

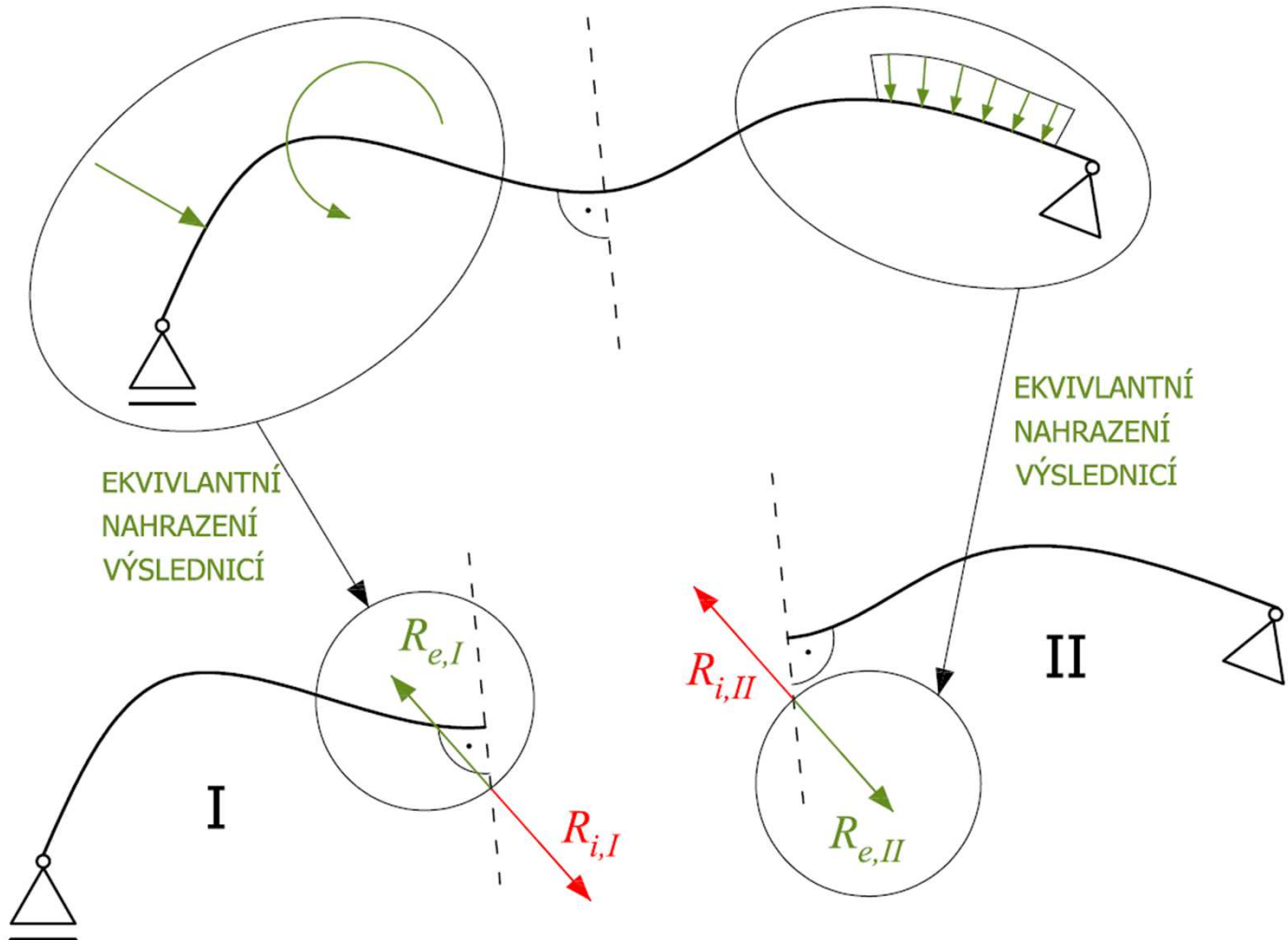


BDA015 Stavební mechanika 1

4. přednáška

- Vnitřní síly
- Diferenciální podmínky rovnováhy
- Průběhy vnitřních sil

doc. Ing. Hana Šimonová, Ph.D. (Hana.Simonova@vut.cz)



T FAST VÝSLEDNICE VNITŘNÍCH SIL

- nosník je v rovnováze → složky reakcí vnějších vazeb stanovíme ze statických podmínek rovnováhy
- libovolným bodem střednice nosníku vedeme rovinu kolmou ke střednici nosníku → rozdělení nosníku na část I a část II
- vzájemné účinky nahradíme výslednicí vnitřních sil

PODMÍNKY ROVNOVÁHY NA KAŽDÉ ČÁSTI

$$R_{i,I} + R_{e,I} = 0$$

$$R_{i,II} + R_{e,II} = 0$$

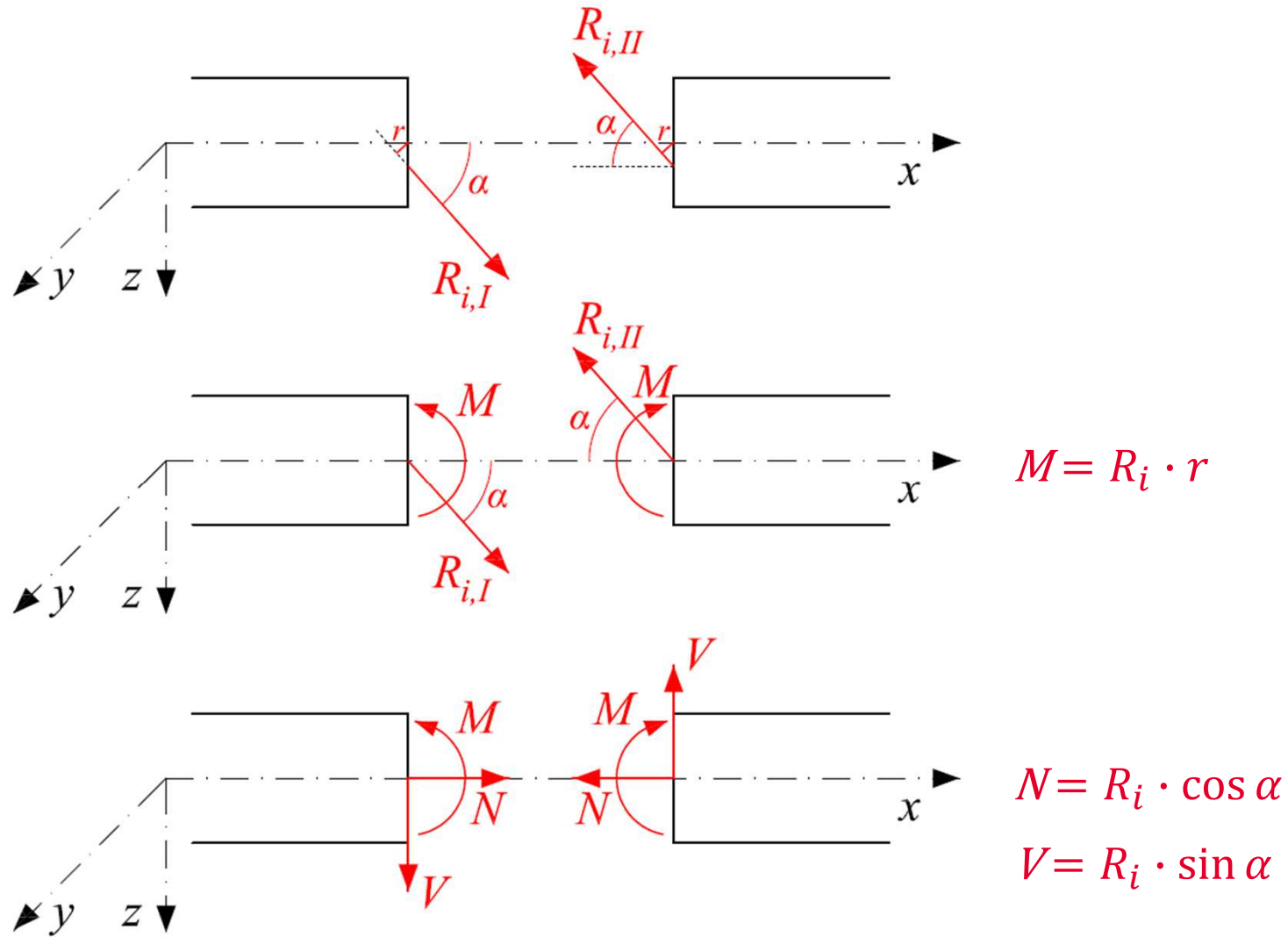
ZÁKON AKCE A REAKCE

$$R_{i,I} = -R_{i,II}$$

PODMÍNKY EKVIVALENCE ÚČINKŮ VÝSLEDNIC VNĚJŠÍCH A VNITŘNÍCH SIL

$$R_{i,I} = R_{e,II}$$

$$R_{i,II} = R_{e,I}$$



NORMÁLOVÁ SÍLA N

- algebraický součet průmětů všech vnějších sil, působících na levou nebo pravou část nosníku, do směru osy nosníku
- kladná normálová síla N vyvozuje tah a působí z průřezu

POSOUVAJÍCÍ SÍLA V

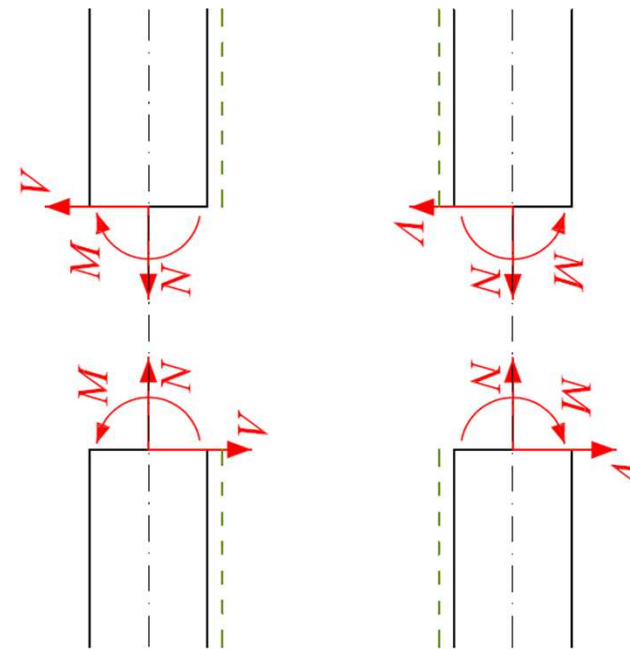
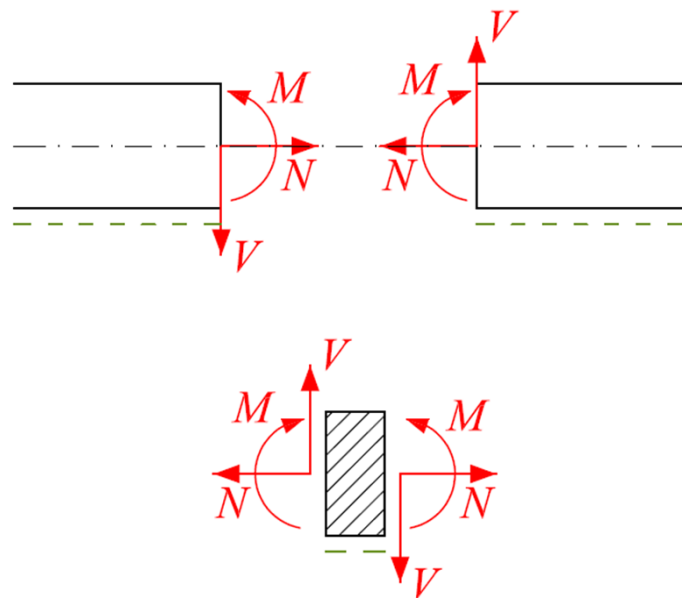
- algebraický součet průmětů všech vnějších sil, působících na levou nebo pravou část nosníku, do směru kolmého na osu nosníku
- kladná posouvající síla V vyvolává otáčení elementu nosníku po směru chodu hodinových ručiček

OHYBOVÝ MOMENT M

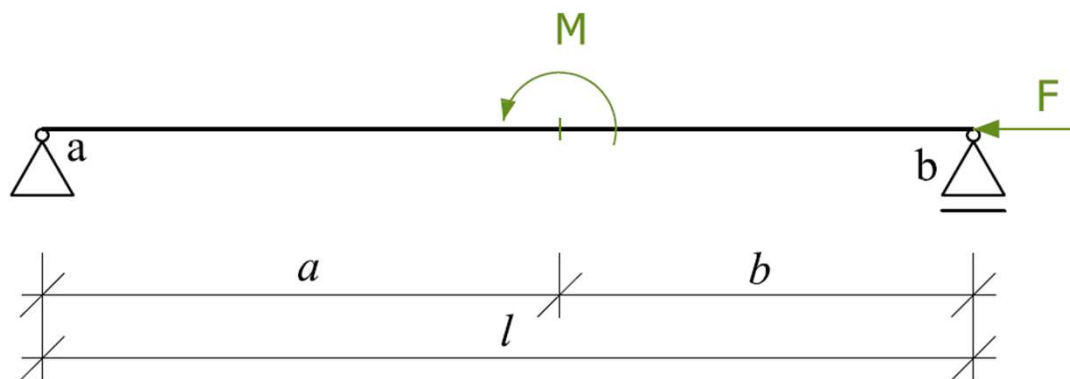
- algebraický součet statických momentů všech vnějších sil, působících na levou nebo pravou část nosníku, k těžišti průřezu
- kladný ohybový moment M vyvolá tah v dolních vláknech a tlak v horních vláknech

FAST DIAGRAMY VNITŘNÍCH SIL

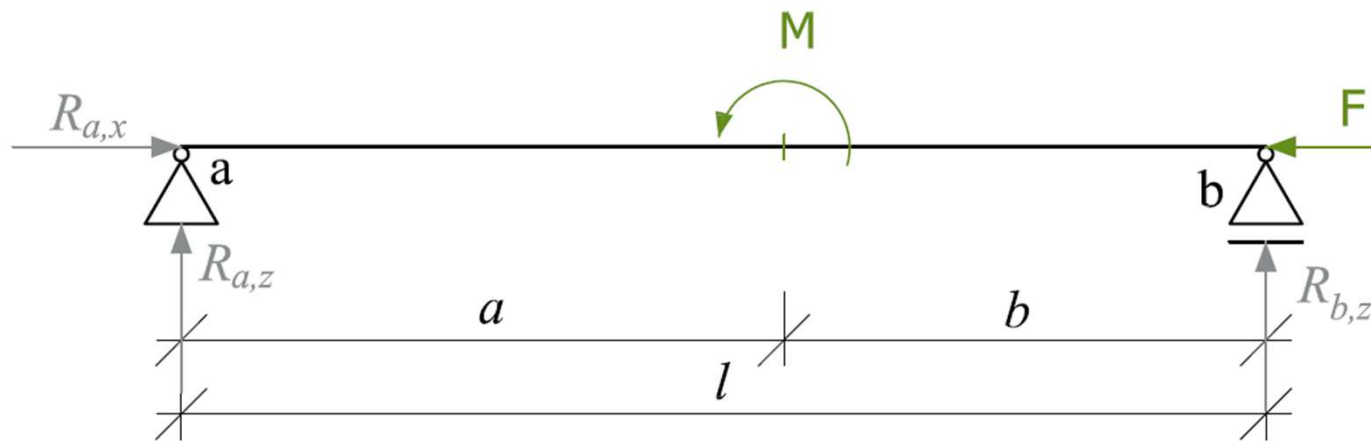
- N , V , M vynášíme v každém bodě střednice nosníku
- kladné N a V vynášíme nad a záporné pod základní stranu, která je totožná s osou nosníku
- kladné M vynášíme vždy na stranu tažených vláken!!!
(ke spodním vláknům)



NA ZADANÉM NOSNÍKU VYKRESLETE PRŮBĚHY VNITŘNÍCH SIL

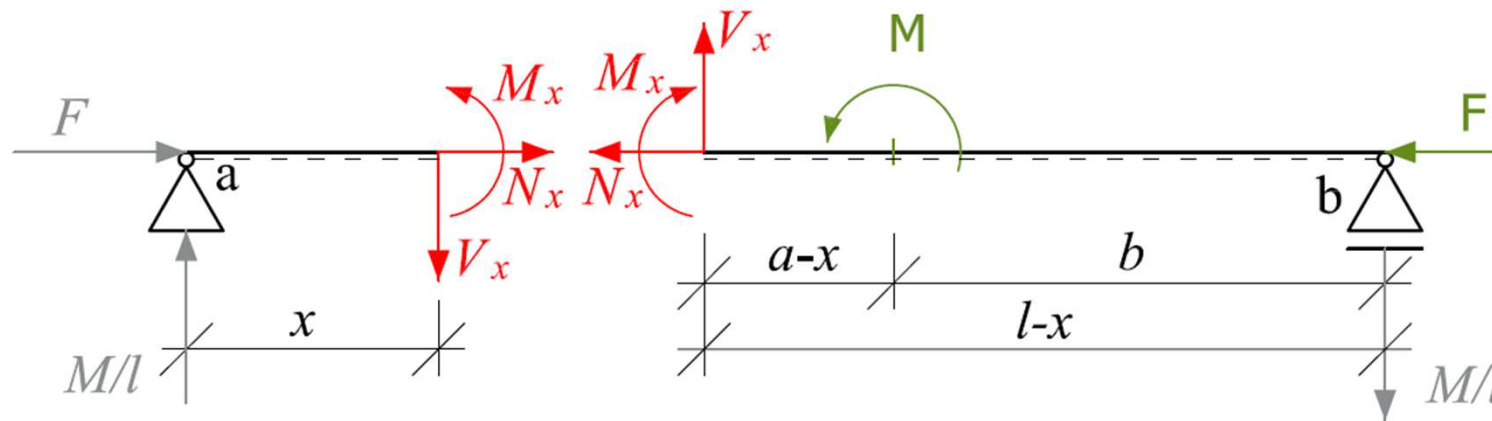


1) Výpočet reakcí



- $\sum F_{i,x} = 0 \rightarrow R_{a,x} = F \xrightarrow{\oplus}$
- $\sum M_{i,a} = 0; \quad M + R_{b,z} \cdot l = 0 \rightarrow R_{b,z} = -\frac{M}{l} \quad \oplus$
- $\sum M_{i,b} = 0; \quad M - R_{a,z} \cdot l = 0 \rightarrow R_{a,z} = \frac{M}{l}$

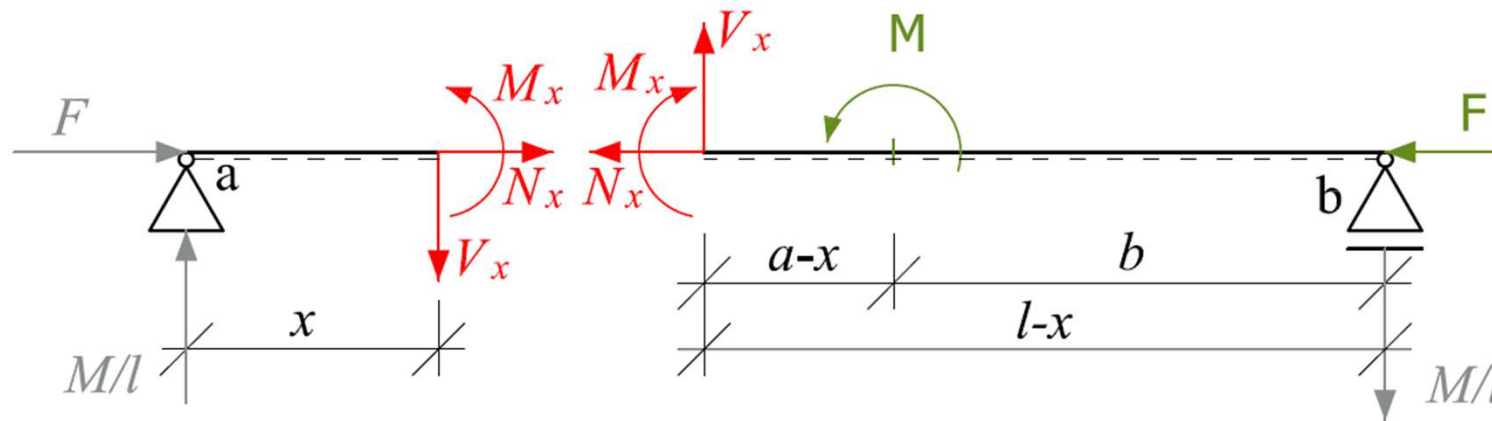
2) diagramy vnitřních sil $x < a$



2a) rovnice rovnováhy na levé části

- $\sum F_{i,x}^L = 0: F + N_x = 0 \rightarrow N_x = -F \quad \xrightarrow{\oplus}$
- $\sum F_{i,z}^L = 0: -M/l + V_x = 0 \rightarrow V_x = M/l \quad \downarrow \oplus$
- $\sum M_{i,x}^L = 0: -M/l \cdot x + M_x = 0 \rightarrow M_x = \frac{M \cdot x}{l} \quad \curvearrowright \oplus$

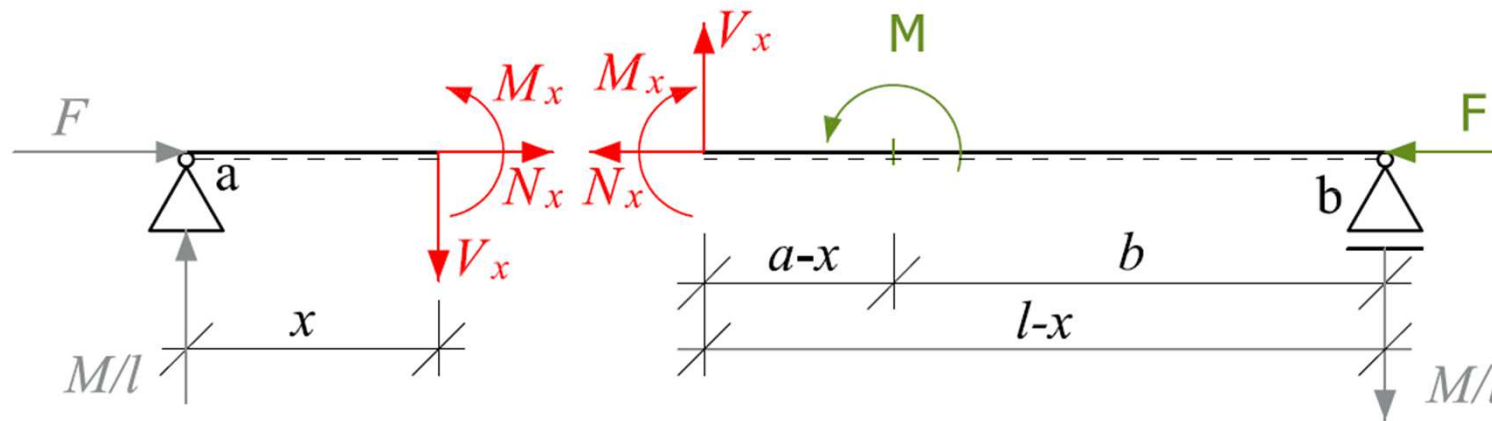
2) diagramy vnitřních sil $x < a$



2b) rovnice rovnováhy na pravé části

- $\sum F_{i,x}^P = 0: -N_x - F = 0 \rightarrow N_x = -F \xrightarrow{\oplus}$
 - $\sum F_{i,z}^P = 0: -V_x + M/l = 0 \rightarrow V_x = M/l \downarrow \oplus$
 - $\sum M_{i,x}^P = 0: -M_x + M - M/l \cdot (l - x) = 0 \curvearrowright \oplus$
- $$\rightarrow M_x = M - (M/l) \cdot l + \frac{M \cdot x}{l} = \frac{M \cdot x}{l}$$

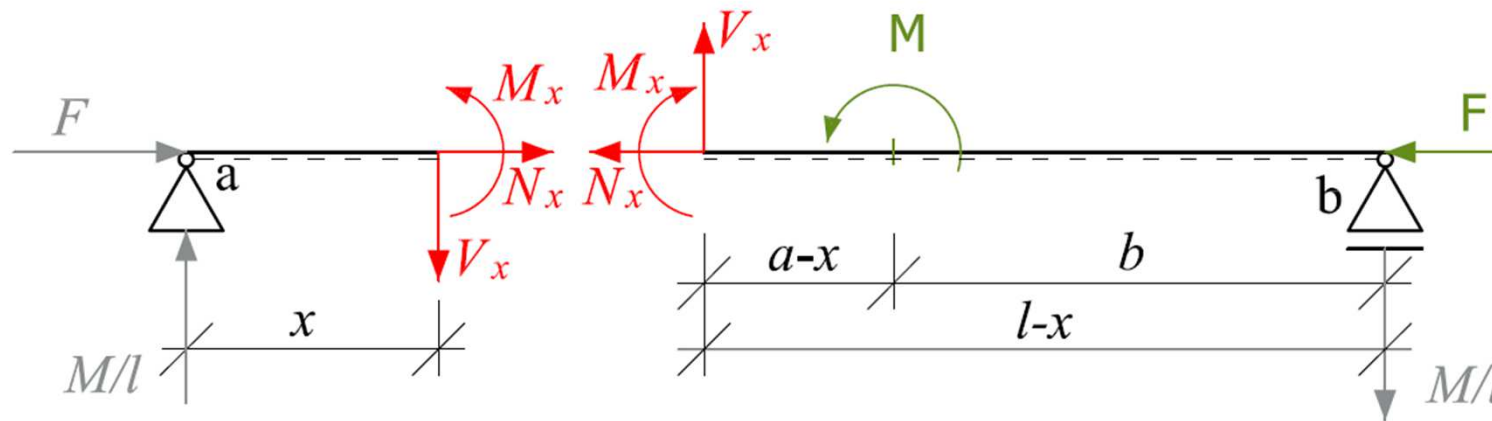
2) diagramy vnitřních sil $x < a$



2c) rovnice ekvivalence na levé části

- $N_x^L = \sum F_{x,e}^P \rightarrow N_x^L = -F \quad \xrightarrow{\oplus}$
- $V_x^L = \sum F_{z,e}^P \rightarrow V_x^L = M/l \quad \downarrow \oplus$
- $M_x^L = \sum M_e^P \rightarrow M_x^L = M - M/l \cdot (l - x) = \frac{M \cdot x}{l} \quad \curvearrowright \oplus$

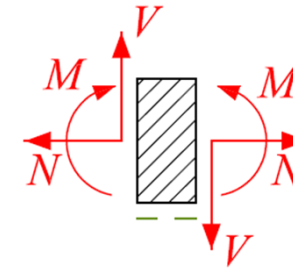
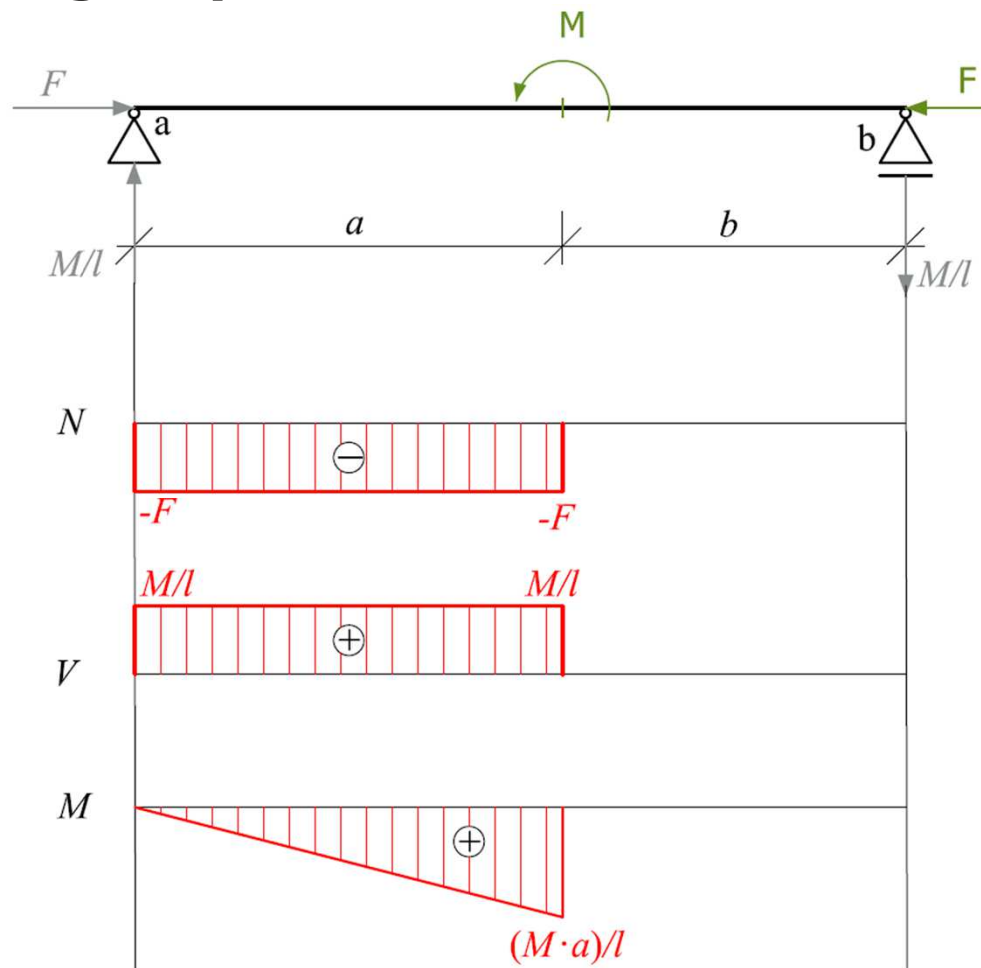
2) diagramy vnitřních sil $x < a$



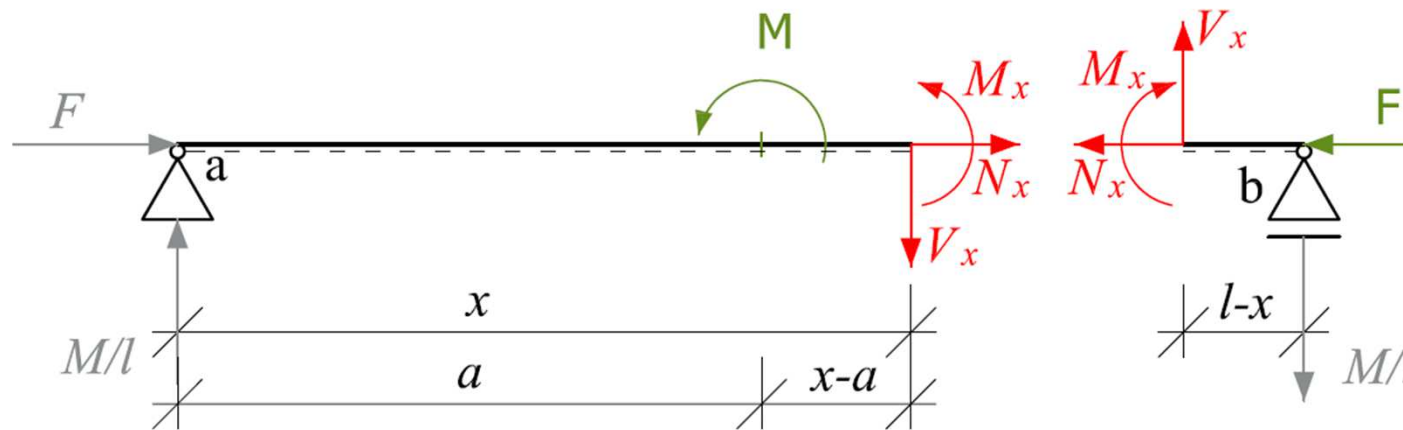
2d) rovnice ekvivalence na pravé části

- $N_x^P = \sum F_{x,e}^L \rightarrow -N_x^P = F \rightarrow N_x^P = -F \xrightarrow{\oplus}$
- $V_x^P = \sum F_{z,e}^L \rightarrow -V_x^P = -M/l \rightarrow V_x^P = M/l \downarrow \oplus$
- $M_x^P = \sum M_e^L \rightarrow -M_x^P = -M/l \cdot x \rightarrow M_x^P = \frac{M \cdot x}{l} \curvearrowright \oplus$

2) diagramy vnitřních sil $x < a$



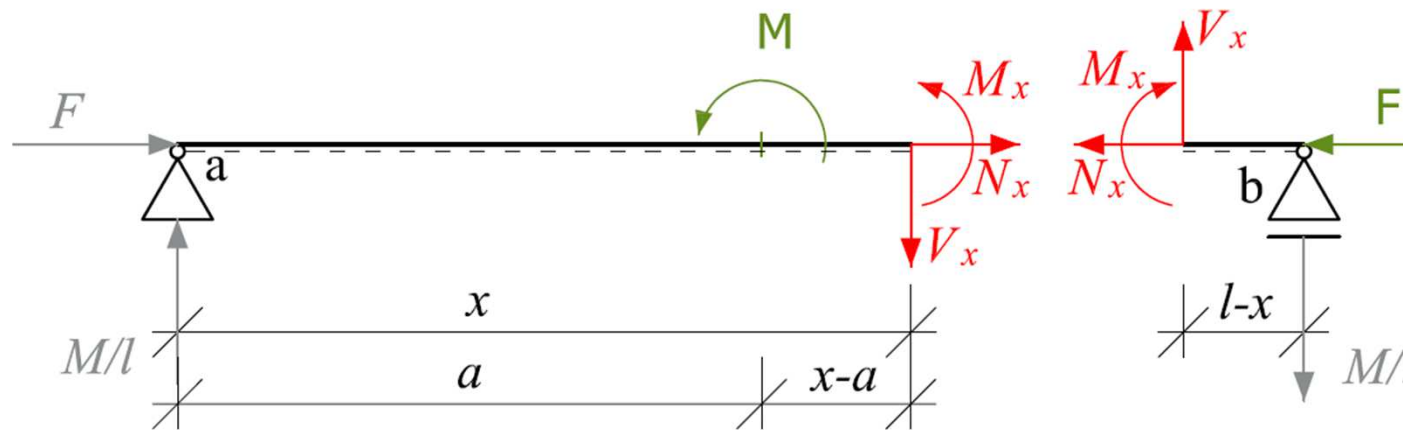
3) diagramy vnitřních sil $x > a$



3a) rovnice rovnováhy na levé části

- $\sum F_{i,x}^L = 0: F + N_x = 0 \rightarrow N_x = -F \quad \xrightarrow{\oplus}$
- $\sum F_{i,z}^L = 0: -M/l + V_x = 0 \rightarrow V_x = M/l \quad \downarrow \oplus$
- $\sum M_{i,x}^L = 0: -\frac{M}{l} \cdot x + M + M_x = 0 \rightarrow M_x = \frac{M \cdot x}{l} - M = \frac{M}{l}(x - l) \quad \curvearrowright \oplus$

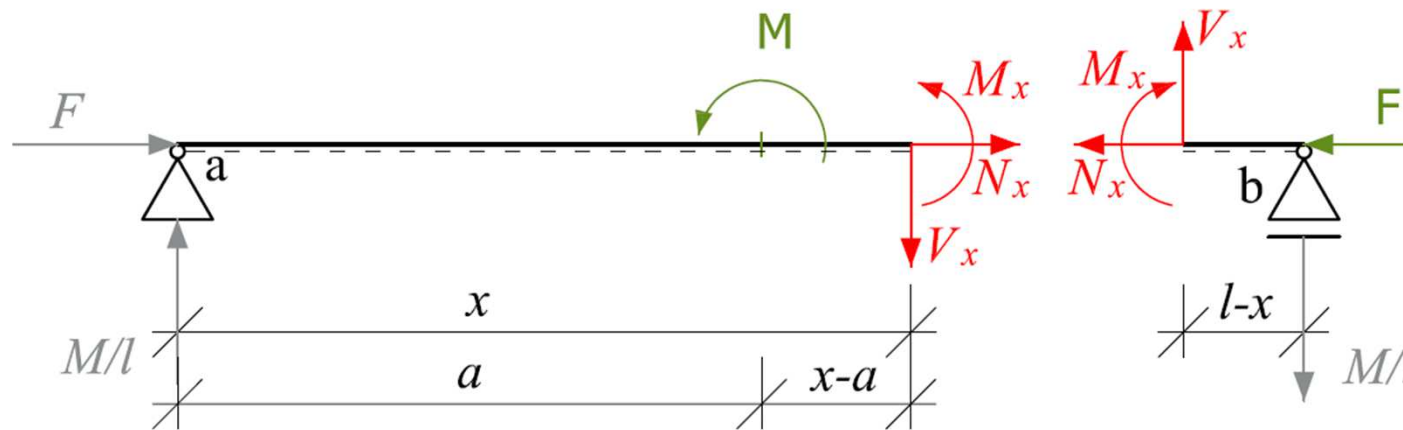
3) diagramy vnitřních sil $x > a$



3b) rovnice rovnováhy na pravé části

- $\sum F_{i,x}^P = 0: -N_x - F = 0 \rightarrow N_x = -F \xrightarrow{\oplus}$
- $\sum F_{i,z}^P = 0: -V_x + M/l = 0 \rightarrow V_x = M/l \downarrow \oplus$
- $\sum M_{i,x}^P = 0: -M_x - M/l \cdot (l - x) = 0 \rightarrow M_x = -\frac{M}{l}(l - x) = \frac{M \cdot x}{l} - M \curvearrowright \oplus$

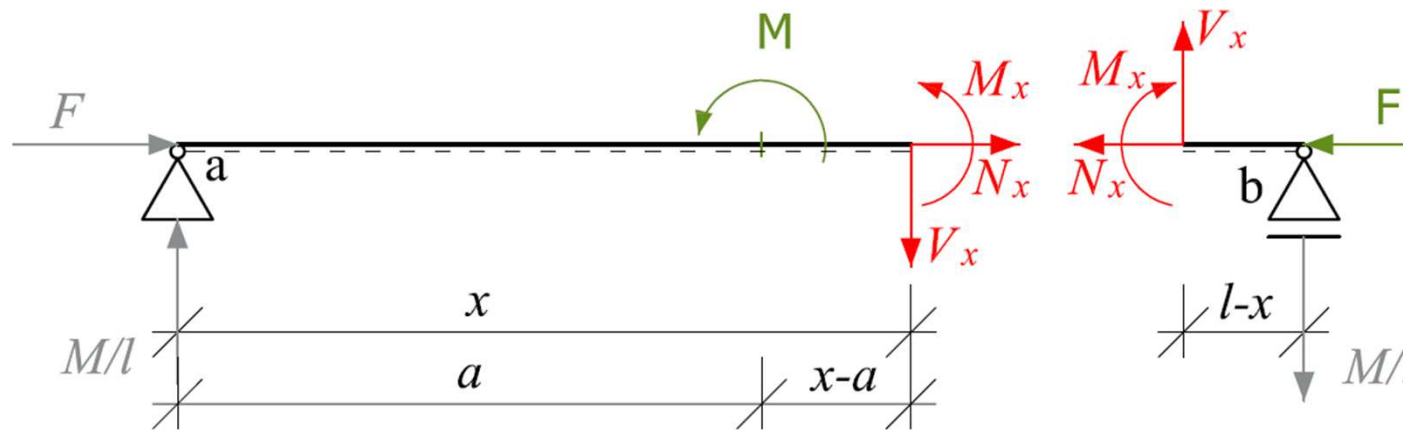
3) diagramy vnitřních sil $x > a$



3c) rovnice ekvivalence na levé části

- $N_x^L = \sum F_{x,e}^P \rightarrow N_x^L = -F \xrightarrow{\oplus}$
- $V_x^L = \sum F_{z,e}^P \rightarrow V_x^L = M/l \downarrow \oplus$
- $M_x^L = \sum M_e^P \rightarrow M_x^L = -M/l \cdot (l-x) = \frac{M \cdot x}{l} - M \curvearrowright \oplus$

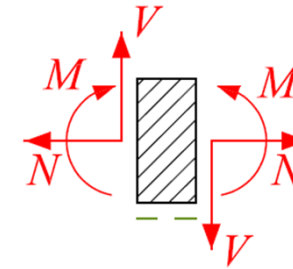
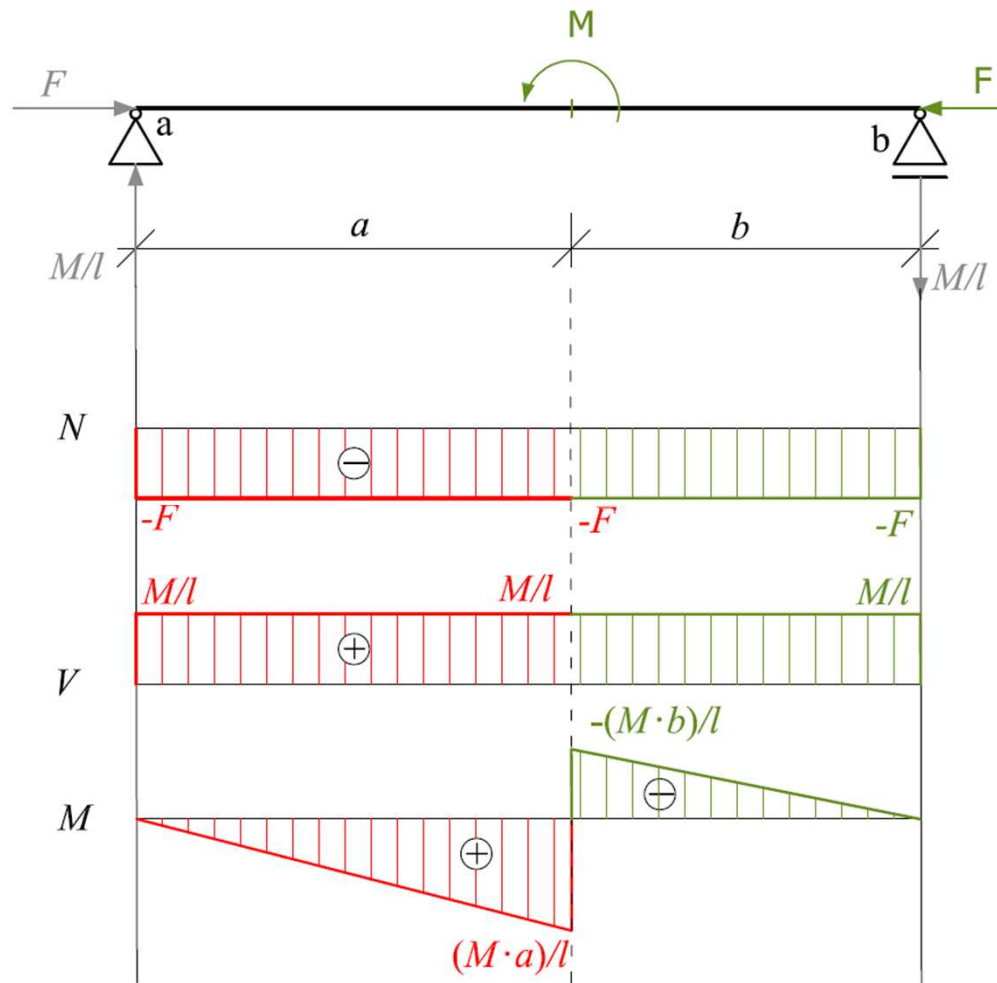
3) diagramy vnitřních sil $x > a$

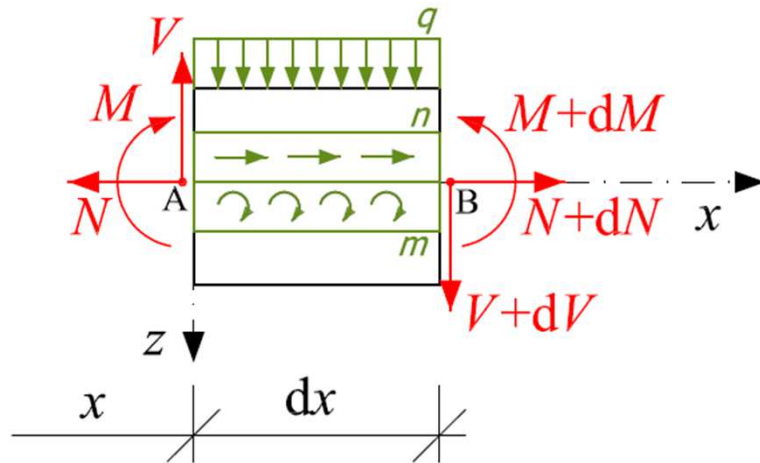


3d) rovnice ekvivalence na pravé části

- $N_x^P = \sum F_{x,e}^L \rightarrow -N_x^P = F \rightarrow N_x^P = -F \xrightarrow{\oplus}$
- $V_x^P = \sum F_{z,e}^L \rightarrow -V_x^P = -M/l \rightarrow V_x^P = M/l \downarrow \oplus$
- $M_x^P = \sum M_e^L \rightarrow -M_x^P = -\frac{M}{l} \cdot x + M \rightarrow M_x^P = \frac{M \cdot x}{l} - M \curvearrowright \oplus$

3) diagramy vnitřních sil $x > a$



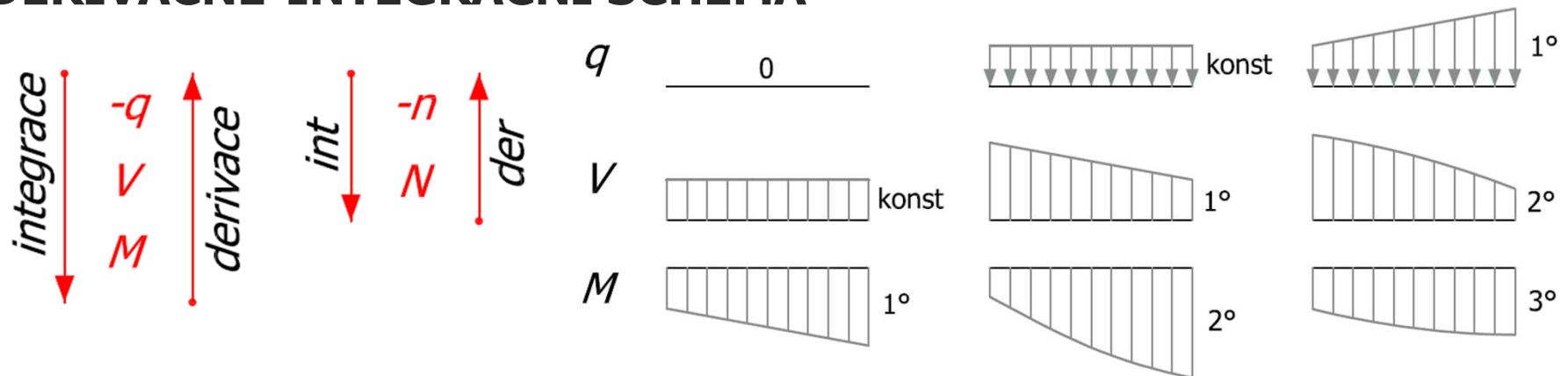


- $\sum F_{i,x} = 0 \rightarrow -N + (N + dN) + n \cdot dx = 0 \rightarrow \frac{dN}{dx} = -n \quad \xrightarrow{\oplus}$
- $\sum F_{i,z} = 0 \rightarrow -V + (V + dV) + q \cdot dx = 0 \rightarrow \frac{dV}{dx} = -q \quad \downarrow \oplus$
- $\sum M_{i,B} = 0 \rightarrow -M + (M + dM) - V \cdot dx + q \cdot dx \cdot \frac{dx}{2} - m \cdot dx = 0 \quad \curvearrowright \oplus$
 $\rightarrow \frac{dM}{dx} = V + m; \text{ pokud } m = 0 \rightarrow \frac{dM}{dx} = V \text{ „Schwedlerova věta“}$

integrací diferenciálních podmínek rovnováhy lze získat složky výslednice vnitřních sil v průřezu x

- $\frac{dN}{dx} = -n$ $N = -\int n dx + C_1$
- $\frac{dV}{dx} = -q$ $V = -\int q dx + C_2$
- $\frac{dM}{dx} = V$ $M = \int V dx + C_3$; pokud $m = 0$

DERIVAČNĚ-INTEGRAČNÍ SCHÉMA



PRVNÍ DERIVACE FUNKCE PODLE PROMĚNNÉ JE ROVNA 0 → EXTRÉM FUNKCE

- $\max f(x) \leftrightarrow \frac{df(x)}{dx} = 0; \frac{d^2f(x)}{d^2x} < 0 \rightarrow$ funkce je konkávní
- $\min f(x) \leftrightarrow \frac{df(x)}{dx} = 0; \frac{d^2f(x)}{d^2x} > 0 \rightarrow$ funkce je konvexní

EXTRÉMY SLOŽEK VÝSLEDNICE VNITŘNÍCH SIL

- max, min $N \rightarrow$ tam, kde $n = 0$
- max, min $V \rightarrow$ tam, kde $q = 0$
- max, min $M \rightarrow$ tam, kde $V = 0$ nebo když mění znaménko

