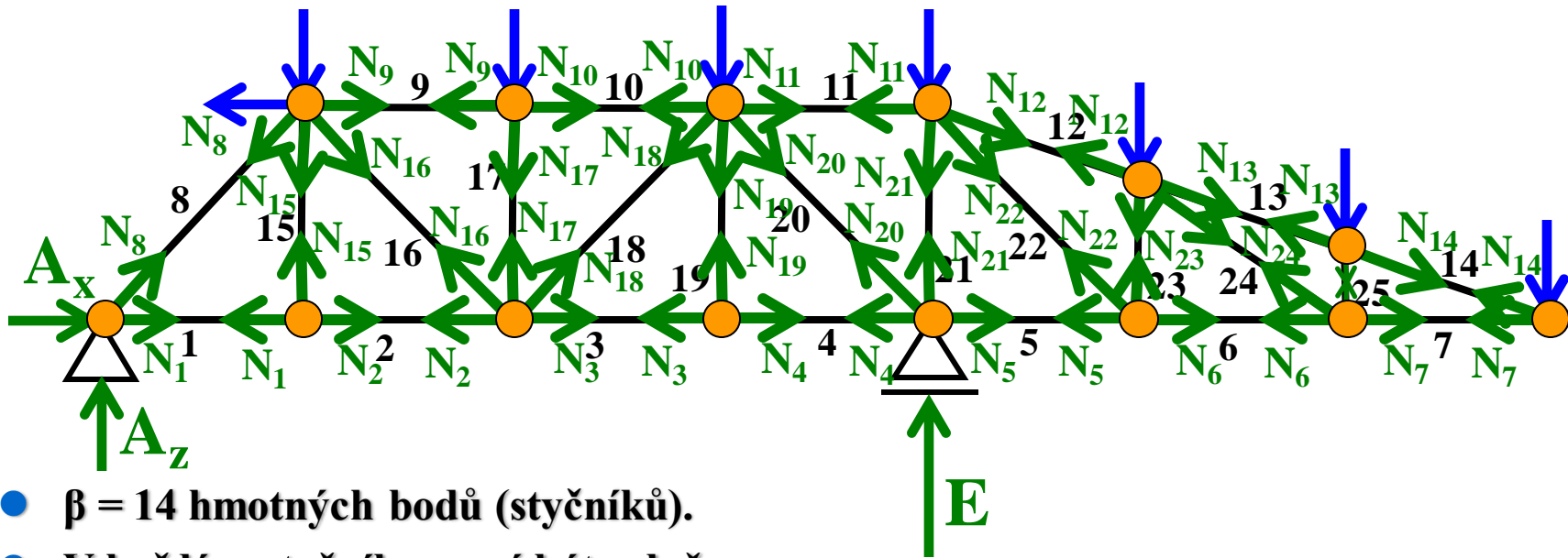
- Postupné řešení neznámých:
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy z → C.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy x → Ax.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy y → Ay.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy z → B.
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy x → MAx.
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy y → MAy.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip obecné styčnickové metody:
  - Příhradová konstrukce musí být jako celek staticky určitá ( $s_n = 0$ ).
  - Příhradová konstrukce je řešena jako složená soustava sestavená z hmotných bodů.
  - Účinek vnějších vazeb se nahradí odpovídajícími nezávislými složkami vnějších reakcí.
  - Účinek vnitřních vazeb (kyvných prutů, příhradových prutů) se nahradí osovými (normálovými) silami  $N_i$ .
  - Uvolněním vnějších a vnitřních vazeb se příhradová soustava rozpadne na  $\beta$  hmotných bodů.
  - Podmínky rovnováhy všech styčnicků (hmotných bodů) stačí k určení všech osových (normálových) sil i všech nezávislých složek vnějších reakcí.
  - Řeší se soustava  $2\beta$  rovnic pro  $2\beta$  neznámých.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip obecné styčnickové metody:



- $\beta = 14$  hmotných bodů (styčnicků).
- V každém styčnicku musí být splněna:
  - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru a
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru.
- K dispozici je tedy  $2\beta = 28$  podmínek rovnováhy.
- Celkový počet neznámých je 28:
  - 3 nezávislé složky vnějších reakcí,
  - 25 osových sil v prutech.
- Obecnou styčnickovou metodu by byla řešena soustava 28 rovnic pro 28 neznámých:

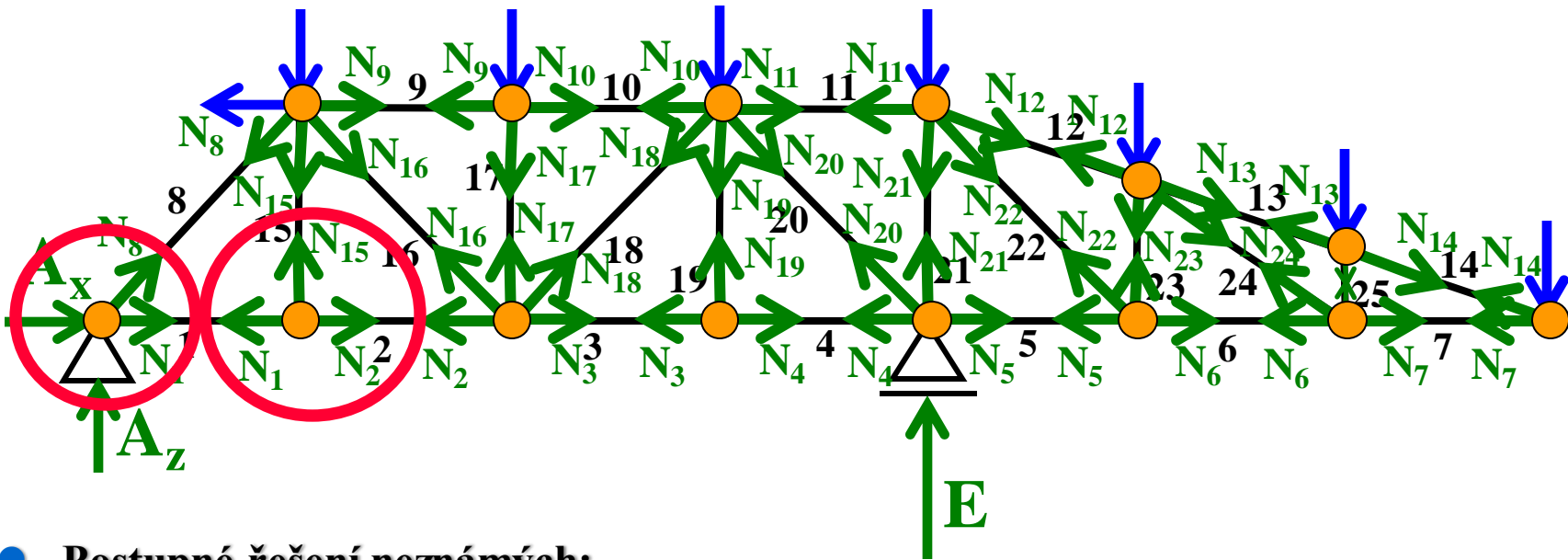
$$[D]_{(28,28)} \{N, R\}_{(28,1)} = \{F\}_{(28,1)}$$

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- **Princip zjednodušené styčnickové metody:**
  - **Příhradová konstrukce musí být jako celek staticky určitá ( $s_n = 0$ ).**
  - **Princip řešení je shodný s obecnou metodou styčných bodů.**
  - **Řešení soustavy 2  $\beta$  rovnic pro 2  $\beta$  neznámých se obchází postupným řešením vždy dvou rovnic pro dvě neznámé.**
  - **Dvojným bodem (styčnickem) se nazývá styčnick, ve kterém vedle známých sil působí pouze dvě neznámé osové síly (případně neznámé složky reakcí).**
  - **Použití zjednodušené metody styčných bodů vyžaduje, aby v řešené příhradové soustavě byl alespoň jeden dvojný bod (styčnick)**
  - **a aby po vyřešení neznámých hodnot osových sil v tomto bodě i při každém dalším kroku řešení se další dvojné body (styčnicky) postupně vytvářely.**

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

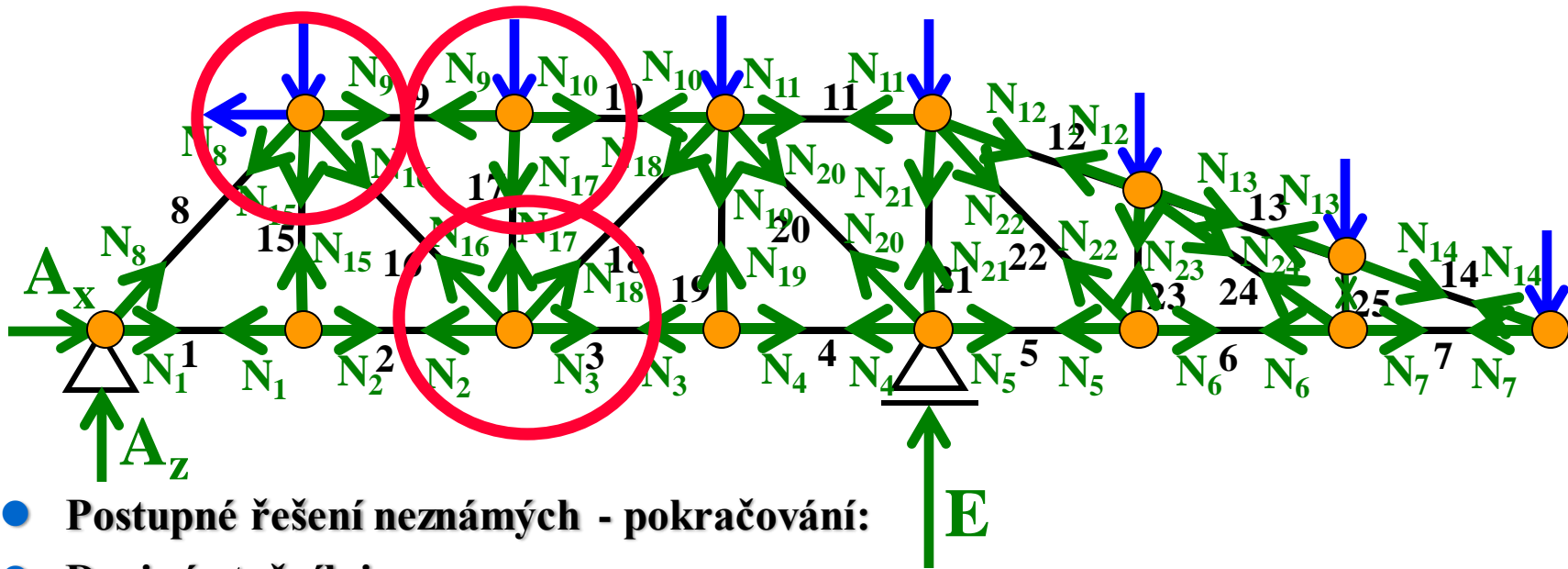
- Princip obecné styčnickové metody:



- Postupné řešení neznámých:
- Výpočet vnějších reakcí z podmínek rovnováhy celé příhradové konstrukce:  
→  $A_x, A_z, E$ .
- Dvojný styčník a:
  - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru →  $N_8$ ,
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru →  $N_1$ .
- Dvojný styčník b:
  - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru →  $N_{15}$  ( $N_{15} = 0$  kN),
  - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru →  $N_2$  ( $N_2 = N_1$ ).

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip obecné styčnickové metody:



- Postupné řešení neznámých - pokračování:

- Dvojný styčník j:

- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow N_{16}$ ,
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow N_9$ .

- Dvojný styčník k:

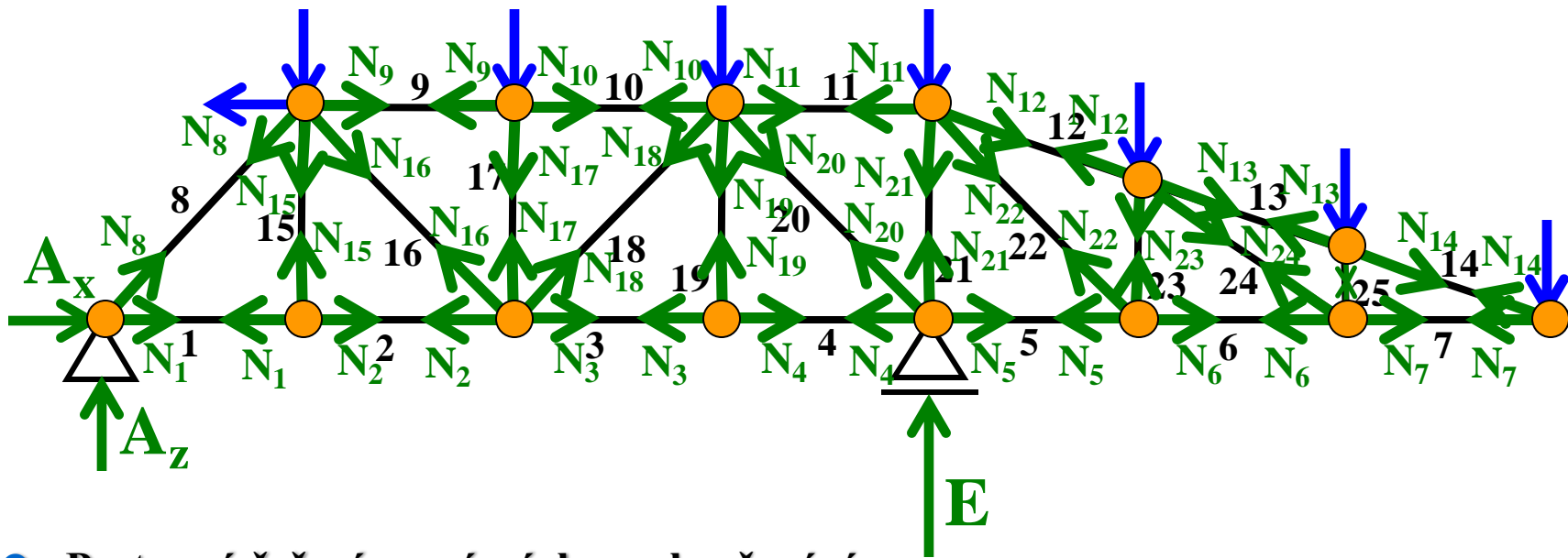
- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow N_{17}$  ( $N_{17} = -F$  kN),
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow N_{10}$  ( $N_{10} = N_9$ ).

- Dvojný styčník c:

- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru  $\rightarrow N_{18}$ ,
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru  $\rightarrow N_3$ .

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip obecné styčnickové metody:



- Postupné řešení neznámých - pokračování:

- Postupné tvoření dvojných styčnicků:

- styčnick d, styčnick m, styčnick e, styčnick n, styčnick f, styčnick o, styčnick g, styčnick p.

- Kontrola výpočtu:

- jedna nevyužitá silová podmínka rovnováhy ve styčnicku p,
- dvě silová podmínky rovnováhy ve styčnicku h.

- Nebo průsečná metoda.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- **Princip průsečné metody:**
  - Pro osovou sílu v řešeném příhradovém prutu se sestaví jedna rovnice, ve které vystupuje jediná neznámá – počítaná osová síla  $N$ .
  - Metoda vychází z principu řešení složených soustav  
⇒ je-li celá složená soustava v rovnováze, je v rovnováze i každá její část.
  - Pro výpočet musí být u některých příhradových prutů vypočteny také vnější reakce příhradové konstrukce.
  - Příhradová konstrukce se rozdělí myšleným řezem vedeným tak, aby:
    - rozdělil příhradovou konstrukci na dvě zcela samostatné (tj. žádným prutem nespojené) části,
    - z přerušených  $n$  prutů s neznámými hodnotami osových sil  $N_i$  se  $(n-1)$  os přerušených prutů protínalo v jediném bodu.
  - Účinek přerušených prutů se nahradí osovými silami  $N_i$  o neznámých velikostech.

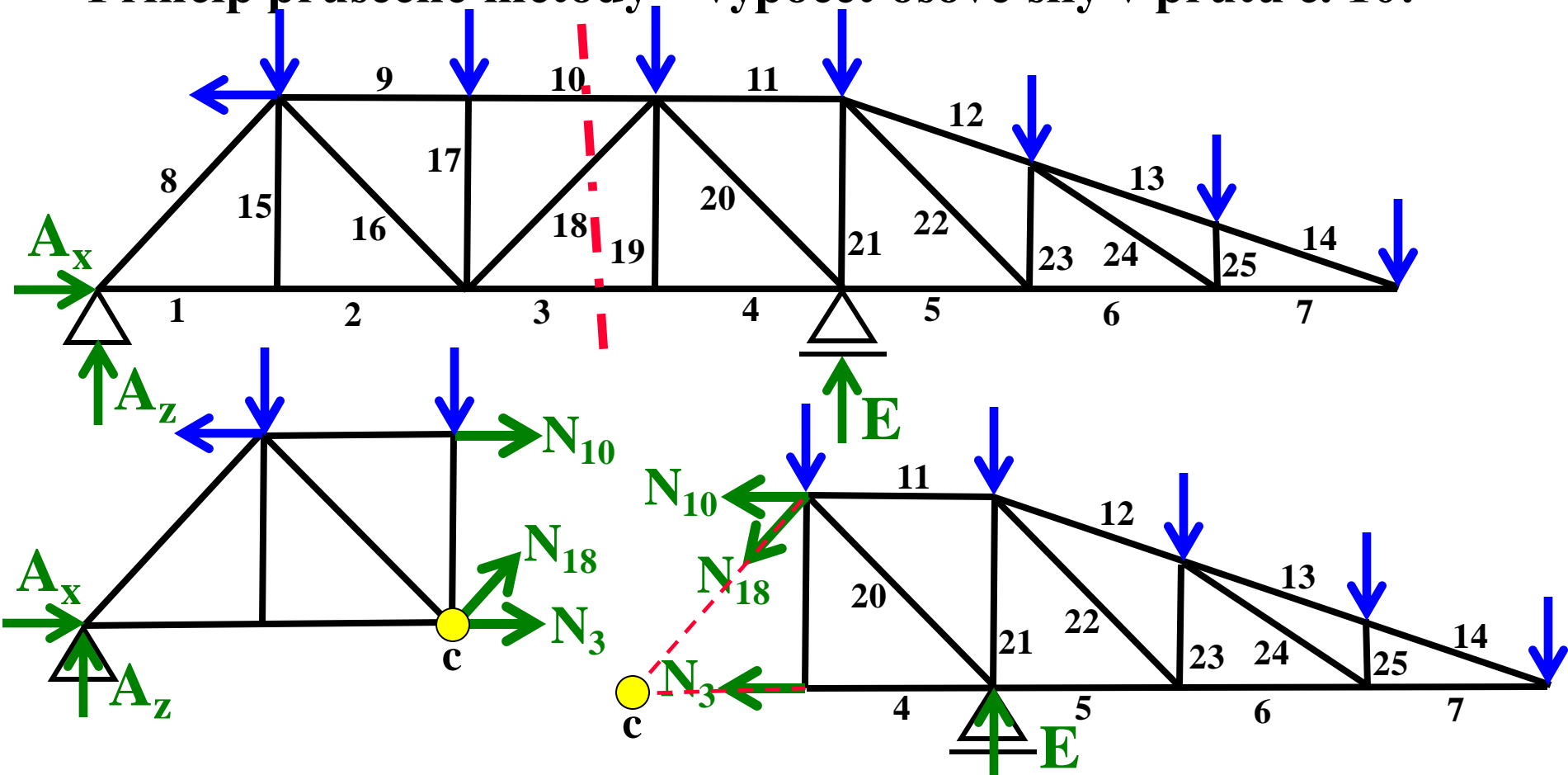


# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip průsečné metody - pokračování:
  - Hledanou osovou sílu  $N$  vypočteme z momentové podmínky rovnováhy k průsečíku  $(n-1)$  (zpravidla dvou) os přerušených prutů.
  - V této momentové podmínce počítaná osová síla  $N$  vystupuje jako jediná neznámá a proto ji mohu z této podmínky určit.
  - Je-li průsečík  $(n-1)$  prutů v nekonečnu, tj.  $(n-1)$  prutů je rovnoběžných, přejde momentová podmínka v silovou (součtovou) podmínku ve směru kolmém na rovnoběžné pruty.
  - Použití této metody je omezené podmínkami vedení řezů.
  - Obvyklé použití:
    - kontrola výpočtu,
    - výpočet osových sil tak, aby se vytvořil dvojný styčník,
    - výpočet osových sil ve vybraných prutech, ve kterých je očekáváno, že jsou rozhodující pro návrh příhradové konstrukce.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

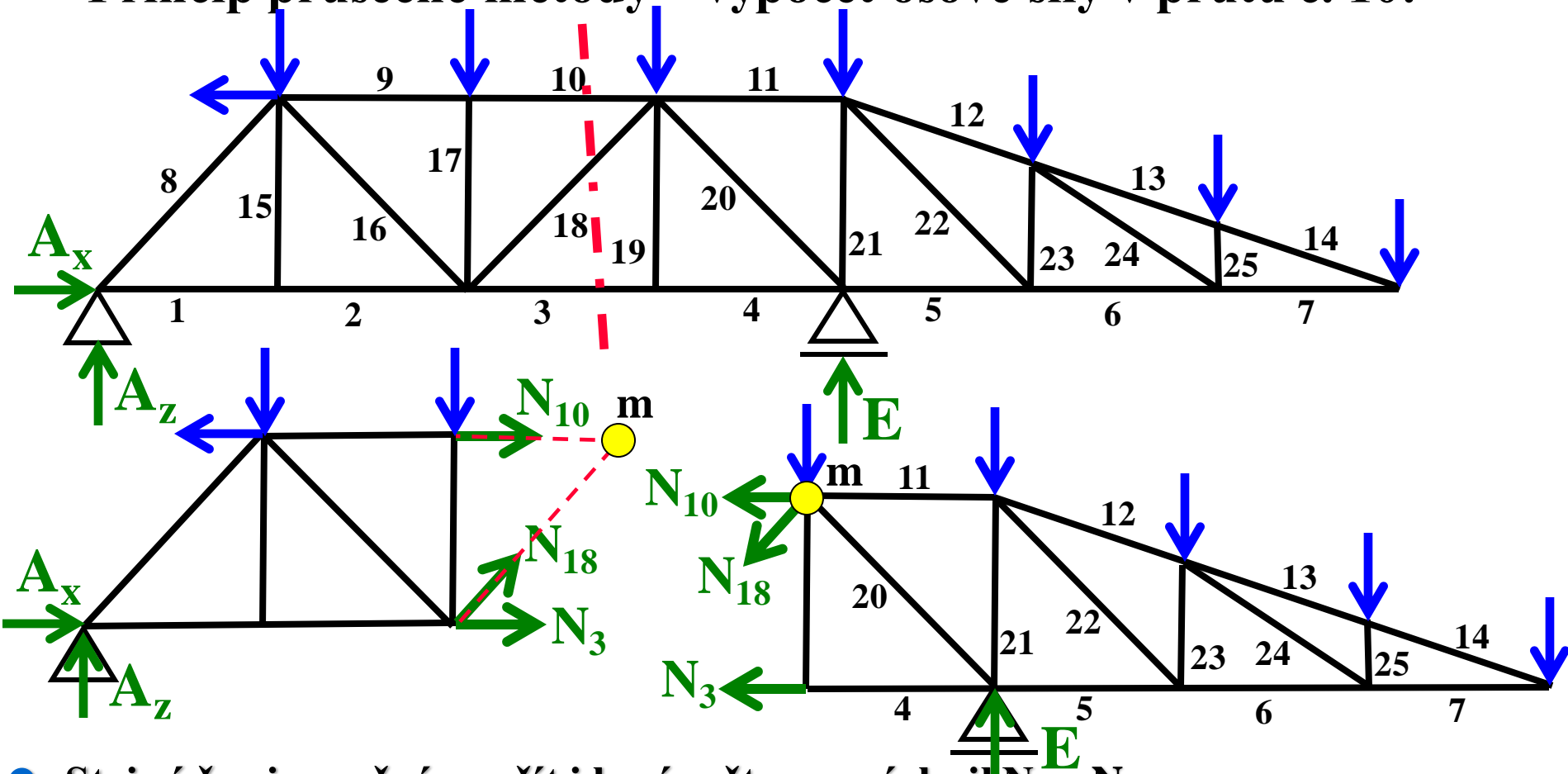
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 10:



- Pro výpočet osové síly  $N_{10}$  je nutné znát vnější reakce příhradové konstrukce  $A_x$ ,  $A_z$  a  $E$ .
- Osová síla  $N_{10}$  se určí z momentové podmínky pravé nebo levé části příhradové konstrukce k bodu c.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

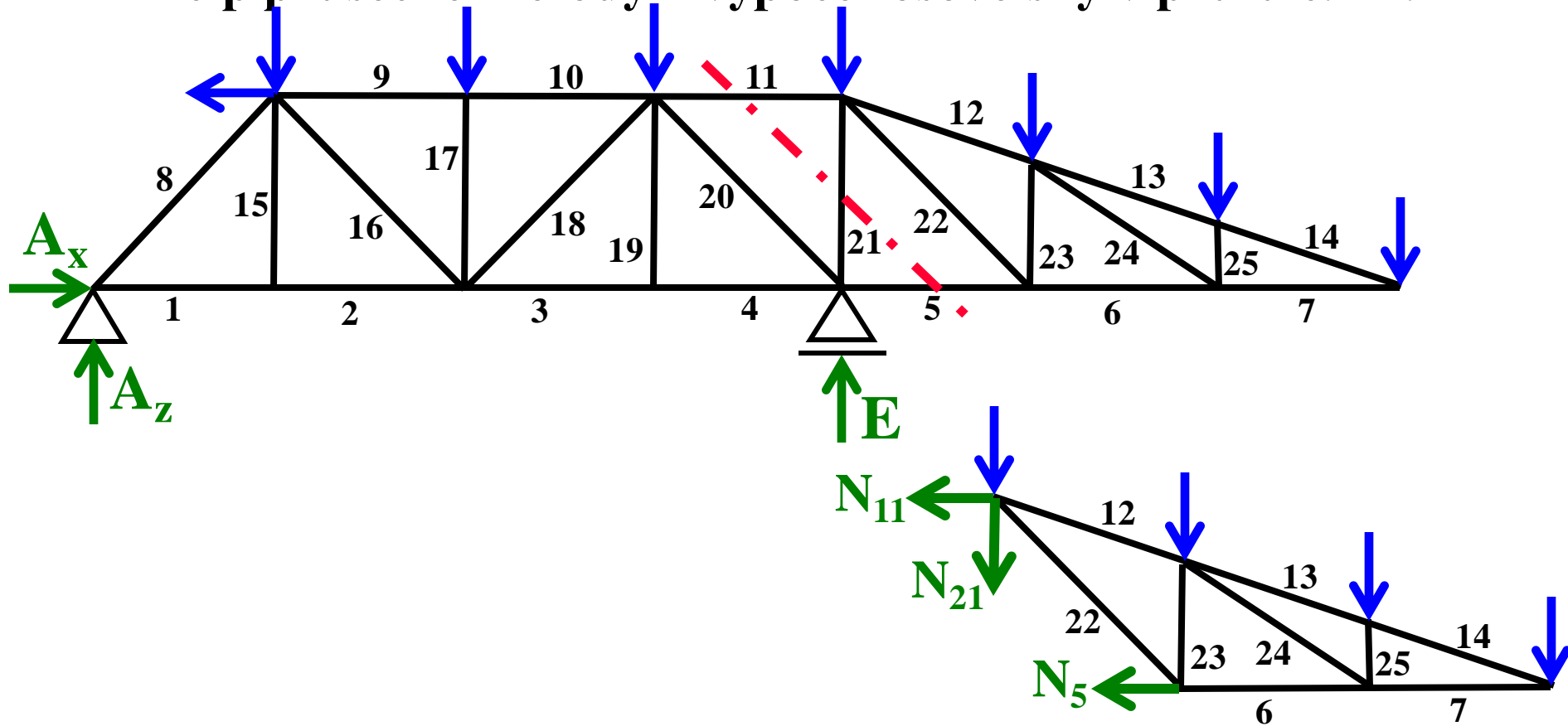
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 10:



- Stejný řez je možné využít i k výpočtu osových sil  $N_3$  a  $N_{18}$ .
- Osová síla  $N_3$  se určí z momentové podmínky pravé nebo levé části příhradové konstrukce k bodu m.
- Osová síla  $N_{18}$  se určí z silové podmínky pravé nebo levé části příhradové konstrukce ve svislém směru.

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

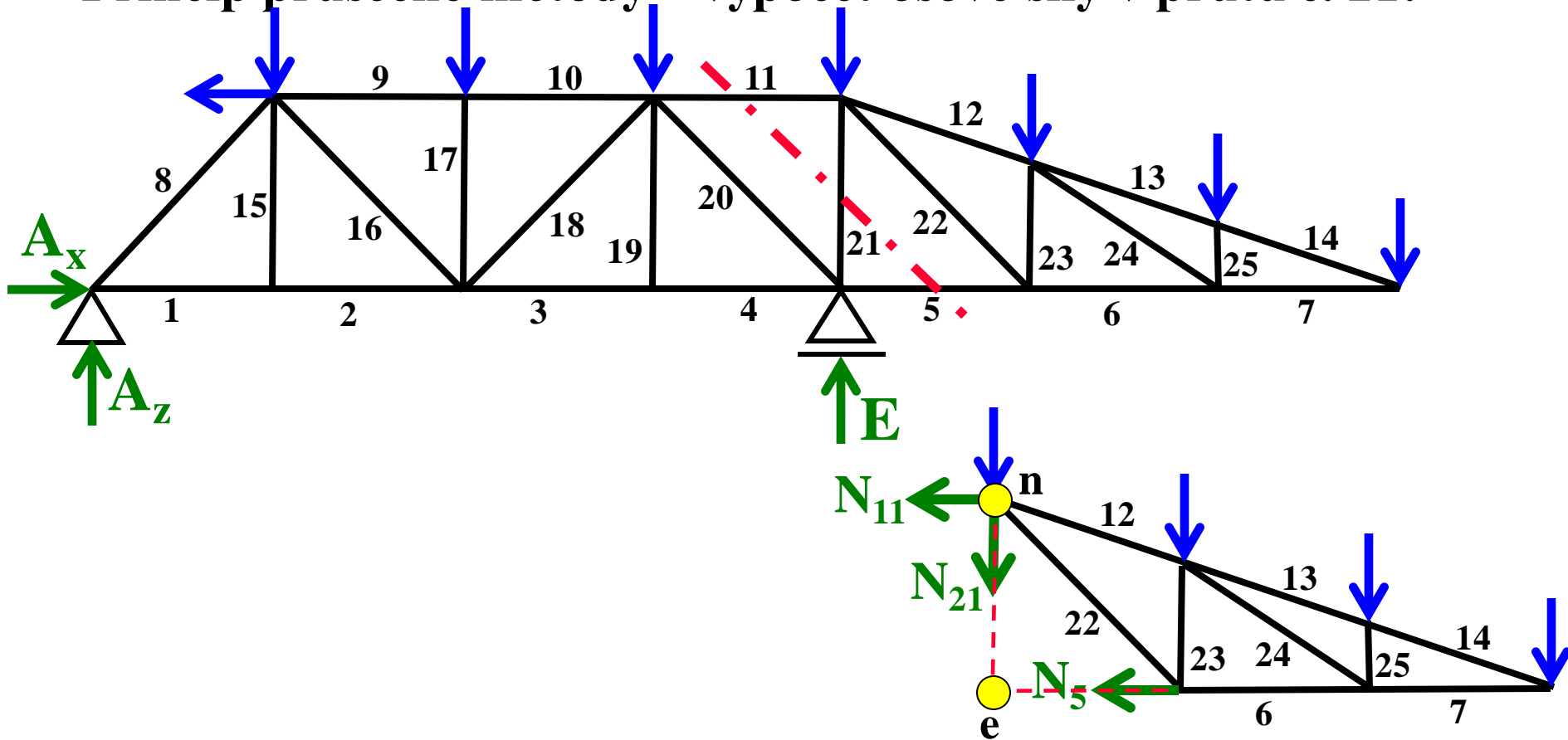
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 21:



- Pro výpočet osové síly  $N_{21}$  přes pravou část příhradové konstrukce není potřebné znát vnější reakce příhradové konstrukce  $A_x$ ,  $A_z$  a  $E$ .
- Osová síla  $N_{21}$  se určí ze silové podmínky rovnováhy ve svislém směru pravé části příhradové konstrukce.
- Z této podmínky rovnováhy je zřejmé, že osová síla  $N_{21}$  je tlaková (-).

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

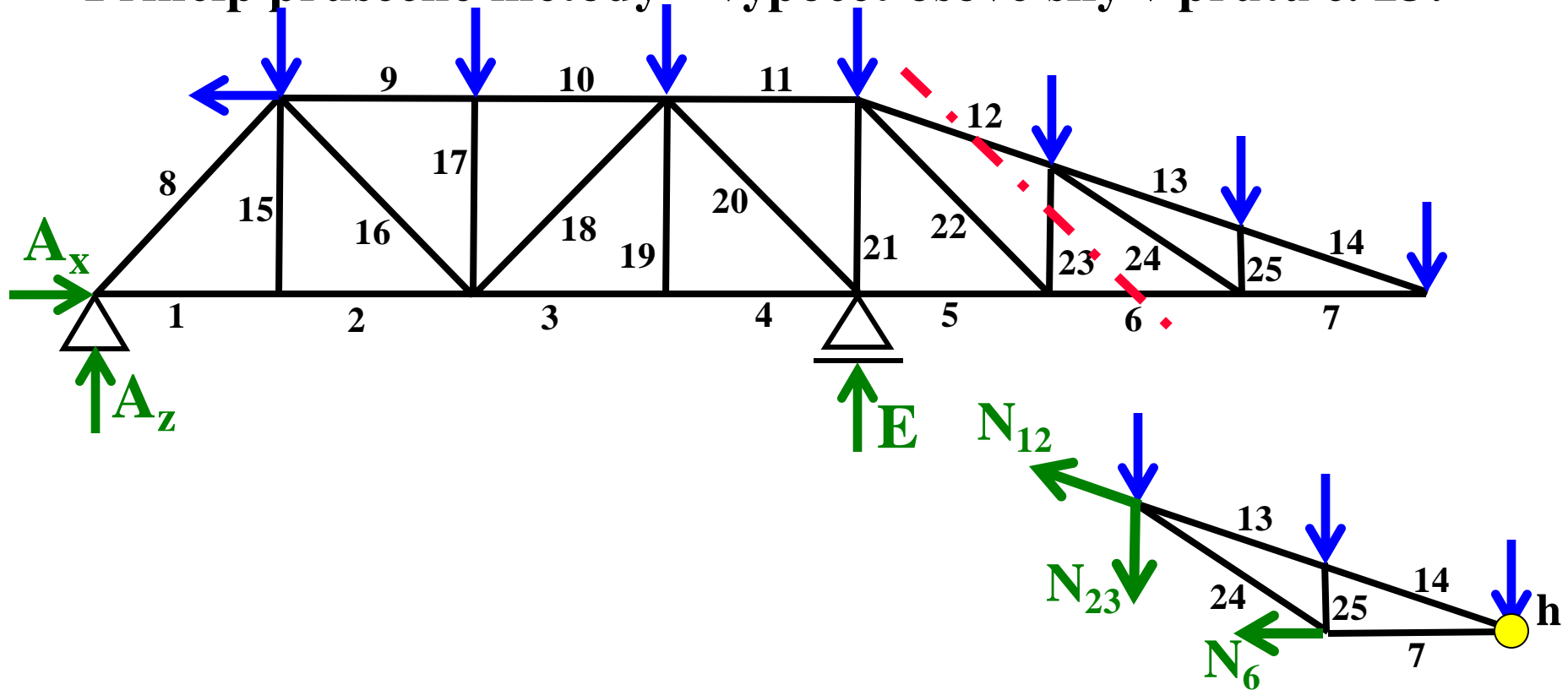
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 21:



- Stejný řez je možné využít i k výpočtu osových sil  $N_{11}$  a  $N_5$ .
- Osová síla  $N_{11}$  se určí z momentové podmínky pravé části příhradové konstrukce k bodu e. Z této podmínky je zřejmé, že osová síla  $N_{21}$  je tahová (+).
- Osová síla  $N_5$  se určí z momentové podmínky pravé části příhradové konstrukce k bodu n. Z podmínky je zřejmé, že osová síla  $N_5$  je tlaková (-).

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

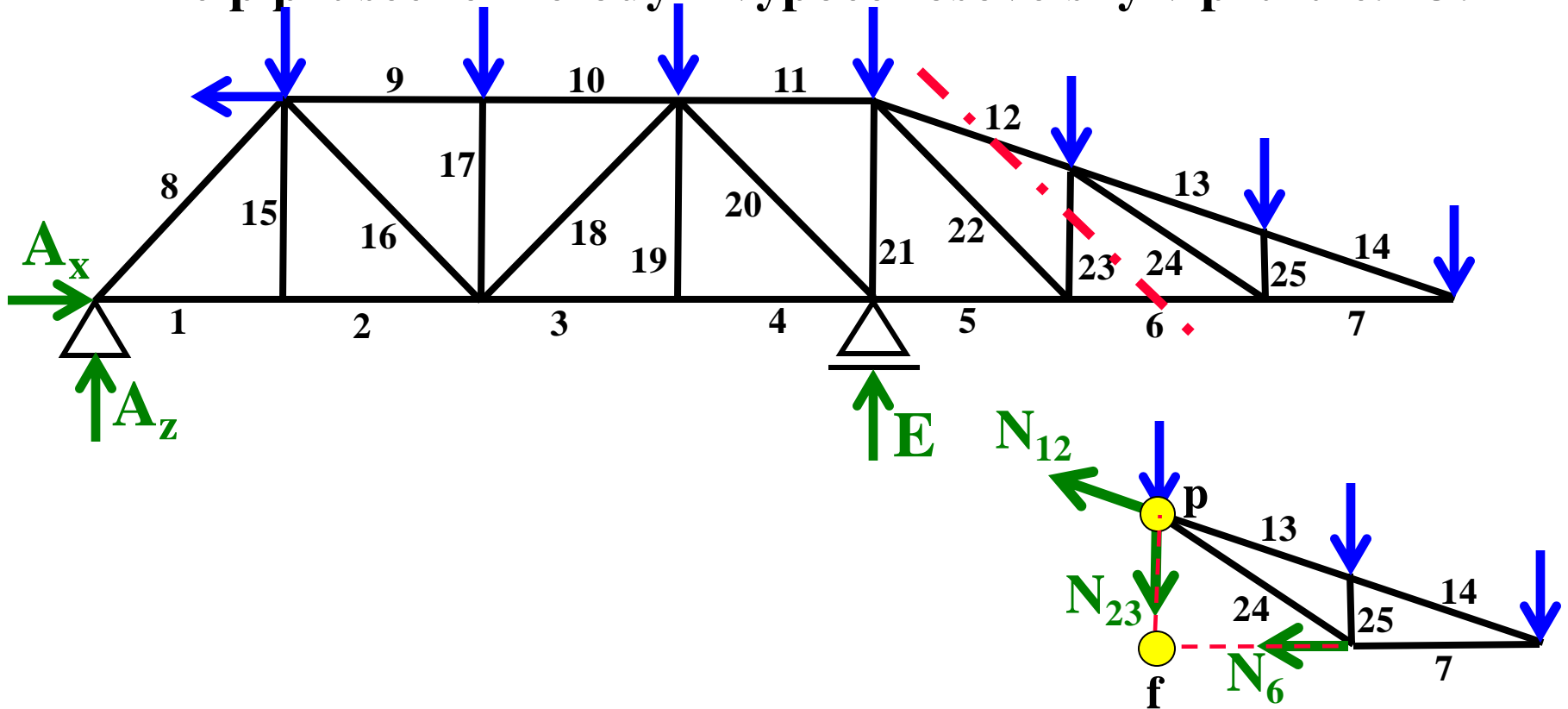
- Princip průsečné metody – výpočet osově síly v prutu č. 23:



- Pro výpočet osově síly  $N_{23}$  přes pravou část příhradové konstrukce není potřebné znát vnější reakce příhradové konstrukce  $A_x$ ,  $A_z$  a  $E$ .
- Osová síla  $N_{23}$  se určí z momentové podmínky rovnováhy pravé části příhradové konstrukce k bodu h.
- Z této podmínky rovnováhy je zřejmé, že osová síla  $N_{23}$  je tlaková (-).

# Osové síly v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 23:



- Stejný řez je možné využít i k výpočtu osových sil  $N_{12}$  a  $N_6$ .
- Osová síla  $N_{12}$  se určí z momentové podmínky pravé části příhradové konstrukce k bodu f. Z této podmínky je zřejmé, že osová síla  $N_{12}$  je tahová (+).
- Osová síla  $N_6$  se určí z momentové podmínky pravé části příhradové konstrukce k bodu p. Z podmínky je zřejmé, že osová síla  $N_6$  je tlaková (-).

**Konec**