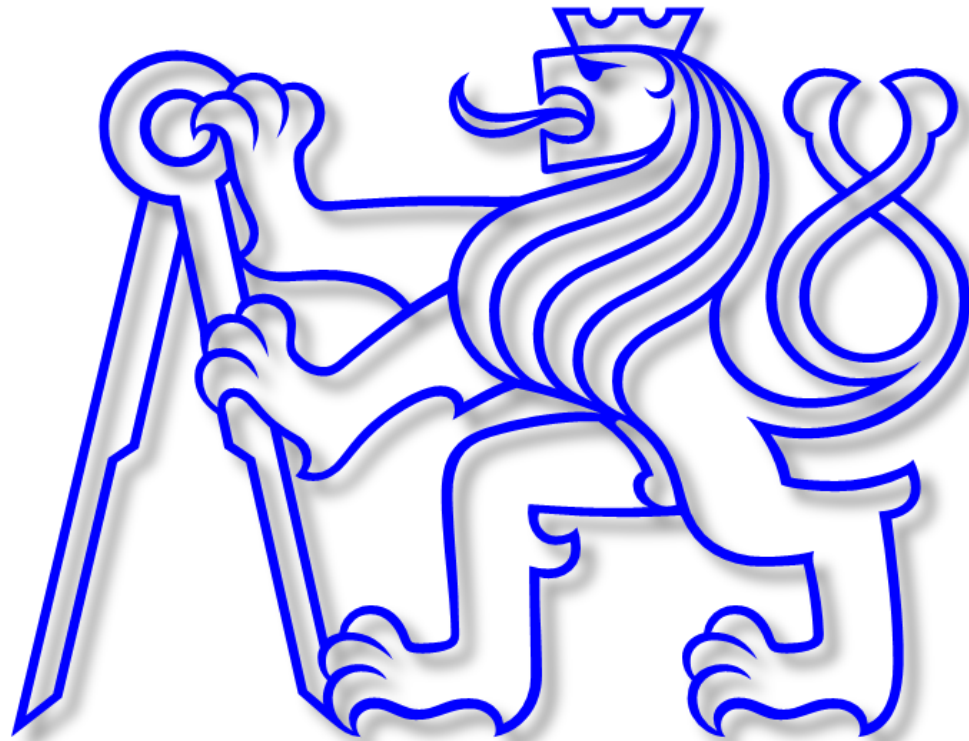


Předmět: SM01

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**

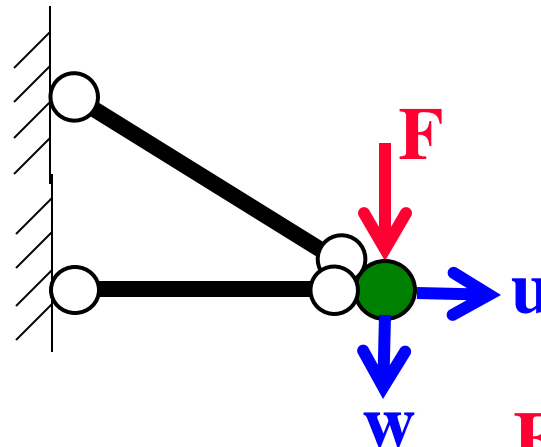
Stupeň statické pře určitosti **s** nosníku v rovině:

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

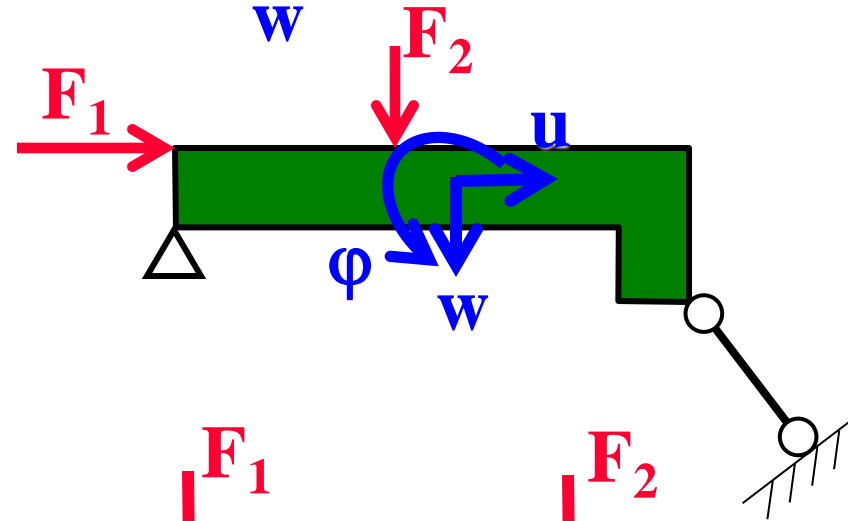
Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

m - počet stupňů volnosti hmotných objektů v rovině:

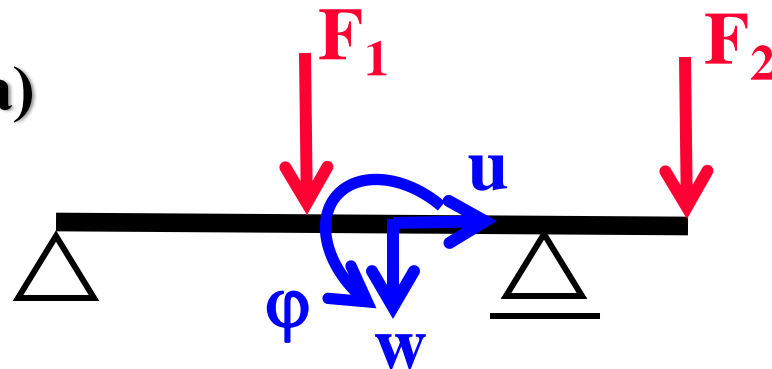
- hmotný bod v rovině
 $m = 2$ (stupně volnosti),
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{w}\}^T$



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



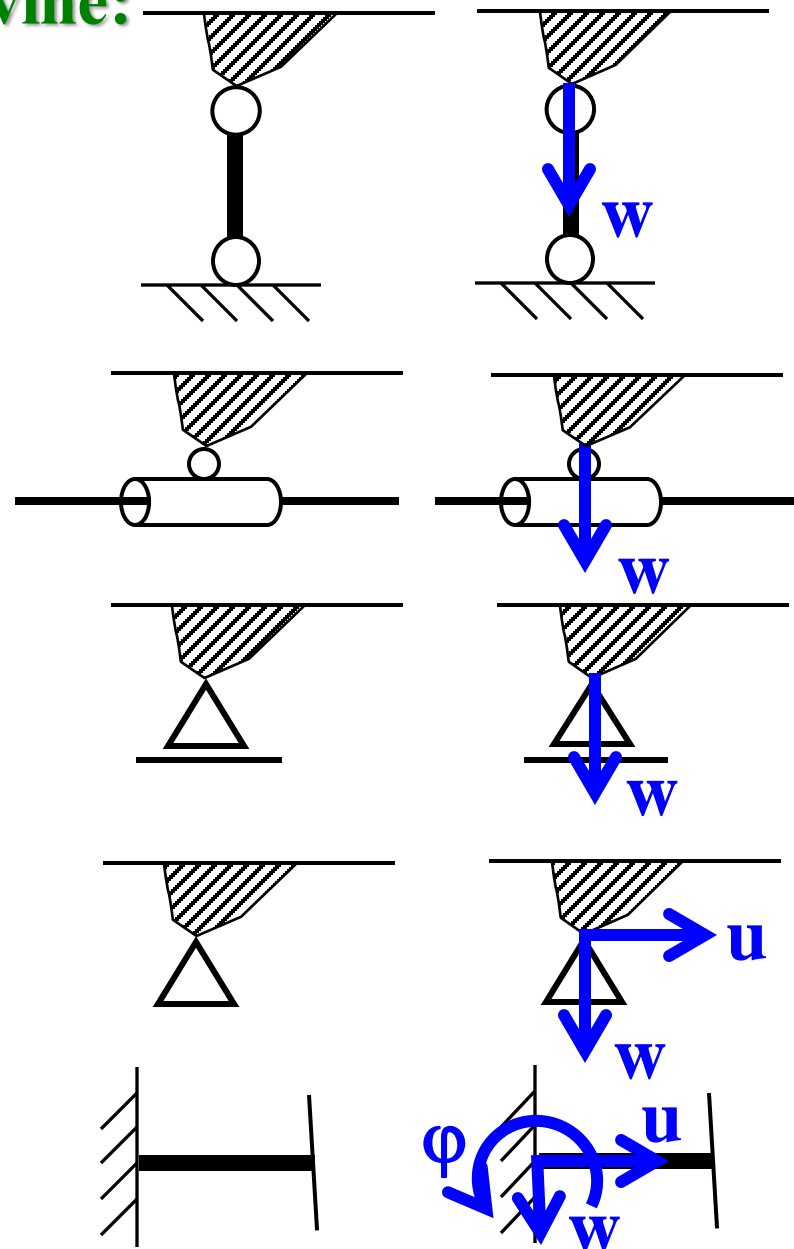
- rovinný nosník (\equiv tuhá deska)
 $m = 3$ (stupně volnosti),
 $\{\mathbf{r}\} \equiv \{\mathbf{u} ; \mathbf{w} ; \varphi\}^T$



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

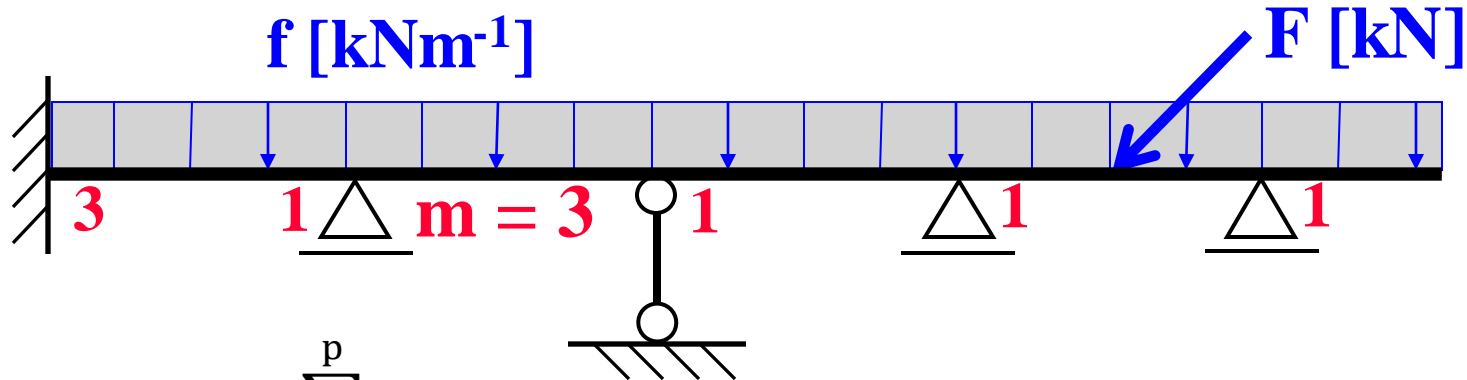
Vnější vazby hmotných objektů v rovině:

- 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.



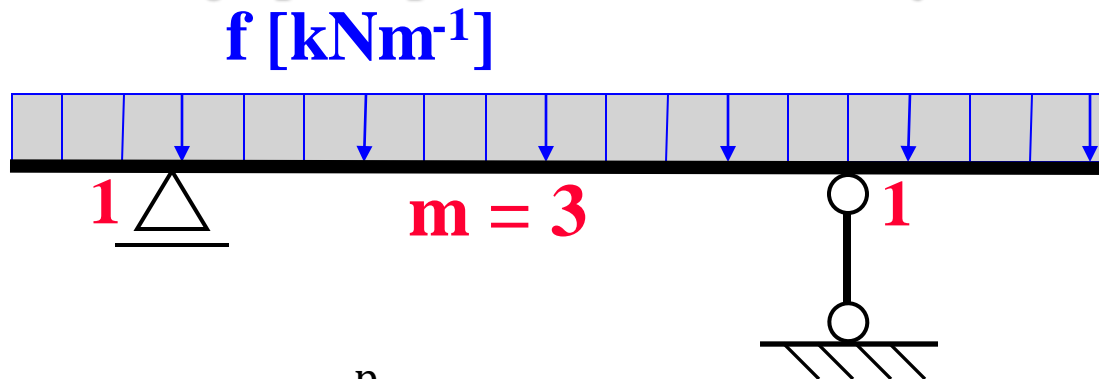
Posouzení statické určitosti nosníků v rovině (v 2D):

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**,

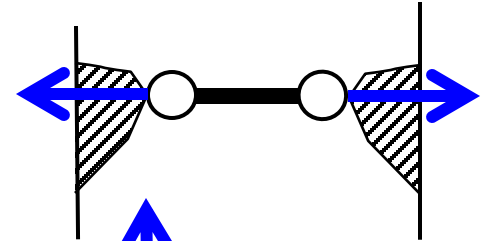
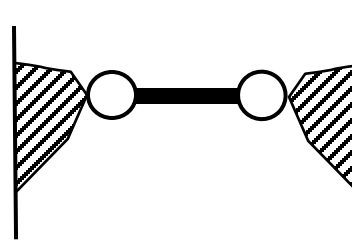
β – počet hmotných bodů v rovinné složené soustavě,

δ – počet desek (nosníků) v rovinné složené soustavě.

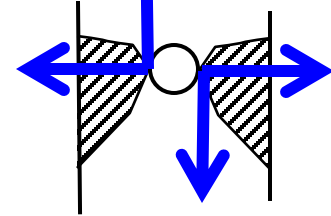
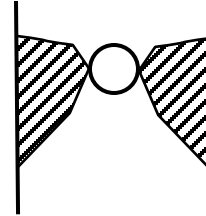
Posouzení statické určitosti složených soustav v 2D:

Vnitřní vazby složených soustav v rovině:

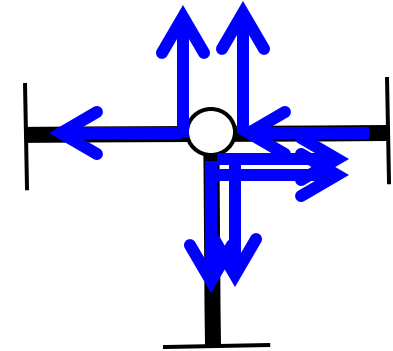
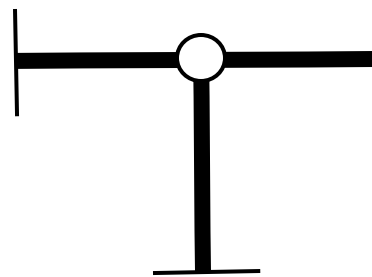
- kyvný prut
 $r' = 1$ stupeň volnosti,



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

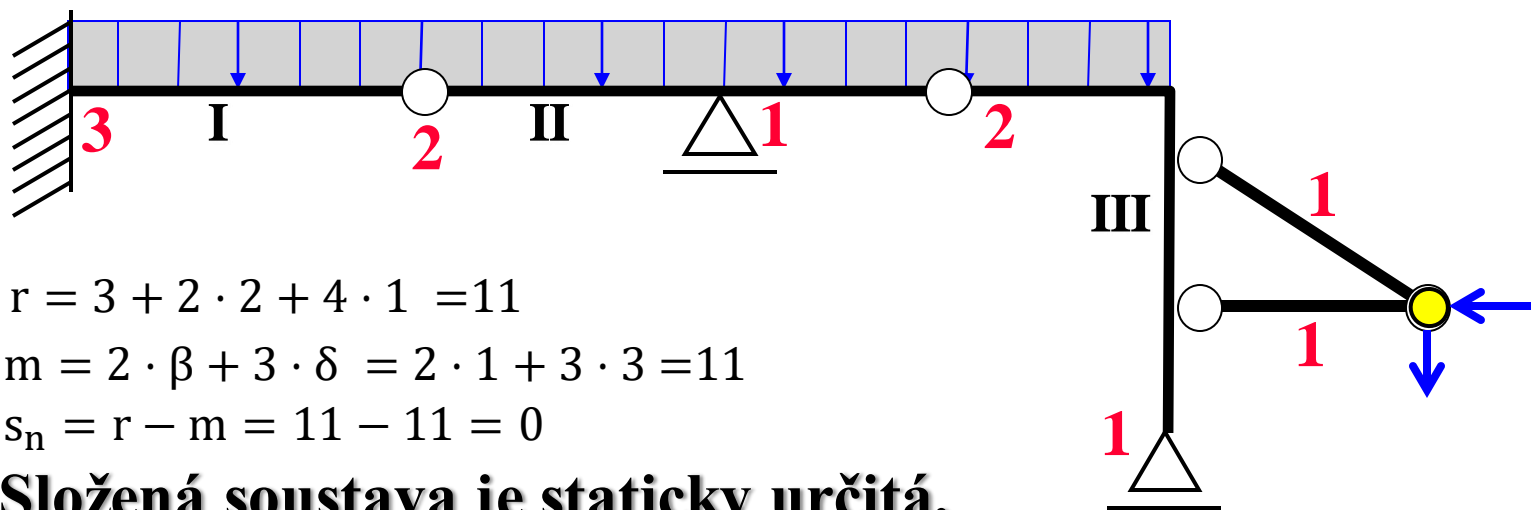


- trojný kloub
 $r' = 4$ stupně volnosti.



Posouzení statické určitosti složených soustav v 2D:

Posud'te statickou určitost zadané složené soustavy:

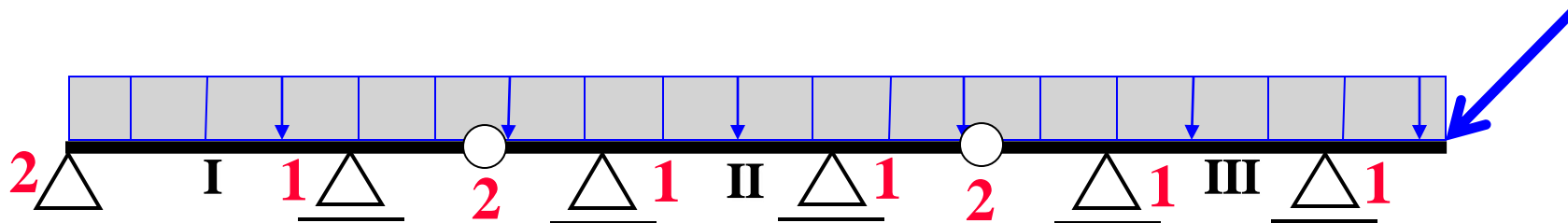


$$r = 3 + 2 \cdot 2 + 4 \cdot 1 = 11$$

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

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

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:

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

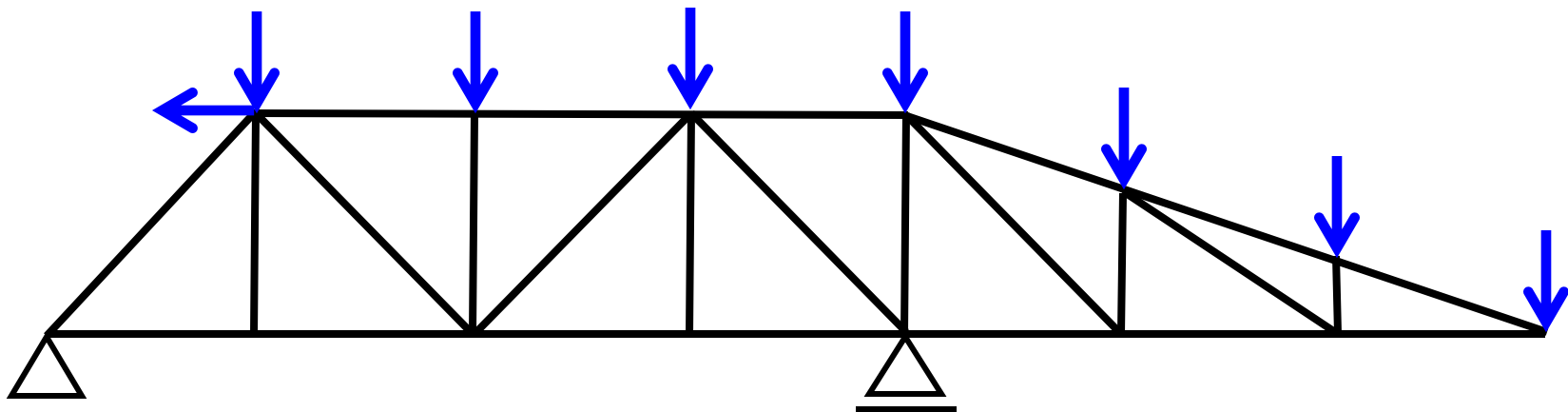
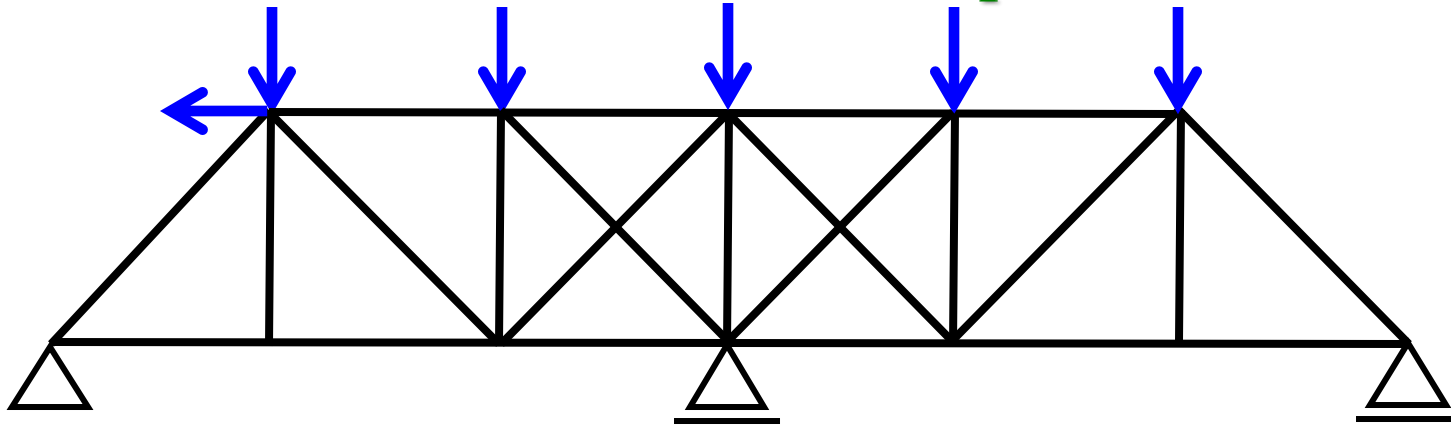
β – počet styčníků (hmotných bodů) rovinné příhradové konstrukce,

π – počet příhradových prutů (kyvných prutů) příhradové konstrukce,

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

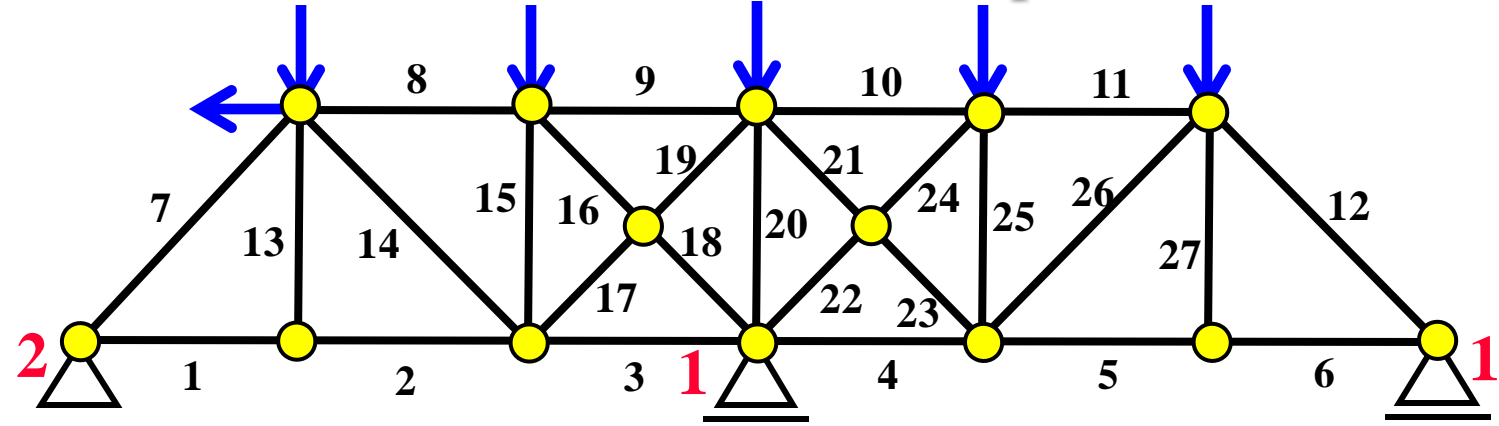
Posouzení statické určitosti příhradových konstrukcí v 2D:

Posud'te statickou určitost zadané příhradové konstrukce:



Posouzení statické určitosti příhradových konstrukcí v 2D:

Posuďte statickou určitost zadané příhradové konstrukce:

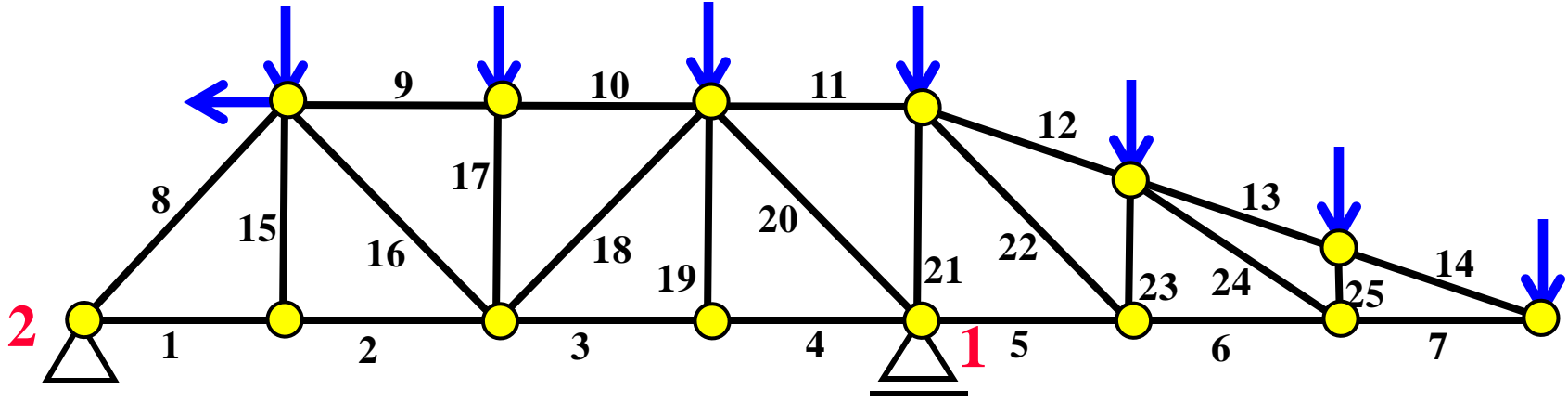


$$r = 1 \cdot 27 + 2 + 2 \cdot 1 = 31$$

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

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

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,

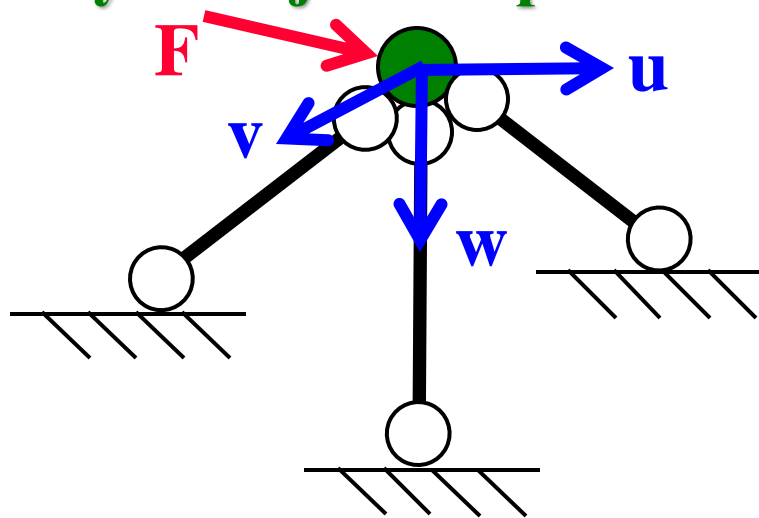
p – počet vazeb hmotného objektu,

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

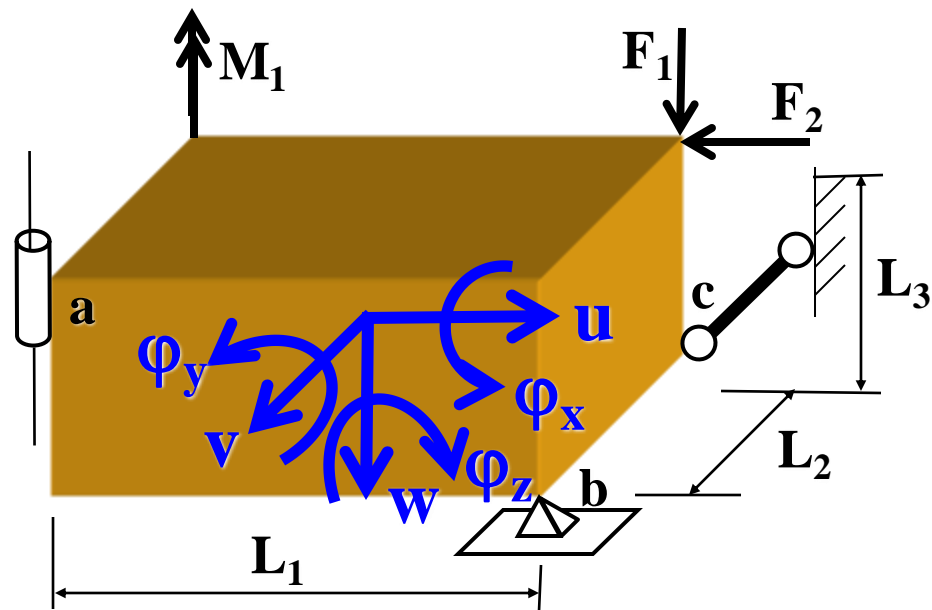
Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

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):

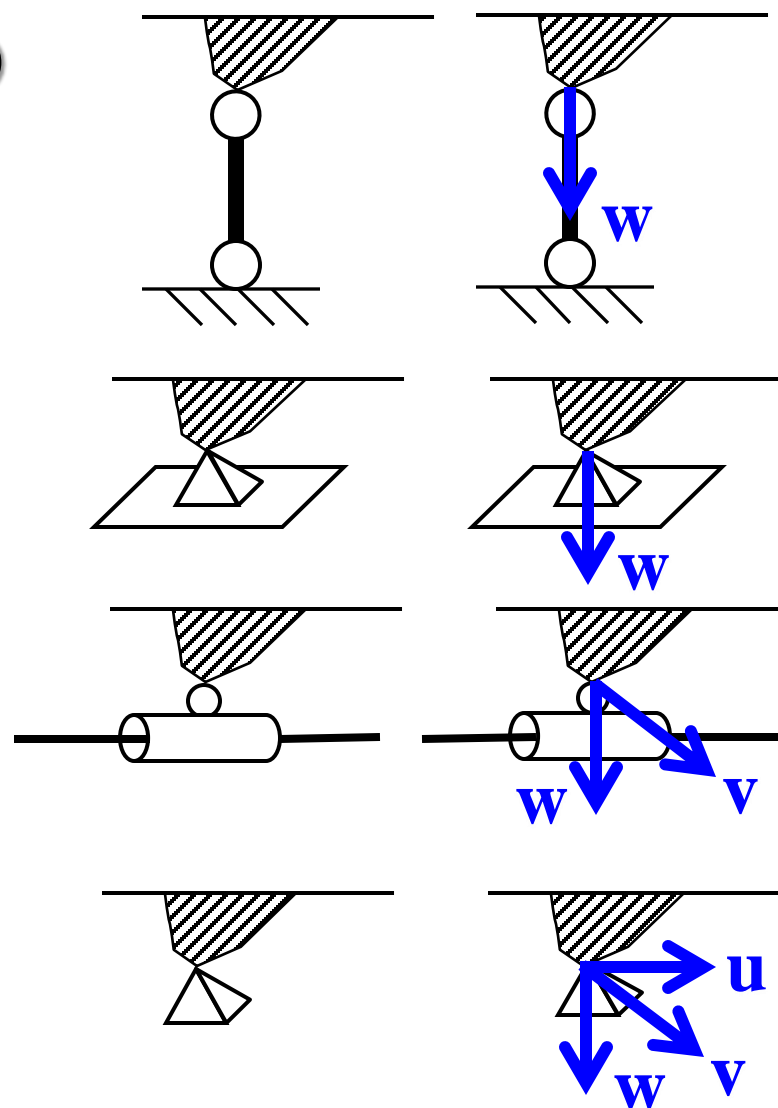
Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

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

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

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

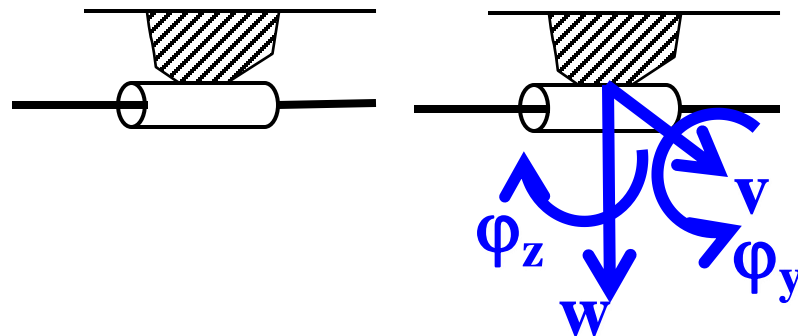
- pevný kloub
 $r' = 3$ stupně volnosti,



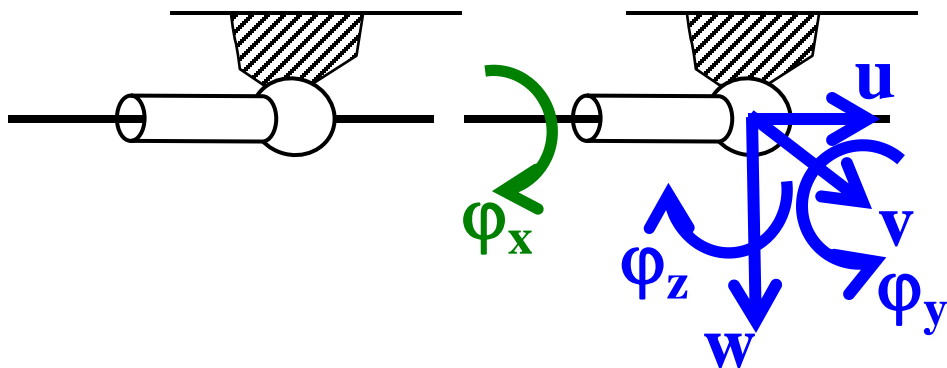
Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

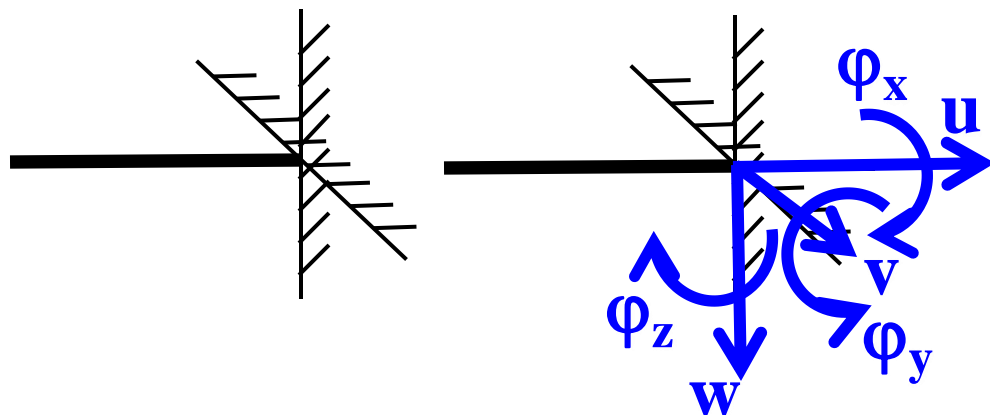
- posuvný válcový kloub
 $r' = 4$ stupně volnosti.



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

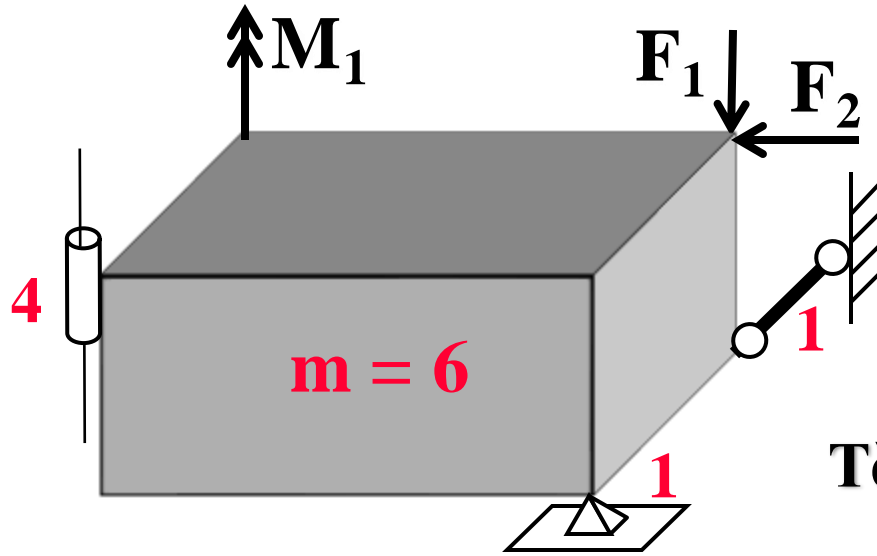


- vetknutí
 $r' = 6$ stupňů volnosti.



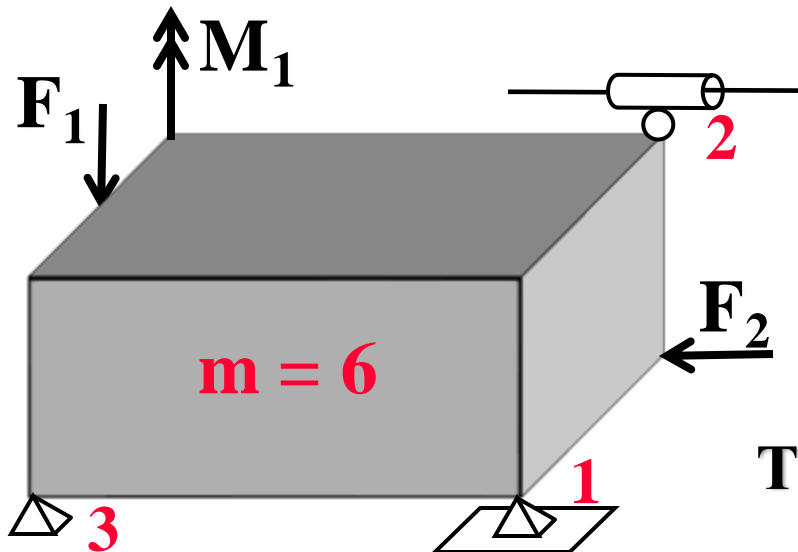
Posouzení statické určitosti tělesa v prostoru (v 3D):

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.



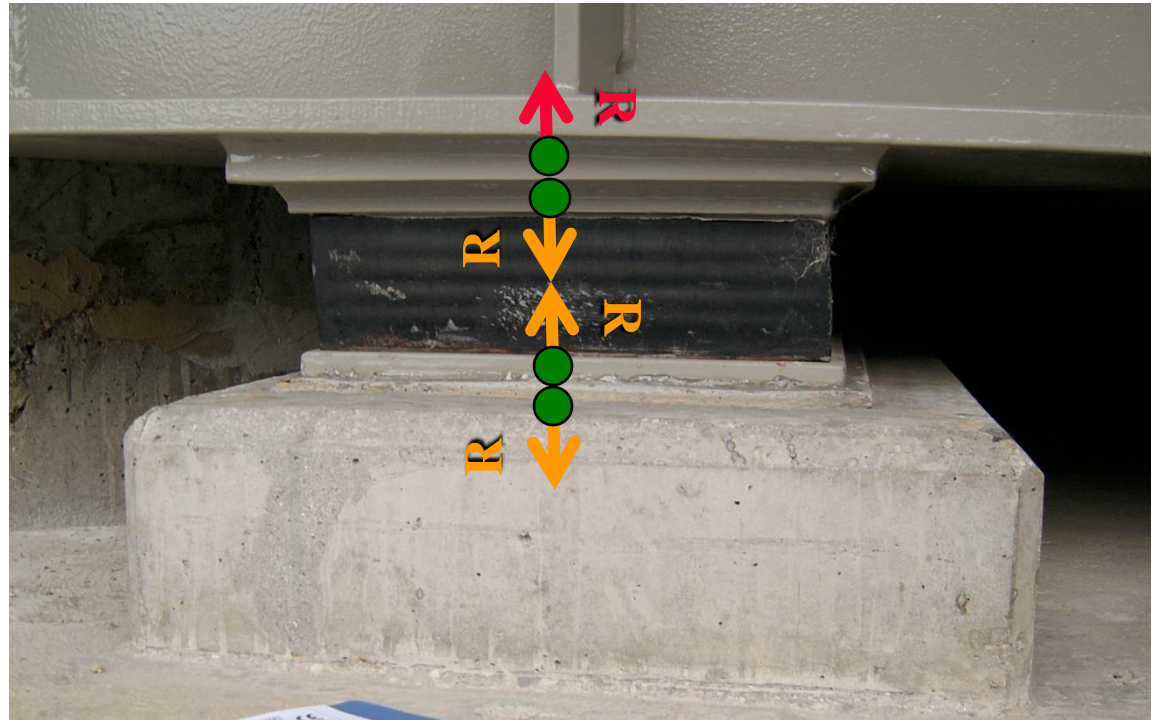
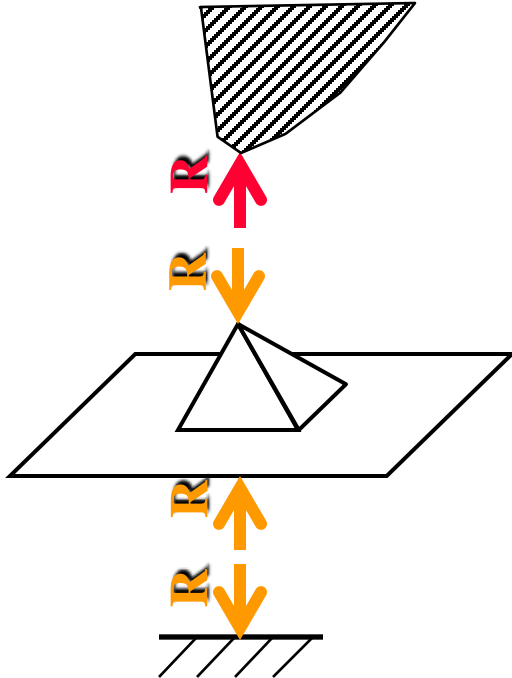
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m = (3 + 2 + 1) - 6 = 0$$

Těleso je podepřeno staticky určitě.

Reakce staticky určitých konstrukcí:

Nezávislé složky reakcí ve vnějších vazbách:

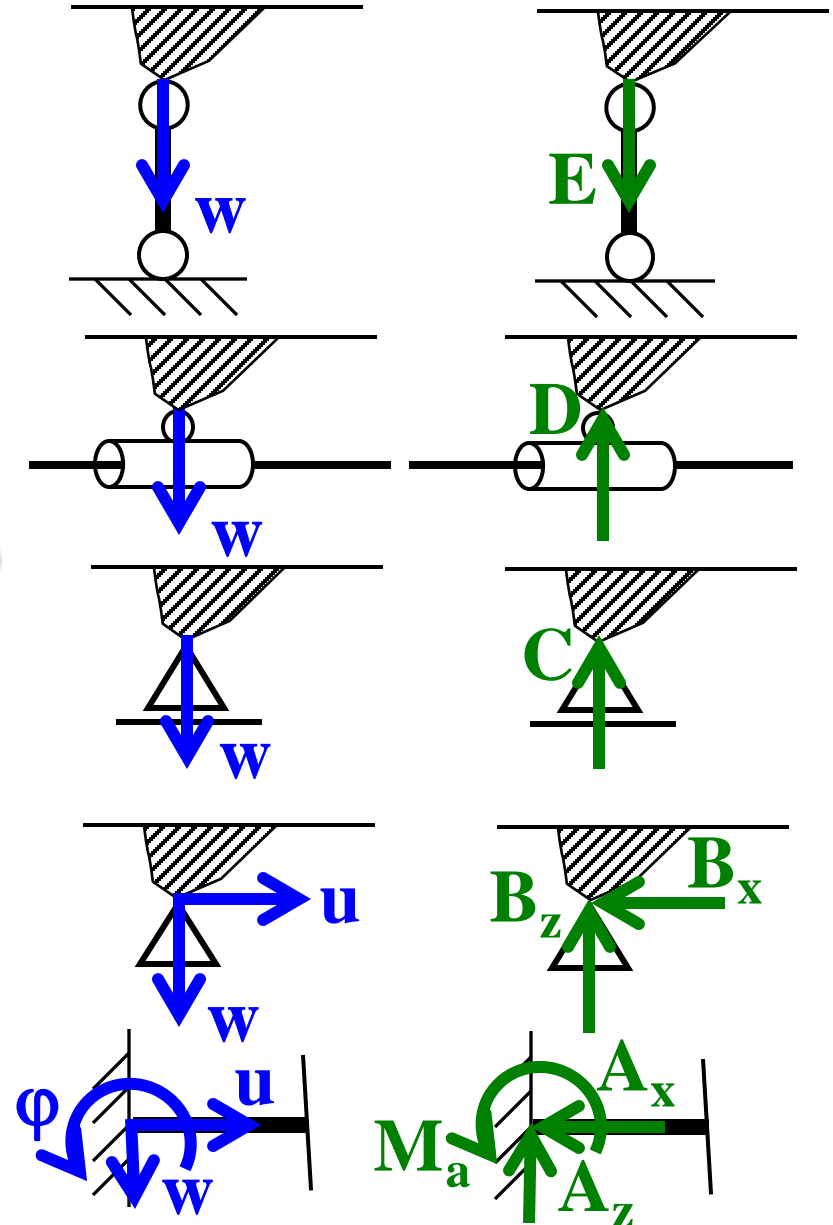
- Nezávislé složky reakcí ve vazbách vznikají ve směru jimi odebraných stupňů volnosti.
- Počet nezávislých složek reakcí v určité vazbě je roven počtu stupňů volnosti odebraných vazbou.
- Reakce je síla, kterou vazba působí na podpíranou konstrukci.
Například pro vazbu vedení po rovině platí:



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:

Výjimkový případ podepření rovinného nosníku:

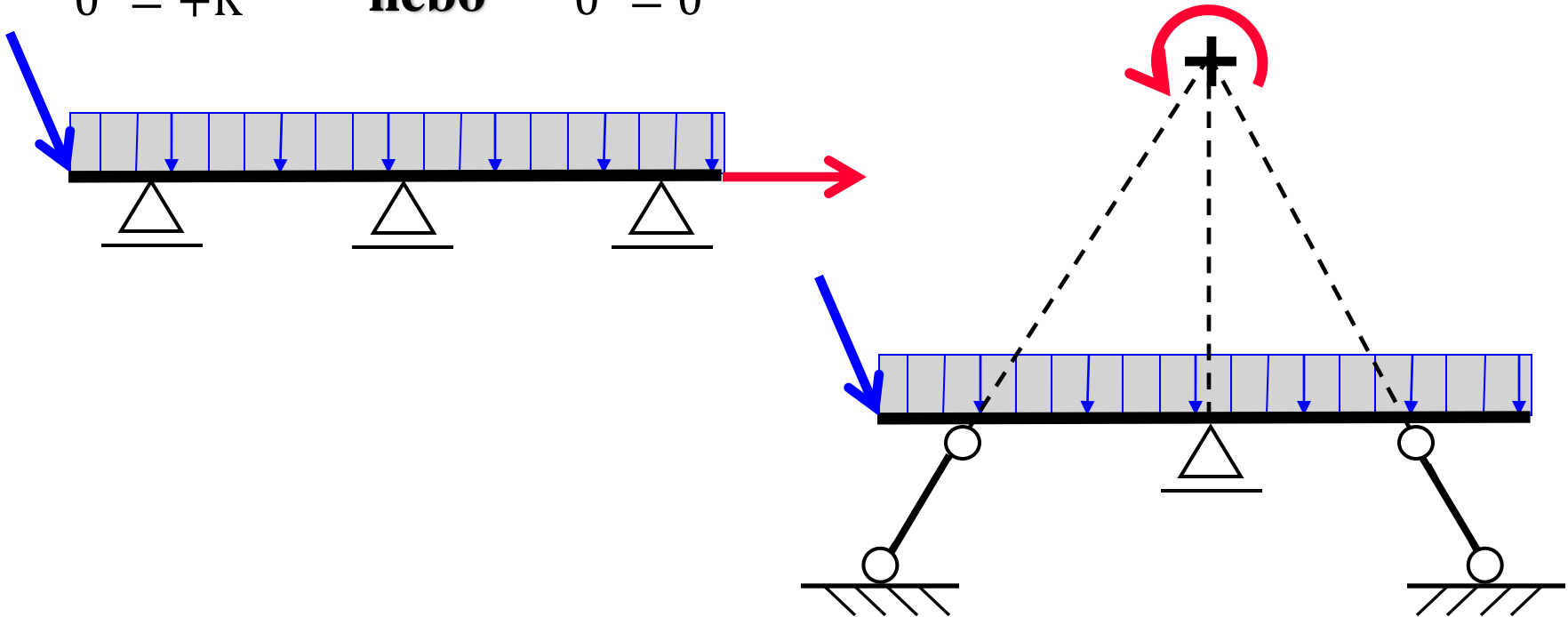
- Výjimkový případ podepření se při výpočtu reakcí například projeví:

- při řešení soustavy 3 rovnic pro 3 neznámé:

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

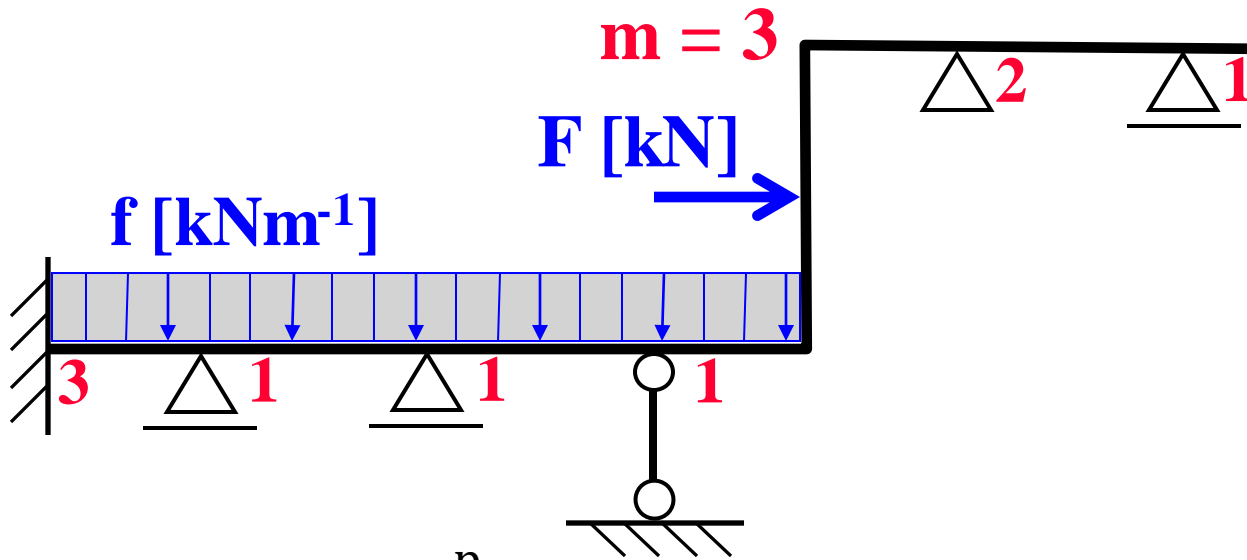
- při postupném řešení jedné rovnice pro jednu neznámou:

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



Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Posud'te statickou určitost nosníku:



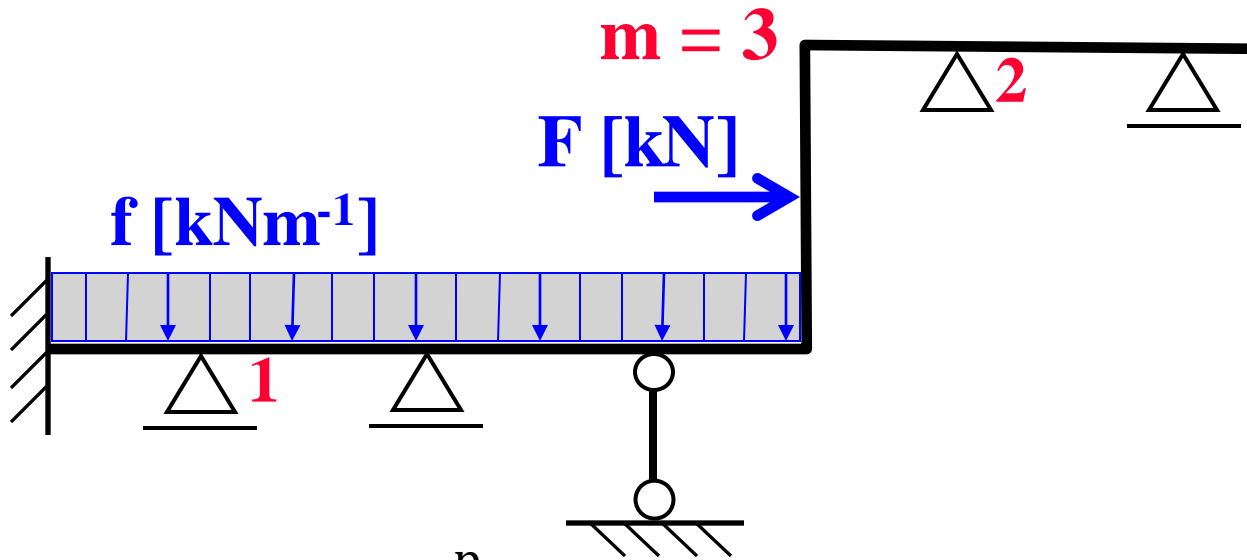
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

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

Nosník je podepřen 6 krát staticky neurčitě.

Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

- Odeberte vazby tak, aby nosník byl staticky určitý:



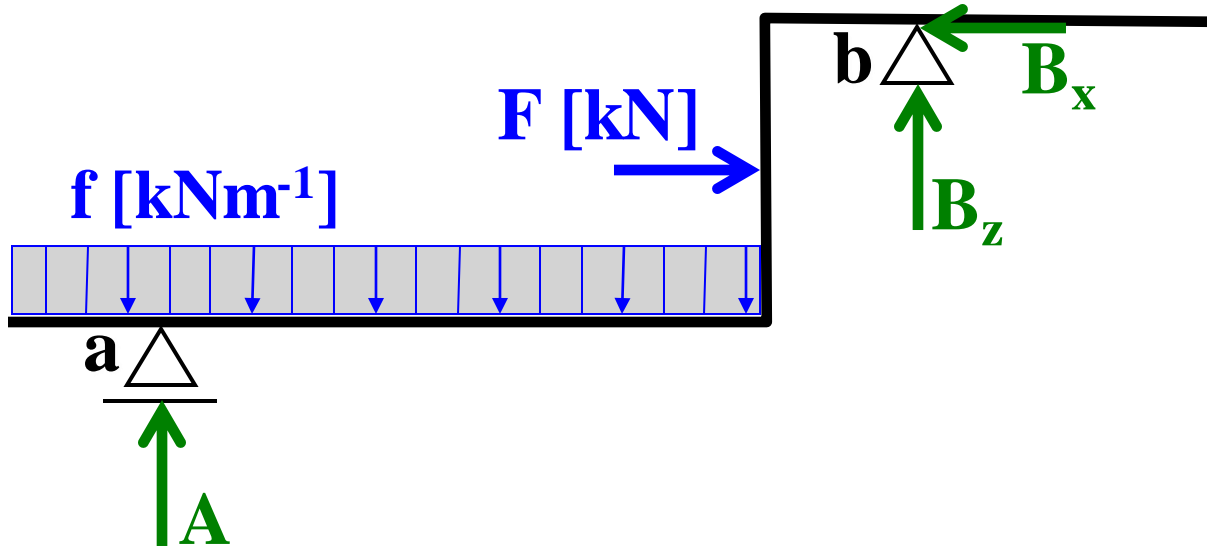
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - m$$

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

Nosník je podepřen staticky určitě.

Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

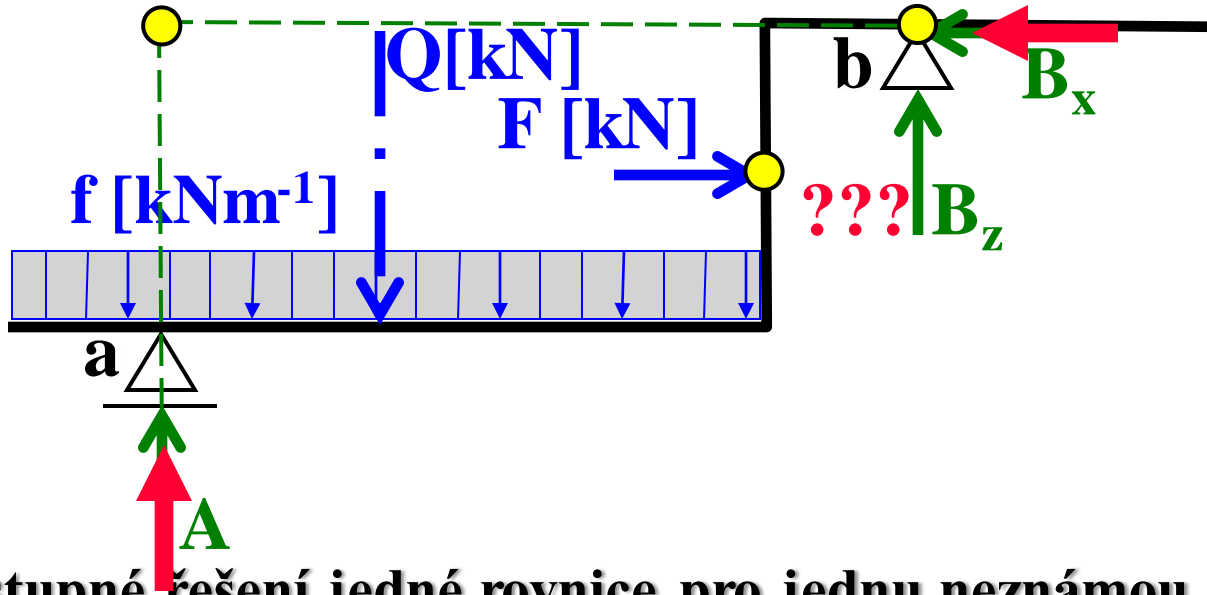
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- 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:

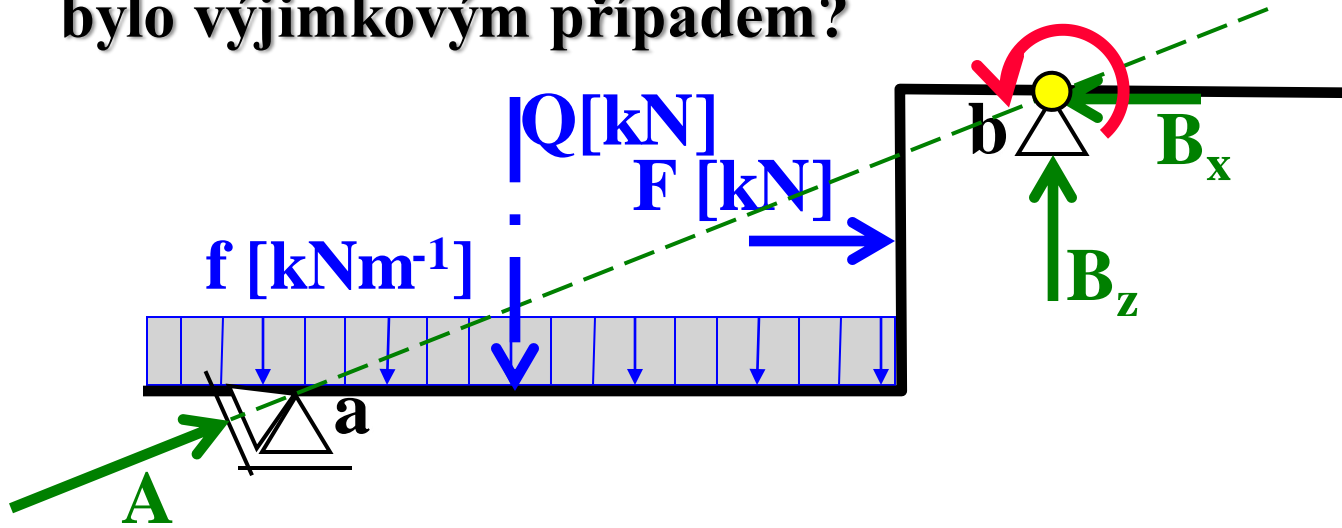
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:
 - momentová podmínka rovnováhy k bodu b $\rightarrow A$,
 - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru $\rightarrow B_x$,
 - silová podmínka rovnováhy ve svislém směru $\rightarrow B_z$.
 - (alternativně momentová podmínka k průsečíku paprsků sil A a $B_x \rightarrow B_z$)
 - 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 výjimečným případem?



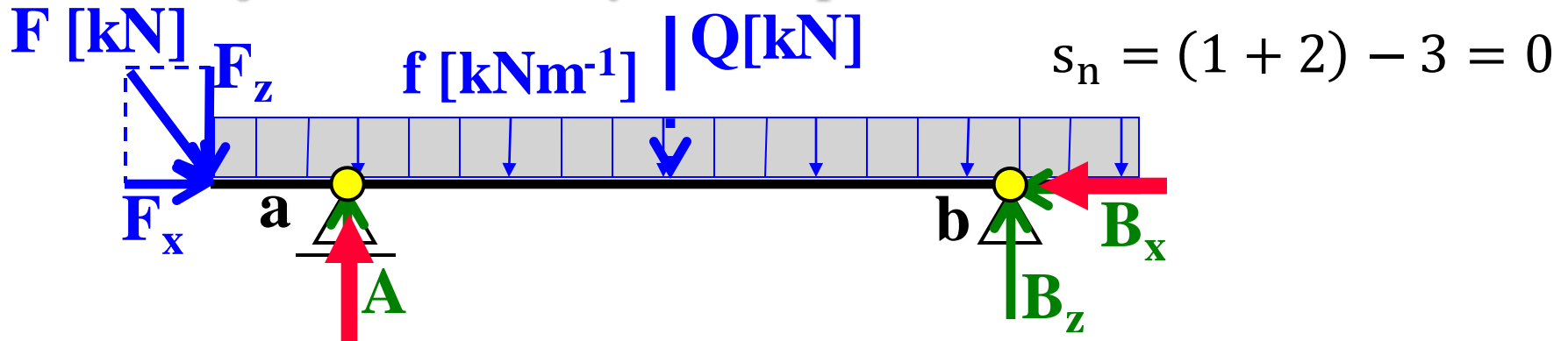
- **Momentová podmínka k bodu b:**

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

$$0 = +K$$

Reakce staticky určitých nosníků v rovině:

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

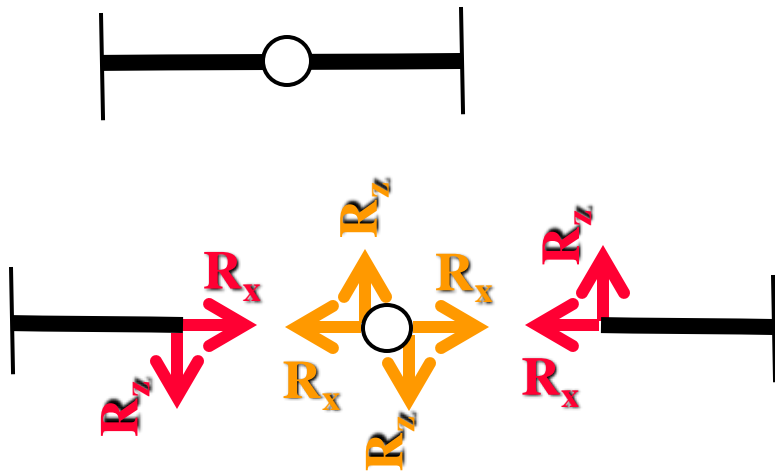


- Zavedení 3 nezávislých složek reakcí A , B_x , B_z .
- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:
 - momentová podmínka rovnováhy k bodu $b \rightarrow A$,
 - silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru $\rightarrow B_x$,
 - momentová podmínka rovnováhy k průsečíku paprsků sil A a $B_x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

Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

Nezávislé složky reakcí ve vnitřních vazbách:

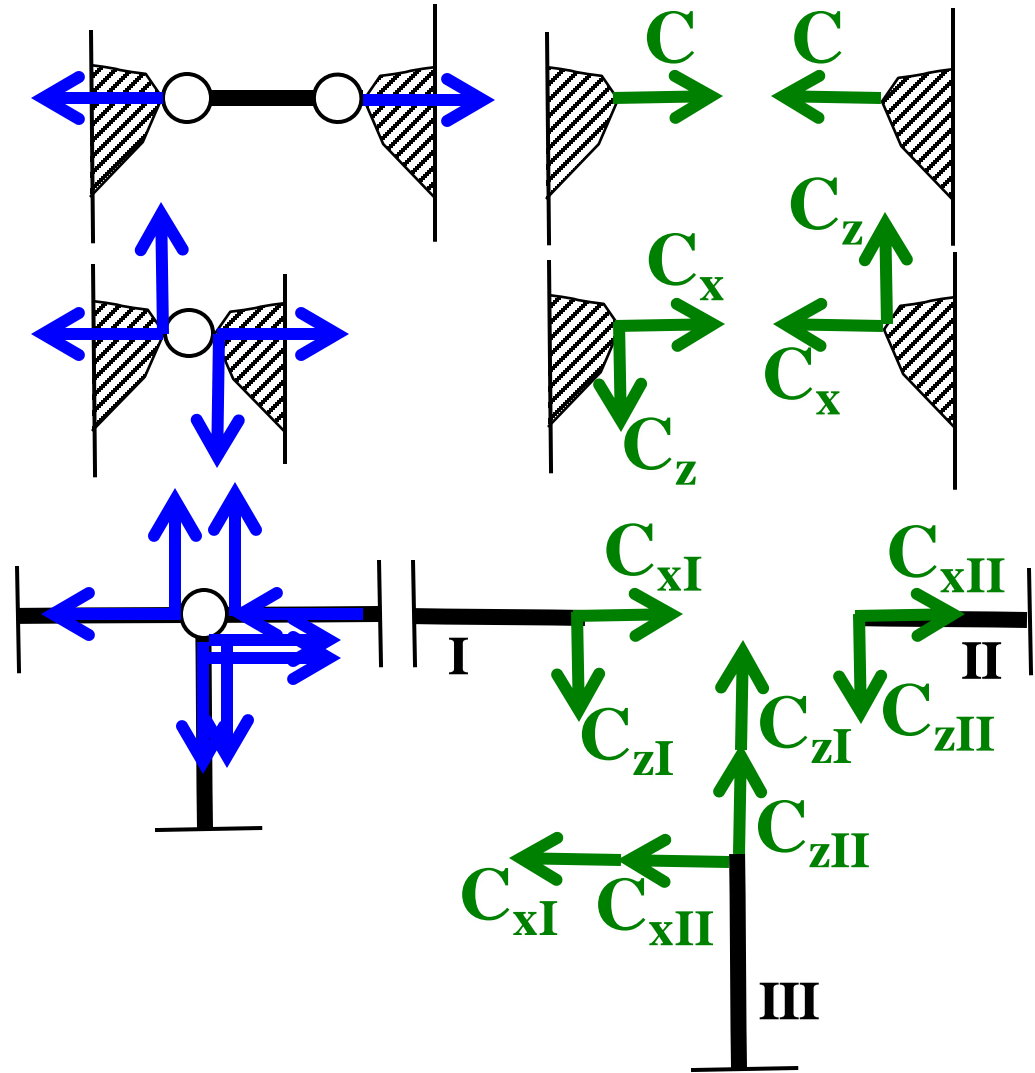
- Nezávislé složky reakcí ve vnitřních vazbách vznikají ve směru jimi odebraných stupňů volnosti.
- Počet nezávislých složek reakcí v určité vnitřní vazbě je roven počtu stupňů volnosti odebraných vazbou.
- Reakce je síla, kterou vazba působí na podpíranou konstrukci. Například pro vazbu rovinný vložený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



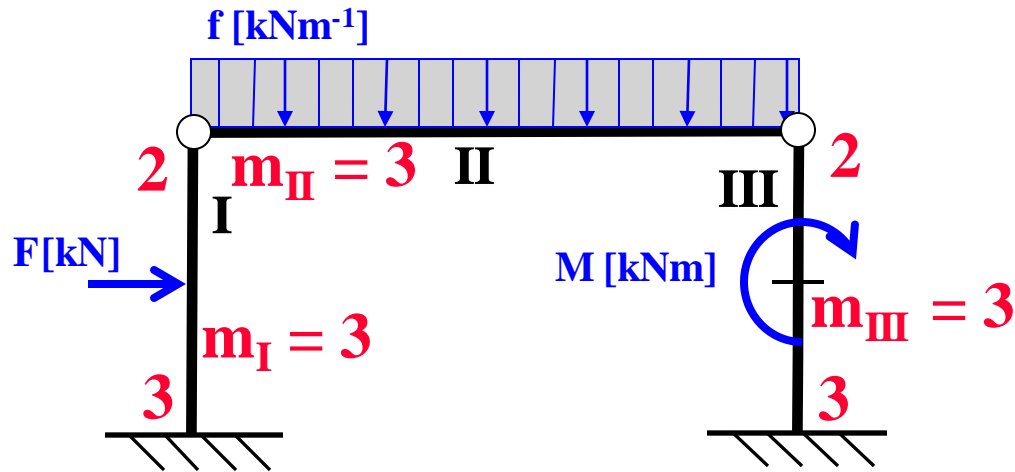
Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

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:



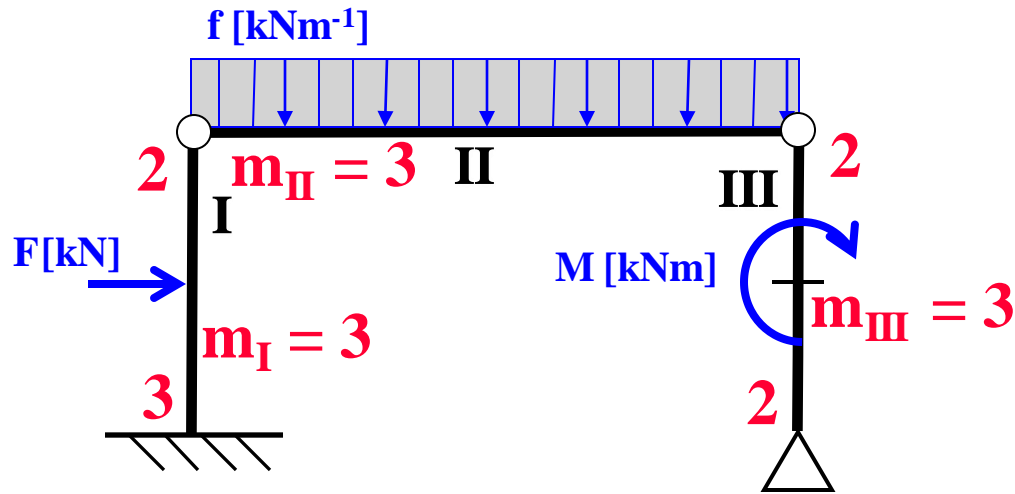
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k$$

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

Složená soustava je 1 krát staticky neurčitá.

Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

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



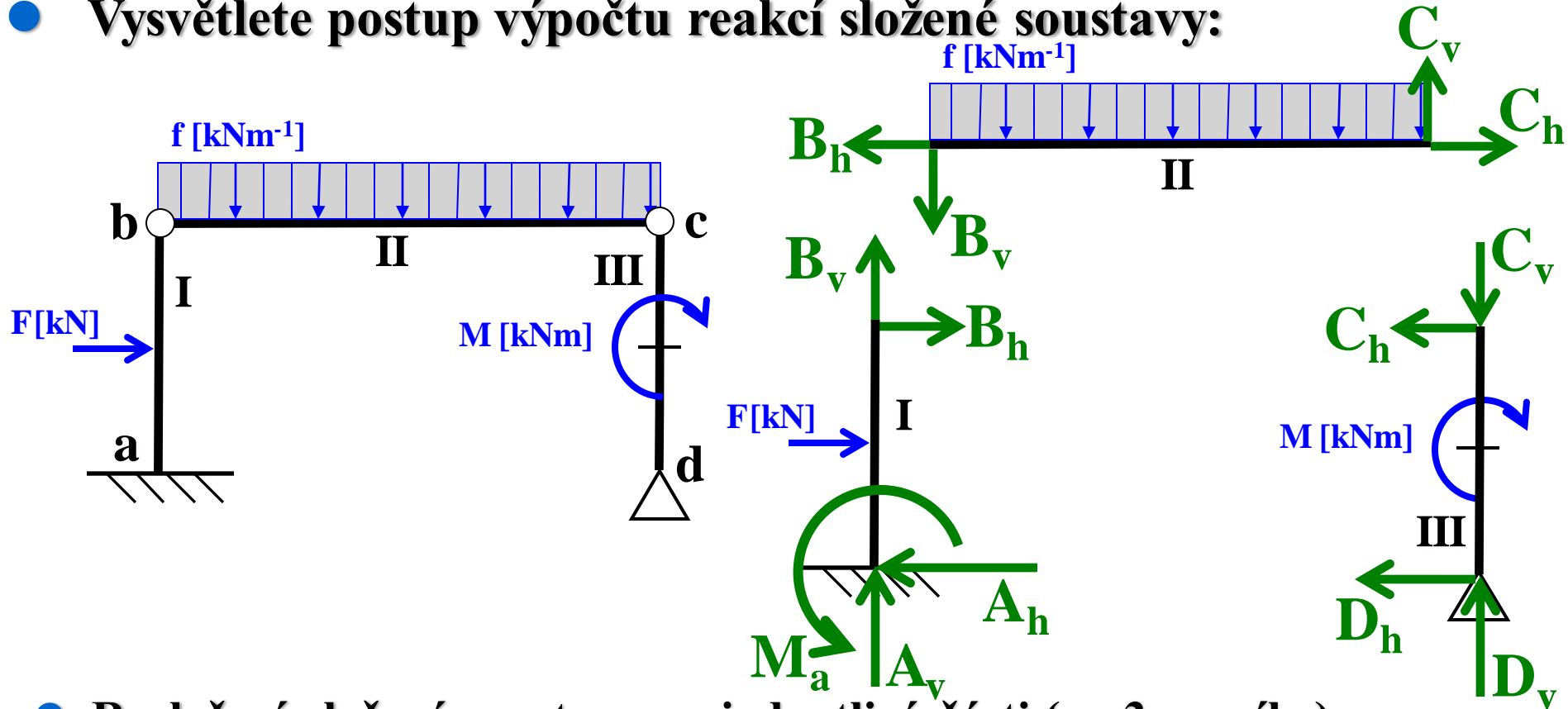
$$s_n = r - m = \sum_{j=1}^p r_j' - \sum_{k=1}^n m_k$$

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

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:

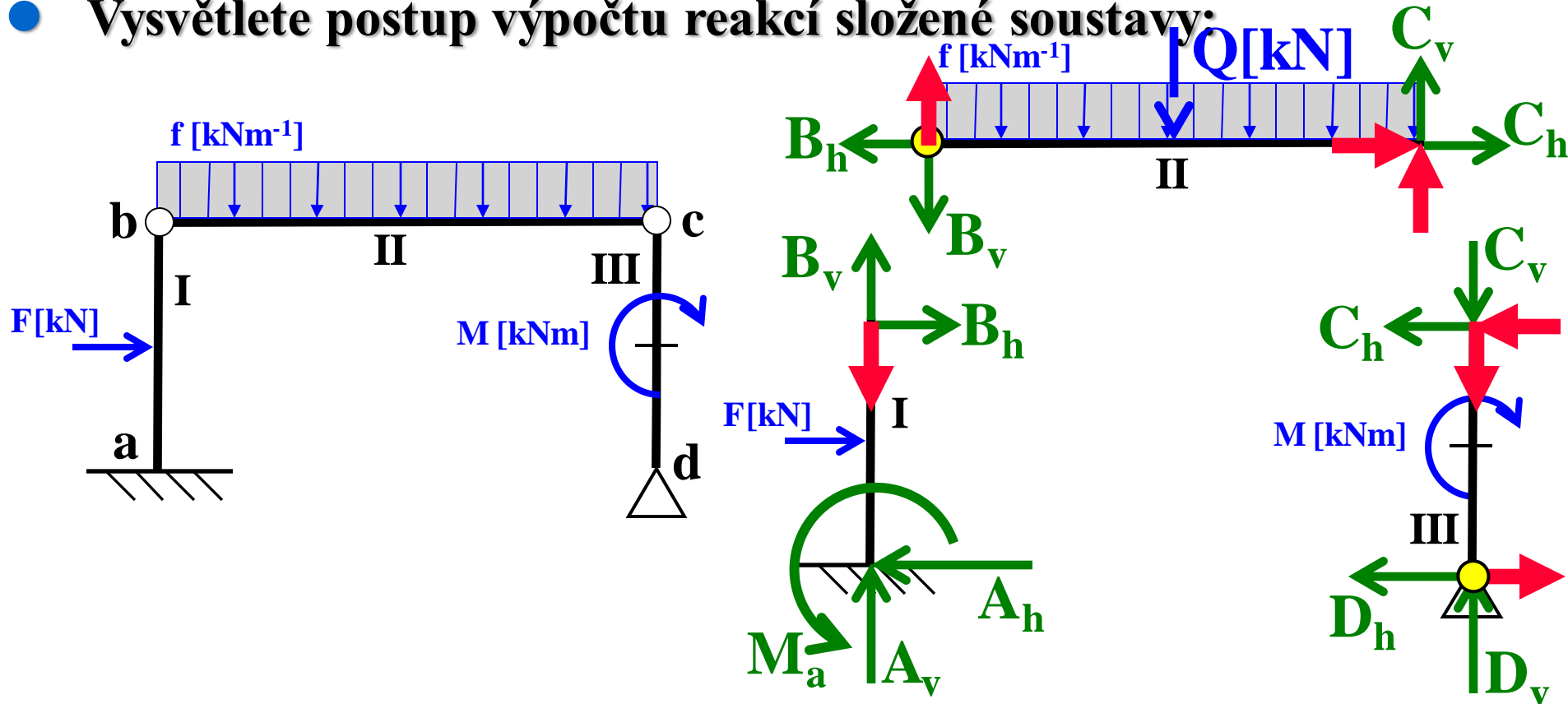
- 9 rovnice pro 9 neznámých:

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

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

Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

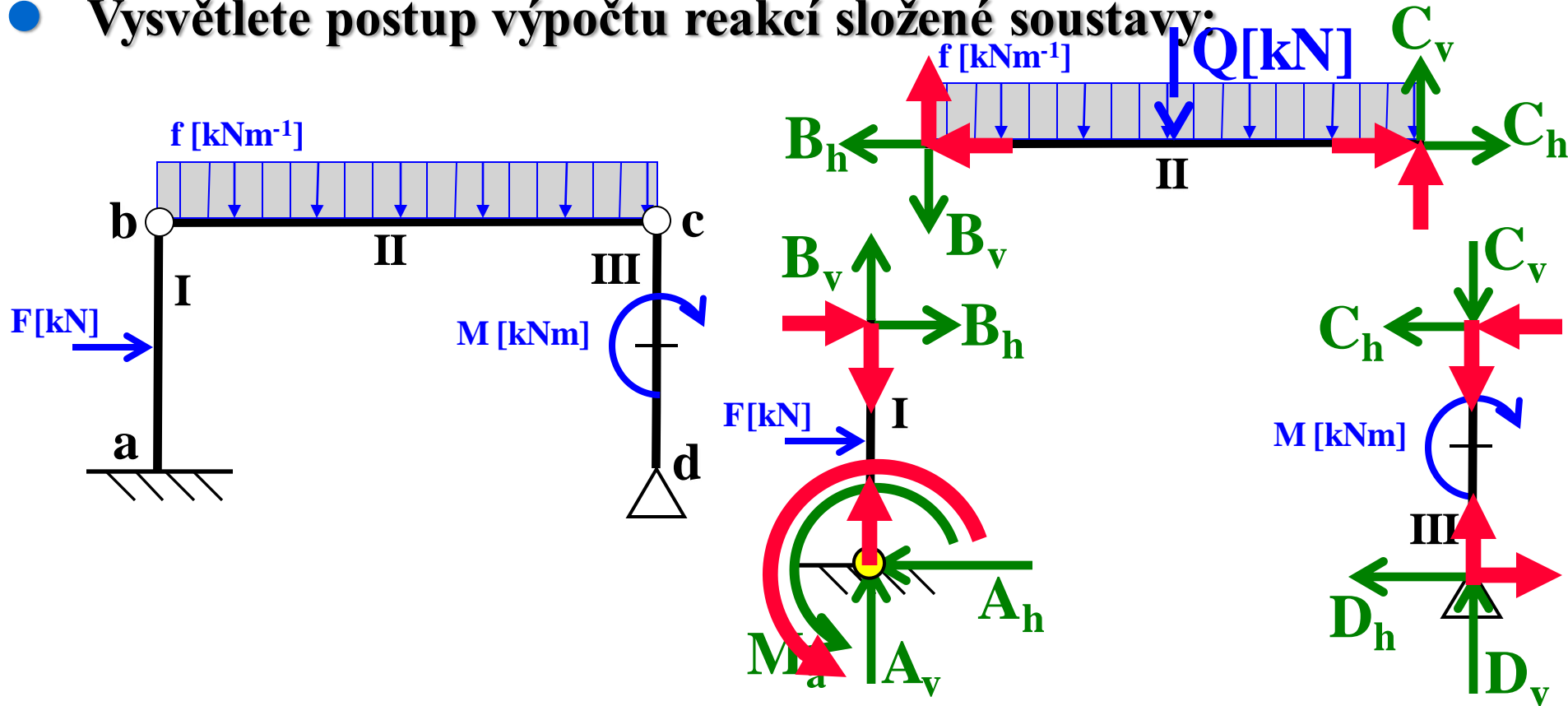


- Postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- 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:

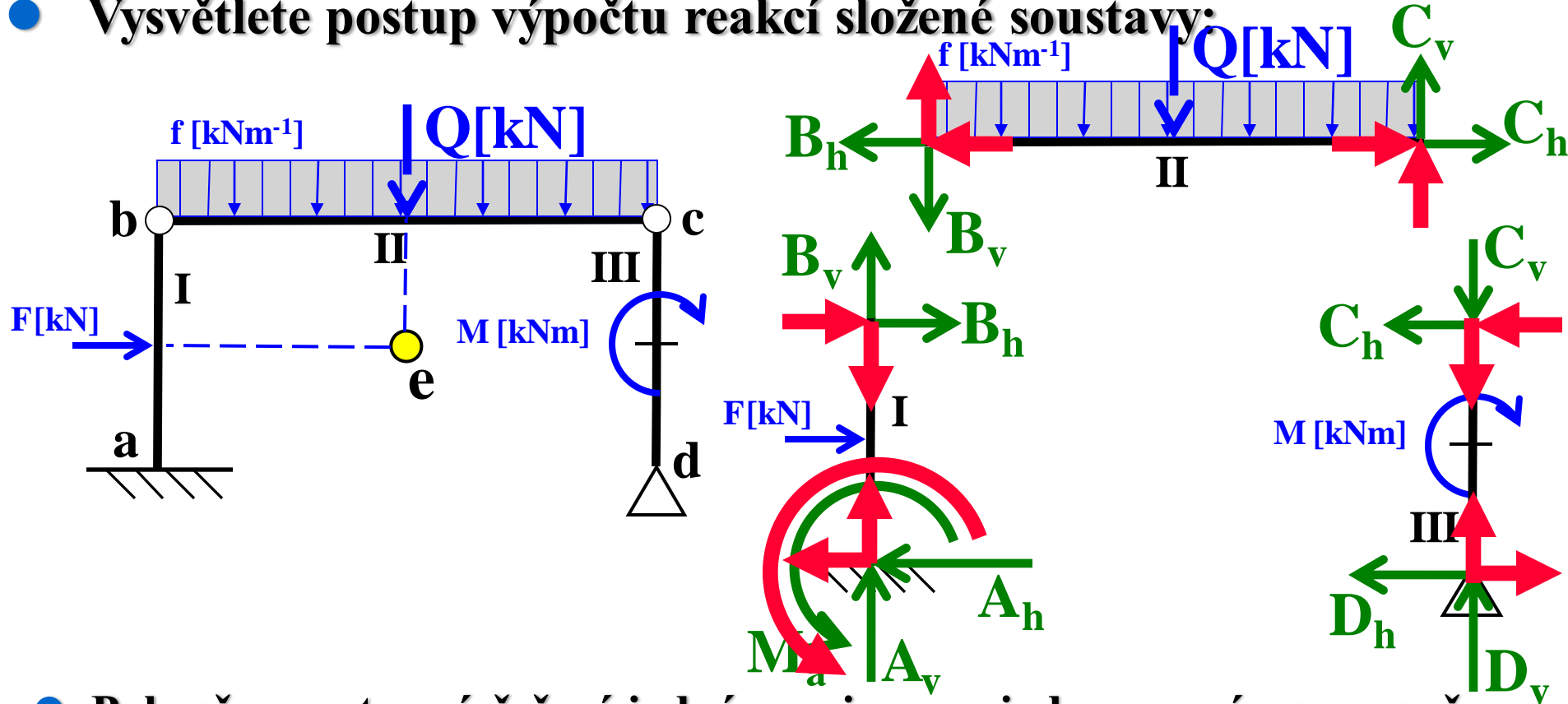


- Pokrač. - postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- 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:

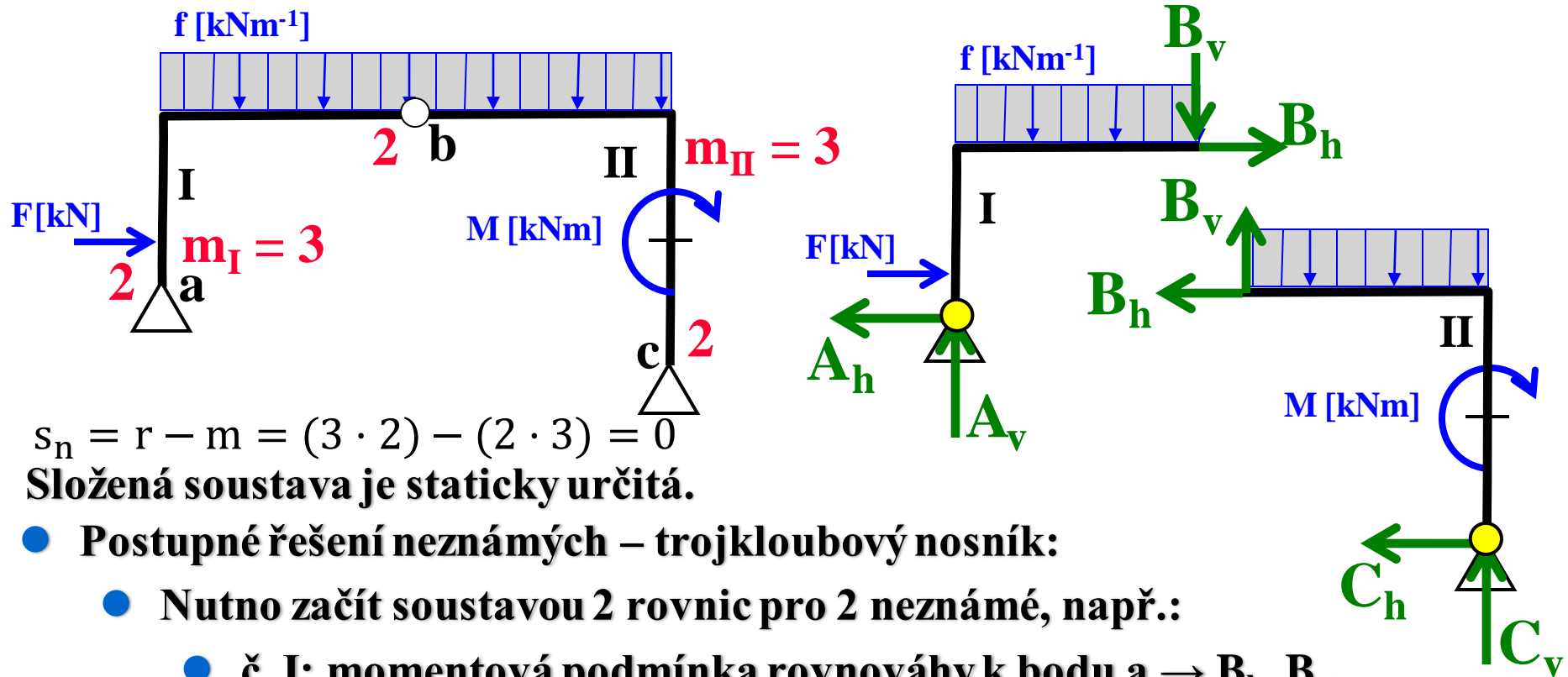


- Pokrač. - postupné řešení jedné rovnice pro jednu neznámou, např.:

- 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.

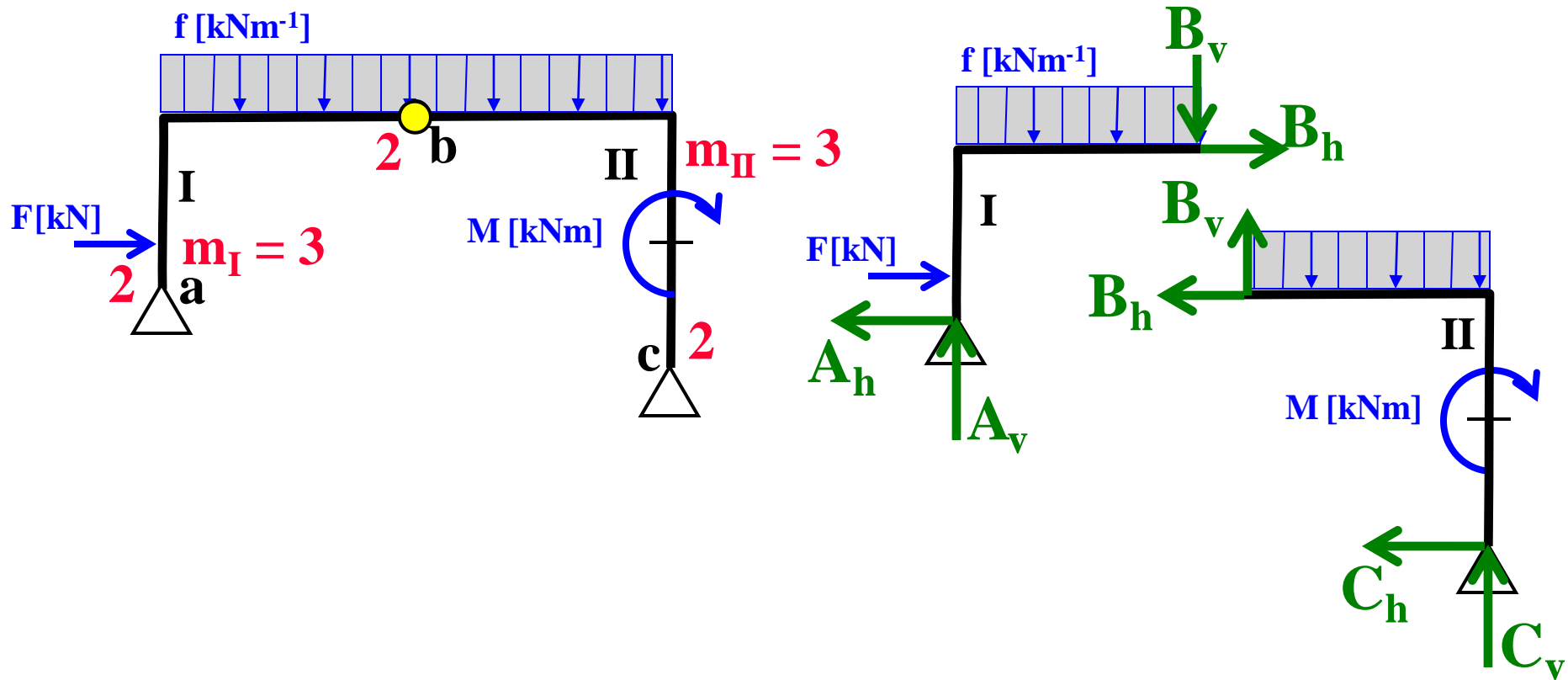
- Postupné řešení neznámých – trojkloubový nosník:

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

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

Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:

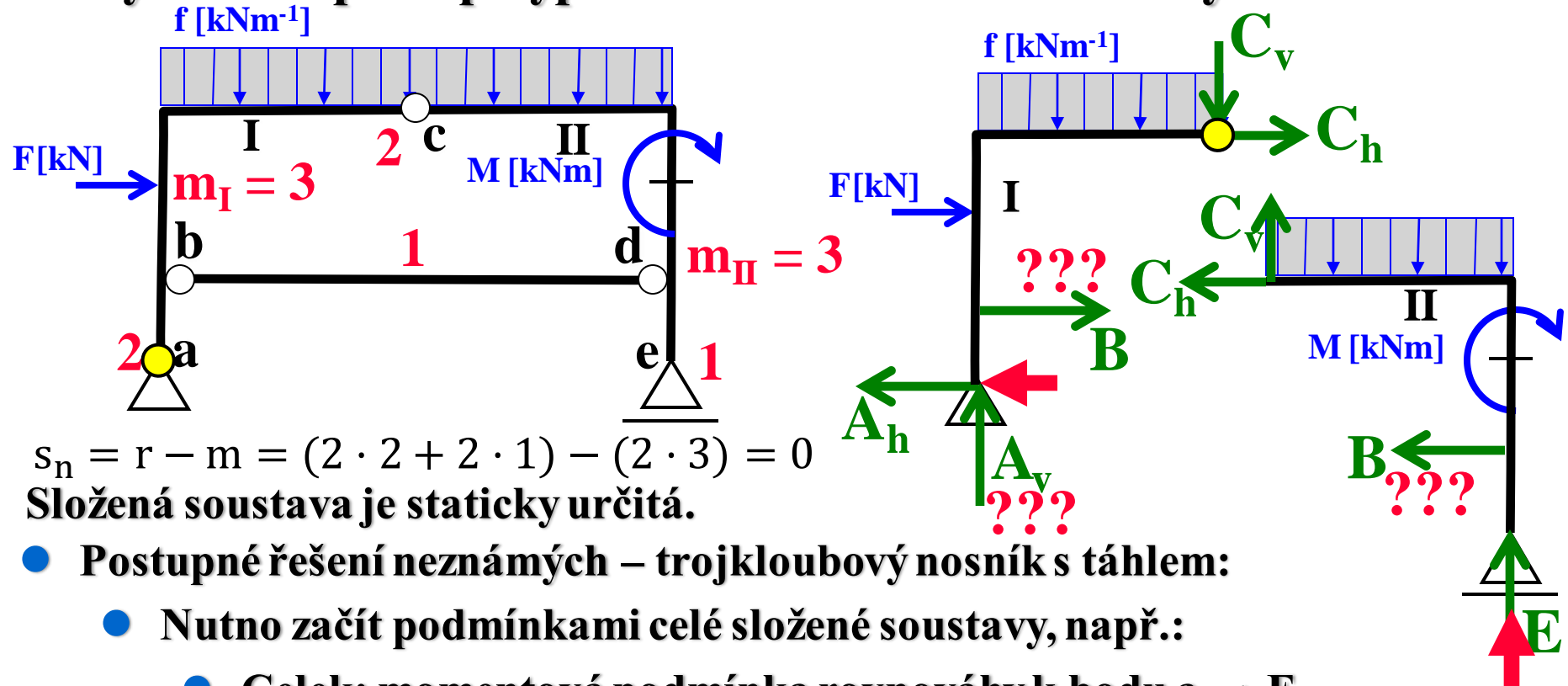


- **Kontrola výpočtu – podmínky rovnováhy pro celou složenou soustavu:**

- 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.

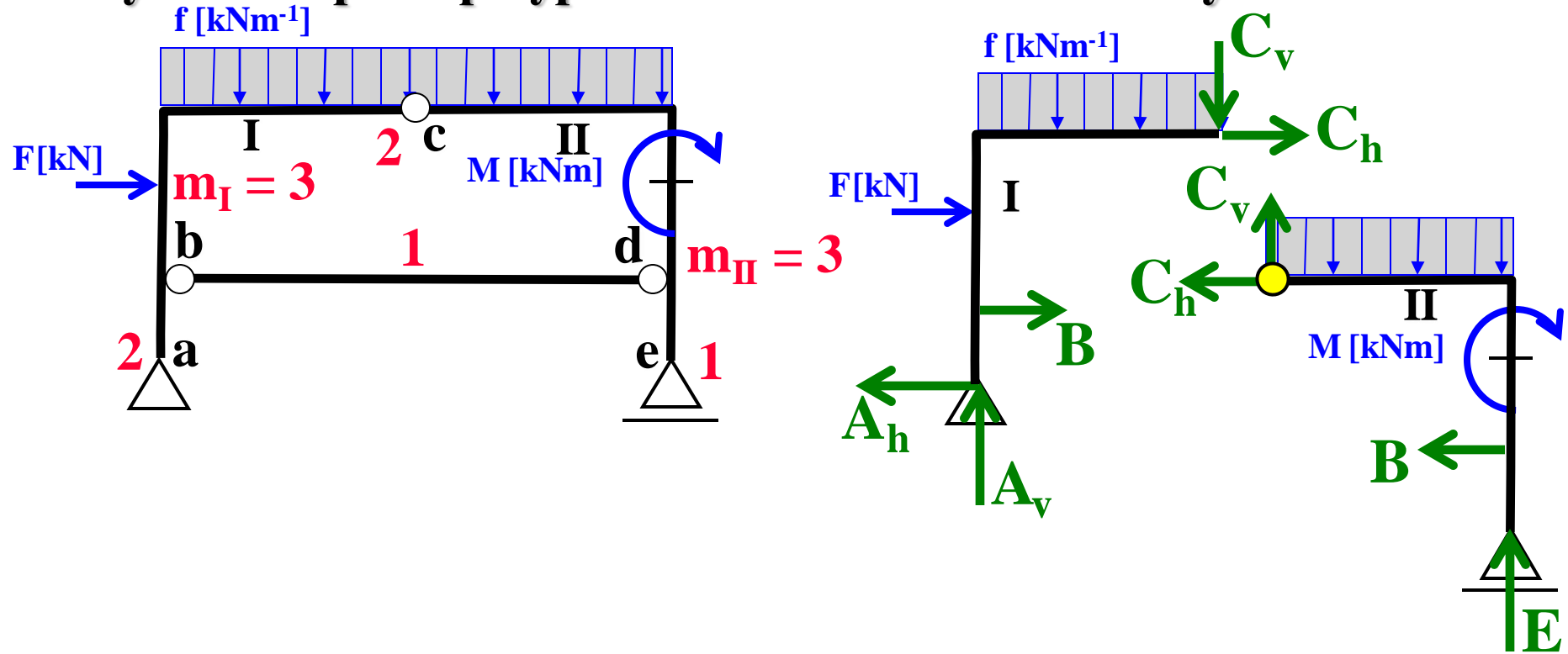
- Postupné řešení neznámých – trojkloubový nosník s táhlem:

- 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:

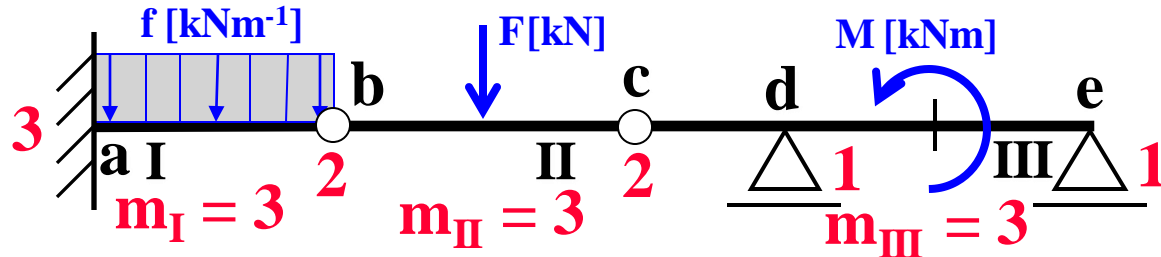


- Kontrola výpočtu – podmínky rovnováhy pro nosník č. II:

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

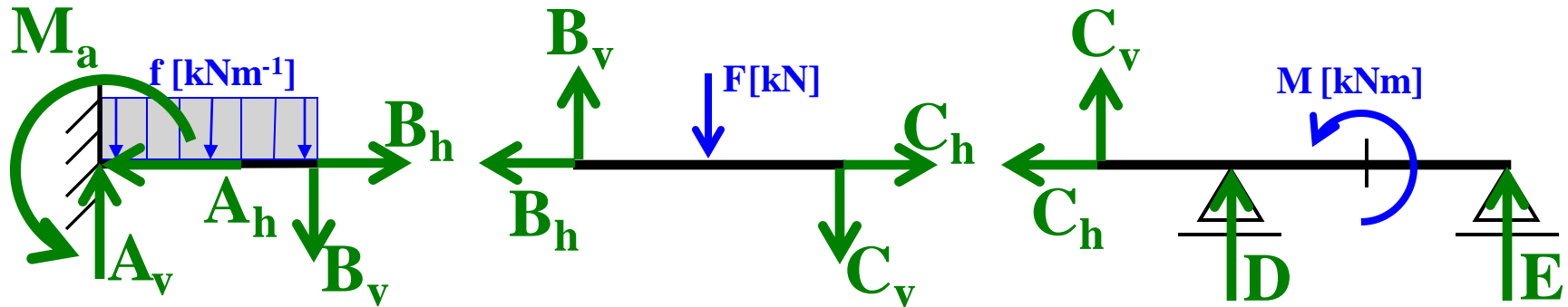
Reakce staticky určitých rovinných složených soustav:

- Gerberův nosník - vysvětlete postup výpočtu reakcí složené soustavy:



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

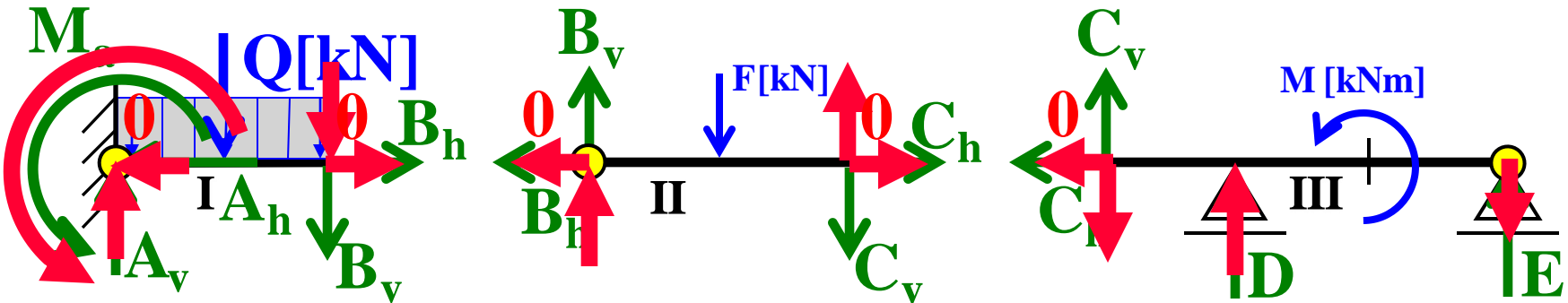
Složená soustava (Gerberův nosník) je staticky určitá.



- 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:

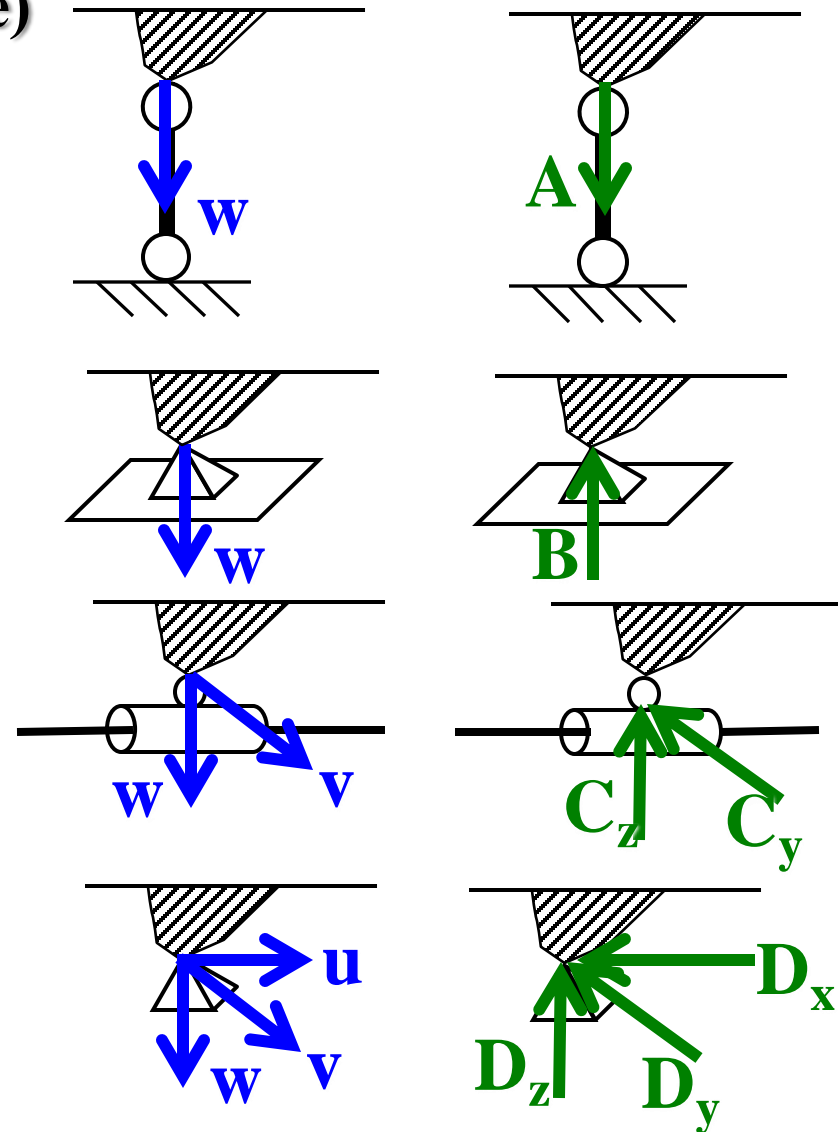


- Postupné řešení neznámých – svislé složky reakcí a moment M_a :
 - č. II: momentová podmínka rovnováhy k bodu b $\rightarrow C_v$,
 - č. II: silová podmínka rovnováhy ve svislém směru $\rightarrow B_v$,
alternativně momentová podmínka rovnováhy k bodu c.
 - č. III: momentová podmínka rovnováhy k bodu 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:

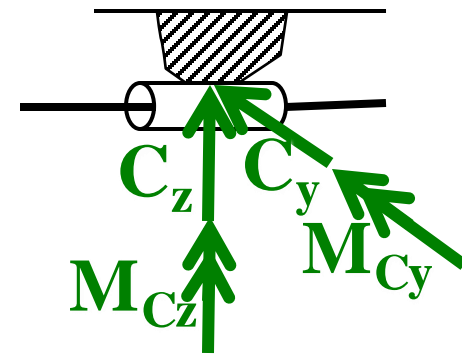
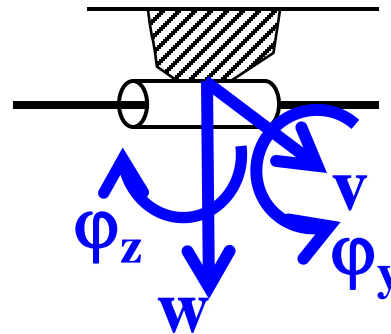
- kyvný prut (vedení po kulové ploše)
1 nezávislá složka reakce,
- vedení po rovině
1 nezávislá složka reakce,
- vedení po přímce
2 nezávislé složky reakce,
- pevný kloub
3 nezávislé složky reakce,



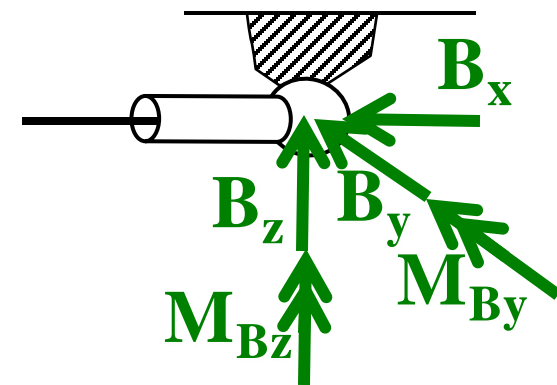
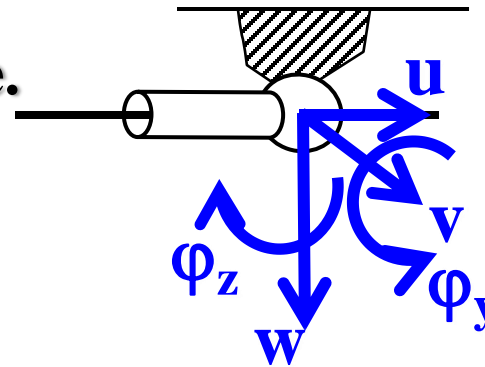
Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

Vnější vazby hmotných objektů v prostoru:

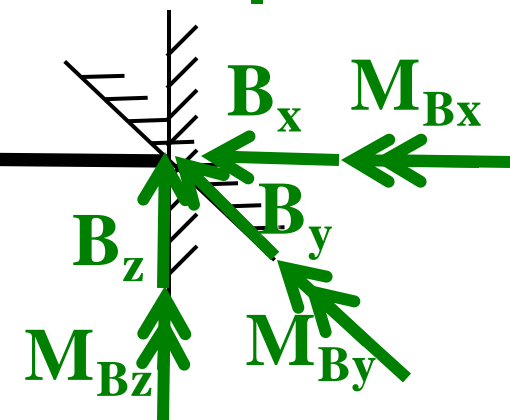
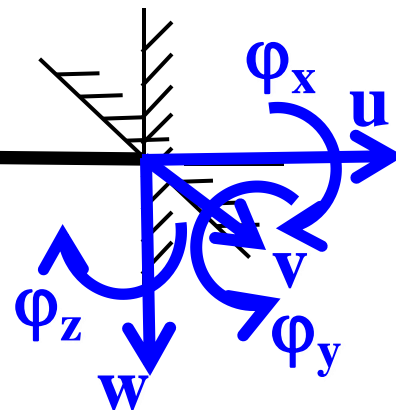
- posuvný válcový kloub
4 nezávislé složky reakce.



- neposuvný válcový kloub
5 nezávislých složek reakce.



- vetknutí
6 nezávislých složek reakce.



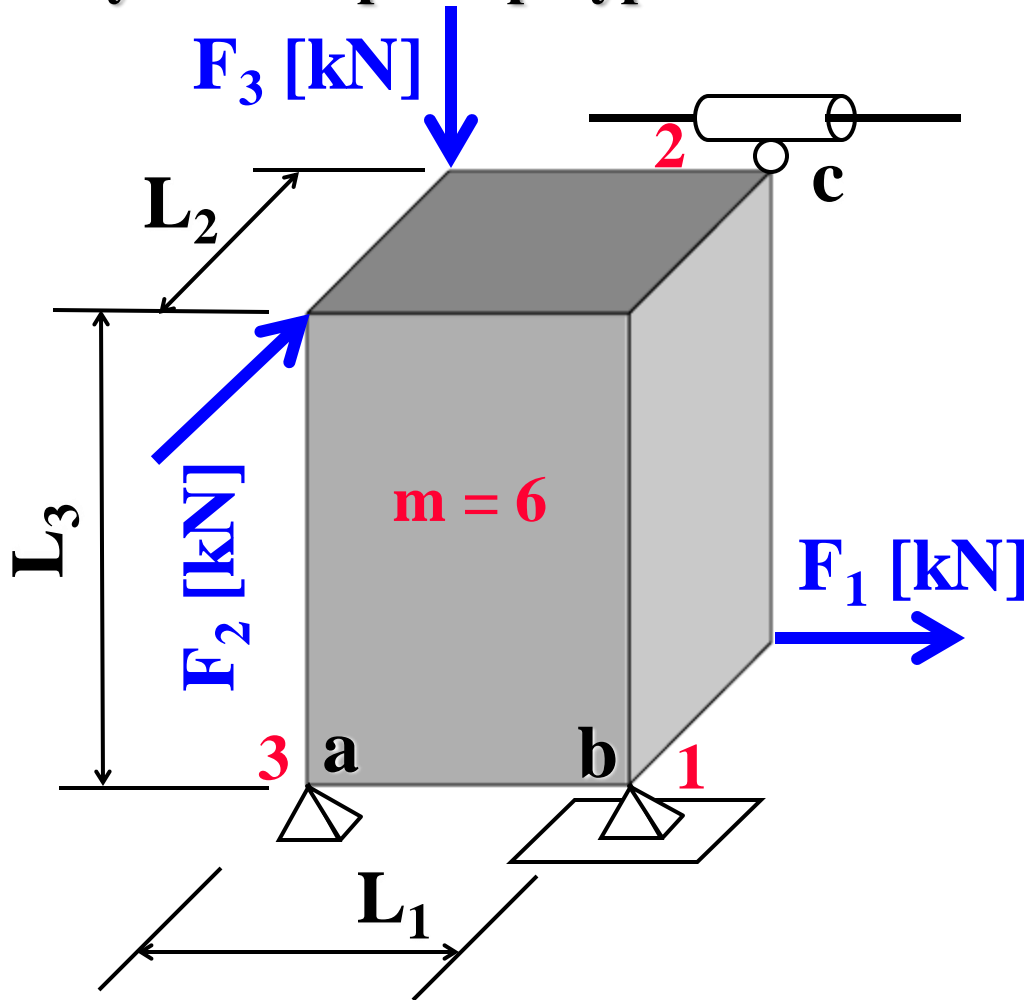
Reakce staticky určitého tuhého tělesa v prostoru (v 3D):

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:

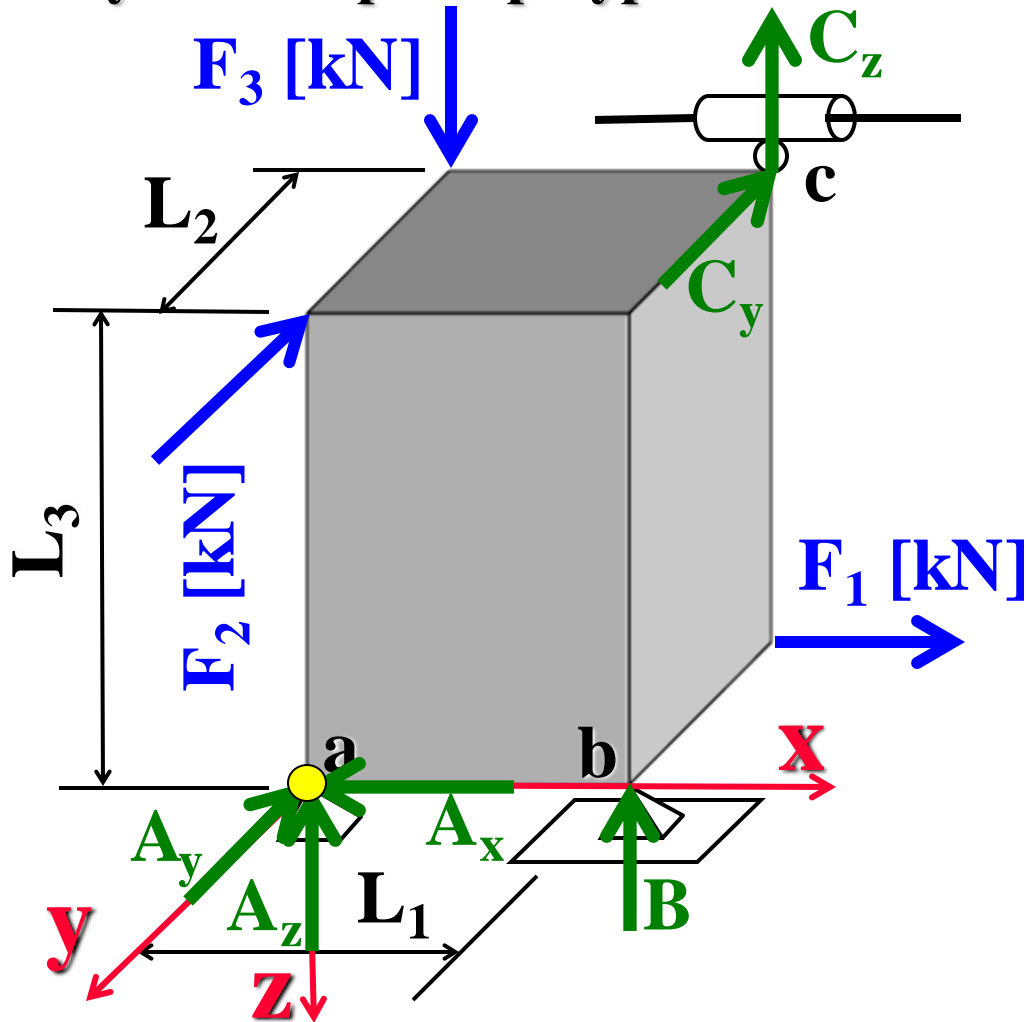


$$s_n = r - m = (3 + 2 + 1) - 6 = 0$$

Těleso je podepřeno staticky určitě.

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

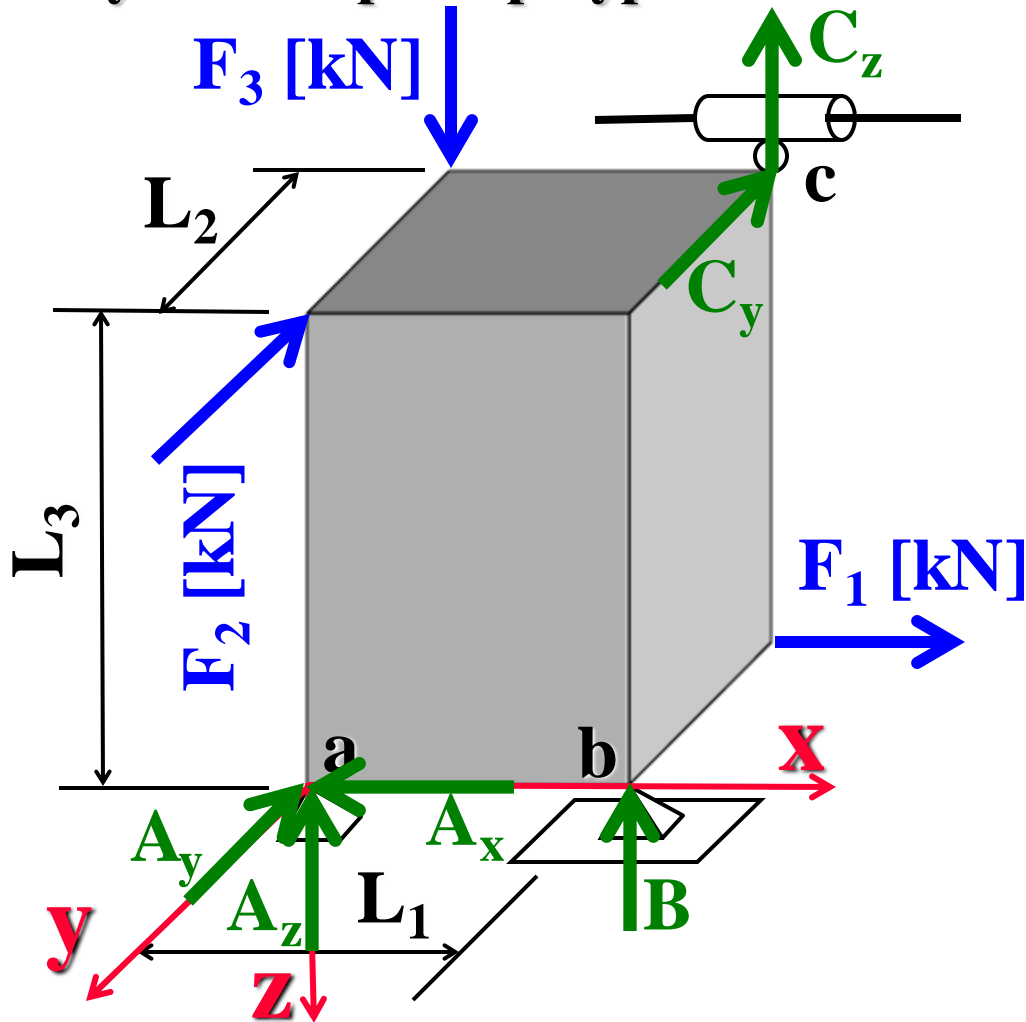
- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



- 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:

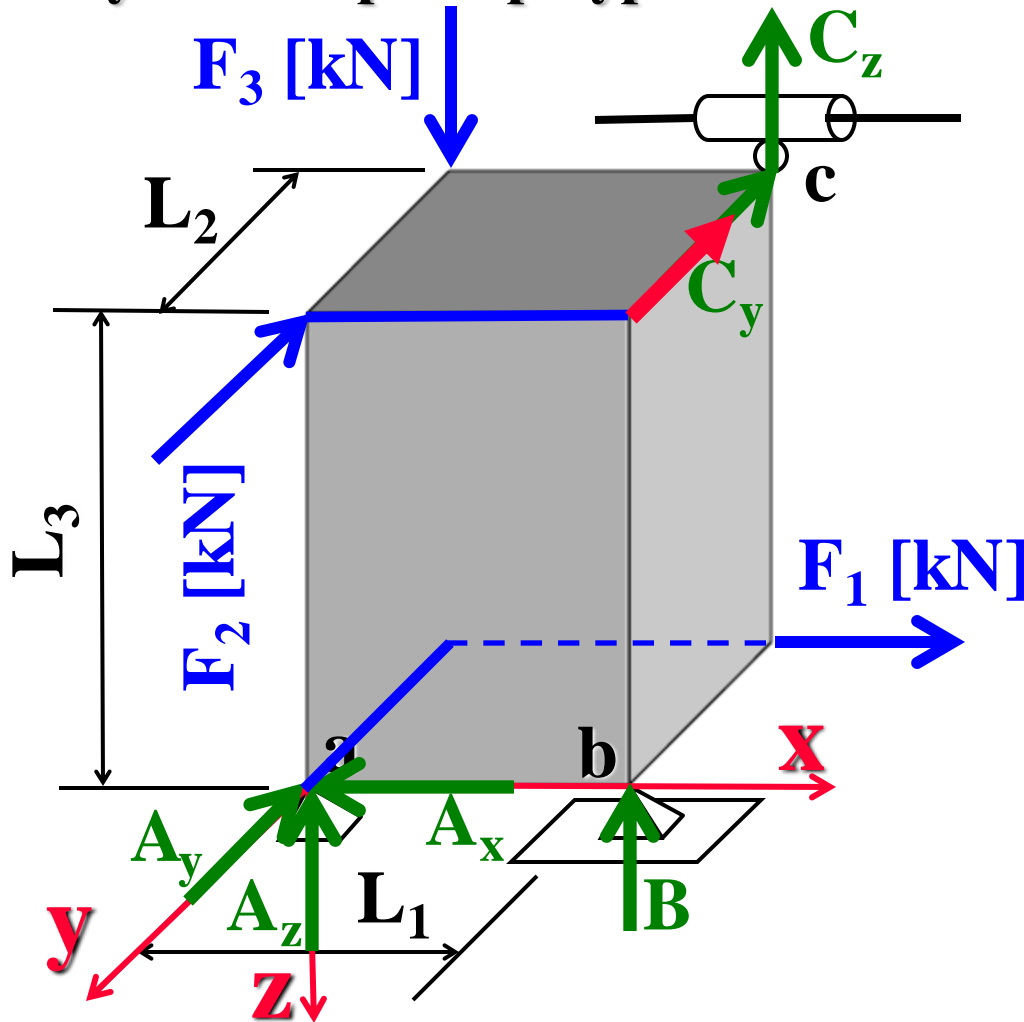


- Sestavení podmínek rovnováhy tělesa:

- 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:



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

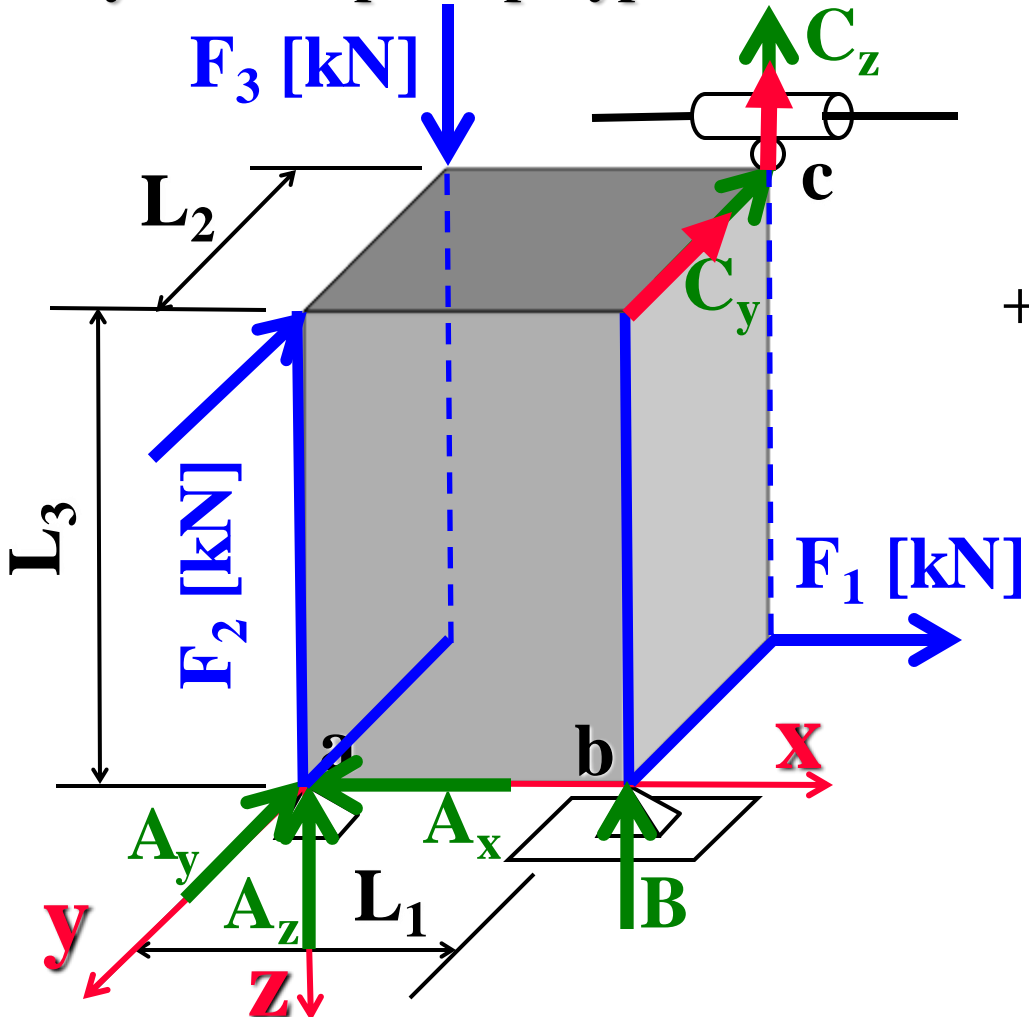
- Postupné řešení neznámých:

- 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:



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

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

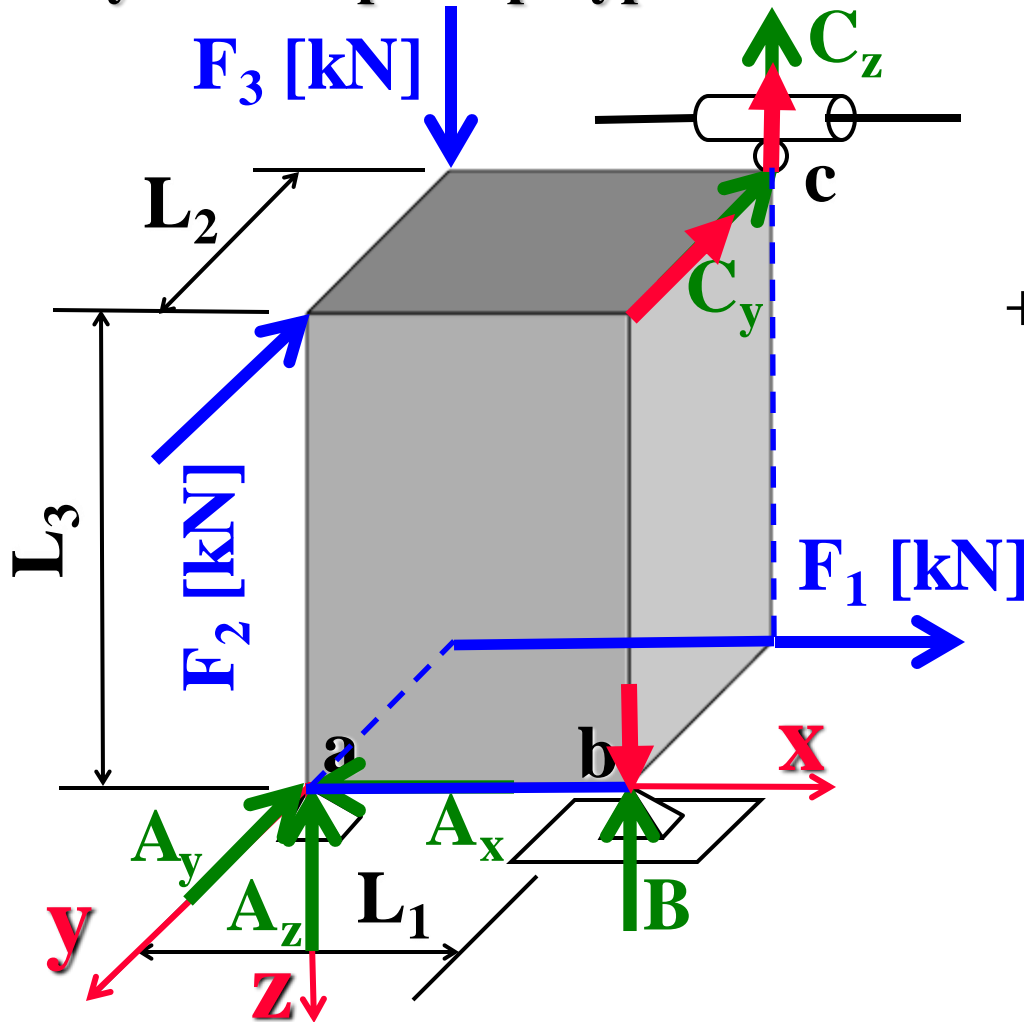
● Postupné řešení neznámých:

● 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:

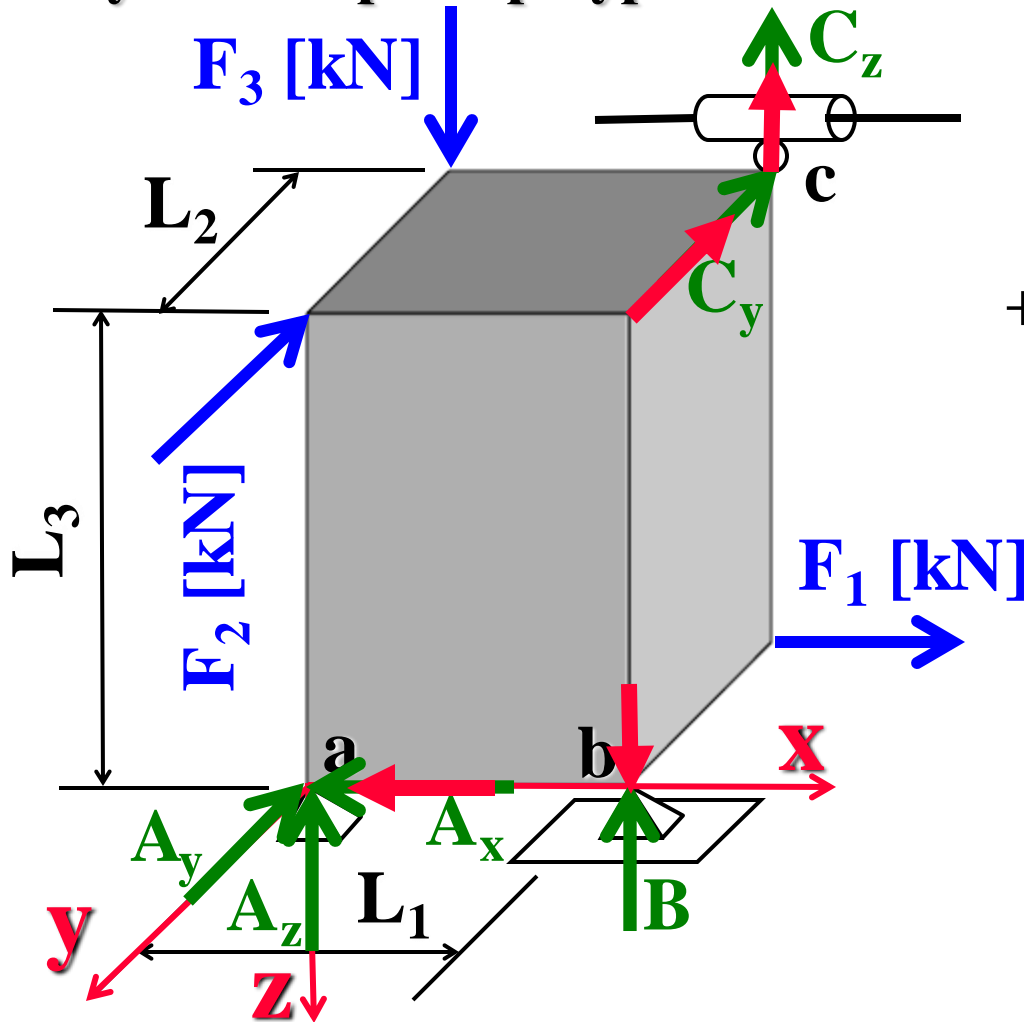


$$\begin{aligned} -C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 &= 0 \\ +C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 &= 0 \\ +B \cdot L_1 + C_z \cdot L_1 &= 0 \end{aligned}$$

- 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:

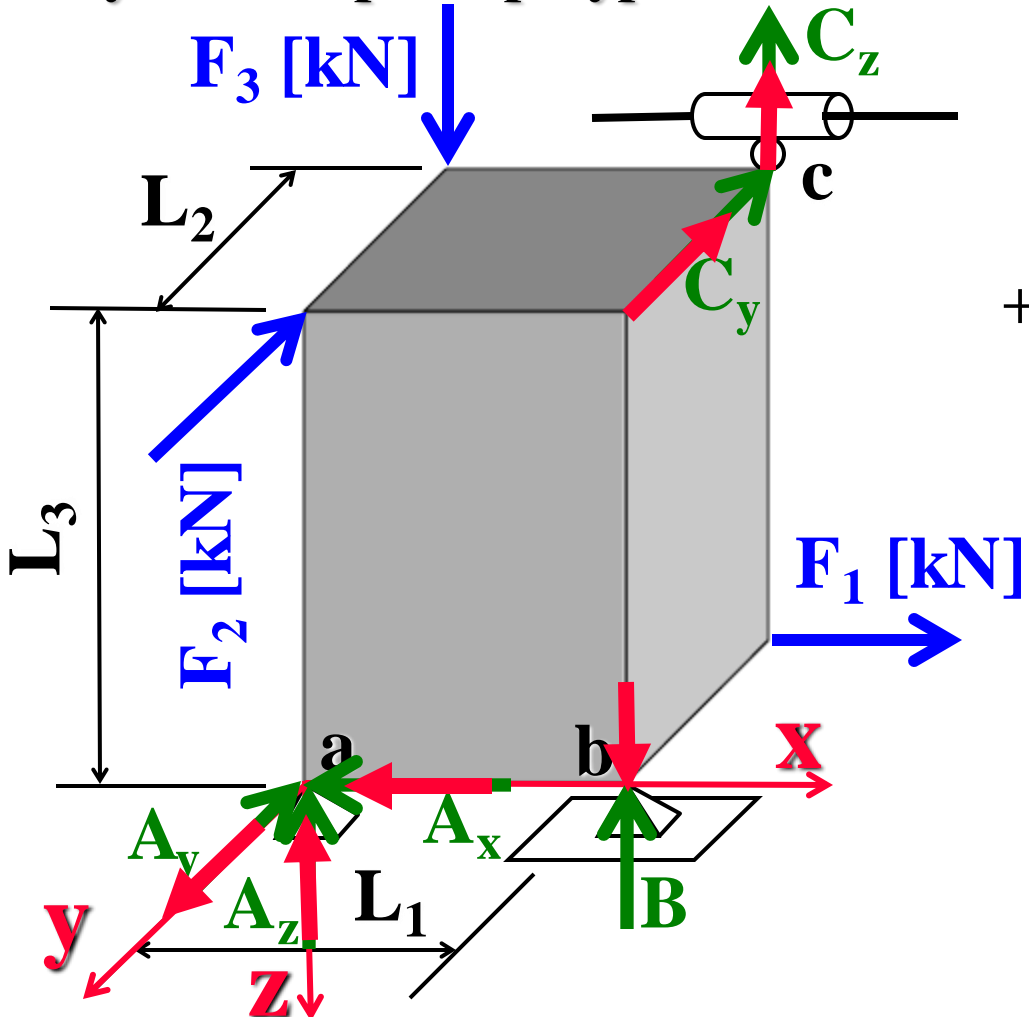


$$\begin{aligned} -C_y \cdot L_1 + F_1 \cdot L_2 &= 0 \\ +C_z \cdot L_2 - C_y \cdot L_3 - F_2 \cdot L_3 - F_3 \cdot L_2 &= 0 \\ +B \cdot L_1 + C_z \cdot L_1 &= 0 \\ -A_x + F_1 &= 0 \end{aligned}$$

- 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:



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

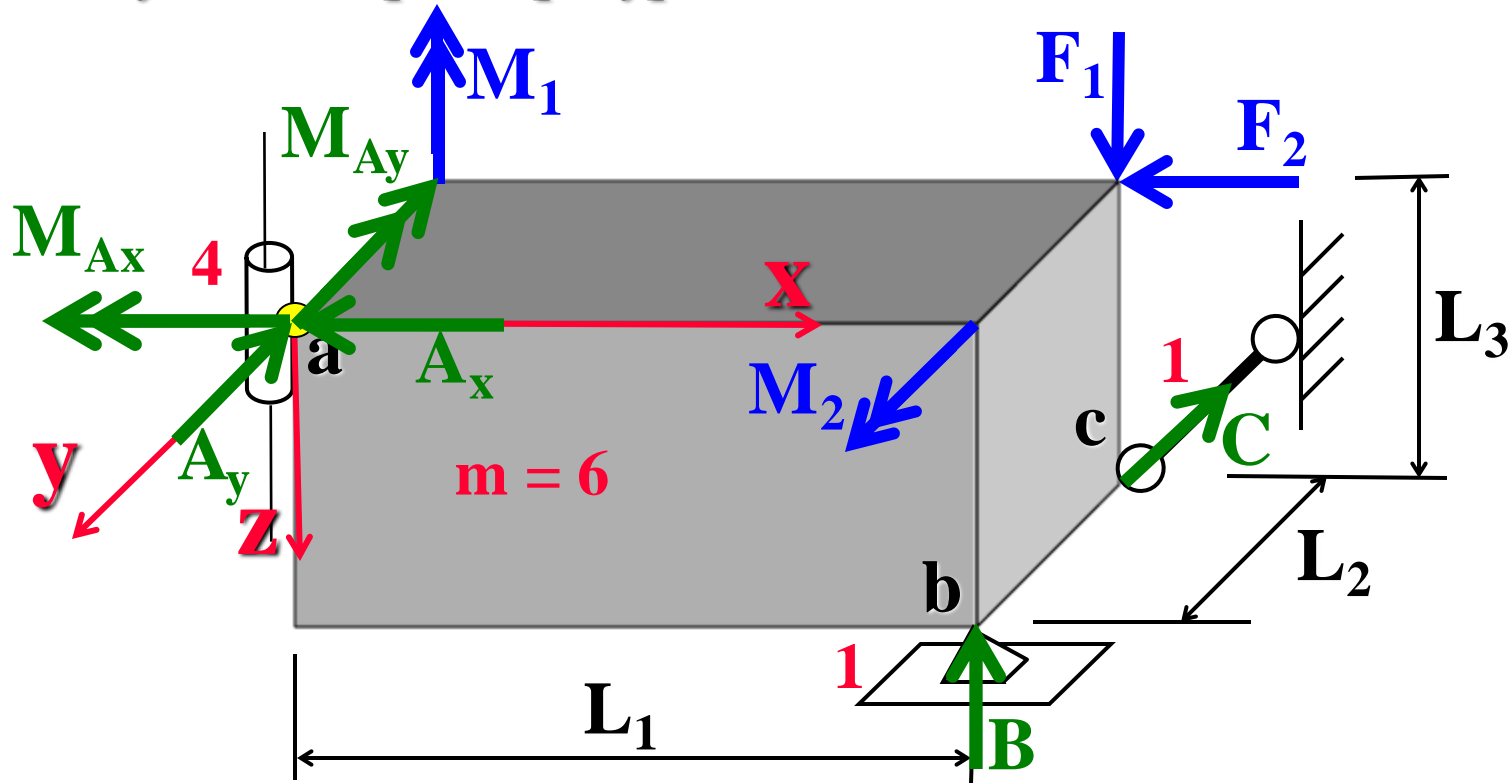
● Postupné řešení neznámých:

● Silová podmínka rovnováhy ve směru osy y → A_y .

● Silová podmínka rovnováhy ve směru osy z → A_z .

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

- Vysvětlete postup výpočtu reakcí:



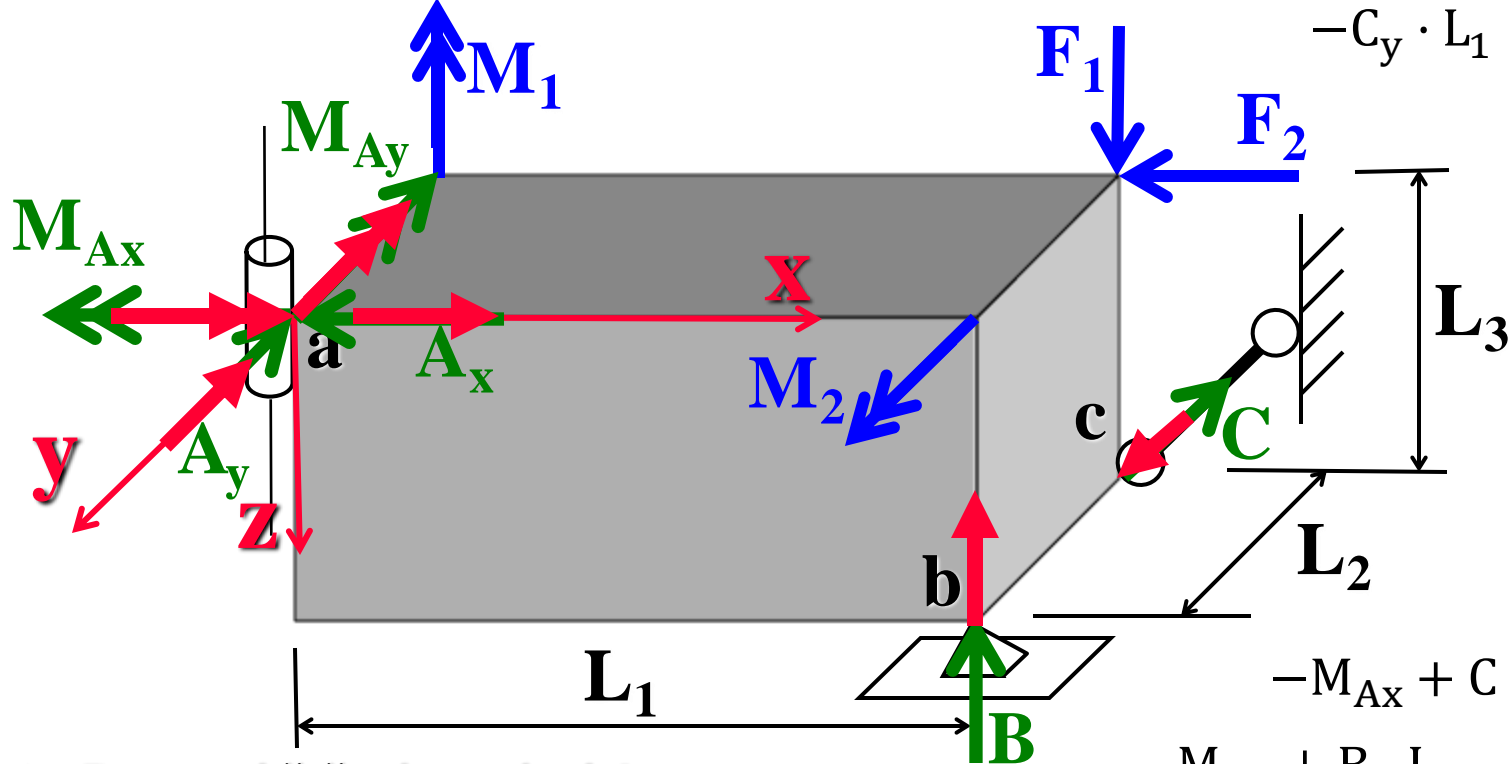
$$s_n = r - m = (4 + 2 \cdot 1) - 6 = 0$$

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:



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

$$-A_x - F_2 = 0$$

$$-A_y - C = 0$$

$$-B + F_1 = 0$$

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

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

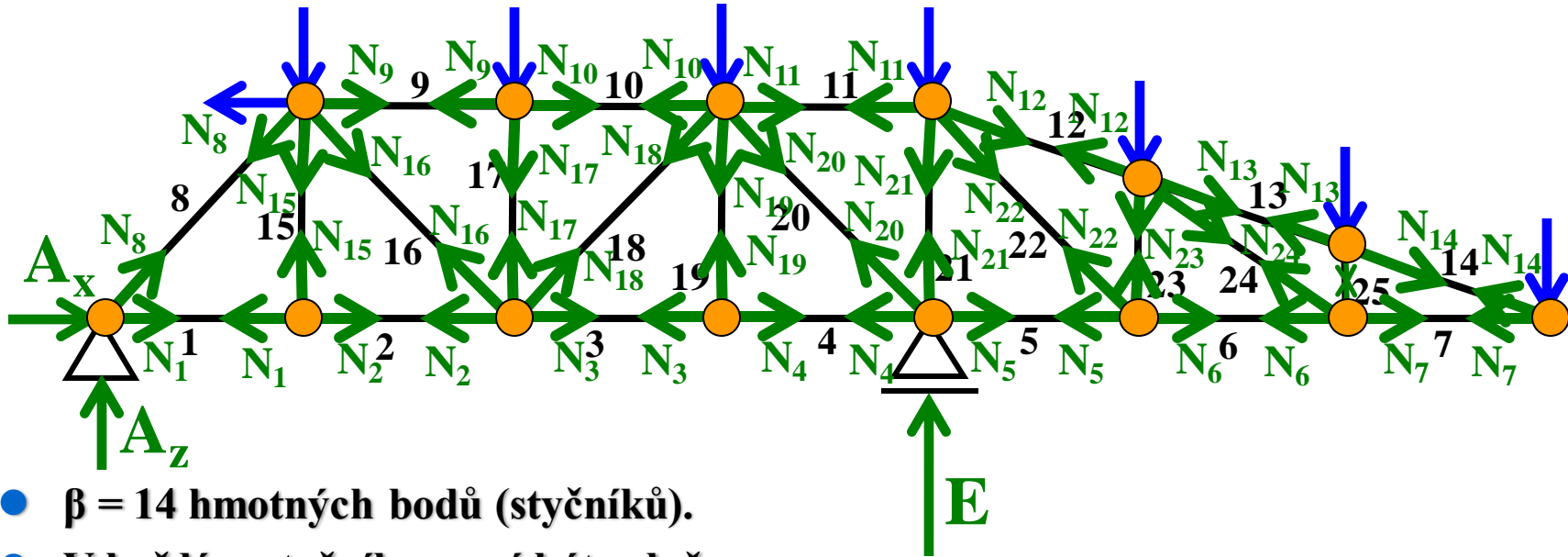
- Postupné řešení neznámých:
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy z → C.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy x → Ax.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy y → Ay.
- Silová podmínka rovnováhy ve směru osy z → B.
- Momentová podmínka rovnováhy kolem osy x → MAx.
- Momentová podmínka rovnováhy 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 β hmotných bodů.
 - Podmínky rovnováhy všech styčníků (hmotných bodů) stačí k určení všech osových (normálových) sil i všech nezávislých složek vnějších reakcí.
 - Řeší se soustava 2β rovnic pro 2β 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:

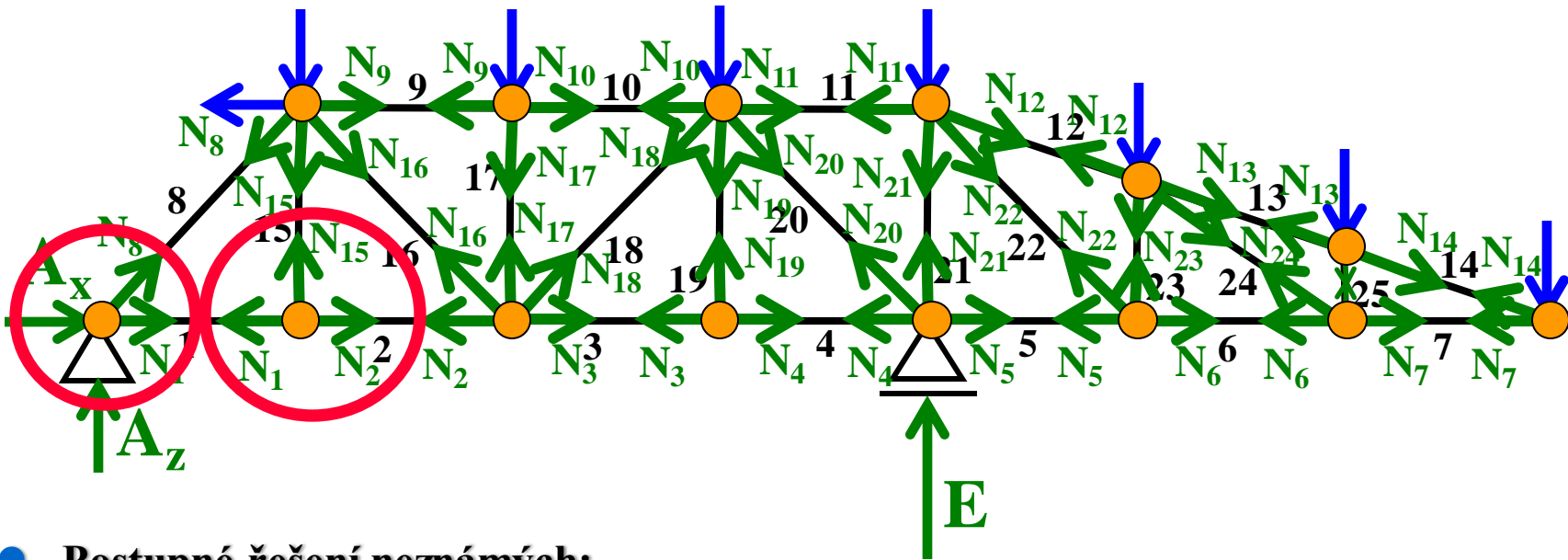
$$[D]_{(28,28)} \{N, R\}_{(28,1)} = \{F\}_{(28,1)}$$

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 β rovnic pro 2 β 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:

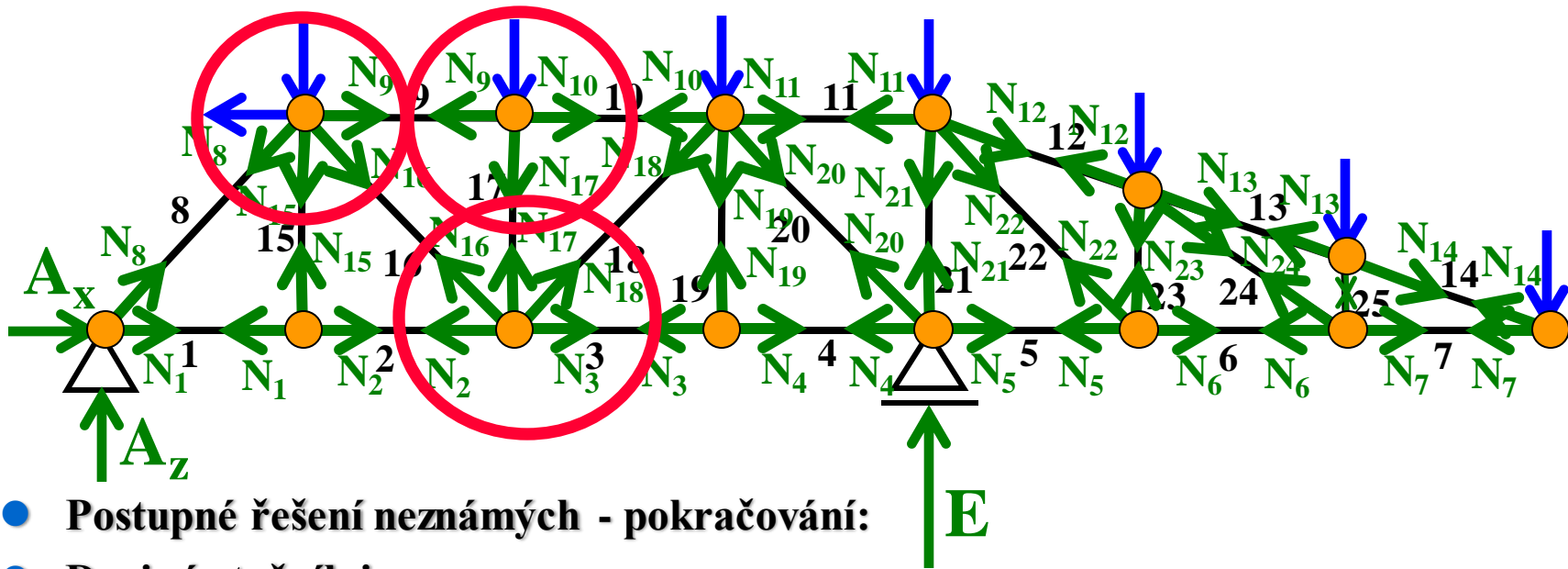
- Princip obecné styčnickové metody:



- 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:

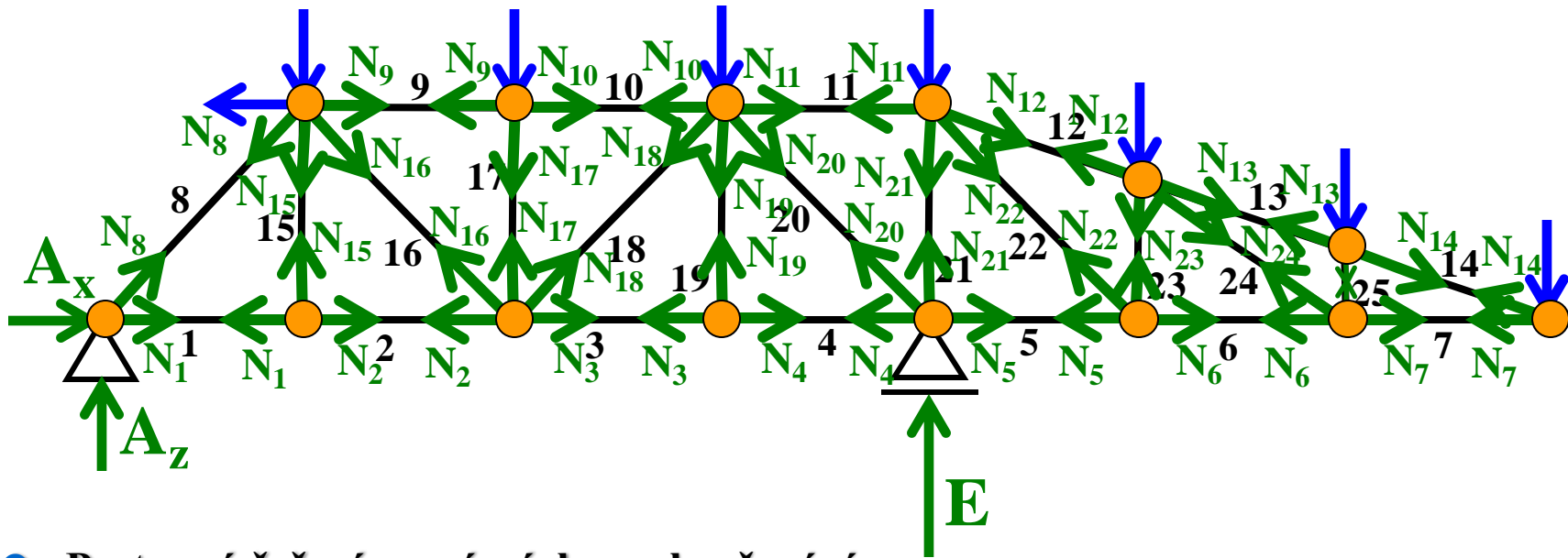
- silová podmínka rovnováhy ve svislém směru $\rightarrow N_{17}$ ($N_{17} = -F$ kN),
- silová podmínka rovnováhy ve vodorovném směru $\rightarrow N_{10}$ ($N_{10} = N_9$).

- 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.

Osová síla v prutech rovinných příhradových konstrukcí:

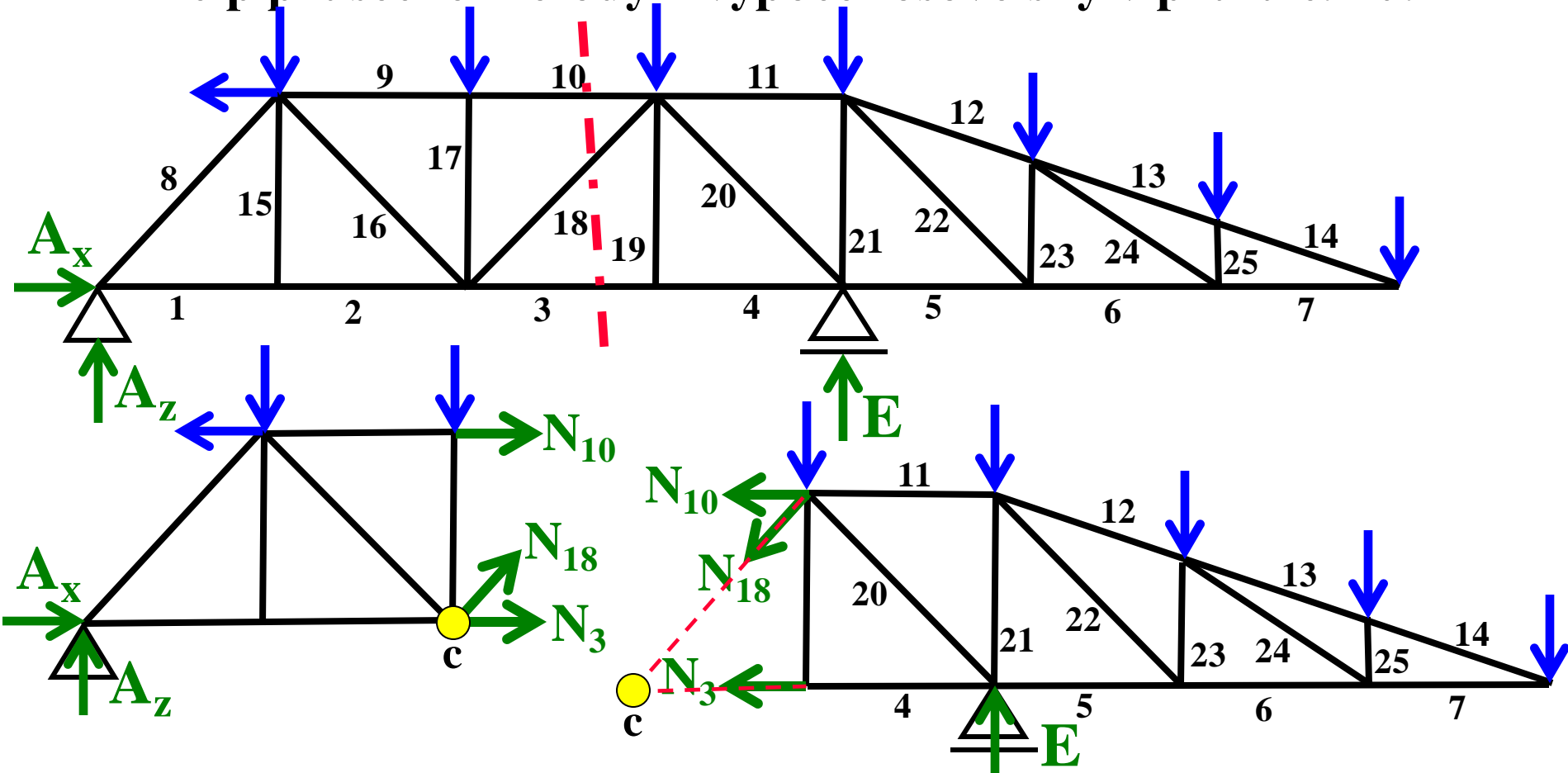
- **Princip průsečné metody:**
 - Pro osovou sílu v řešeném příhradovém prutu se sestaví jedna rovnice, ve které vystupuje jediná neznámá – počítaná osová síla N .
 - Metoda vychází z principu řešení složených soustav
⇒ je-li celá složená soustava v rovnováze, je v rovnováze i každá její část.
 - Pro 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 přerušovaných n prutů s neznámými hodnotami osových sil N_i se $(n-1)$ os přerušovaných prutů protínalo v jediném bodu.
 - Účinek přerušovaných 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 přerušovaných 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:

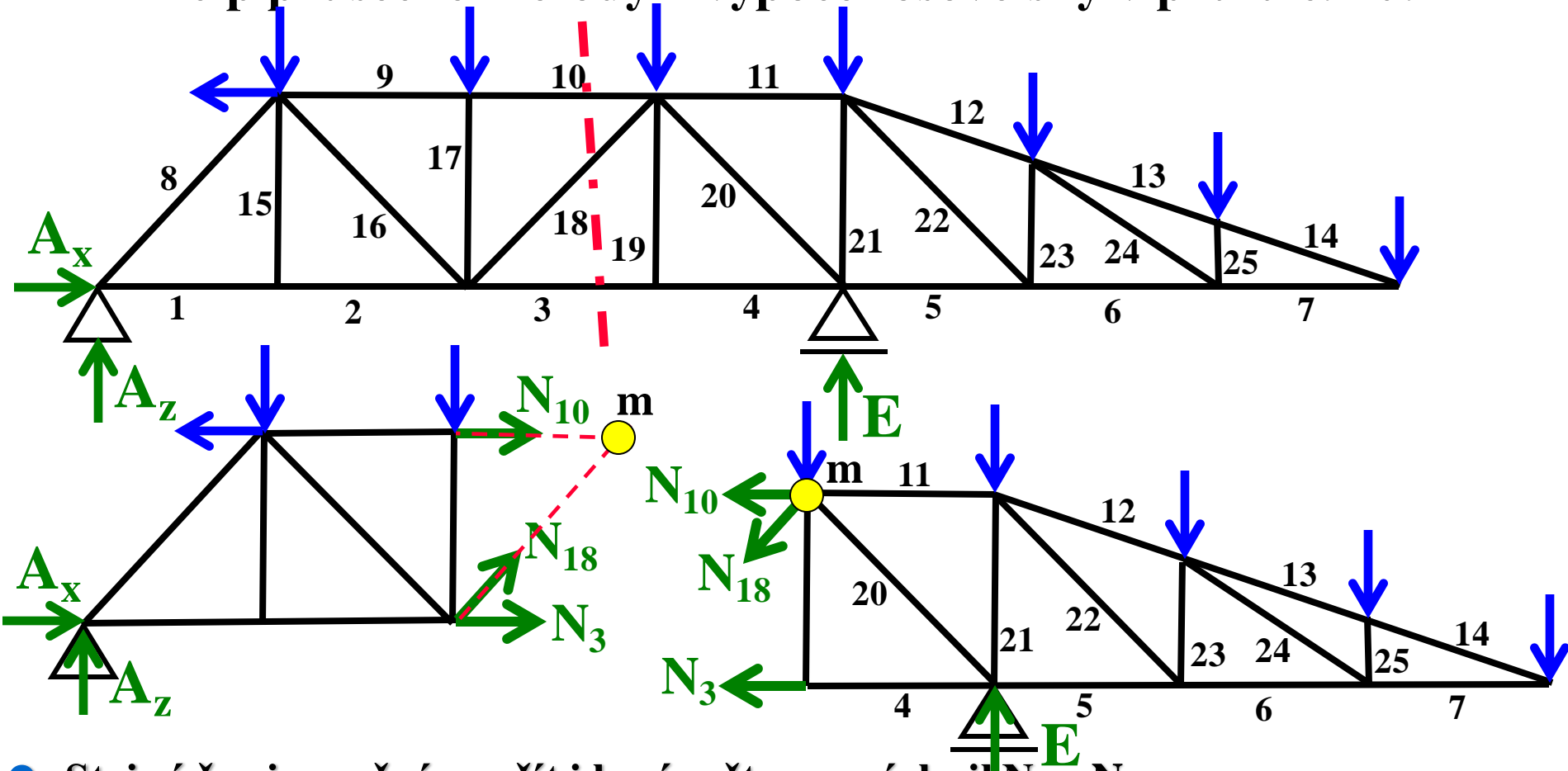
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 10:



- 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:

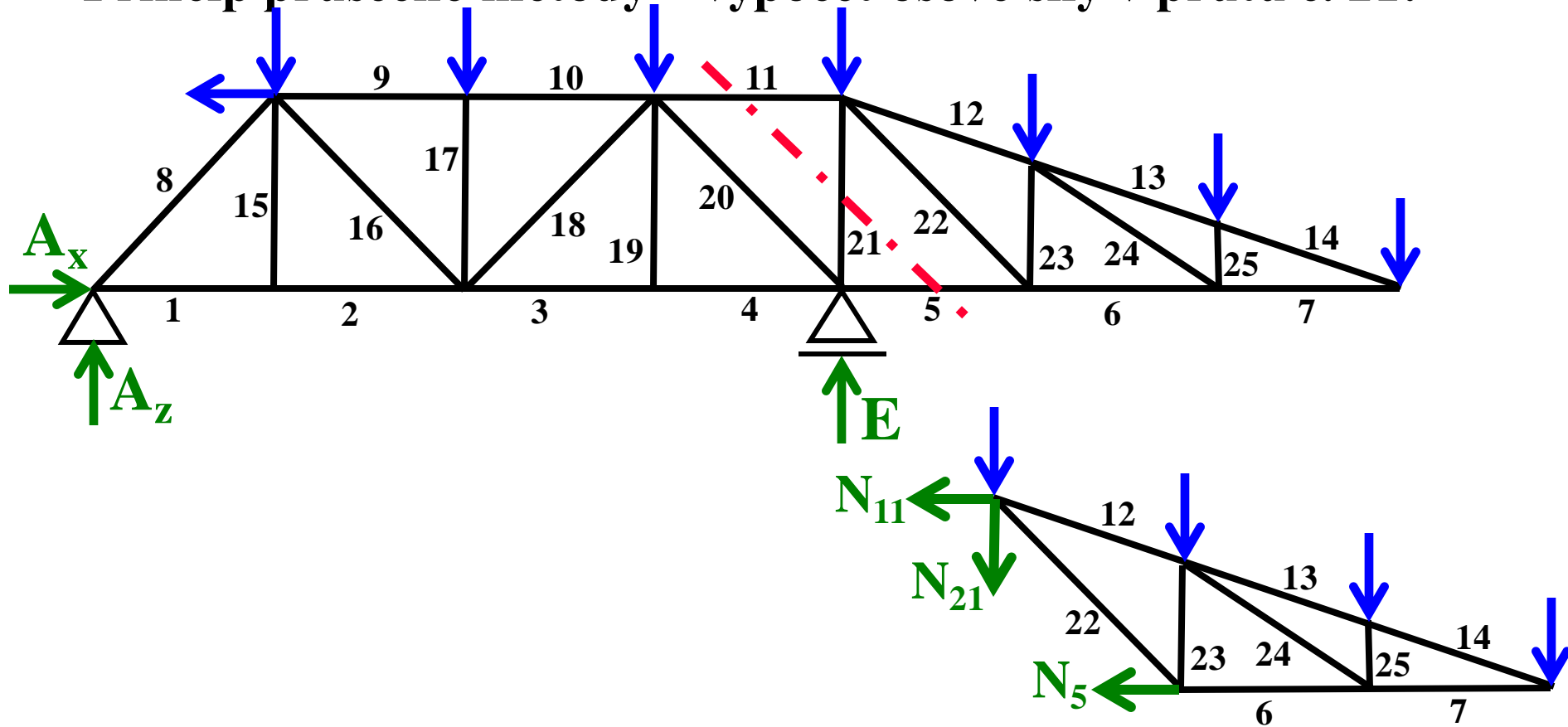
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 10:



- 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:

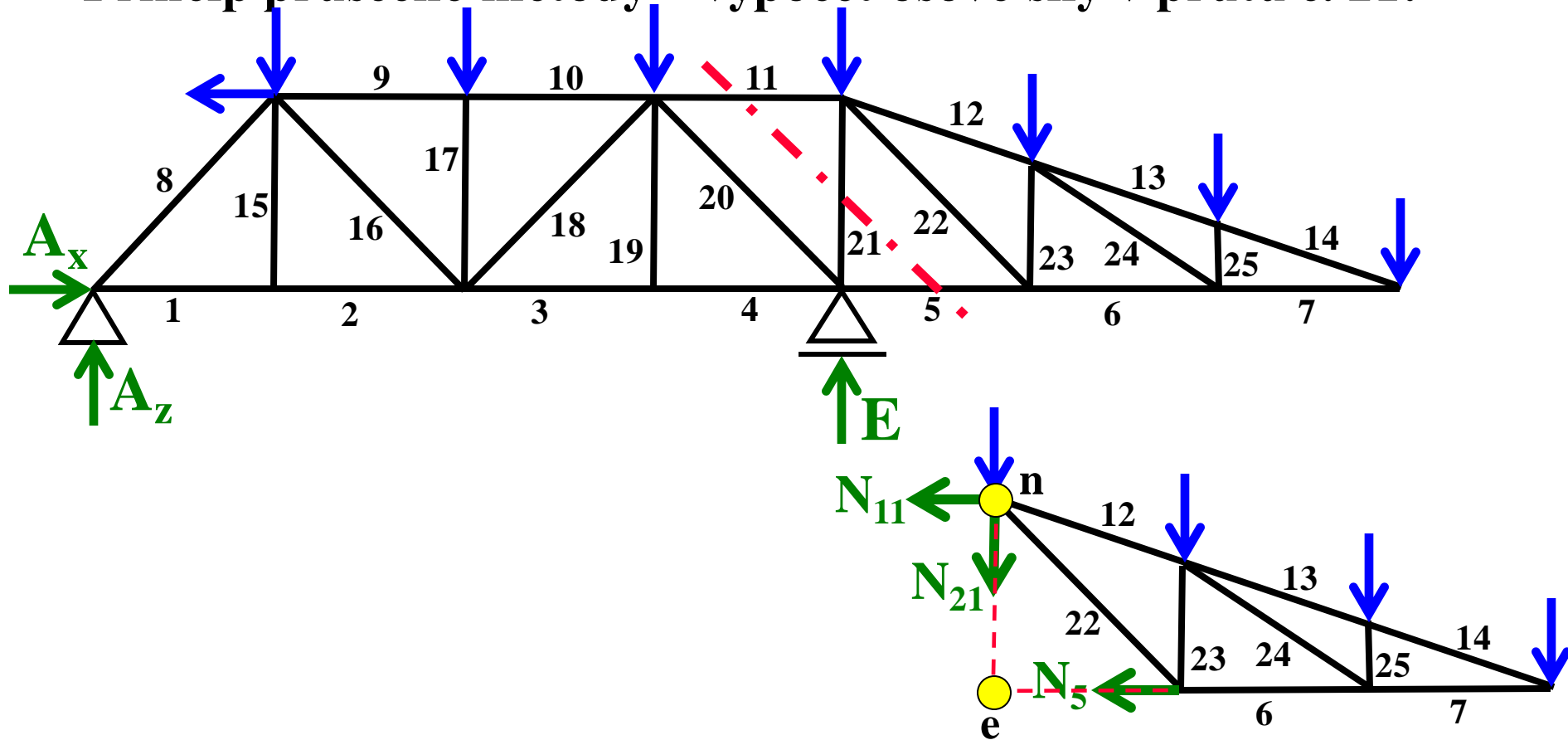
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 21:



- 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:

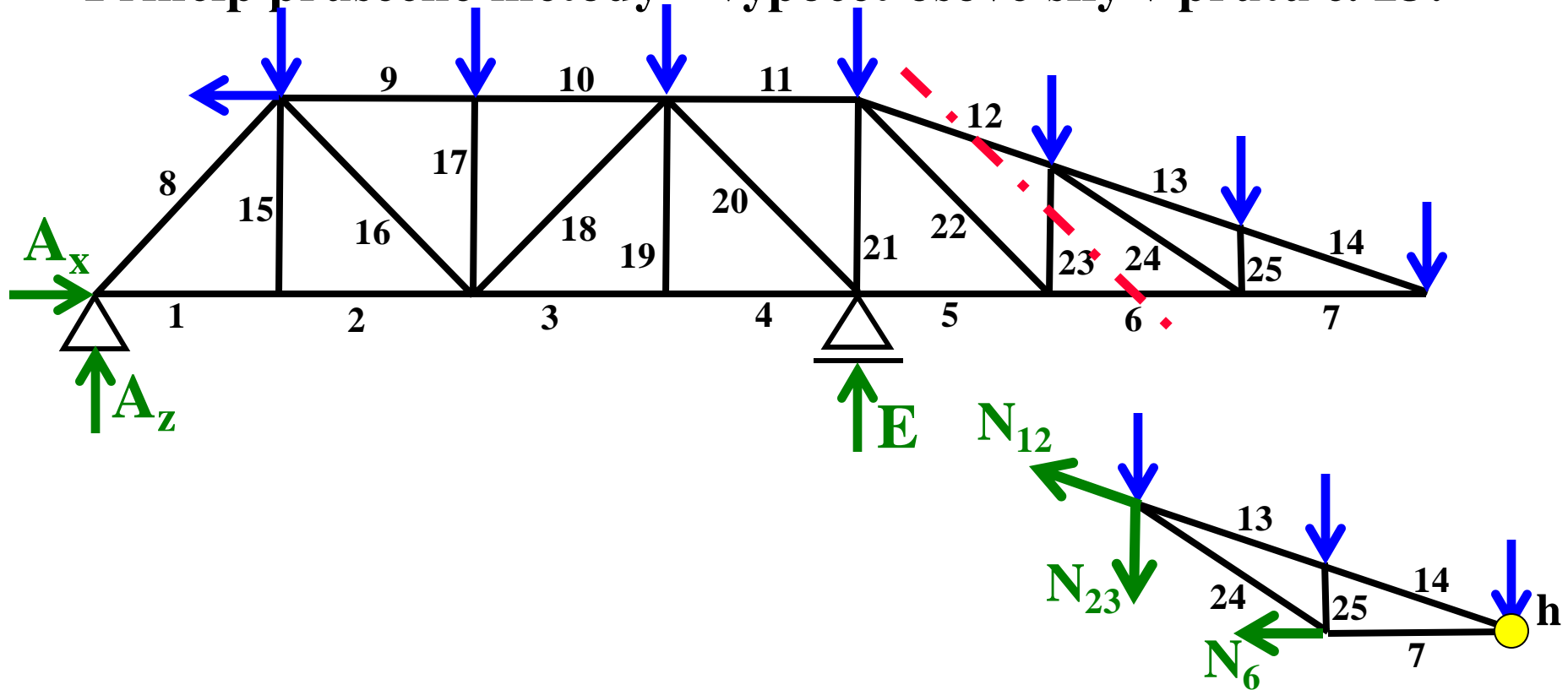
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 21:



- 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:

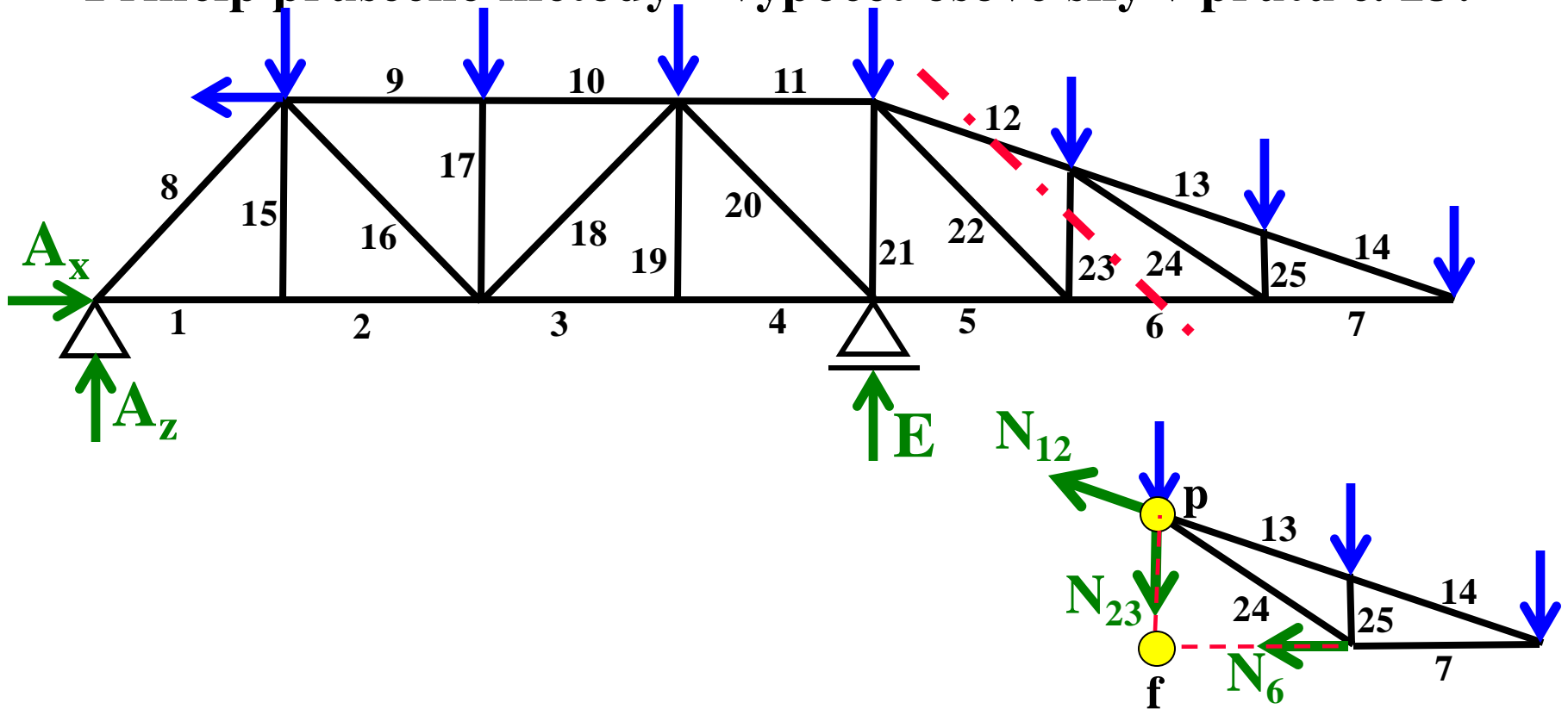
- Princip průsečné metody – výpočet osové síly v prutu č. 23:



- Pro výpočet osové 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