


Zodpovědný projektant		Vypracoval		Vedoucí projektant		<div><b>STATICA Plzeň s.r.o.</b> statika konstrukcí V Obilí 1180/12 326 00, Plzeň tel.: 377 462 256    mob.: 777 220 129 e-mail: statica@statica.cz</div>					
Ing. David Chmelík		Ing. Michaela Chmelíková		Ing. Michaela Chmelíková							
Obec:    Horšovský Týn		Kraj:    Plzeňský									
Investor: ZŠ a OŠ Horšovský Týn, Nádražní 89, 346 01, Horšovský Týn											
Akce:		<b>REKONSTRUKCE KROVU A STŘEŠNÍHO PLÁŠTĚ BUDOVA ŠKOLY č.p. 64</b>				Formát		52 x A4		Výtisk číslo	
Část:						Datum		02/2015			
						Účel		DPS			
						Č. zak.		2015/105			
						Měřítko		—			
Obsah:		<b>STATICKÝ VÝPOČET</b>				Č. přílohy		D.1.2.03			

## OBSAH

Rozbor zatížení.....	3
Běžná vazba krovu.....	12
Krokev (kontrola).....	19
Nárožní krokev.....	22
Vaznice.....	26
Sloup krovu.....	29
Vazný trám 1.1, 1.3, 1.4.....	31
Vazný trám 1.2.....	34
Vazný trám 2.....	40
Vazný trám 3.....	43
Vazný trám 4.....	46
„Věž“ – nárožní krokev.....	49

## STATICKÝ VÝPOČET

### ROZBOR ZATÍŽENÍ

#### STÁLÁ ZATÍŽENÍ

stálé zatížení krokví	objem. hmotnost [kN/m³]	tloušťka [mm]	šířka [mm]	rozteč [mm]	plošná hmotnost [kN/m²]
tašková krytina (pálená)					0,550
lať 50x35mm	6	35	50	600	0,018
kontralatě 35x50mm	6	50	35	600	0,018
tepelná izolace	0,15	330			0,050
krokev 120x145	6	145	120	1000	0,104
sádrokarton	15	40			0,600
rezerva / zaokrouhlení					0,025
Celkem včetně tíhy krokví					1,364
Celkem bez tíhy krokví					1,260

stálé zatížení kleštin	objem. hmotnost [kN/m³]	tloušťka [mm]	šířka [mm]	rozteč [mm]	plošná hmotnost [kN/m²]
tepelná izolace	0,15	330			0,050
kleština 2x75/175	6	150	175	1000	0,158
sádrokarton	15	40			0,600
rezerva / zaokrouhlení					0,025
Celkem včetně tíhy kleštin					0,832
Celkem bez tíhy kleštin					0,675

stálé vazného trámu 1.2 podlahou	objem. hmotnost [kN/m³]	tloušťka [mm]	šířka [mm]	rozteč [mm]	plošná hmotnost [kN/m²]
čistá podlaha	12	5			0,06
záklop	6	20,0			0,120
podlahový nosník (odhad)	6	80	160	600	0,128
tepelná izolace	0,15	330			0,050
Celkem					0,358

součinitel zatížení ...  $\gamma_G = 1.35$

redukční součinitel ...  $\zeta = 0.85$

## PROMĚNNÁ ZATÍŽENÍ

zatížení sněhem			plošné zat. [kN/m <sup>2</sup> ]
zatížení sněhem - I. sněhová oblast		0,7	
tvarový součinitel	$\alpha = 30^\circ$	0,80	
součinitel expozice		1	
součinitel tepla		1	0,560
Celkem			<b>0,560</b>

součinitel zatížení ...  $\gamma_Q = 1.5$   
 součinitel kombinace ...  $\psi_{0s} = 0.5$   
 součinitel časté hodnoty ...  $\psi_{1s} = 0.2$   
 součinitel kvazistálé hodnoty ...  $\psi_{2s} = 0$

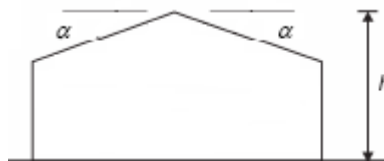
nahodilé zatížení učebny		plošné zat. [kN/m <sup>2</sup> ]
kategorie plochy C1 - plochy ve školách		1,5
Celkem		<b>1,5</b>

součinitel zatížení ...  $\gamma_Q = 1.5$   
 součinitel kombinace ...  $\psi_0 = 0.7$   
 součinitel časté hodnoty ...  $\psi_1 = 0.7$   
 součinitel kvazistálé hodnoty ...  $\psi_2 = 0.6$

Vzhledem k prostorovým omezením místnosti  
je nahodilé zatížení sníženo z 2kN/m<sup>2</sup> na 1,5kN/m<sup>2</sup>.

## Zatížení větrem

výška budovy ...  $h = 15\text{m}$   
 referenční výška ...  $z_e = h$   
 sklon střechy ...  $\alpha = 30^\circ$



### vstupní údaje

větrová oblast ...  $VO = 2$   
 výchozí základní  
 rychlost větru ...  $v_{b,0} = 25 \cdot \text{m} \cdot \text{s}^{-1}$   
 součinitel ročního období ...  $c_{\text{season}} = 1$   
 součinitel směru větru ...  $c_{\text{dir}} = 1$

---

základní rychlost větru ...  $v_b = c_{\text{dir}} \cdot c_{\text{season}} \cdot v_{b,0}$

kategorie terénu ...  $\text{teren} = 3$   
 délka drsnosti ...  $z_0 = 0.3\text{m}$   
 minimální výška ...  $z_{\text{min}} = 5\text{m}$   
 součinitel terénu ...  $k_r = 0.19 \cdot [z_0 / (0.05\text{m})]^{0.07}$   
 součinitel drsnosti ...  $c_r = \begin{cases} (k_r \cdot \ln(z_e / z_0)) & \text{if } z_e \geq z_{\text{min}} \\ (k_r \cdot \ln(z_{\text{min}} / z_0)) & \text{otherwise} \end{cases}$   
 součinitel orografie ...  $c_o = 1$

---

střední rychlost větru ...  $v_m = c_r \cdot c_o \cdot v_b$

základní dynamický  
 tlak větru ...  $q_b = \frac{1}{2} \cdot 1.25 \cdot \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \cdot v_m^2$   
 součinitel turbulence ...  $k_l = 1$   
 intenzita turbulence ...  $I_v = \begin{cases} \frac{k_l}{c_o \cdot \ln(z_e / z_0)} & \text{if } z_e \geq z_{\text{min}} \\ \frac{k_l}{c_o \cdot \ln(z_{\text{min}} / z_0)} & \text{otherwise} \end{cases}$   
 součinitel expozice ...  $c_e = 1 + 7 \cdot I_v$

---

maximální dynamický tlak ...  $q_p = c_e \cdot q_b$

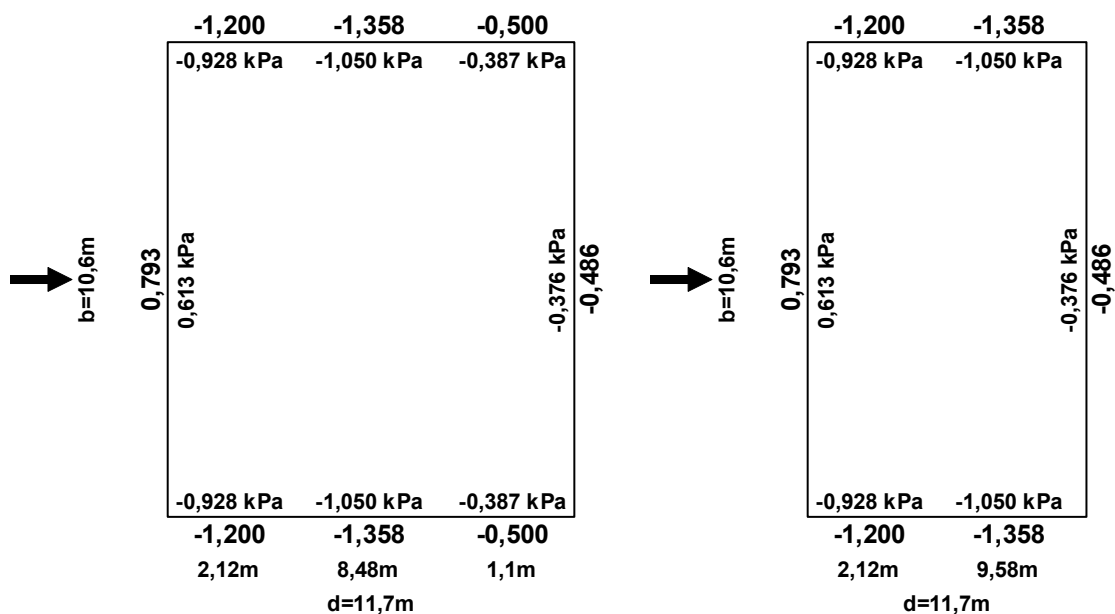
### výpočet tlaků na povrchy

#### 1. vítr kolmo na hřeben budovy $\Theta = 0^\circ$

šířka objektu ...  $b = 10.6\text{m}$   
 délka objektu ...  $d = 11.7\text{m}$   
 výška objektu ...  $h = 15\text{m}$   
 $e = \min(b, 2 \cdot h)$

### schema rozložení tlaků na stěny

výsledné hodnoty tvarových součinitelů ...  
 $c_{pe.A} = -1.2$     $c_{pe.B} = -1.358$     $c_{pe.C} = -0.5$     $c_{pe.D} = 0.793$     $c_{pe.E} = -0.486$



### schema rozložení tlaků na střeše - minimální hodnoty

minimální hodnoty  
tvarových součinitelů ...  
(střecha sklon min 5°)

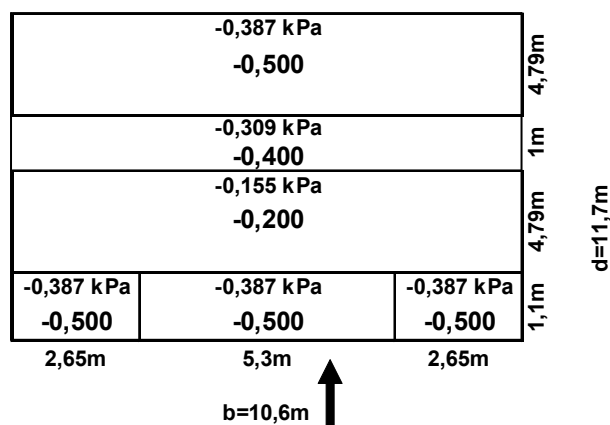
$$C_{pe.F} = C_{pe.F.min}$$

$$C_{pe.G} = C_{pe.G.min}$$

$$C_{pe.H} = C_{pe.H.min}$$

$$C_{pe.I} = C_{pe.I.min}$$

$$C_{pe.J} = C_{pe.J.min}$$



### schema rozložení tlaků na střeše - maximální hodnoty

maximální hodnoty  
tvarových součinitelů ...  
(střecha sklon min 5°)

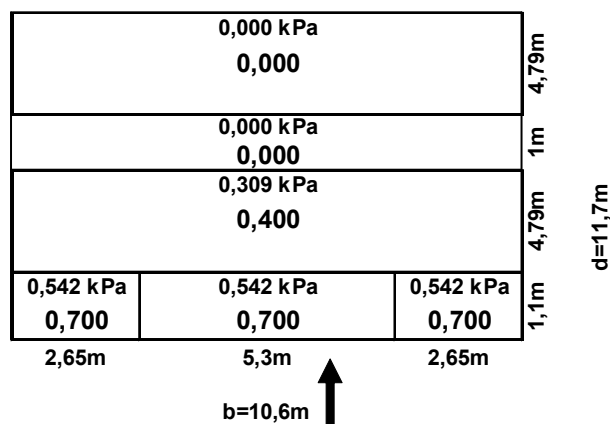
$$C_{pe.F} = C_{pe.F.max}$$

$$C_{pe.G} = C_{pe.G.max}$$

$$C_{pe.H} = C_{pe.H.max}$$

$$C_{pe.I} = C_{pe.I.max}$$

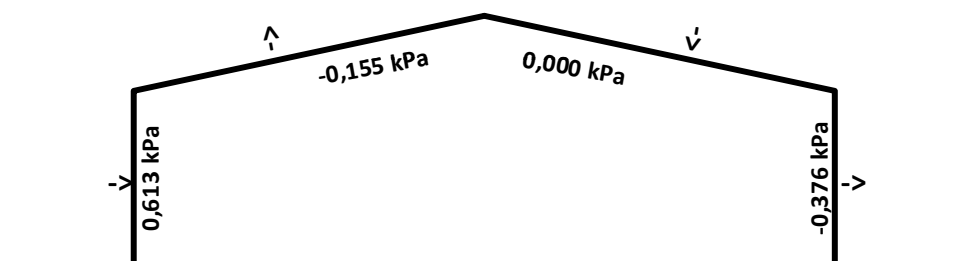
$$C_{pe.J} = C_{pe.J.max}$$



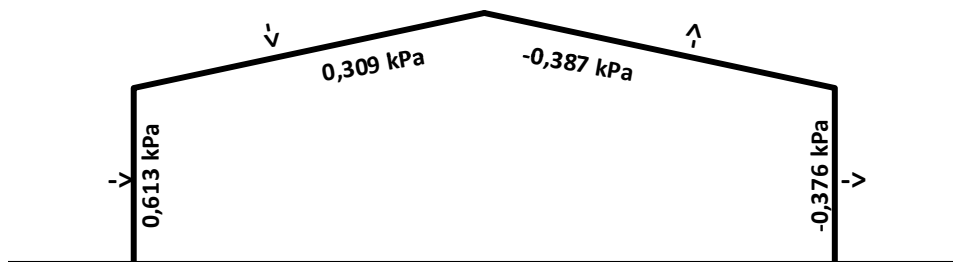
Kombinace min-min



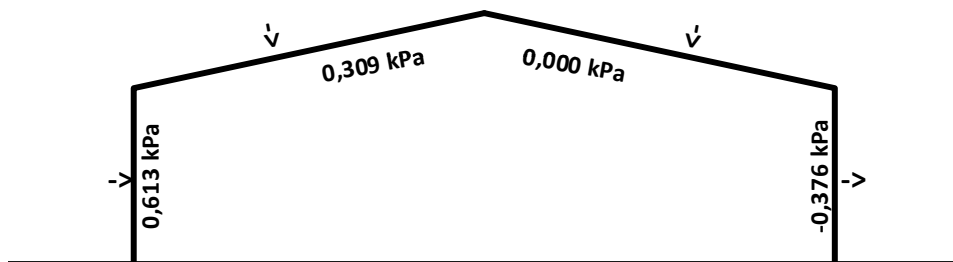
Kombinace min-max



Kombinace max-min



Kombinace max-max





## 2. vítr podélně s hřebenem ( $\Theta = 90^\circ$ )

výška budovy ...  $h = 15 \text{ m}$

délka objektu ...  $d = 10.6 \text{ m}$

šířka objektu ...  $b = 11.7 \text{ m}$

$$e = \min(b, 2 \cdot h)$$

výsledné hodnoty  
tvarových součinitelů ...  
(stěny)

$$c_{pe,A} = -1.2$$

$$c_{pe,B} = -1.338$$

$$c_{pe,C} = -0.5$$

$$c_{pe,D} = 0.79$$

$$c_{pe,E} = -0.479$$

výsledné hodnoty  
tvarových součinitelů ...  
(střecha sklon min  $5^\circ$ )

$$c_{pe,F} = -1.1$$

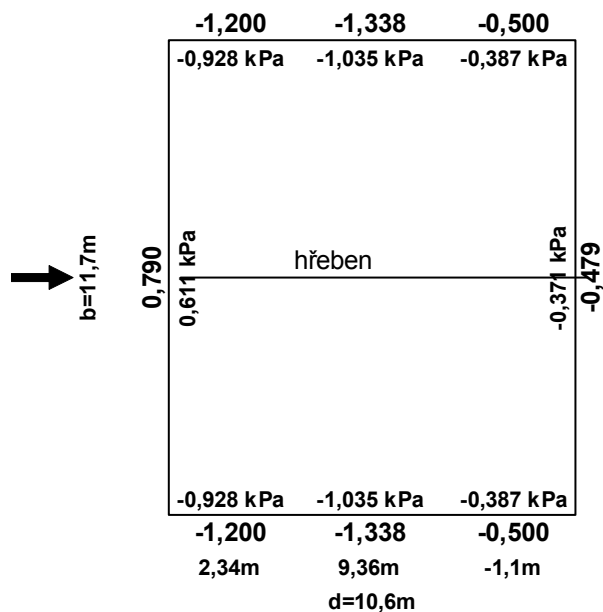
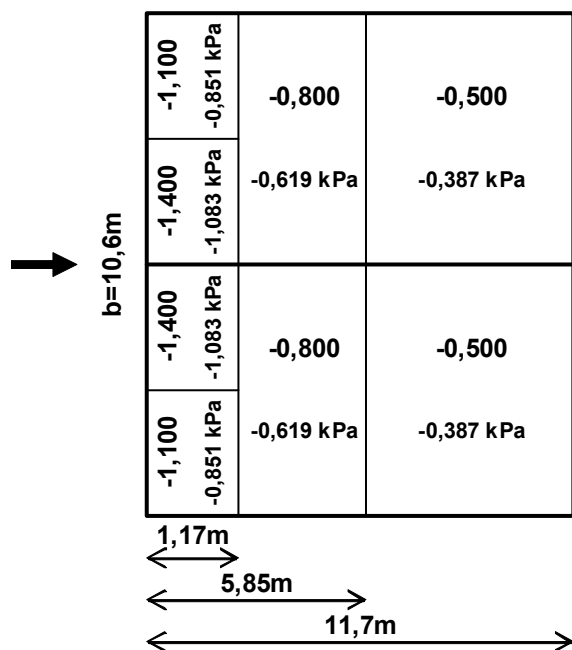
$$c_{pe,G} = -1.4$$

$$c_{pe,H} = -0.8$$

$$c_{pe,I} = -0.5$$

schema rozložení tlaků na střechu

schema rozložení tlaků na stěny



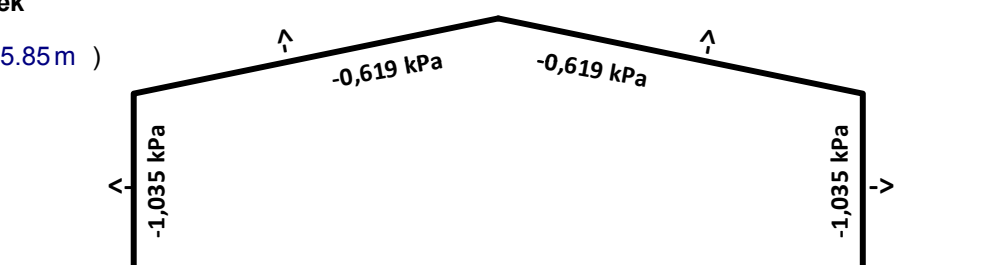
### Příčná vazba u štítu

(rozsah  $0 \rightarrow \frac{e}{10} = 1.17 \text{ m}$  )



### Příčná vazba - zvýšený účinek

(rozsah  $\frac{e}{10} = 1.17 \text{ m} \rightarrow \frac{e}{2} = 5.85 \text{ m}$  )



### Příčná vazba - běžný účinek

(rozsah  $\frac{e}{2} = 5.85 \text{ m} \rightarrow b = 11.7 \text{ m}$  )



## PRAVIDLA PRO KOMBINACE ZATÍŽENÍ

### pro mezní stavy únosnosti

návrhová kombinace ... 
$$\sum_{j \geq 1} (\gamma_{G_j} \cdot G_{k_j}) + \gamma_{Q_1} \cdot \psi_{0,1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\gamma_{Q_i} \cdot \psi_{0,i} \cdot Q_{k_i})$$

$$\sum_{j \geq 1} (\xi \cdot \gamma_{G_j} \cdot G_{k_j}) + \gamma_{Q_1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\gamma_{Q_i} \cdot \psi_{0,i} \cdot Q_{k_i})$$

Rozhoduje maximální účinek.

mimořádná kombinace ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + A_d + \psi_{1,1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{2,i} \cdot Q_{k_i})$$

### pro únavu

základní kombinace ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + \psi_{1,1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{2,i} \cdot Q_{k_i})$$

základní kombinace plus  
cyklické zatížení ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + \psi_{1,1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{2,i} \cdot Q_{k_i}) + Q_{fat}$$

### pro mezní stavy použitelnosti

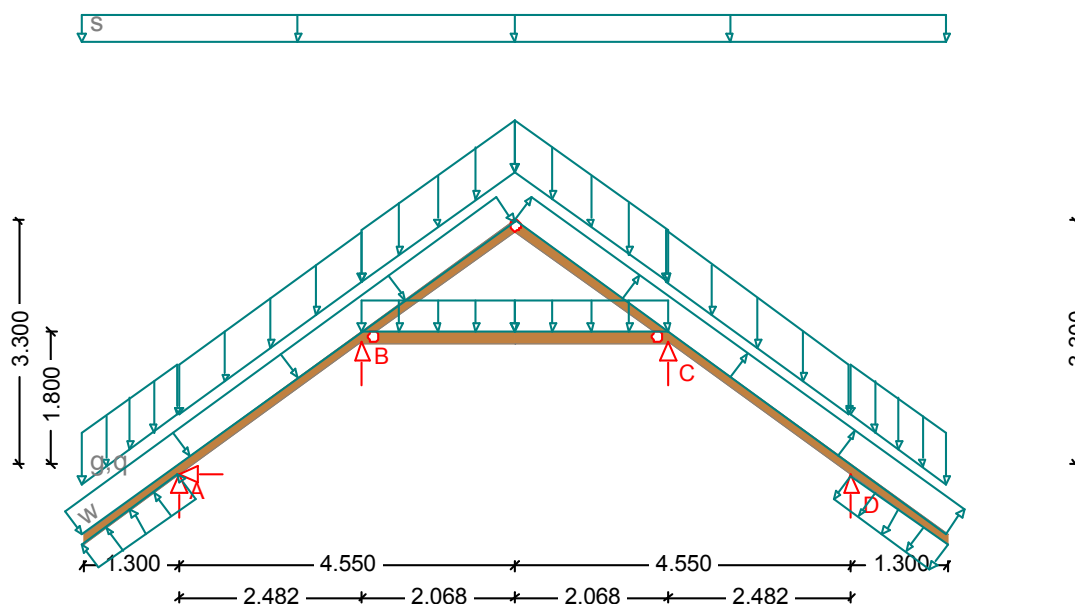
charakteristická komb. ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{0,i} \cdot Q_{k_i})$$
 - okamžitá deformace  $u_{inst}$

častá kombinace ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + \psi_{1,1} \cdot Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{2,i} \cdot Q_{k_i})$$

kvazistálá kombinace ... 
$$\sum_{j \geq 1} G_{k_j} + \sum_{i \geq 1} (\psi_{2,i} \cdot Q_{k_i})$$
 - konečná deformace  $u_{fin}$

průhyb jen od nahodilého  
zatížení ... 
$$Q_{k_1} + \sum_{i > 1} (\psi_{0,i} \cdot Q_{k_i})$$

## Běžná vazba krovu



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: H

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_M = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Součinitele:	gam.sup	gam.inf	psi.0	psi.1	psi.2
Stálé	1.35	1.00	1.00	1.00	1.00
Proměň.zat.	1.50	0.00	0.70	0.20	0.00
Sníh	1.50	0.00	0.50	0.20	0.00
Vítr	1.50	0.00	0.60	0.20	0.00

Krokev vlevo b/h = 12 / 15 cm      Krokev vpravo b/h = 12 / 15 cm  
Krokorec vlev.b/h = 12 / 15 cm      Krokorec vprav.b/h = 12 / 15 cm  
Hambálek b/h = 8 / 18 cm      dvojdílný  
Rozteč krokví a = 100.0 cm      Sklon střechy le/pr= 36.0 / 36.0 °  
Hloubka zářezu t = 3.0 cm

## Zatížení

Stálé zat. lk g1 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 1.30 m)  
Stálé zat. ld g2 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 2.48 m)  
Stálé zat. lh g3 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 2.07 m)  
Stálé zat. rh g4 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 2.07 m)  
Stálé zat. rd g5 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 2.48 m)  
Stálé zat. rk g6 = 1.36 kN/m2 Ast (x = 0.00 až 1.30 m)  
Stálé zat. Kl g7 = 0.83 kN/m2 (x = 0.00 až 2.07 m)  
Stálé zat. Kr g8 = 0.83 kN/m2 (x = 0.00 až 2.07 m)  
Zat.sněhem s = 0.45 kN/m2 Aštít(sk = 0.70 kN/m2) < 1000 m.n.m.  
Tlak vzduť větru q = 0.78 kN/m2 Astřechy  
Tlak větru FG0 wd = 0.55 kN/m2 Astře(x = 0.00 až 1.50 m)

Tlak větru H0	wd =	0.37 kN/m2	Astře(x =	1.50 až	5.85 m)
Sání větru FG0	ws =	-0.24 kN/m2	Astře(x =	0.00 až	1.50 m)
Sání větru H0	ws =	-0.09 kN/m2	Astře(x =	1.50 až	5.85 m)
Sání větru I0	ws =	-0.31 kN/m2	Astře(x =	0.00 až	4.35 m)
Sání větru J0	ws =	-0.39 kN/m2	Astře(x =	4.35 až	5.85 m)
Sání větru F90	ws =	-0.86 kN/m2	Astře(x =	0.00 až	3.75 m)
Sání větru G90	ws =	-1.09 kN/m2	Astře(x =	3.75 až	5.85 m)

### Charakteristické vnitřní účinky max/min M

Pole ZS	x	maxMk	Nk	Vk	x	minMk	Nk	Vk
	[m]	[kNm]	[kN]	[kN]	[m]	[kNm]	[kN]	[kN]
lk sum M	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-1.90	1.63	-2.37
ld sum M	1.17	0.63	1.01	-0.02	0.00	-1.90	-1.49	2.10
lh sum M	1.26	0.86	-2.55	0.02	0.00	-1.33	-4.29	2.78
rh sum M	0.81	0.86	-2.55	-0.02	2.07	-1.33	-4.29	-2.78
rd sum M	1.32	0.63	1.14	0.02	2.48	-1.90	-1.61	-2.10
rk sum M	1.30	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.90	1.63	2.37
Kl sum M	2.07	1.79	4.48	-0.00	0.00	0.00	4.48	1.72
Kr sum M	0.00	1.79	4.48	-0.00	2.07	0.00	4.48	-1.72
lk g M	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-1.42	1.29	-1.77
ld g M	1.41	0.24	0.01	-0.01	0.00	-1.42	-1.39	1.92
lh g M	1.24	0.57	-2.37	0.00	0.00	-0.73	-3.60	1.70
rh g M	0.83	0.57	-2.37	-0.00	2.07	-0.73	-3.60	-1.70
rd g M	1.07	0.24	0.01	0.01	2.48	-1.42	-1.39	-1.92
rk g M	1.30	0.00	0.00	0.00	0.00	-1.42	1.29	1.77
Kl g M	2.07	1.79	1.91	-0.00	0.00	0.00	1.91	1.72
Kr g M	0.00	1.79	1.91	-0.00	2.07	0.00	1.91	-1.72
lk s M	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-0.38	0.34	-0.47
ld s M	1.41	0.06	0.00	-0.00	0.00	-0.38	-0.37	0.51
lh s M	1.24	0.15	-0.47	0.00	0.00	-0.20	-0.96	0.45
rh s M	0.83	0.15	-0.47	-0.00	2.07	-0.20	-0.96	-0.45
rd s M	1.07	0.06	0.00	0.00	2.48	-0.38	-0.37	-0.51
rk s M	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.38	0.34	0.47
Kl s M	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.51	0.00
Kr s M	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.51	0.00
lk w M	1.30	1.11	0.00	1.38	1.30	-0.10	0.00	-0.13
ld w M	0.00	1.11	1.31	-0.60	2.48	-0.40	2.51	-0.74
lh w M	0.00	0.65	1.57	-1.65	1.22	-0.59	1.57	-0.00
rh w M	2.07	0.65	1.57	1.65	0.85	-0.59	1.57	0.00
rd w M	2.48	1.11	1.44	0.60	0.00	-0.40	-0.24	0.74
rk w M	0.00	1.11	0.00	-1.38	0.00	-0.10	0.00	0.13
Kl w M	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	2.06	0.00
Kr w M	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	2.06	0.00

### Charakteristické vnitřní účinky max/min N

Pole ZS	x	Mk	maxNk	Vk	x	Mk	minNk	Vk
	[m]	[kNm]	[kN]	[kN]	[m]	[kNm]	[kN]	[kN]
lk sum N	1.30	-0.70	1.63	-0.87	0.00	0.00	0.00	0.00
ld sum N	2.48	-1.33	3.86	-2.59	0.00	-1.90	-4.36	2.10
lh sum N	2.07	0.00	0.02	0.02	0.00	-0.57	-4.78	1.56
rh sum N	0.00	0.00	0.02	-0.02	2.07	-0.57	-4.78	-1.56
rd sum N	0.00	-0.27	3.41	0.68	2.48	-1.70	-2.00	-2.88
rk sum N	0.00	-0.70	1.63	0.87	1.30	0.00	0.00	0.00
Kl sum N	0.00	0.00	4.48	1.72	0.00	0.00	0.70	1.72
Kr sum N	0.00	1.79	4.48	-0.00	0.00	1.79	0.70	-0.00

lk	g	N	1.30	-1.42	1.29	-1.77	0.00	0.00	0.00	0.00
ld	g	N	2.48	-0.73	1.06	-1.46	0.00	-1.42	-1.39	1.92
lh	g	N	2.07	0.00	-1.55	-1.12	0.00	-0.73	-3.60	1.70
rh	g	N	0.00	0.00	-1.55	1.12	2.07	-0.73	-3.60	-1.70
rd	g	N	0.00	-0.73	1.06	1.47	2.48	-1.42	-1.39	-1.92
rk	g	N	0.00	-1.42	1.29	1.77	1.30	0.00	0.00	0.00
Kl	g	N	0.00	0.00	1.91	1.72	0.00	0.00	1.91	1.72
Kr	g	N	0.00	1.79	1.91	-0.00	0.00	1.79	1.91	-0.00
lk	s	N	1.30	-0.38	0.34	-0.47	0.00	0.00	0.00	0.00
ld	s	N	2.48	-0.20	0.28	-0.39	0.00	-0.38	-0.37	0.51
lh	s	N	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.20	-0.96	0.45
rh	s	N	0.00	0.00	0.00	0.00	2.07	-0.20	-0.96	-0.45
rd	s	N	0.00	-0.20	0.28	0.39	2.48	-0.38	-0.37	-0.51
rk	s	N	0.00	-0.38	0.34	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00
Kl	s	N	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
Kr	s	N	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
lk	w	N	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
ld	w	N	0.00	0.10	2.51	0.45	0.00	-0.10	-2.60	-0.33
lh	w	N	0.00	0.65	1.57	-1.65	0.00	0.36	-0.22	-0.59
rh	w	N	0.00	0.00	1.57	-1.14	0.00	0.00	-0.22	-0.35
rd	w	N	0.00	0.65	2.06	-1.18	0.00	-0.40	-0.24	0.74
rk	w	N	0.00	1.11	0.00	-1.38	0.00	1.11	0.00	-1.38
Kl	w	N	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	-1.21	0.00
Kr	w	N	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	-1.21	0.00

### Charakteristické vnitřní účinky max/min V

Pole	ZS	x	Mk	Nk	maxVk	x	Mk	Nk	minVk
		[m]	[kNm]	[kN]	[kN]	[m]	[kNm]	[kN]	[kN]
lk	sum V	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-1.90	1.63	-2.37
ld	sum V	0.00	-1.70	0.75	2.88	2.48	-1.33	3.86	-2.59
lh	sum V	0.00	-1.33	-4.29	2.78	2.07	0.00	-1.54	-1.74
rh	sum V	0.00	0.00	-1.54	1.74	2.07	-1.33	-4.29	-2.78
rd	sum V	0.00	-1.33	1.11	2.60	2.48	-1.70	-2.00	-2.88
rk	sum V	0.00	-1.90	1.63	2.37	1.30	0.00	0.00	0.00
Kl	sum V	0.00	0.00	4.48	1.72	2.07	1.79	4.48	-0.00
Kr	sum V	0.00	1.79	4.48	-0.00	2.07	0.00	4.48	-1.72
lk	g V	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-1.42	1.29	-1.77
ld	g V	0.00	-1.42	-1.39	1.92	2.48	-0.73	1.06	-1.46
lh	g V	0.00	-0.73	-3.60	1.70	2.07	0.00	-1.55	-1.12
rh	g V	0.00	0.00	-1.55	1.12	2.07	-0.73	-3.60	-1.70
rd	g V	0.00	-0.73	1.06	1.47	2.48	-1.42	-1.39	-1.92
rk	g V	0.00	-1.42	1.29	1.77	1.30	0.00	0.00	0.00
Kl	g V	0.00	0.00	1.91	1.72	2.07	1.79	1.91	-0.00
Kr	g V	0.00	1.79	1.91	-0.00	2.07	0.00	1.91	-1.72
lk	s V	0.00	0.00	0.00	0.00	1.30	-0.38	0.34	-0.47
ld	s V	0.00	-0.38	-0.37	0.51	2.48	-0.20	0.28	-0.39
lh	s V	0.00	-0.20	-0.96	0.45	2.07	0.00	-0.26	-0.30
rh	s V	0.00	0.00	-0.26	0.30	2.07	-0.20	-0.96	-0.45
rd	s V	0.00	-0.20	0.28	0.39	2.48	-0.38	-0.37	-0.51
rk	s V	0.00	-0.38	0.34	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00
Kl	s V	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.51	0.00
Kr	s V	0.00	0.00	0.51	0.00	0.00	0.00	0.51	0.00
lk	w V	1.30	1.11	0.00	1.38	1.30	-0.10	0.00	-0.13
ld	w V	2.48	0.65	2.06	1.18	0.00	1.11	2.06	-1.46
lh	w V	2.07	0.00	1.57	1.14	0.00	0.65	1.57	-1.65

rh	w	V	2.07	0.65	1.57	1.65	0.00	0.00	1.57	-1.14
rd	w	V	2.48	1.11	2.06	1.46	0.00	0.65	2.06	-1.18
rk	w	V	0.00	-0.10	0.00	0.13	0.00	1.11	0.00	-1.38
Kl	w	V	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	2.06	0.00
Kr	w	V	0.00	0.00	2.06	0.00	0.00	0.00	2.06	0.00

### Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w, inst.min	x	w, inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
lk	sum	1.61	0.00	-0.14	0.00	0.84
ld	sum	3.07	0.50	-0.08	1.24	0.14
lh	sum	2.55	0.62	-0.00	1.24	0.15
rh	sum	2.55	1.45	-0.01	0.83	0.15
rd	sum	3.07	1.99	-0.08	1.24	0.14
rk	sum	1.61	1.30	-0.14	1.30	0.83
Kl	sum	4.14	0.00	0.00	2.07	0.44
Kr	sum	4.14	2.07	0.00	0.00	0.44
lk	g	1.61	1.30	0.00	0.00	0.53
ld	g	3.07	0.50	-0.03	1.49	0.02
lh	g	2.55	0.00	-0.00	1.24	0.11
rh	g	2.55	2.07	-0.00	0.83	0.10
rd	g	3.07	1.99	-0.03	0.99	0.01
rk	g	1.61	0.00	-0.00	1.30	0.53
Kl	g	4.14	0.00	0.00	2.07	0.44
Kr	g	4.14	2.07	0.00	0.00	0.44
lk	s	1.61	0.00	0.00	0.00	0.14
ld	s	3.07	0.50	-0.01	1.49	0.00
lh	s	2.55	0.00	-0.00	1.24	0.03
rh	s	2.55	2.07	-0.00	0.83	0.03
rd	s	3.07	1.99	-0.01	0.99	0.00
rk	s	1.61	0.00	-0.00	1.30	0.14
Kl	s	4.14	0.00	0.00	0.00	0.00
Kr	s	4.14	0.00	0.00	0.00	0.00
lk	w	1.61	0.00	-0.67	0.00	0.16
ld	w	3.07	0.99	-0.07	0.99	0.14
lh	w	2.55	1.03	-0.11	1.24	0.02
rh	w	2.55	1.03	-0.11	0.83	0.02
rd	w	3.07	1.49	-0.07	1.49	0.13
rk	w	1.61	1.30	-0.67	1.30	0.16
Kl	w	4.14	0.00	0.00	0.00	0.00
Kr	w	4.14	0.00	0.00	0.00	0.00

### Posouzení průhybů

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k_{def})$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_{1.2})$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w <sub>inst</sub>	dov.L'/w	x	w <sub>fin,s</sub>	dov.L'/w	x	w <sub>fin,q</sub>	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm] [-]	[m]	[cm]	[cm] [-]	[m]	[cm]	[cm] [-]
lk	1.61	0.00	0.76	1.07 210	0.00	1.05	1.28 153	0.00	0.85	153
ld	3.07	1.24	0.14	1.02 2197	1.24	0.15	1.23 2103	1.49	0.03	2103
lh	2.55	1.24	0.15	0.85 1747	1.24	0.20	1.02 1250	1.24	0.17	1250
rh	2.55	0.83	0.14	0.85 1770	0.83	0.20	1.02 1266	0.83	0.17	1266
rd	3.07	1.24	0.14	1.02 2259	1.24	0.14	1.23 2170	0.99	0.02	2170
rk	1.61	1.30	0.76	1.07 211	1.30	1.04	1.28 154	1.30	0.85	154
Kl	4.14	2.07	0.44	1.38 931	2.07	0.71	1.65 582	2.07	0.71	582
Kr	4.14	0.00	0.44	1.38 931	0.00	0.71	1.65 582	0.00	0.71	582

### Posudek podélného napětí

Krokev : A = 174 cm<sup>2</sup>, Wy = 421 cm<sup>3</sup>, Iy = 3049 cm<sup>4</sup>

Podpora : A = 138 cm<sup>2</sup>, Wy = 265 cm<sup>3</sup>, Iy = 1521 cm<sup>4</sup>

Hambálek : A = 263 cm<sup>2</sup>, Wy = 766 cm<sup>3</sup>, Iy = 6699 cm<sup>4</sup>

Vybočení kolem y kolem z Sklopení

Pole	l <sub>ef</sub>	lambda <sub>rel</sub>	kc <sub>y</sub>	l <sub>ef</sub>	lambda <sub>rel</sub>	kc <sub>z</sub>	km
lk	0.00	0.00	1.00				
ld	3.07	1.57	0.35				
lh	2.55	1.31	0.48				
rh	2.55	1.04	0.66				
rd	3.07	1.57	0.35				
rk	0.00	0.00	1.00				
Kl	4.14	1.39	0.43	4.14	1.63	0.33	1.00
Kr	4.14	1.39	0.43	4.14	1.63	0.33	1.00

Pole	x	Md	Nd	sig-h/dov.<=1.00	x	Md	Nd	sig-d/dov.<=1.00
	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]
maximálně								
lk	1.30	-1.9	1.7	7.39/11.54= <b>0.64</b>	0.03	-0.0	0.0	0.00/11.15= <b>0.00</b>
ld	0.00	-1.9	-1.9	7.13/10.77= <b>0.66</b>	1.12	0.9	3.4	2.28/15.85= <b>0.14</b>
lh	0.00	-1.7	-5.9	6.14/14.06= <b>0.44</b>	1.26	0.8	-3.2	1.65/ 8.56= <b>0.19</b>
rh	2.07	-1.7	-5.9	6.14/14.06= <b>0.44</b>	0.81	0.8	-3.2	1.65/ 8.56= <b>0.19</b>
rd	2.48	-1.9	-1.9	7.13/10.77= <b>0.66</b>	1.37	0.9	2.7	2.25/16.01= <b>0.14</b>
rk	0.00	-1.9	1.7	7.39/11.54= <b>0.64</b>	1.27	-0.0	0.0	0.00/11.15= <b>0.00</b>
Kl	0.00	0.0	6.1	0.23/ 9.69= <b>0.02</b>	2.07	2.4	2.6	3.25/10.84= <b>0.30</b>
Kr	2.07	0.0	6.1	0.23/ 9.69= <b>0.02</b>	0.00	2.4	2.6	3.25/10.84= <b>0.30</b>
minimálně								
lk	0.00	0.0	0.0	0.00/ 9.69= <b>0.00</b>	1.30	-1.9	1.7	-7.14/11.15= <b>0.64</b>
ld	1.07	0.9	3.3	-1.90/13.21= <b>0.14</b>	0.00	-1.9	-1.9	-7.40/11.18= <b>0.66</b>
lh	1.22	0.8	-3.2	-2.02/10.44= <b>0.19</b>	0.00	-1.7	-5.9	-7.00/16.02= <b>0.44</b>
rh	0.85	0.8	-3.2	-2.02/10.44= <b>0.19</b>	2.07	-1.7	-5.9	-7.00/16.02= <b>0.44</b>
rd	1.41	0.9	2.6	-1.94/13.86= <b>0.14</b>	2.48	-1.9	-1.9	-7.40/11.18= <b>0.66</b>
rk	1.30	0.0	0.0	0.00/ 9.69= <b>0.00</b>	0.00	-1.9	1.7	-7.14/11.15= <b>0.64</b>
Kl	2.07	2.4	2.6	-3.05/10.18= <b>0.30</b>	0.00	0.0	1.9	0.07/ 6.46= <b>0.01</b>
Kr	0.00	2.4	2.6	-3.05/10.18= <b>0.30</b>	2.07	0.0	2.6	0.10/ 6.46= <b>0.02</b>



### Posudek smykových napětí

Pole	x	Vd	tau/dov.<= 1.00
	[m]	[kN]	[N/mm2]
lk	1.30	-2.39	0.39/ 1.85 = <b>0.21</b>
ld	2.48	-3.38	0.55/ 2.77 = <b>0.20</b>
lh	0.00	3.58	0.58/ 2.77 = <b>0.21</b>
rh	2.07	-3.58	0.58/ 2.77 = <b>0.21</b>
rd	0.00	3.38	0.55/ 2.77 = <b>0.20</b>
rk	0.00	2.39	0.39/ 1.85 = <b>0.21</b>
Kl	0.00	2.33	0.20/ 1.85 = <b>0.11</b>
Kr	2.07	-2.32	0.20/ 1.85 = <b>0.11</b>

### Reakce

Podpora	ZS	max Avk	max Ahk	min Avk	min Ahk	max Avd	L-ef	sig-alfa	dov.
		[kN/m]	[kN/m]	[kN/m]	[kN/m]	[kN]	[cm]	[N/mm2]	
	sum	7.14	2.23	1.05	-2.23	6.16	7.54	0.68	2.41
A	sum	10.86	-0.00	4.63	-0.00	9.47	9.97	0.79	2.41
B	sum	9.25	-0.00	5.02	-0.00	9.48	9.97	0.79	2.41
C	sum	6.17	-0.00	1.05	-0.00	6.15	7.54	0.68	2.41
D	sum								
	g	4.56	0.00	4.56	0.00				
A	g	7.02	0.00	7.02	0.00				
B	g	7.02	0.00	7.02	0.00				
C	g	4.56	0.00	4.56	0.00				
D	g								
	s	1.21	-0.00	-0.00	-0.00				
A	s	1.41	-0.00	-0.00	-0.00				
B	s	1.41	-0.00	-0.00	-0.00				
C	s	1.21	-0.00	-0.00	-0.00				
D	s								
	w	1.36	2.23	-3.51	-2.23				
A	w	2.43	-0.00	-2.39	-0.00				
B	w	0.82	-0.00	-2.00	-0.00				
C	w	0.40	-0.00	-3.51	-0.00				
D	w								

### Charakteristické spojovací síly

#### ZS Hřebenový kloub:

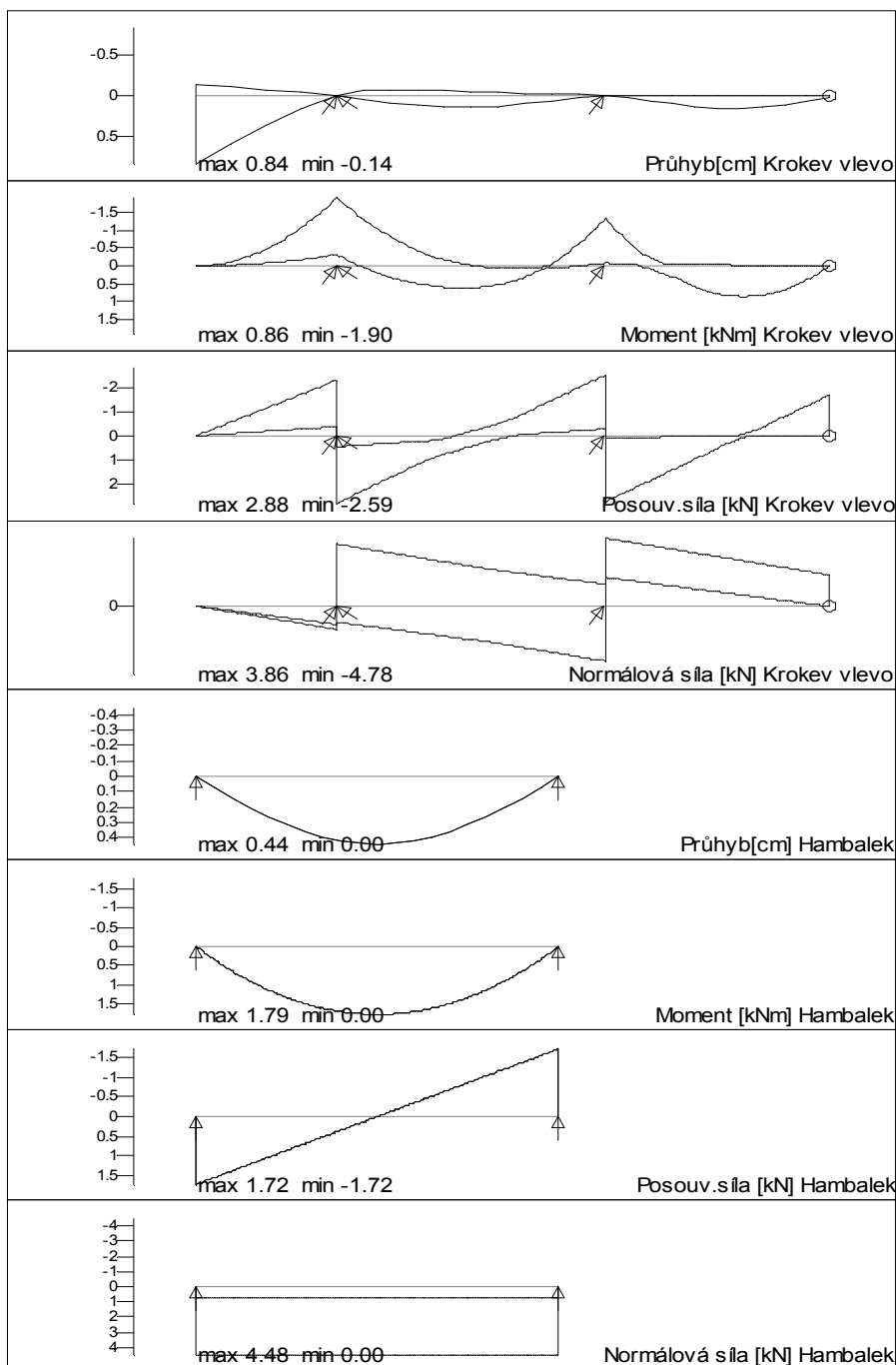
sum	max V	=	0.51 kN	max/min H	=	0.03 / -2.42 kN
g	max V	=	0.00 kN	max/min H	=	-1.91 / -1.91 kN
s	max V	=	0.09 kN	max/min H	=	0.00 / -0.51 kN
w	max V	=	0.41 kN	max/min H	=	1.94 / 0.00 kN

#### ZS Spoj hambálku:

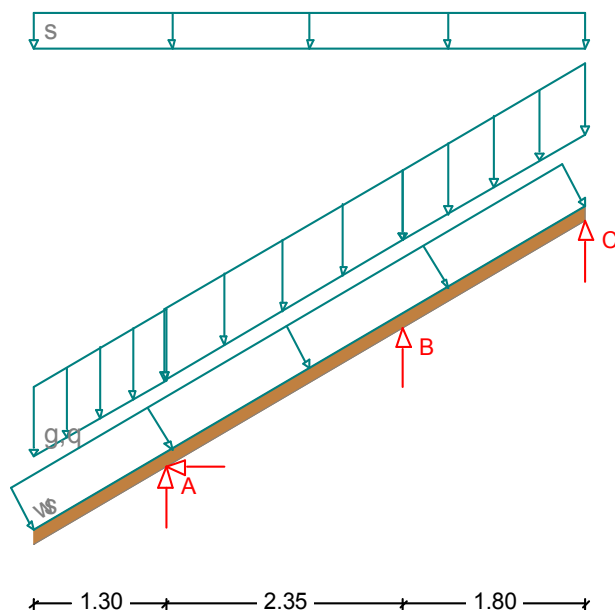
sum	max V le	=	0.00 kN	max/min H le	=	4.48 / 0.70 kN
	max V pr	=	0.00 kN	max/min H pr	=	4.48 / 0.70 kN
	Tlaková výslednice:			R le/pr	=	0.00 / 0.00 kN
	Úhel proti krokvi:			phi le/pr	=	0.00 / 0.00 °
g	max V le	=	0.00 kN	max/min H le	=	1.91 / 1.91 kN
	max V pr	=	0.00 kN	max/min H pr	=	1.91 / 1.91 kN
	Tlaková výslednice:			R le/pr	=	0.00 / 0.00 kN
	Úhel proti krokvi:			phi le/pr	=	0.00 / 0.00 °
s	max V le	=	0.00 kN	max/min H le	=	0.51 / 0.00 kN
	max V pr	=	0.00 kN	max/min H pr	=	0.51 / 0.00 kN
	Tlaková výslednice:			R le/pr	=	0.00 / 0.00 kN
	Úhel proti krokvi:			phi le/pr	=	0.00 / 0.00 °
w	max V le	=	0.00 kN	max/min H le	=	2.06 / -1.21 kN
	max V pr	=	0.00 kN	max/min H pr	=	2.06 / -1.21 kN

Tlaková výslednice: R le/pr = 0.00 / 0.00 kN  
Úhel proti krokvi: phi le/pr = 0.00 / 0.00 °

## Výsledková grafika



## Krokev



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: H

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_{M.1} = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Krokev  $b/h = 12 / 15 \text{ cm}$  Rozteč krokví  $a = 100.0 \text{ cm}$   
Sklon střechy  $= 30.0^\circ$  Hloubka zářezu  $t = 3.0 \text{ cm}$

## Zatížení

Stálé zat.  $g_1 = 1.36 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 0.00 až 1.30 m)  
Stálé zat.  $g_2 = 1.36 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 1.30 až 3.65 m)  
Stálé zat.  $g_3 = 1.36 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 3.65 až 5.45 m)  
Zat.sněhem  $s = 0.56 \text{ kN/m}^2$  Aštít(sk = 0.70 kN/m<sup>2</sup>) < 1000 m.n.m.  
Tlak vzduší větru  $q = 0.92 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
Spodní tah okap  $= -0.74 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 1.50 až 5.45 m)  
Tlak větru  $G_0 w_d = 0.64 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
Tlak větru  $H_0 w_d = 0.37 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 1.50 až 5.45 m)  
Tlak větru  $I_0 w_d = -0.37 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 0.00 až 3.95 m)  
Tlak větru  $J_0 w_d = -0.46 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 3.95 až 5.45 m)  
Sání větru  $F_{90} w_s = -1.01 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 0.00 až 3.75 m)  
Sání větru  $G_{90} w_s = -1.29 \text{ kN/m}^2$  Astře(x = 3.75 až 5.45 m)

Součinitele:	$\gamma_{M.1}$	$\gamma_{M.2}$	$\psi_{1.0}$	$\psi_{1.1}$	$\psi_{1.2}$
Stálé	1.35	1.00	1.00	1.00	1.00
Proměn.zat.	1.50	0.00	0.70	0.20	0.00
Sníh	1.50	0.00	0.50	0.20	0.00
Vítr	1.50	0.00	0.60	0.20	0.00

### Charakteristické vnitřní účinky

Pole	ZS	x	max Mk	x	min Mk	x	max Vk	x	min Vk
		[m]	[kNm]	[m]	[kNm]	[m]	[kN]	[m]	[kN]
1	sum	1.30	0.7	1.30	-1.8	1.30	1.0	1.30	-2.4
2	sum	0.40	0.8	0.00	-1.8	0.00	3.0	2.35	-2.4
3	sum	1.12	0.6	0.00	-1.0	0.00	2.5	1.80	-1.6

### Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w,inst.min	x	w,inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
1	sum	1.50	0.00	-0.53	0.00	0.60
2	sum	2.71	0.47	-0.03	0.94	0.15
3	sum	2.08	0.90	-0.03	1.08	0.07

### Posouzení průhybů

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k_{def})$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_{1.2})$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w,inst	dov.L'/w	x	w,fin.s	dov.L'/w	x	w,fin.q	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]
Komb. maximum										
1	1.50	0.00	0.60	1.00	251	0.00	0.86	1.20	174	0.00
2	2.71	0.94	0.15	0.90	1809	1.18	0.15	1.09	1832	1.65
3	2.08	1.08	0.07	0.69	2970	1.08	0.10	0.83	2121	1.08
Komb. minimum										
1	1.50	0.00	-0.53	1.00	282	0.00	-0.27	1.20	562	1.30
2	2.71	0.47	-0.03	0.90	8686	0.47	-0.05	1.09	6023	0.47
3	2.08	0.90	-0.03	0.69	7077	0.36	-0.01	0.83	0	1.80

### Posudek podélného napětí

Pole: A = 174 cm<sup>2</sup> Wy = 421 cm<sup>3</sup>, Iy = 3049 cm<sup>4</sup>  
 Podpora: A = 138 cm<sup>2</sup> Wy = 265 cm<sup>3</sup>, Iy = 1521 cm<sup>4</sup>  
 Vybočení kolem y

Pole	l <sub>ef</sub>	lambda <sub>rel</sub>	kc <sub>y</sub>
1	3.00	1.22	0.53
2	2.71	1.39	0.43
3	2.08	1.07	0.64

Pole	x	Md	Nd	sig-h/dov.<=1.00	x	Md	Nd	sig-d/dov.<=1.00
	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Komb. maximum - max Eta								
1	1.30	-1.8	1.4	6.87/11.56= <b>0.59</b>	0.01	-0.0	0.0	0.00/ 6.76= <b>0.00</b>
2	0.00	-1.8	-1.5	6.67/11.01= <b>0.61</b>	0.26	1.6	-2.6	3.68/14.98= <b>0.25</b>
3	0.00	-1.3	-1.2	4.79/16.67= <b>0.29</b>	1.12	0.8	0.2	1.97/16.67= <b>0.12</b>
Komb. minimum - max Eta								
1	0.00	0.0	0.0	0.00/ 9.69= <b>0.00</b>	1.30	-1.8	1.4	-6.67/11.23= <b>0.59</b>
2	0.26	1.6	-2.6	-3.98/16.19= <b>0.25</b>	0.00	-1.8	-1.5	-6.88/11.36= <b>0.61</b>
3	1.10	0.8	0.1	-1.96/16.54= <b>0.12</b>	0.00	-1.3	-1.2	-4.96/17.26= <b>0.29</b>
Komb. maximum - max Md								
1	1.30	1.8	1.0	-6.67/17.01= <b>0.39</b>	1.30	1.8	1.0	6.81/17.39= <b>0.39</b>
2	0.00	1.8	-2.8	-6.94/16.64= <b>0.42</b>	0.00	1.8	-2.8	6.54/15.67= <b>0.42</b>
3	1.10	0.8	0.1	-1.96/16.54= <b>0.12</b>	1.10	0.8	0.1	1.97/16.68= <b>0.12</b>
Komb. minimum - max Md								
1	1.30	-2.5	1.9	9.60/17.34= <b>0.55</b>	1.30	-2.5	1.9	-9.32/16.84= <b>0.55</b>
2	0.00	-2.5	-2.1	9.31/16.51= <b>0.56</b>	0.00	-2.5	-2.1	-9.61/17.04= <b>0.56</b>
3	0.00	-1.3	-1.2	4.79/16.67= <b>0.29</b>	0.00	-1.3	-1.2	-4.96/17.26= <b>0.29</b>

### Posudek smykových napětí

Pole x Vd tau/dov.<= 1.00  
[m] [kN] [N/mm2]

max Eta

1	1.30	-2.39	0.39/ 1.85 = <b>0.21</b>
2	0.00	3.95	0.64/ 2.77 = <b>0.23</b>
3	0.00	3.17	0.51/ 2.77 = <b>0.19</b>

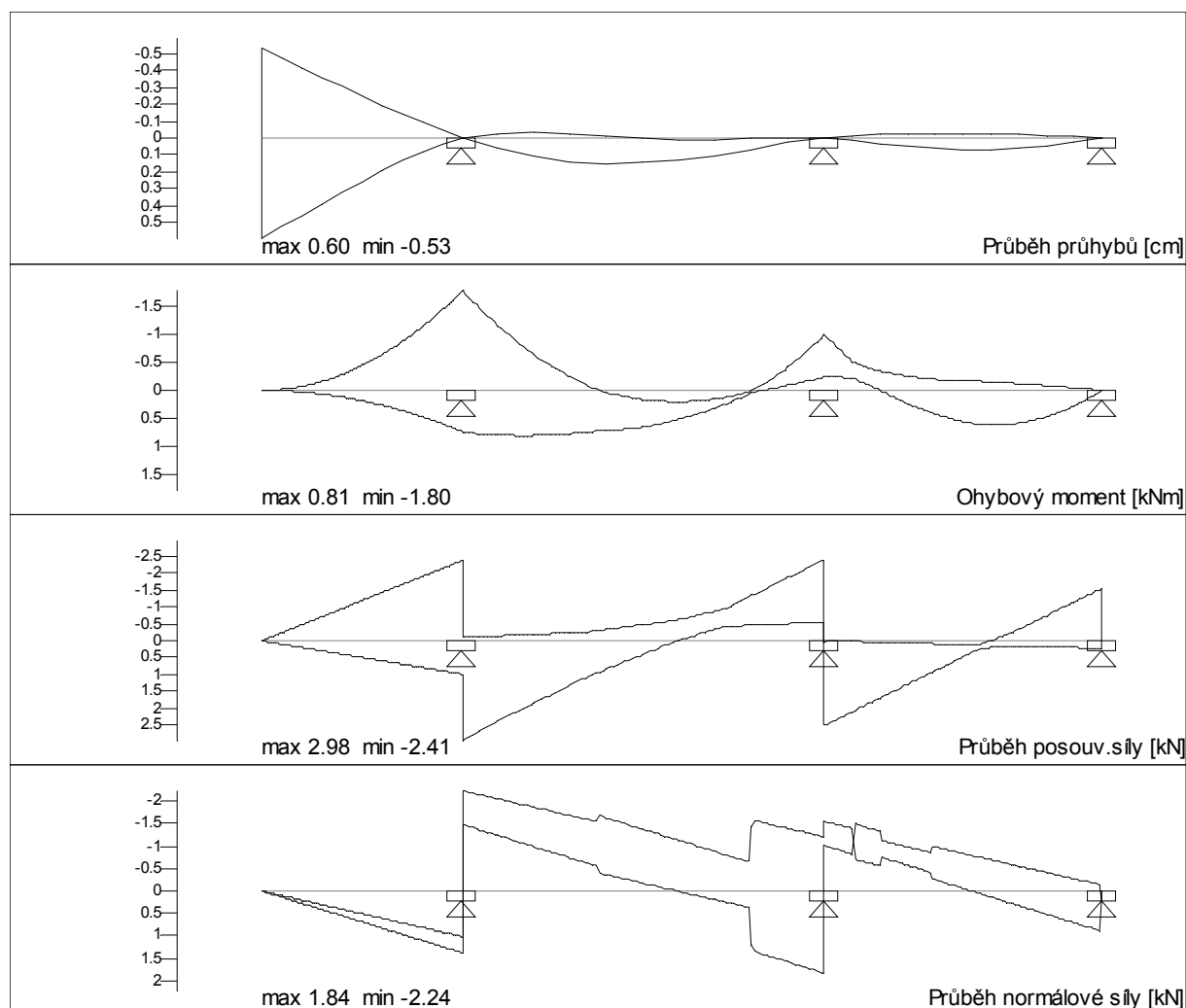
max tau

1	1.30	-3.33	0.54/ 2.77 = <b>0.20</b>
2	0.00	3.95	0.64/ 2.77 = <b>0.23</b>
3	0.00	3.17	0.51/ 2.77 = <b>0.19</b>

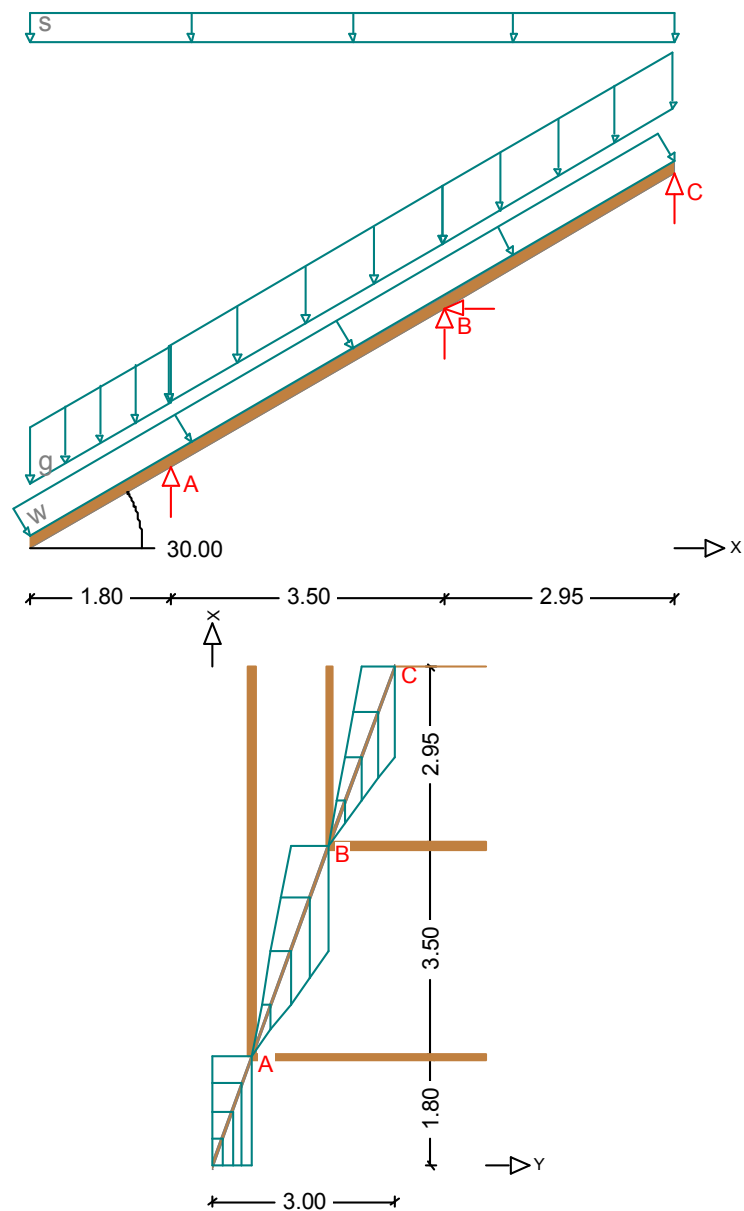
### Reakce

Podpora	ZS	max Avk	max Ahk	min Avk	min Ahk	max Avd	L-ef	sig-alfa	dov.
		[kN/m]	[kN/m]	[kN/m]	[kN/m]	[kN]	[cm]	[N/mm2]	
A	sum	5.74	0.84	1.04	-4.01	5.71	8.60	0.55	2.18
						7.98	8.60	0.77	3.27
B	sum	5.70	-0.00	0.67	-0.00	7.22	11.20	0.54	3.27
						7.22	11.20	0.54	3.27
C	sum	1.80	-0.00	-0.26	-0.00	2.37	8.60	0.23	3.27
						2.37	8.60	0.23	3.27

### Výsledková grafika



## Nárožní krokve



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_M = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Krokve $b/h = 12 / 16 \text{ cm}$	Hloubka zářezu = 3.0 cm
Sklon nárožní krokve = 28.5 °	Délka krokve = 9.99 m
Sklon na straně střechy = 30.0 °	na straně valby = 57.8 °
Délka strany u střechy = 3.00 m	na straně valby = 8.25 m

### Zatížení

Tíha krokve  $g = 0.12$  kN/m Astřechy  
Stálé zat.  $g_1 = 1.36$  kN/m<sup>2</sup> Astřechy  
Stálé zat.  $g_2 = 1.36$  kN/m<sup>2</sup> Astřechy  
Stálé zat.  $g_3 = 1.36$  kN/m<sup>2</sup> Astřechy  
Zat.sněhem  $s = 0.56/ 0.04$  kN/m<sup>2</sup> Astit(sk = 0.70 kN/m<sup>2</sup>) < 1000 m.n.m.  
Tlak vzduší větru  $q = 0.78$  kN/m<sup>2</sup> Astřechy  
Tlak větru F0 wd = 0.55/ 0.55 kN/m<sup>2</sup> Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
Tlak větru G0 wd = 0.55/ 0.55 kN/m<sup>2</sup> Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
Tlak větru H0 wd = 0.31/ 0.53 kN/m<sup>2</sup> Astře(x = 1.50 až 8.25 m)  
Sání větru ws = -1.09/ -0.96 kN/m<sup>2</sup> Astřechy

Součinitele:gam.sup gam.inf psi.0 psi.1 psi.2  
Stálé 1.35 1.00 1.00 1.00 1.00  
Proměn.zat. 1.50 0.00 0.70 0.20 0.00  
Snih 1.50 0.00 0.50 0.20 0.00  
Vitr 1.50 0.00 0.60 0.20 0.00

### Charakteristické vnitřní účinky

Pole	ZS	x	max Mk	x	min Mk	x	max Vk	x	min Vk
		[m]	[kNm]	[m]	[kNm]	[m]	[kN]	[m]	[kN]
1	sum	1.80	0.0	1.80	-3.0	1.80	0.1	1.80	-4.0
2	sum	2.06	1.3	0.00	-3.0	0.00	2.6	3.50	-4.7
3	sum	2.01	1.5	0.00	-2.4	0.00	2.5	2.95	-2.8
1	g	0.00	0.0	1.80	-1.8	0.00	0.0	1.80	-2.4
2	g	2.03	0.8	0.00	-1.8	0.00	1.6	3.50	-2.8
3	g	2.01	0.9	0.00	-1.5	0.00	1.6	2.95	-1.7
1	s	0.00	0.0	1.80	-0.2	0.00	0.0	1.80	-0.3
2	s	2.06	0.1	0.00	-0.2	0.00	0.2	3.50	-0.4
3	s	2.01	0.1	0.00	-0.2	0.00	0.2	2.95	-0.2
1	w	1.80	1.8	1.80	-1.0	1.80	2.5	1.80	-1.3
2	w	0.00	1.8	0.00	-1.0	3.50	3.1	0.00	-1.6
3	w	0.00	1.6	2.01	-1.0	2.95	1.8	0.00	-1.6

### Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w,inst.min	x	w,inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
1	sum	2.18	1.80	-0.00	0.00	1.07
2	sum	4.24	1.75	-0.03	2.10	0.30
3	sum	3.57	2.36	-0.00	1.77	0.30
1	g	2.18	1.80	0.00	0.00	0.62
2	g	4.24	0.35	-0.01	2.10	0.19
3	g	3.57	2.95	-0.00	1.77	0.19
1	s	2.18	0.00	0.00	0.00	0.07
2	s	4.24	0.35	0.00	2.10	0.03
3	s	3.57	2.95	-0.00	1.77	0.02
1	w	2.18	0.00	-0.59	0.00	0.38
2	w	4.24	2.10	-0.22	2.10	0.08
3	w	3.57	1.77	-0.19	1.77	0.09

### Posouzení průhybů

w,inst : wG,inst + wQ,inst,s  
wG,fin : wG,inst \* (1 + k,def)

$w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_{2.2})$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w <sub>inst</sub>	dov.L'/w	x	w <sub>fin,s</sub>	dov.L'/w	x	w <sub>fin,q</sub>	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm] [-]	[m]	[cm]	[cm] [-]	[m]	[cm]	[-]
Komb. maximum										
1	2.18	0.00	1.04	1.45 209	0.00	1.39	1.74 156	0.00	0.99	219
2	4.24	2.10	0.29	1.41 1479	2.10	0.39	1.69 1078	2.10	0.30	1402
3	3.57	1.77	0.29	1.19 1220	1.77	0.40	1.43 896	1.77	0.30	1199
Komb. minimum										
1	2.18	1.80	-0.00	1.45 0	1.80	-0.00	1.74 0	1.80	0.00	0
2	4.24	1.75	-0.03	1.41 0	0.35	-0.02	1.69 0	0.35	-0.01	0
3	3.57	2.36	-0.00	1.19 0	2.95	-0.00	1.43 0	2.95	-0.00	0

### Posudek podélného napětí

Pole: A = 192 cm<sup>2</sup> Wy = 512 cm<sup>3</sup>, Iy = 4096 cm<sup>4</sup>  
Podpora: A = 156 cm<sup>2</sup> Wy = 338 cm<sup>3</sup>, Iy = 2197 cm<sup>4</sup>  
Vybočení kolem y

Pole	l <sub>ef</sub>	lambda <sub>rel</sub>	kc <sub>y</sub>
1	4.36	1.61	0.34
2	4.24	1.92	0.24
3	3.57	1.62	0.33

Pole	x	Md	Nd	sig-h/dov.<=1.00	x	Md	Nd	sig-d/dov.<=1.00
	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]
Komb. maximum - max Eta								
1	1.80	-4.1	1.9	12.15/16.98= <b>0.72</b>	0.02	-0.0	0.0	0.00/ 6.76= <b>0.00</b>
2	0.00	-4.1	-3.0	11.84/15.61= <b>0.76</b>	2.06	1.7	-1.7	3.32/14.92= <b>0.22</b>
3	0.00	-3.2	-0.5	9.58/16.83= <b>0.57</b>	2.01	2.0	0.7	3.97/16.52= <b>0.24</b>
Komb. minimum - max Eta								
1	0.00	0.0	0.0	0.00/ 9.69= <b>0.00</b>	1.80	-4.1	1.9	-11.92/16.65= <b>0.72</b>
2	2.06	1.7	-1.7	-3.50/15.72= <b>0.22</b>	0.00	-4.1	-3.0	-12.23/16.12= <b>0.76</b>
3	1.98	2.0	0.7	-3.90/16.23= <b>0.24</b>	0.00	-3.2	-0.5	-9.64/16.95= <b>0.57</b>
Komb. maximum - max Md								
1	1.80	0.9	1.3	-2.69/15.80= <b>0.17</b>	1.80	0.9	1.3	2.85/16.77= <b>0.17</b>
2	2.06	1.7	-1.7	-3.50/15.72= <b>0.22</b>	2.06	1.7	-1.7	3.32/14.92= <b>0.22</b>
3	2.01	2.0	0.7	-3.90/16.21= <b>0.24</b>	2.01	2.0	0.7	3.97/16.52= <b>0.24</b>
Komb. minimum - max Md								
1	1.80	-4.1	1.9	12.15/16.98= <b>0.72</b>	1.80	-4.1	1.9	-11.92/16.65= <b>0.72</b>
2	0.00	-4.1	-3.0	11.84/15.61= <b>0.76</b>	0.00	-4.1	-3.0	-12.23/16.12= <b>0.76</b>
3	0.00	-3.2	-0.5	9.58/16.83= <b>0.57</b>	0.00	-3.2	-0.5	-9.64/16.95= <b>0.57</b>

### Posudek smykových napětí

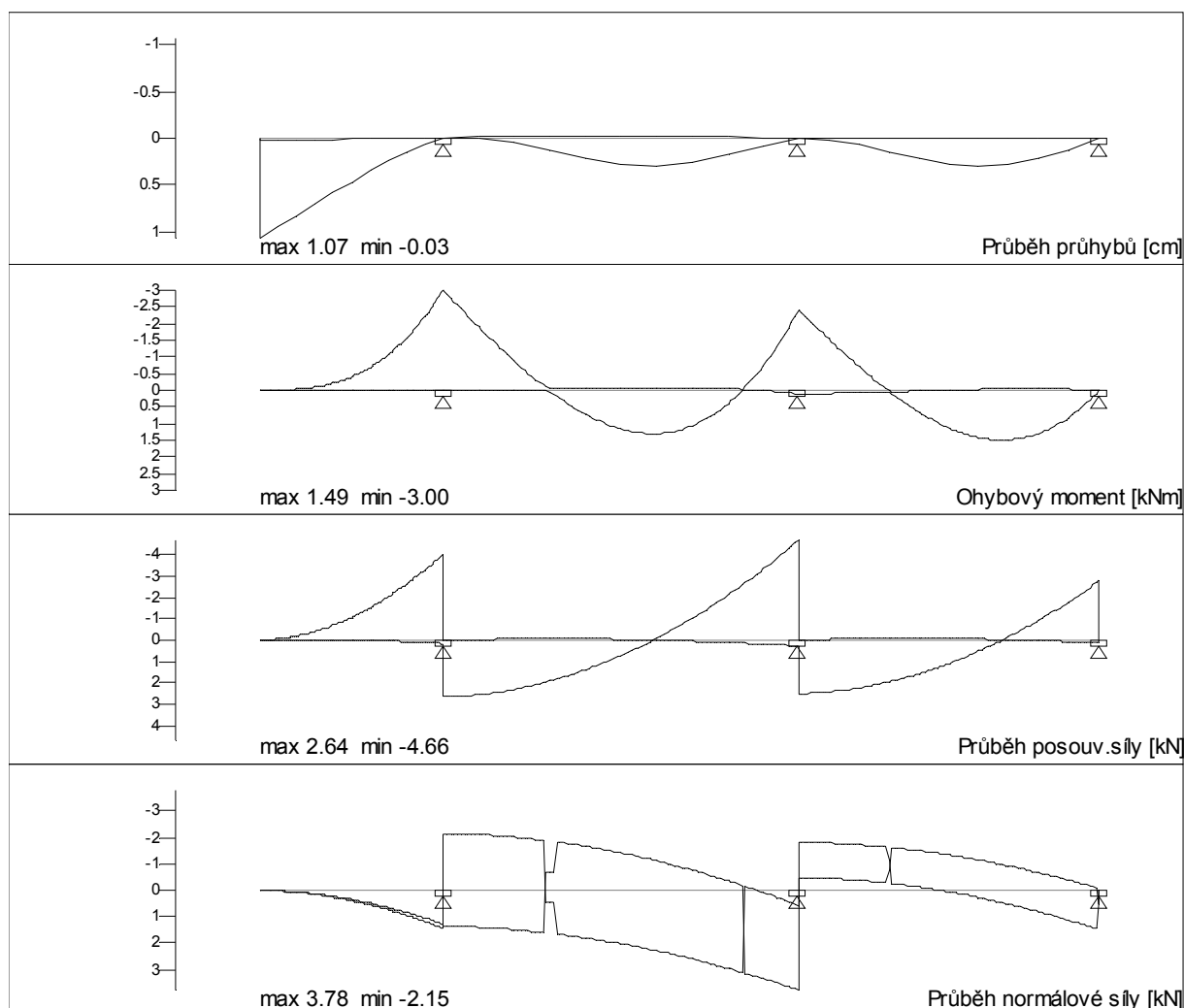
Pole	x	Vd	tau/dov.<= 1.00
	[m]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]
max Eta			
1	1.80	-5.39	0.77/ 2.77 = <b>0.28</b>
2	3.50	-6.27	0.90/ 2.77 = <b>0.32</b>
3	2.95	-3.72	0.53/ 2.77 = <b>0.19</b>
max tau			
1	1.80	-5.39	0.77/ 2.77 = <b>0.28</b>
2	3.50	-6.27	0.90/ 2.77 = <b>0.32</b>
3	2.95	-3.72	0.53/ 2.77 = <b>0.19</b>



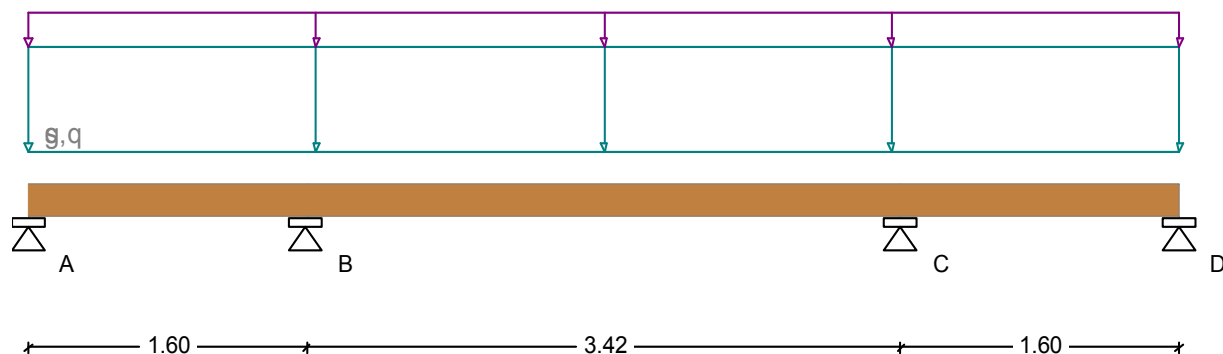
## Reakce

Podpora	ZS	max	Avk	max	Ahk	min	Avk	min	Ahk	max	Avd	L-ef	sig-alfa	dov.
			[kN]		[kN]		[kN]		[kN]		[kN]	[cm]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
A	sum	7.54	-0.00	-0.17	-0.00	10.19	8.93	0.95	3.19	10.19	8.93	0.95	3.19	
B	sum	6.79	2.46	2.42	-5.05	6.74	11.56	0.49	2.13	8.94	11.56	0.64	3.19	
C	sum	3.14	-0.00	-0.14	-0.00	4.23	8.93	0.40	3.19	4.23	8.93	0.40	3.19	
A	g	4.53	0.00	4.53	0.00									
B	g	4.99	-0.00	4.99	-0.00									
C	g	1.91	0.00	1.91	0.00									
A	s	0.58	-0.00	-0.00	-0.00									
B	s	0.66	-0.00	-0.00	-0.00									
C	s	0.25	-0.00	-0.00	-0.00									
A	w	2.42	-0.00	-4.70	-0.00									
B	w	1.14	2.46	-2.57	-5.05									
C	w	0.98	-0.00	-2.04	-0.00									

## Výsledková grafika



## Vaznice



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: B

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_M = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
 dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Průřez  $b/h = 15 / 18 \text{ cm}$

## Zatížení

Stálé zat.  $g_1 = 7.02 \text{ kN/m}$  ( $x = 0.00$  až  $6.62 \text{ m}$ )  
 Proměnné zat.  $q_1 = 2.23 \text{ kN/m}$  ( $x = 0.00$  až  $6.62 \text{ m}$ ) r.pole

Součinitele:  $\gamma_{sup}$   $\gamma_{inf}$   $\psi_{1.0}$   $\psi_{1.1}$   $\psi_{1.2}$   
 Stálé 1.35 1.00 1.00 1.00 1.00  
 Proměn.zat. 1.50 0.00 0.70 0.50 0.30

## Charakteristické vnitřní účinky

Pole ZS	x [m]	max Mk [kNm]	x [m]	min Mk [kNm]	x [m]	max Vk [kN]	x [m]	min Vk [kN]
1 sum	0.40	0.8	1.60	-7.6	0.00	3.7	1.60	-12.1
2 sum	1.71	6.2	0.00	-7.6	0.00	15.9	3.42	-15.9
3 sum	1.20	0.8	0.00	-7.6	0.00	12.1	1.60	-3.7
1 g	0.29	0.3	1.60	-5.7	0.00	2.1	1.60	-9.2
2 g	1.71	4.6	0.00	-5.7	0.00	12.0	3.42	-12.0
3 g	1.31	0.3	0.00	-5.7	0.00	9.2	1.60	-2.1
1 q	0.75	0.6	1.60	-1.9	0.00	1.7	1.60	-3.0
2 q	1.71	1.6	0.00	-1.9	0.00	3.9	3.42	-3.9
3 q	0.85	0.6	0.00	-1.9	0.00	3.0	1.60	-1.7

### Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w,inst.min	x	w,inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
1	sum	1.60	1.12	-0.07	0.32	0.01
2	sum	3.42	0.00	0.00	1.71	0.79
3	sum	1.60	0.48	-0.07	1.28	0.01
1	g	1.60	1.12	-0.04	0.00	0.00
2	g	3.42	0.00	0.00	1.71	0.58
3	g	1.60	0.48	-0.04	0.00	0.00
1	q	1.60	0.96	-0.03	0.80	0.02
2	q	3.42	1.71	-0.03	1.71	0.21
3	q	1.60	0.64	-0.03	0.80	0.02

### Posouzení průhybu

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k_{def})$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_{1.2})$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w,inst	dov.L'/w		x	w,fin.s	dov.L'/w		x	w,fin.q	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[-]
Komb. maximum												
1	1.60	0.32	0.01	0.53	0	0.32	0.01	0.64	0	0.16	0.00	0
2	3.42	1.71	0.79	1.14	431	1.71	1.18	1.37	290	1.71	1.03	332
3	1.60	1.28	0.01	0.53	0	1.28	0.01	0.64	0	1.44	0.00	0
Komb. minimum												
1	1.60	1.12	-0.07	0.53	2347	1.12	-0.10	0.64	1667	1.12	-0.07	2156
2	3.42	0.00	0.00	1.14	0	0.00	0.00	1.37	0	0.00	0.00	0
3	1.60	0.48	-0.07	0.53	2347	0.48	-0.10	0.64	1667	0.48	-0.07	2156

### Posudek podélného napětí

Průřezové hodnoty:  $A = 270 \text{ cm}^2$   $W_y = 810 \text{ cm}^3$   $I_y = 7290 \text{ cm}^4$

Pole	x	Md	sig-h/dov. <= 1.00	x	Md	sig-d/dov. <= 1.00
	[m]	[kNm]	[N/mm2]	[m]	[kNm]	[N/mm2]
Komb. maximum - max Eta						
1	1.60	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	0.42	1.1	1.36/14.77 = <b>0.09</b>
2	0.00	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	1.71	8.6	10.64/14.77 = <b>0.72</b>
3	0.00	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	1.18	1.1	1.36/14.77 = <b>0.09</b>
Komb. minimum - max Eta						
1	0.42	1.1	-1.36/14.77 = <b>0.09</b>	1.60	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>
2	1.71	8.6	-10.64/14.77 = <b>0.72</b>	0.00	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>
3	1.18	1.1	-1.36/14.77 = <b>0.09</b>	0.00	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>
Komb. maximum - max Md						
1	0.42	1.1	-1.36/14.77 = <b>0.09</b>	0.42	1.1	1.36/14.77 = <b>0.09</b>
2	1.71	8.6	-10.64/14.77 = <b>0.72</b>	1.71	8.6	10.64/14.77 = <b>0.72</b>
3	1.18	1.1	-1.36/14.77 = <b>0.09</b>	1.18	1.1	1.36/14.77 = <b>0.09</b>
Komb. minimum - max Md						
1	1.60	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	1.60	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>
2	0.00	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	0.00	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>
3	0.00	-10.5	12.96/14.77 = <b>0.88</b>	0.00	-10.5	-12.96/14.77 = <b>0.88</b>

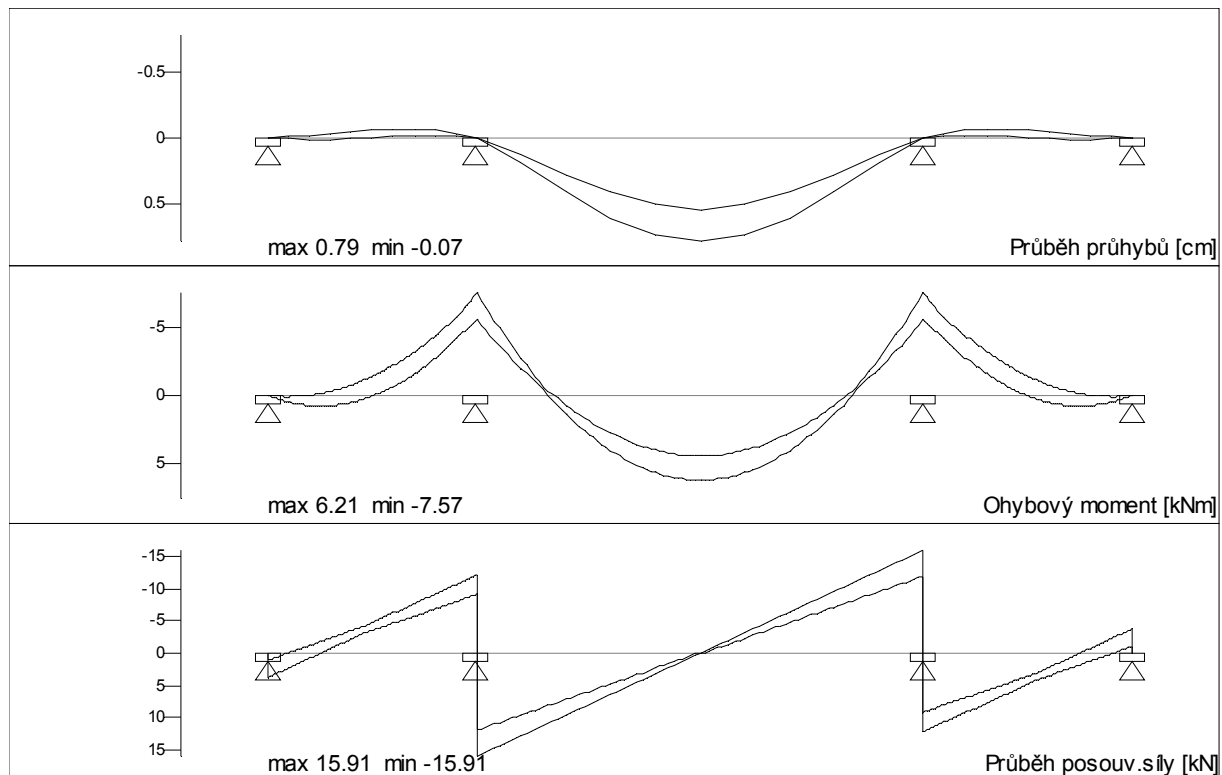
### Posudek smykových napětí

Pole	x [m]	Vd [kN]	tau/dov.<= 1.00 [N/mm2]
max Eta			
1	1.60	-16.82	1.39/ 2.46 = <b>0.57</b>
2	0.00	22.07	1.83/ 2.46 = <b>0.74</b>
3	0.00	16.82	1.39/ 2.46 = <b>0.57</b>
max tau			
1	1.60	-16.82	1.39/ 2.46 = <b>0.57</b>
2	0.00	22.07	1.83/ 2.46 = <b>0.74</b>
3	0.00	16.82	1.39/ 2.46 = <b>0.57</b>

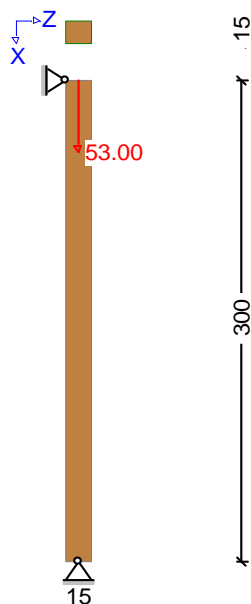
### Reakce

Podpora	ZS	max Ak [kN]	min Ak [kN]	max Myk [kNm]	min Myk [kNm]
A	sum	3.74	1.04	-0.00	-0.00
B	sum	28.04	21.02	-0.00	-0.00
C	sum	28.04	21.02	-0.00	-0.00
D	sum	3.74	1.04	-0.00	-0.00
A	g	2.06	2.06	0.00	0.00
B	g	21.17	21.17	0.00	0.00
C	g	21.17	21.17	0.00	0.00
D	g	2.06	2.06	0.00	0.00
A	q	1.68	-1.02	-0.00	-0.00
B	q	6.87	-0.15	-0.00	-0.00
C	q	6.87	-0.15	-0.00	-0.00
D	q	1.68	-1.02	-0.00	-0.00

### Výsledková grafika



## Sloup krovu



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: H

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb =  $H/200 = 15.0 \text{ mm}$

Součinitele:	gam.sup	gam.inf	psi.0	psi.1	psi.2
Stálé	1.35	1.00	1.00	1.00	1.00
Proměn.zat.	1.50	0.00	0.70	0.20	0.00
Sníh	1.50	0.00	0.50	0.20	0.00
Vítr	1.50	0.00	0.60	0.20	0.00

Obdélníkový sloup by/hz = 15 / 15 cm  
Výška sloupu h = 3.00 m

Okraj.podmínka horní: kloubově  
Okraj.podmínka dolní: kloubově

### Zatížení:

Hlava sloupu:	ZS g	P.hor	P.ver	M
	0.00 kN	37.00 kN	0.00 kNm	
ZS q	0.00 kN	11.00 kN	0.00 kNm	
ZS s	0.00 kN	1.00 kN	0.00 kNm	
ZS w	0.00 kN	4.00 kN	0.00 kNm	

### Charakteristické vnitřní účinky a deformace

Výška ZS	N	My	Vz	d.z	Phi.y
[m]	[kN]	[kNm]	[kN]	[mm]	[o/oo]
3.00 sum	-53.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.25 sum	-53.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.50 sum	-53.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.75 sum	-53.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.00 sum	-53.0	0.0	0.0	0.0	0.0

3.00	g	-37.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.25	g	-37.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.50	g	-37.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.75	g	-37.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.00	g	-37.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.00	q	-11.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.25	q	-11.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.50	q	-11.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.75	q	-11.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.00	q	-11.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.00	s	-1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.25	s	-1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.50	s	-1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.75	s	-1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.00	s	-1.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.00	w	-4.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.25	w	-4.0	0.0	0.0	0.0	0.0
1.50	w	-4.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.75	w	-4.0	0.0	0.0	0.0	0.0
0.00	w	-4.0	0.0	0.0	0.0	0.0

### Návrhové vnitřní účinky

Rozhodující hodnoty pro využití v posudku napětí

Výška [m]	Nd [kN]	Myd [kNm]	Vzd [kN]	extr.Nd [kN]	extr.Myd [kNm]	extr.Vzd [kN]
3.00	-50.0	0.0	0.0	-70.8	0.0	0.0
2.25	-50.0	0.0	0.0	-70.8	0.0	0.0
1.50	-50.0	0.0	0.0	-70.8	0.0	0.0
0.75	-50.0	0.0	0.0	-70.8	0.0	0.0
0.00	-50.0	0.0	0.0	-70.8	0.0	0.0

### Posudek napětí

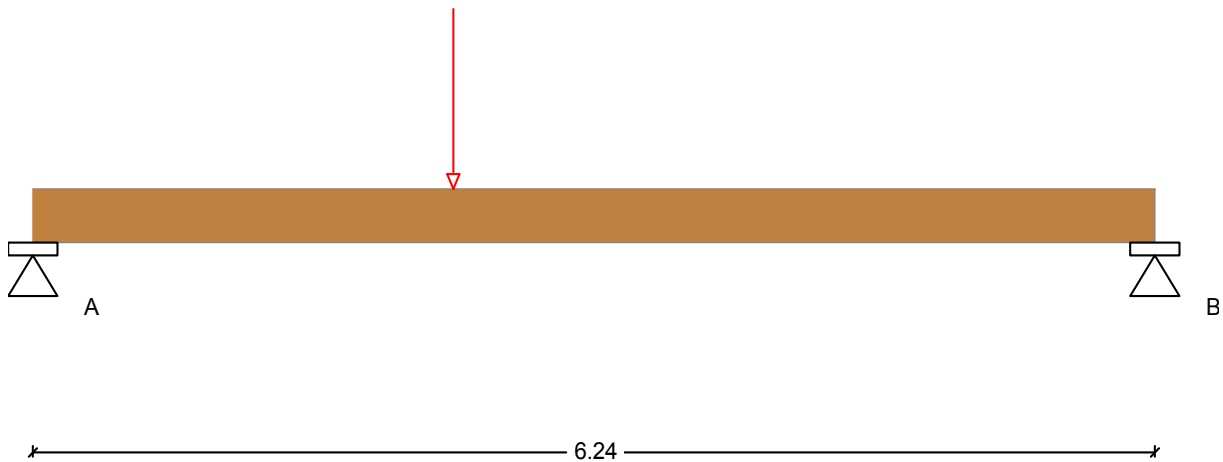
Průřez: A = 225 cm<sup>2</sup> Wy = 563 cm<sup>3</sup> Iy = 4219 cm<sup>4</sup> Aqy = 150 cm<sup>2</sup>  
 Vybočení: i = 4.33 cm sk = 3.00 m lambda = 69

Vybočení			kolem y			kolem z			Sklopení	
	l,ef	lambda,rel	kc,y	l,ef	lambda,rel	kc,z			km	
	3.00	1.18	0.56	0.00	0.00	1.00			1.00	

s E0.05 = 7333 N/mm2

Výška [m]	kmod	sigma/dov. <=	1.00	kmod	tau/dov. <=	1.00
		[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	
max Eta						
3.00	0.60	-2.22/ 5.41 =	<b>0.41</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
2.25	0.60	-2.22/ 5.41 =	<b>0.41</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
1.50	0.60	-2.22/ 5.41 =	<b>0.41</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
0.75	0.60	-2.22/ 5.41 =	<b>0.41</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
0.00	0.60	-2.22/ 5.41 =	<b>0.41</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
extr Sigm, max Tau						
3.00	0.90	-3.15/ 8.12 =	<b>0.39</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
2.25	0.90	-3.15/ 8.12 =	<b>0.39</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
1.50	0.90	-3.15/ 8.12 =	<b>0.39</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
0.75	0.90	-3.15/ 8.12 =	<b>0.39</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>
0.00	0.90	-3.15/ 8.12 =	<b>0.39</b>	0.60	0.00/ 1.85 =	<b>0.00</b>

## Vazný trám 1



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: H

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_{M} = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Průřez  $b/h = 22 / 28 \text{ cm}$

### Zatížení

Stálé zat.  $G1 = 12.30 \text{ kN}$  ( $x = 2.34 \text{ m}$ )  
Proměnné zat.  $Q1 = 7.74 \text{ kN}$  ( $x = 2.34 \text{ m}$ )

Součinitele:  $\gamma_{M,sup}$   $\gamma_{M,inf}$   $\psi_{1.0}$   $\psi_{1.1}$   $\psi_{1.2}$   
Stálé 1.35 1.00 1.00 1.00 1.00  
Proměn.zat. 1.50 0.00 0.70 0.20 0.00

### Charakteristické vnitřní účinky

Pole ZS	x [m]	max $M_k$ [kNm]	x [m]	min $M_k$ [kNm]	x [m]	max $V_k$ [kN]	x [m]	min $V_k$ [kN]
1 sum	2.37	29.1	0.00	0.0	0.00	12.5	2.37	-7.5
1 g	2.37	17.8	0.00	0.0	0.00	7.7	2.37	-4.6
1 q	2.37	11.2	0.00	0.0	0.00	4.8	2.37	-2.9

### Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w, inst.min	x	w, inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
1	sum	6.24	0.00	0.00	3.12	2.15
1	g	6.24	0.00	0.00	3.12	1.32
1	q	6.24	0.00	0.00	3.12	0.83

### Posouzení průhybu

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k, def)$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k, def * \psi.2)$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w, inst	dov.L'/w	x	w, fin.s	dov.L'/w	x	w, fin.q	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]
Komb. maximum										
1	6.24	3.12	2.15	2.08	290*	3.12	2.94	2.50	212*	3.12
Komb. minimum										
1	6.24	0.00	0.00	2.08	0	0.00	0.00	2.50	0	0.00

### Posudek podélného napětí

Průřezové hodnoty:  $A = 616 \text{ cm}^2$   $W_y = 2875 \text{ cm}^3$   $I_y = 40245 \text{ cm}^4$

Pole	x	Md	sig-h/dov. <= 1.00	x	Md	sig-d/dov. <= 1.00
	[m]	[kNm]	[N/mm2]	[m]	[kNm]	[N/mm2]
Komb. maximum - max Eta						
1	0.00	0.0	0.00/ 9.69 = <b>0.00</b>	2.37	40.9	14.24/16.62 = <b>0.86</b>
Komb. minimum - max Eta						
1	2.37	40.9	-14.24/16.62 = <b>0.86</b>	0.00	0.0	-0.00/ 9.69 = <b>0.00</b>
Komb. maximum - max Md						
1	2.37	40.9	-14.24/16.62 = <b>0.86</b>	2.37	40.9	14.24/16.62 = <b>0.86</b>
Komb. minimum - max Md						
1	0.00	0.0	0.00/ 9.69 = <b>0.00</b>	0.00	0.0	-0.00/ 9.69 = <b>0.00</b>

### Posudek smykových napětí

Pole	x	Vd	tau/dov.<= 1.00
	[m]	[kN]	[N/mm2]
max Eta			
1	0.00	17.63	0.64/ 2.77 = <b>0.23</b>
max tau			
1	0.00	17.63	0.64/ 2.77 = <b>0.23</b>



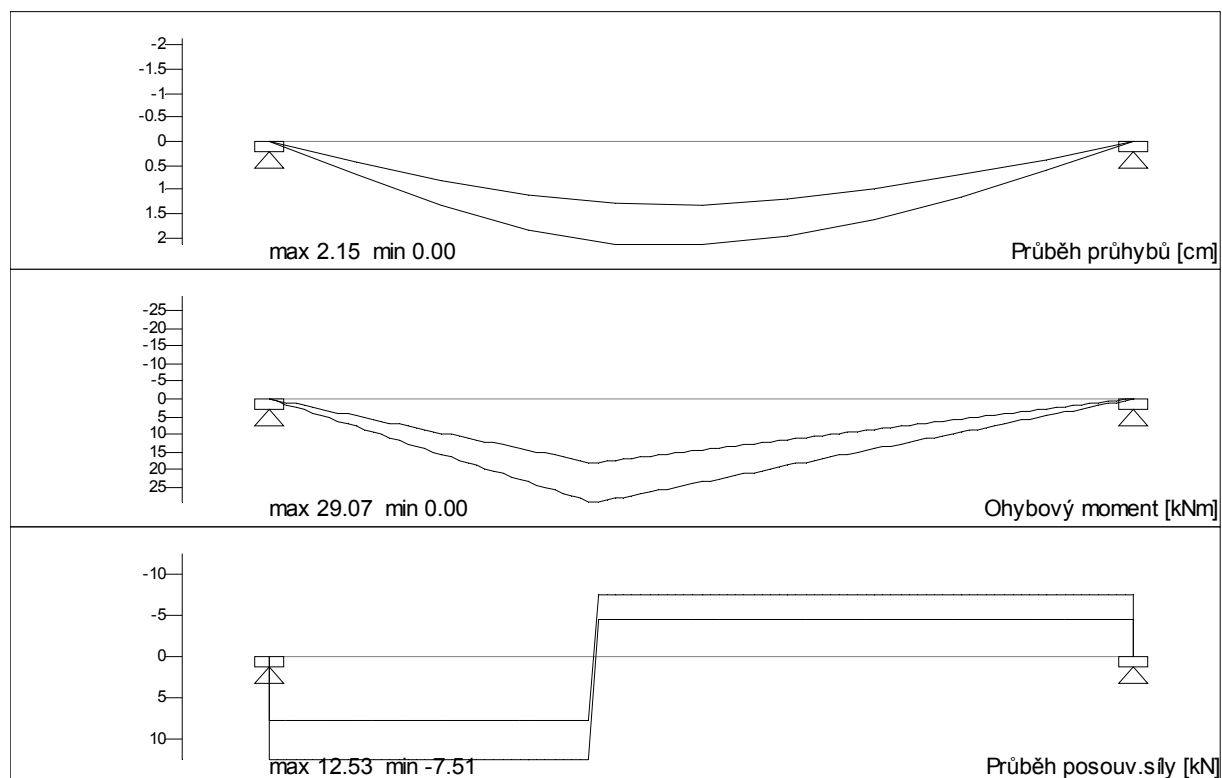
## Reakce

Podpora	ZS	max Ak [kN]	min Ak [kN]	max Myk [kNm]	min Myk [kNm]
A	sum	12.53	7.69	-0.00	-0.00
B	sum	7.51	4.61	-0.00	-0.00
A	g	7.69	7.69	0.00	0.00
B	g	4.61	4.61	0.00	0.00
A	q	4.84	-0.00	-0.00	-0.00
B	q	2.90	-0.00	-0.00	-0.00

## Kontaktní napětí

Podpora	ZS	max Ad [kN]	L-ef [cm]	kc.alfa	kmod	sig-90 [N/mm <sup>2</sup> ]	/ dov.<= 1.00 [N/mm <sup>2</sup> ]
A	max Eta	17.63	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60 = <b>0.00</b>
B	max Eta	10.58	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60 = <b>0.00</b>
A	max Ad	17.63	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60 = <b>0.00</b>
B	max Ad	10.58	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60 = <b>0.00</b>

## Výsledková grafika



## VAZNÝ TRÁM 1.2 - ZESÍLENÍ STÁVAJÍCÍHO TRÁMU OCELOVOU PŘÍLOŽKOU

### CHARAKTERISTIKY MATERIÁLU DŘEVĚNÉ ČÁSTI

součinitel materiálu ...	$\gamma_M = 1.45$		
součinitel trvání zatížení ...	$k_{mod} = 0.9$	( třída vlhkosti 1, zatížení krátkodobé )	
třída pevnosti dřeva ...	<b>C16</b>		
způsob namáhání		modul pružnosti E ...	$E_{0,mean} = 8000\text{MPa}$
ohyb ...	$f_{m,k} = 16\text{MPa}$		$E_{0,05} = 5400\text{MPa}$
tah ...	$f_{t,0,k} = 10\text{MPa}$		$E_{90,mean} = 270\text{MPa}$
	$f_{t,90,k} = 0.5\text{MPa}$		
tlak ...	$f_{c,0,k} = 17\text{MPa}$	modul pružnosti G ...	$G_{mean} = 500\text{MPa}$
	$f_{c,90,k} = 2.2\text{MPa}$		
smyk	$f_{v,k} = 1.8\text{MPa}$	hustota ...	$\rho_k = 370\text{MPa}$
...			

### CHARAKTERISTIKY MATERIÁLU OCELOVÉ ČÁSTI

jmenovitá třída oceli	<b>S 235</b>		
mez kluzu ...	$f_y = 235\text{MPa}$	mez pevnosti ...	$f_u = 360\text{MPa}$
	$f_{yd} = 204.35\text{MPa}$		
modul pružnosti ...	$E = 210000\text{MPa}$		

### CHARAKTERISTIKY DŘEVĚNÉ ČÁSTI PRŮŘEZU

šířka ...	$b_d = 200\text{mm}$		
výška ...	$h_d = 250\text{mm}$		
plocha ...	$A_d = b_d \cdot h_d$		$A_d = 50000 \cdot \text{mm}^2$
moment setrvačnosti ...	$I_{d,y} = \frac{1}{12} \cdot b_d \cdot h_d^3$		$I_{d,y} = 260.417 \times 10^6 \cdot \text{mm}^4$
průřezový modul ...	$W_{d,y} = \frac{1}{6} \cdot b_d \cdot h_d^2$		$W_{d,y} = 2083333.33 \cdot \text{mm}^3$

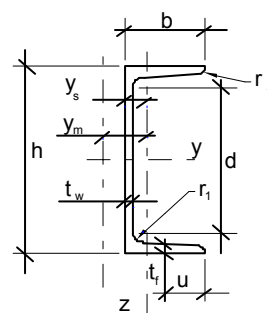
## CHARAKTERISTIKY OCELOVÉ PŘÍLOŽKY

profil

U 180

rozměry průřezu ...

h = 180 mm  
b = 70 mm  
t<sub>w</sub> = 8 mm  
t<sub>f</sub> = 11 mm  
r<sub>1</sub> = 11 mm  
r<sub>2</sub> = 5,5 mm



plocha ...

A = 5600 mm<sup>2</sup>

A<sub>vz</sub> = 3018 mm<sup>2</sup>

moment setrvačnosti ...

I<sub>y</sub> = 27000000 mm<sup>4</sup>

I<sub>z</sub> = 16731584 mm<sup>4</sup>

elastický modul průřezu ...

W<sub>y</sub> = 300000 mm<sup>3</sup>

W<sub>z</sub> = 239022,63 mm<sup>3</sup>

plastický modul průřezu ...

W<sub>pl,y</sub> = 358000 mm<sup>3</sup>

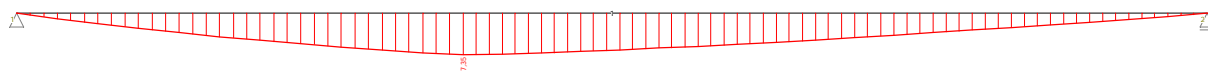
W<sub>pl,z</sub> = 274648 mm<sup>3</sup>

## STATICKÉ SCHEMA



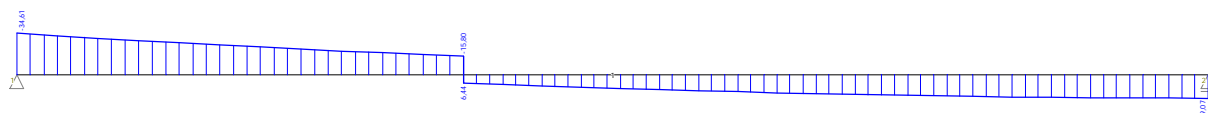
prostý nosník délky L<sub>d</sub> = 6.24m

## PRŮBĚH VNITŘNÍCH SIL A DEFORMACÍ



Maximální ohybový moment ...

M<sub>Sd</sub> = 57.35kNm

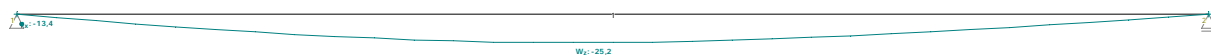


Maximální posouvající síla ...

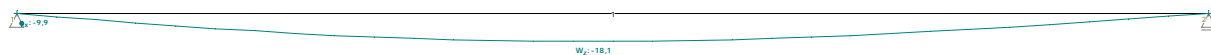
V<sub>Sd</sub> = 43.2kN



Deformace od vlastní tíhy nosníku ... u = 1,4mm



Deformace od stálého zatížení nosníku ...  $u = 25,2\text{mm}$



Deformace od nahodilého zatížení stropu ...  $u = 18,1\text{mm}$



Deformace od nahodilého zatížení střechy ...  $u = 12,6\text{mm}$

Poměr přenášení zatížení dřevěné x ocelové části ...  $j = \frac{E}{E_{0.\text{mean}}} \cdot \frac{I_y}{I_{d.y}} \quad j = 2.72$

## POSOUZENÍ PŮVODNÍHO DŘEVĚNÉ ČÁSTI PRŮŘEZU

### VNITŘNÍ SÍLY

Zatížení, které přebírá původní nosník ...

extrémní hodnota momentu ...

$$M_{d,d} = \frac{1}{1+j} \cdot (M_{Sd})$$

$$M_{d,d} = 15.41 \text{ kNm}$$

extrémní hodnota pos. síly ...

$$V_{d,d} = \frac{1}{1+j} \cdot (V_{Sd})$$

$$V_{d,d} = 11.61 \text{ kN}$$

### POSOUZENÍ ÚNOSNOSTI

moment únosnosti ...

$$M_{Rd} = W_{d,y} \cdot \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} \cdot k_{mod}$$

$$M_{Rd} = 20.69 \cdot \text{kNm}$$

$$M_{d,d} = 15,4 \text{ kNm} < 20,7 \text{ kNm} = M_{R,d}$$

VYHOVUJE

pos. síla na mezi  
únosnosti ...

$$V_{Rd} = A_d \cdot \frac{f_{v,k}}{\gamma_M} \cdot k_{mod}$$

$$V_{Rd} = 55.86 \cdot \text{kN}$$

$$V_{d,d} = 11,6 \text{ kN} < 55,9 \text{ kN} = V_{R,d}$$

VYHOVUJE

### POSOUZENÍ PRŮHYBU

průhyb uprostřed od  
dlouhodobého zat....

$$u_g = \frac{1}{1+j} \cdot 26.6 \text{ mm} = 7.15 \text{ mm}$$

průhyb uprostřed od  
užitého zatížení ...

$$u_s = \frac{1}{1+j} \cdot 37.7 \text{ mm} = 10.13 \text{ mm}$$

deformační součinitel ...

$$k_{def} = 0.6$$

součinitel zatížení  
(kat. C - obytné plochy) ...

$$\psi_2 = 0.6$$

krátkodobý průhyb ...  $u_{inst} = u_g + u_s$   $u_{inst} = 17.3 \cdot \text{mm}$

dlouhodobý průhyb ...  $u_{fin} = u_g \cdot (1 + k_{def}) + u_s \cdot (1 + \psi_2 \cdot k_{def})$   $u_{fin} = 25.2 \cdot \text{mm}$

povolený průhyb stropu ...  $u_{inst,max} = L_d / 300 = 20.8 \cdot \text{mm}$

$u_{fin,max} = L_d / 200 = 31.2 \cdot \text{mm}$

podmínka pro krátkodobý průhyb:

$u_{inst} = 17.3 \cdot \text{mm} < u_{inst,max} = 20.8 \cdot \text{mm}$

O.K.

podmínka pro dlouhodobý průhyb:

$u_{fin} = 25.2 \cdot \text{mm} < u_{fin,max} = 31.2 \cdot \text{mm}$

O.K.

## POSOUZENÍ OCELOVÉ PŘÍLOŽKY

### VNITŘNÍ SÍLY

Zatížení, které přebírá ocelová příložka ...  $M_{o,d} = \frac{j}{1+j} \cdot (M_{Sd})$   $M_{o,d} = 41.94 \text{ kNm}$

extrémní hodnota momentu ...

extrémní hodnota pos. síly ...  $V_{o,d} = \frac{j}{1+j} \cdot (V_{Sd})$   $V_{o,d} = 31.59 \text{ kN}$

### POSOUZENÍ ÚNOSNOSTI

podmínka pro redukci  
momentové únosnosti  
vlivem posouvající síly ...  $V_{Sd} = 43.2 \cdot \text{kN} < \frac{1}{2} \cdot \frac{A_{vz} \cdot f_{yd}}{\sqrt{3}} = 178.03 \cdot \text{kN}$   
O.K.

Není nutno redukovat momentovou únosnost.

moment únosnosti ...  $M_{Rdp} = W_y \cdot f_{yd}$   $M_{Rdp} = 61.3 \cdot \text{kNm}$

$M_{o,d} = 41,9 \text{ kNm} < 61,3 \text{ kNm} = M_{Rdp}$

VYHOVUJE

smyková únosnost ...  $V_{Rdp} = \frac{A_{vz} \cdot f_{yd}}{\sqrt{3}}$   $V_{Rdp} = 356.06 \cdot \text{kN}$

$V_{o,d} = 31,6 \text{ kN} < 356,1 \text{ kN} = V_{Rdp}$

VYHOVUJE

## POSOUZENÍ PRŮHYBU

$$\text{max. průhyb uprostřed ...} \quad \delta_1 = \frac{j}{1+j} \cdot 26.6 \text{ mm} \quad \delta_1 = 19.45 \cdot \text{mm}$$

$$\text{max. průhyb uprostřed ...} \quad \delta_2 = \frac{j}{1+j} \cdot 30.7 \text{ mm} \quad \delta_2 = 22.45 \cdot \text{mm}$$

$$\text{povolený průhyb stropu ...} \quad \delta_{\text{lim}} = \frac{L_d}{250} \quad \delta_{\text{lim}} = 24.96 \cdot \text{mm}$$

$$\delta_{\text{max}} = 22,5 \text{ mm} < 25,0 \text{ mm} = \delta_{\text{lim}}$$

VYHOVUJE

## SPOJENÍ PŘÍLOŽEK SE STÁVAJÍCÍM DŘEVĚNÝM TRÁMEM

Spojení bude provedeno ocelovým svorníkem průměru ...  $d = 12 \text{ mm}$

Charakteristická pevnost svorníku v tahu ...  $f_{u,k} = 360 \text{ MPa}$

Počet stříhů ...  $n = 1$

Úhel otláčení vláken ...  $\alpha = 0 \text{ deg}$

Charakteristická pevnost v otláčení ...

$$f_{h,0,k} = 0.082 \cdot (1 - 0.01 \cdot d) \cdot \rho_k \quad f_{h,0,k} = 26.7 \cdot \text{MPa}$$

$$k_{90} = 1.35 + 0.015 \cdot d \quad k_{90} = 1.53$$

$$f_{h,\alpha,k} = \frac{f_{h,0,k}}{k_{90} \cdot (\sin(\alpha))^2 + (\cos(\alpha))^2} \quad f_{h,\alpha,k} = 26.7 \cdot \text{MPa}$$

$$f_{h,\alpha,d} = \frac{k_{\text{mod}} \cdot f_{h,\alpha,k}}{\gamma_M} \quad f_{h,\alpha,d} = 16.57 \cdot \text{MPa}$$

Charakteristická hodnota plastického momentu únosnosti (kruhového svorníku) ...

$$M_{y,k} = 0.8 \cdot f_{u,k} \cdot \frac{d^3}{6} \quad M_{y,k} = 0.08 \cdot \text{kNm}$$

$$M_{y,d} = \frac{M_{y,k}}{\gamma_M} \quad M_{y,d} = 0.06 \cdot \text{kNm}$$

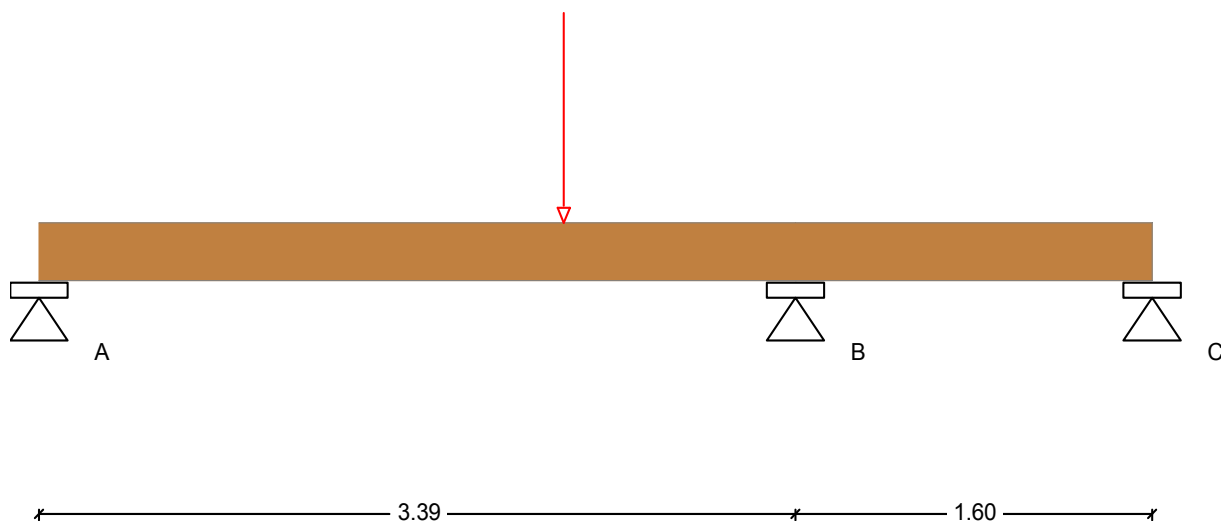
Návrhová únosnost svorníku ...

$$R_d = \min \left( \frac{n \cdot 0.5 \cdot f_{h,\alpha,d} \cdot b_d \cdot d}{n \cdot 1.1 \cdot \sqrt{2 \cdot M_{y,d} \cdot f_{h,\alpha,d} \cdot d}} \right) \quad R_d = 5.25 \cdot \text{kN}$$

Vzdálenost svorníků ...

$$e_{\text{min}} = \frac{R_d}{10 \text{ kN/m}} \quad e_{\text{min}} = 525 \cdot \text{mm}$$

## Vazný trám 2



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1  
Kategorie proměnných zatížení: H

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_M = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Průřez  $b/h = 20 / 25 \text{ cm}$

### Posouzení průhybu

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k_{def})$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_2)$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	$L'$ [m]	$x$ [m]	$w_{inst}$ [cm]	dov. $L'/w$ [cm]	$[-]$	$x$ [m]	$w_{fin,s}$ [cm]	dov. $L'/w$ [cm]	$[-]$	$x$ [m]	$w_{fin,q}$ [cm]	$L'/w$ [cm]
Komb. maximum												
1	3.39	2.03	0.56	1.13	604	2.03	0.81	1.36	419	2.03	0.66	514
2	1.60	0.00	0.00	0.53	0	0.00	0.00	0.64	0	0.00	0.00	0
Komb. minimum												
1	3.39	0.00	0.00	1.13	0	0.00	0.00	1.36	0	0.00	0.00	0
2	1.60	0.64	-0.09	0.53	1814	0.64	-0.13	0.64	1258	0.64	-0.10	1542

### Posudek podélného napětí

Průřezové hodnoty:  $A = 500 \text{ cm}^2$   $W_y = 2083 \text{ cm}^3$   $I_y = 26042 \text{ cm}^4$

Pole	$x$ [m]	$M_d$ [kNm]	$\sigma_{h/dov.} \leq 1.00$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$x$ [m]	$M_d$ [kNm]	$\sigma_{d/dov.} \leq 1.00$ [N/mm <sup>2</sup> ]
Komb. maximum - max Eta						
1	3.39	-15.3	$7.35/11.08 = \mathbf{0.66}$	2.34	17.1	$8.23/11.08 = \mathbf{0.74}$
2	0.00	-15.3	$7.35/11.08 = \mathbf{0.66}$	1.60	0.0	$-0.00/9.69 = \mathbf{0.00}$
Komb. minimum - max Eta						
1	2.34	17.1	$-8.23/11.08 = \mathbf{0.74}$	3.39	-15.3	$-7.35/11.08 = \mathbf{0.66}$



2	1.60	0.0	0.00/ 9.69 =	<b>0.00</b>	0.00	-15.3	-7.35/11.08 =	<b>0.66</b>
Komb. maximum - max Md								
1	2.34	24.0	-11.52/16.62 =	<b>0.69</b>	2.34	24.0	11.52/16.62 =	<b>0.69</b>
2	1.60	0.0	0.00/ 9.69 =	<b>0.00</b>	1.60	0.0	-0.00/ 9.69 =	<b>0.00</b>
Komb. minimum - max Md								
1	3.39	-21.4	10.29/16.62 =	<b>0.62</b>	3.39	-21.4	-10.29/16.62 =	<b>0.62</b>
2	0.00	-21.4	10.29/16.62 =	<b>0.62</b>	0.00	-21.4	-10.29/16.62 =	<b>0.62</b>

### Posudek smykových napětí

Pole	x	Vd	tau/dov.<= 1.00
	[m]	[kN]	[N/mm2]
max Eta			
1	2.37	-31.28	1.40/ 1.85 = <b>0.76</b>
2	0.00	9.57	0.43/ 1.85 = <b>0.23</b>
max tau			
1	2.37	-43.80	1.96/ 2.77 = <b>0.71</b>
2	0.00	13.39	0.60/ 2.77 = <b>0.22</b>

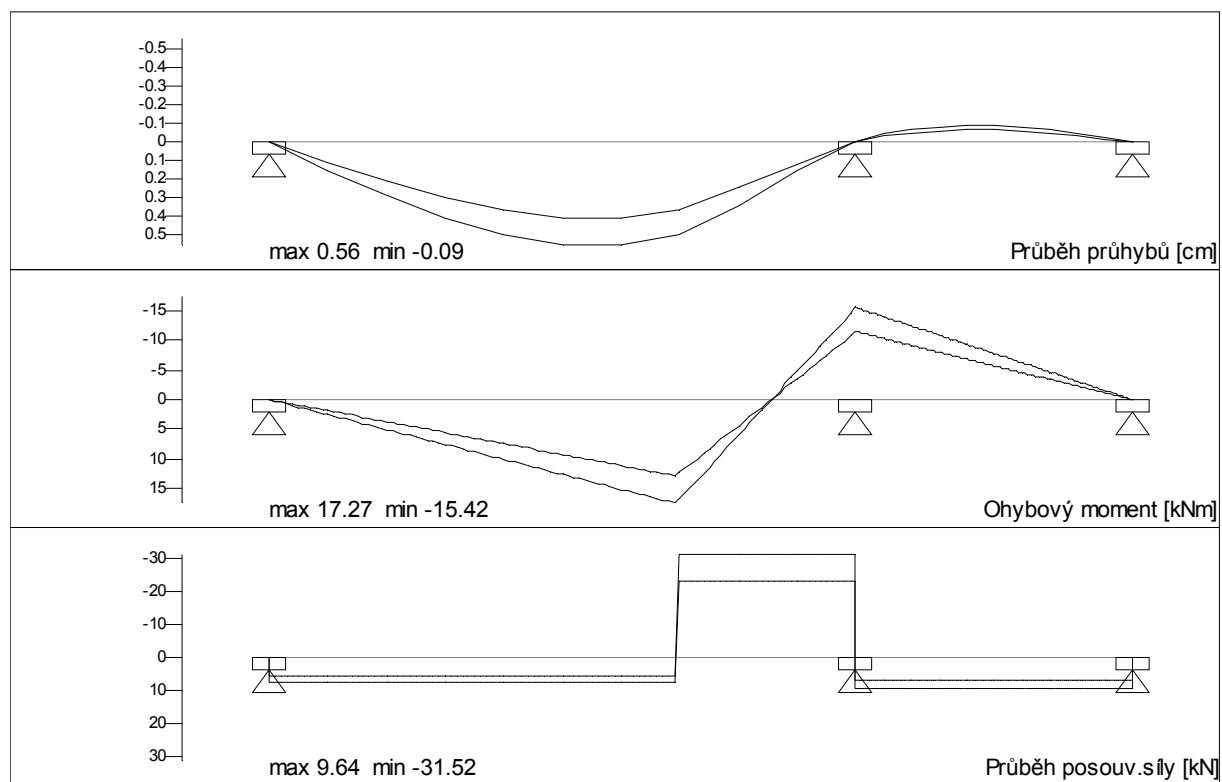
### Reakce

Podpora	ZS	max Ak	min Ak	max Myk	min Myk
		[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]
A	sum	7.39	5.43	-0.00	-0.00
B	sum	41.15	30.26	-0.00	-0.00
C	sum	-7.09	-9.64	-0.00	-0.00
A	g	5.43	5.43	0.00	0.00
B	g	30.26	30.26	0.00	0.00
C	g	-7.09	-7.09	0.00	0.00
A	q	1.96	-0.00	-0.00	-0.00
B	q	10.90	-0.00	-0.00	-0.00
C	q	-0.00	-2.55	-0.00	-0.00

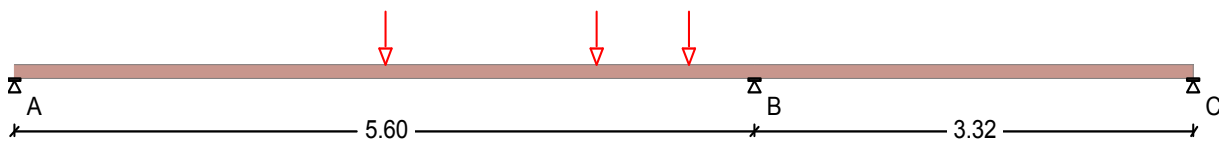
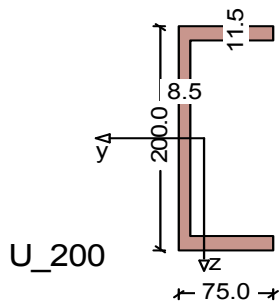
### Kontaktní napětí

Podpora	ZS	max Ad	L-ef	kc.alfa	kmod	sig-90	/	dov.<= 1.00
		[kN]	[cm]			[N/mm2]	[N/mm2]	
A	max Eta	10.26	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60	= <b>0.00</b>
B	max Eta	57.19	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60	= <b>0.00</b>
C	max Eta	-7.09	0.0	1.50	0.60	0.00	1.73	= <b>0.00</b>
A	max Ad	10.26	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60	= <b>0.00</b>
B	max Ad	57.19	0.0	1.50	0.90	0.00	2.60	= <b>0.00</b>
C	max Ad	0.00	0.0	0.00	0.00	0.00	0.00	= <b>0.00</b>

## Výsledková grafika



## Vazný trám 3 - ocel



Návrhová norma: ČSN EN 1993-1-1

Ocel : S235 ( $t \leq 40$ ) ( $E/G = 210000/81000 \text{ N/mm}^2$ ) Profil: U\_200

Dílčí součinitelé	Únosnost	Použitelnost
Stálé účinky	$\gamma_{F,g}$ 1.35	1.00
Proměnné účinky	$\gamma_{F,q}$ 1.50	1.00
Spolehlivost materiálu	$\gamma_M$ 1.10	

### Zatížení (charakteristické)

Stálé zať.	G1 = 14.30 kN	(x = 2.80 m)
Stálé zať.	G2 = 4.85 kN	(x = 4.40 m)
Stálé zať.	G3 = 3.50 kN	(x = 5.10 m)
Proměnné zať.	Q1 = 5.15 kN	(x = 2.80 m)
Proměnné zať.	Q2 = 4.20 kN	(x = 4.40 m)
Proměnné zať.	Q3 = 2.90 kN	(x = 5.10 m)

### Vnitřní účinky (charakteristické)

Pole	x [m]	max Mk [kNm]	x [m]	min Mk [kNm]	Mk-le [kNm]	Mk-pr [kNm]	Vk-le [kN]	Vk-pr [kN]
1	2.80	17.35	5.60	-12.91	0.00	-12.91	6.20	-16.45 g
2	3.32	0.00	0.00	-12.91	-12.91	0.00	3.89	3.89 g
1	2.80	7.26	5.60	-6.39	0.00	-6.39	2.59	-9.66 q
2	0.00	0.00	0.00	-6.39	-6.39	0.00	1.92	0.00 q
1	2.80	24.61	5.60	-19.30	0.00	-19.30	8.79	-26.11 sum
2	3.32	0.00	0.00	-19.30	-19.30	0.00	5.81	3.89 sum

### Vnitřní účinky (Návrhové na MSÚ)

Pole	x [m]	max Md [kNm]	x [m]	min Md [kNm]	Md-le [kNm]	Md-pr [kNm]	Vd-le [kN]	Vd-or [kN]
1	2.80	34.31	5.60	-27.02	0.00	-27.02	12.25	-36.70
2	3.32	0.00	0.00	-27.02	-27.02	0.00	8.14	3.89

### Průhyby (charakteristické)

Pole	L' [m]	x [m]	min f [cm]	x [m]	max f [cm]	L'/f [1/n]
1	5.60	0.00	0.00	2.80	1.50	374
2	3.32	1.33	-0.34	0.00	0.00	977

### Posouzení napětí (gamma-F bezpečnost na únosnost)

Průřez: A = 32.2 cm<sup>2</sup>, Wy = 191 cm<sup>3</sup>, Iy = 1910 cm<sup>4</sup>  
A-St = 16.0 cm<sup>2</sup>, Wpl,y = 210 cm<sup>3</sup>, alfa,ply = 1.10

Kombinace: M = max sigma-x V = max tau-V v = max sigma-v  
el = posudek elasticky pl = lokálně plasticky

Pole	x [m]	sig-M/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00	tau-V/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00	sig-v/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00
1 M,pl	2.80	163.3/213.6 =	<b>0.76</b>	9.2/123.3 =	<b>0.07</b>	163.3/235.0 =	<b>0.69</b>
1 V,pl	5.60	128.6/213.6 =	<b>0.60</b>	22.9/123.3 =	<b>0.19</b>	128.6/235.0 =	<b>0.55</b>
1 v,pl	2.80	163.3/213.6 =	<b>0.76</b>	9.2/123.3 =	<b>0.07</b>	163.3/235.0 =	<b>0.69</b>
2 M,pl	0.00	128.6/213.6 =	<b>0.60</b>	5.1/123.3 =	<b>0.04</b>	128.6/235.0 =	<b>0.55</b>
2 V,pl	0.00	128.6/213.6 =	<b>0.60</b>	5.1/123.3 =	<b>0.04</b>	128.6/235.0 =	<b>0.55</b>
2 v,pl	0.00	128.6/213.6 =	<b>0.60</b>	5.1/123.3 =	<b>0.04</b>	128.6/235.0 =	<b>0.55</b>

### Klasifikace průřezu

Třída průřezu: 1 (Pásnice: 1 Stojina: 1)

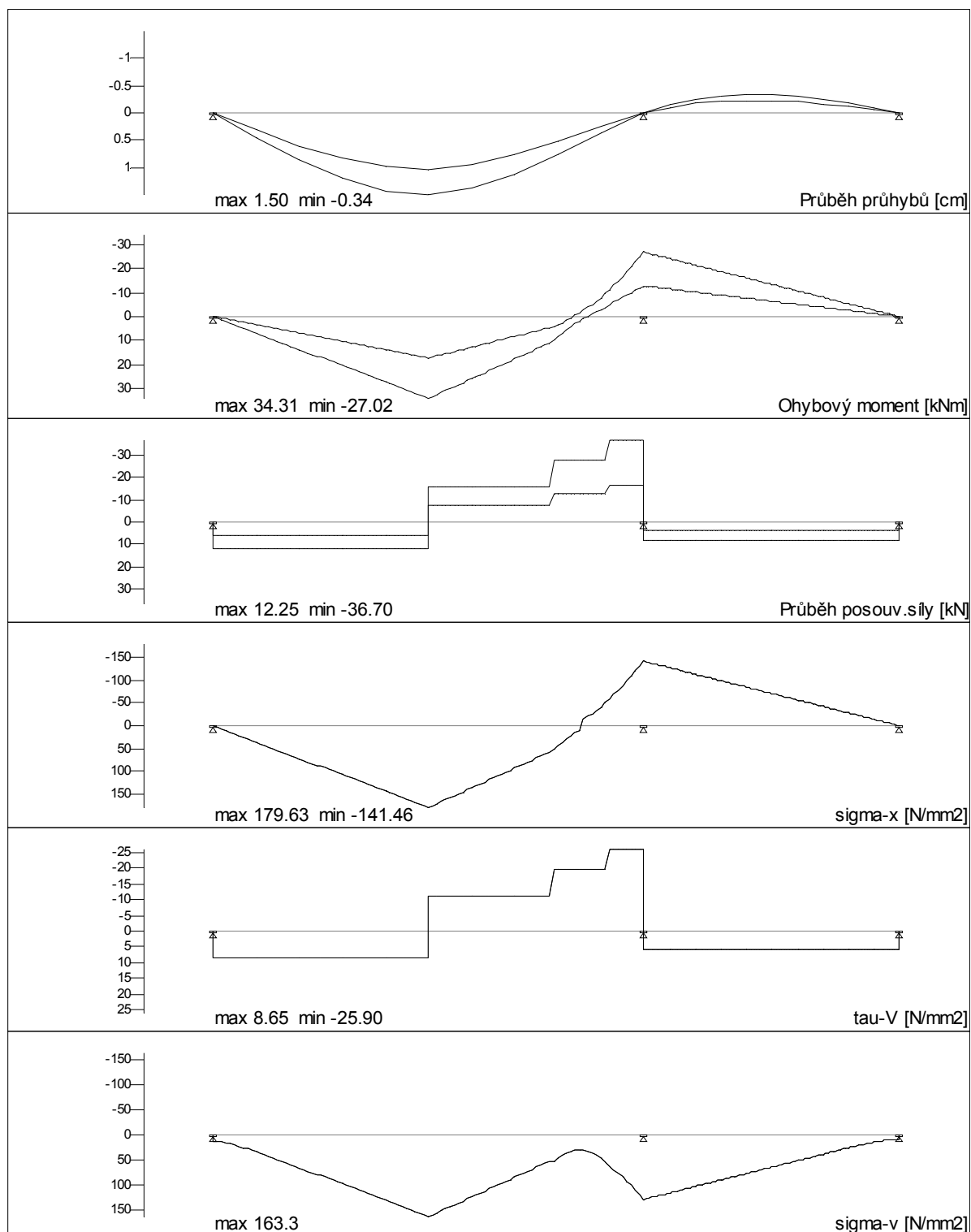
### Reakce (charakteristické)

Podpora	max A [kN]	min A [kN]	max M [kNm]	min M ZS [kNm]
A	6.20	6.20	-0.00	-0.00 g
B	20.34	20.34	-0.00	-0.00 g
C	-3.89	-3.89	-0.00	-0.00 g
A	2.59	0.00	0.00	0.00 q
B	11.58	0.00	0.00	0.00 q
C	0.00	-1.92	0.00	0.00 q
A	8.79	6.20	-0.00	-0.00 sum
B	31.93	20.34	-0.00	-0.00 sum
C	-3.89	-5.81	-0.00	-0.00 sum

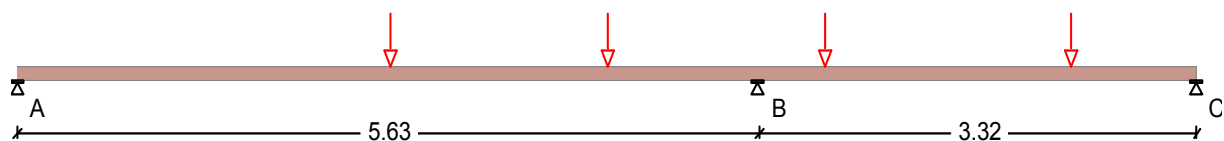
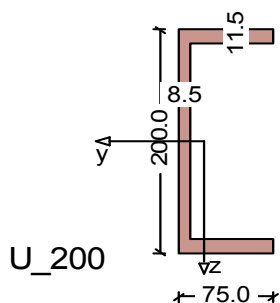
## Reakce (Návrhové na MSÚ)

Podpora	max A [kN]	min A [kN]	max M [kNm]	min M [kNm]
A	12.25	6.20	0.00	0.00
B	44.84	20.34	0.00	0.00
C	-3.89	-8.14	0.00	0.00

## Výsledková grafika



## Vazný trám 4 - ocel



Návrhová norma: ČSN EN 1993-1-1

Ocel : S235 ( $t \leq 40$ ) ( $E/G = 210000/81000 \text{ N/mm}^2$ ) Profil: U\_200

Dílčí součinitelé	Únosnost	Použitelnost
Stálé účinky	$\gamma_{F,G}$ 1.35	1.00
Proměnné účinky	$\gamma_{F,Q}$ 1.50	1.00
Spolehlivost materiálu	$\gamma_M$ 1.10	

### Zatížení (charakteristické)

Stálé zat.	G1 = 14.30 kN	(x = 2.83 m)
Stálé zat.	G2 = 15.38 kN	(x = 4.48 m)
Stálé zat.	G3 = 14.30 kN	(x = 6.13 m)
Stálé zat.	G4 = 7.00 kN	(x = 8.00 m)
Proměnné zat.	Q1 = 5.15 kN	(x = 2.83 m)
Proměnné zat.	Q2 = 5.80 kN	(x = 4.48 m)
Proměnné zat.	Q3 = 5.15 kN	(x = 6.13 m)

### Vnitřní účinky (charakteristické)

Pole	x [m]	max Mk [kNm]	x [m]	min Mk [kNm]	Mk-le [kNm]	Mk-pr [kNm]	Vk-le [kN]	Vk-pr [kN]
1	2.81	18.55	5.63	-20.63	0.00	-20.63	6.59	-23.09 g
2	2.39	0.87	0.00	-20.63	-20.63	0.00	20.36	-0.94 g
1	2.81	7.34	5.63	-7.16	0.00	-7.16	2.61	-8.48 q
2	0.50	1.54	0.00	-7.16	-7.16	0.00	6.53	-0.55 q
1	2.81	25.89	5.63	-27.78	0.00	-27.78	9.20	-31.57 sum
2	2.39	1.38	0.00	-27.78	-27.78	0.00	26.89	-1.49 sum

### Vnitřní účinky (Návrhové na MSÚ)

Pole	x [m]	max Md [kNm]	x [m]	min Md [kNm]	Md-le [kNm]	Md-pr [kNm]	Vd-le [kN]	Vd-or [kN]
1	2.81	36.06	5.63	-38.58	0.00	-38.58	12.81	-43.88
2	2.39	1.94	0.00	-38.58	-38.58	0.00	37.28	-2.09

### Průhyby (charakteristické)

Pole	L' [m]	x [m]	min f [cm]	x [m]	max f [cm]	L'/f [1/n]
1	5.63	0.00	0.00	2.81	1.62	347
2	3.32	1.33	-0.26	0.00	0.00	1281

### Posouzení napětí (gamma-F bezpečnost na únosnost)

Průřez: A = 32.2 cm<sup>2</sup>, Wy = 191 cm<sup>3</sup>, Iy = 1910 cm<sup>4</sup>  
A-St = 16.0 cm<sup>2</sup>, Wpl,y = 210 cm<sup>3</sup>, alfa,ply = 1.10

Kombinace: M = max sigma-x V = max tau-V v = max sigma-v  
el = posudek elasticky pl = lokálně plasticky

Pole	x [m]	sig-M/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00 [N/mm <sup>2</sup> ]	tau-V/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00 [N/mm <sup>2</sup> ]	sig-v/ [N/mm <sup>2</sup> ]	dov.<= 1.00 [N/mm <sup>2</sup> ]
1 M,pl	5.63	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	27.4/123.3 =	<b>0.22</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>
1 V,pl	5.63	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	27.4/123.3 =	<b>0.22</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>
1 v,pl	5.63	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	27.4/123.3 =	<b>0.22</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>
2 M,pl	0.00	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	23.3/123.3 =	<b>0.19</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>
2 V,pl	0.00	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	23.3/123.3 =	<b>0.19</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>
2 v,pl	0.00	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>	23.3/123.3 =	<b>0.19</b>	183.6/213.6 =	<b>0.86</b>

### Klasifikace průřezu

Třída průřezu: 1 (Pásnice: 1 Stojina: 1)

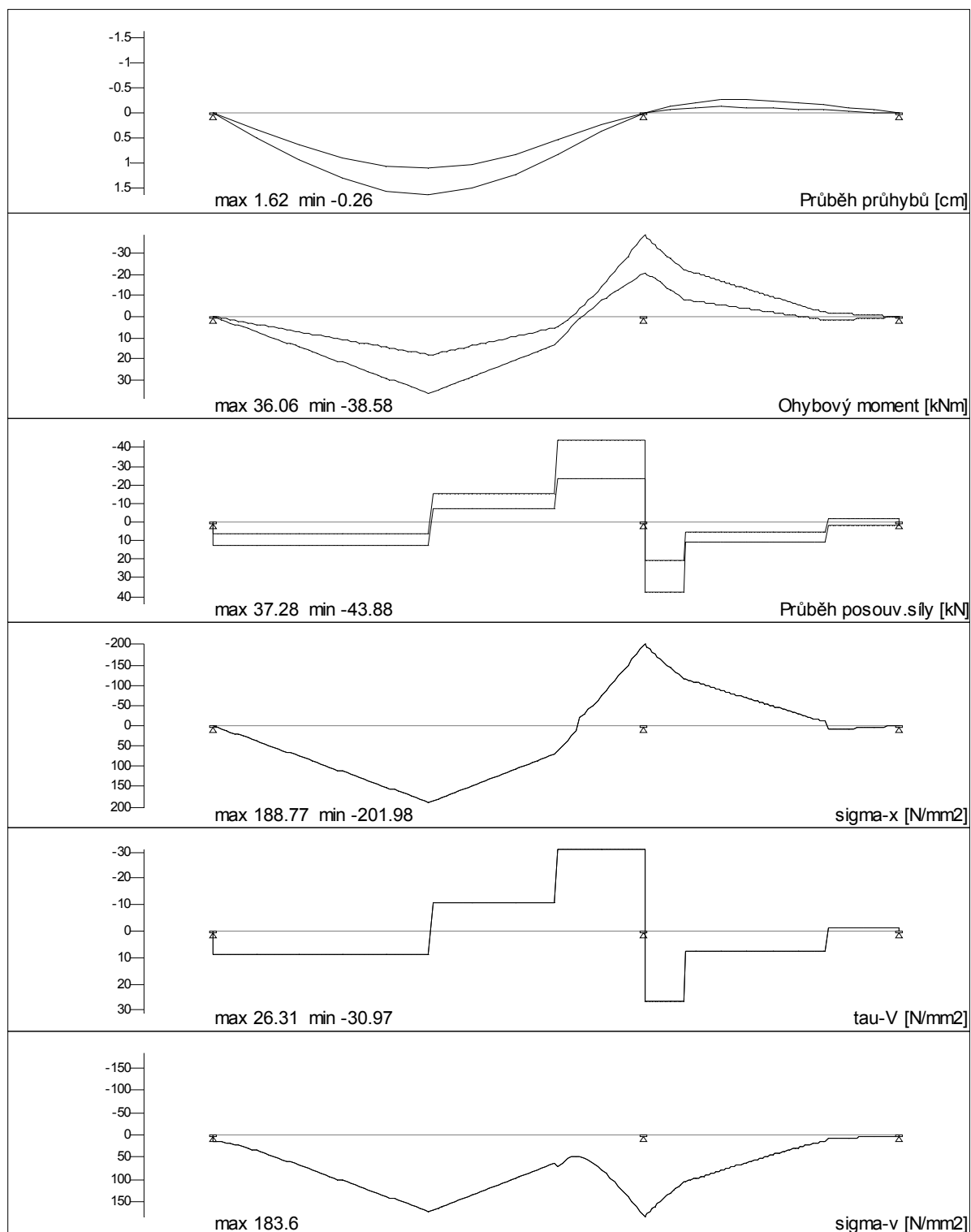
### Reakce (charakteristické)

Podpora	max A [kN]	min A [kN]	max M [kNm]	min M ZS [kNm]
A	6.59	6.59	-0.00	-0.00 g
B	43.45	43.45	-0.00	-0.00 g
C	0.94	0.94	-0.00	-0.00 g
A	2.61	-0.13	0.00	0.00 q
B	15.01	0.00	0.00	0.00 q
C	0.55	-1.93	0.00	0.00 q
A	9.20	6.46	-0.00	-0.00 sum
B	58.46	43.45	-0.00	-0.00 sum
C	1.49	-0.99	-0.00	-0.00 sum

## Reakce (Návrhové na MSÚ)

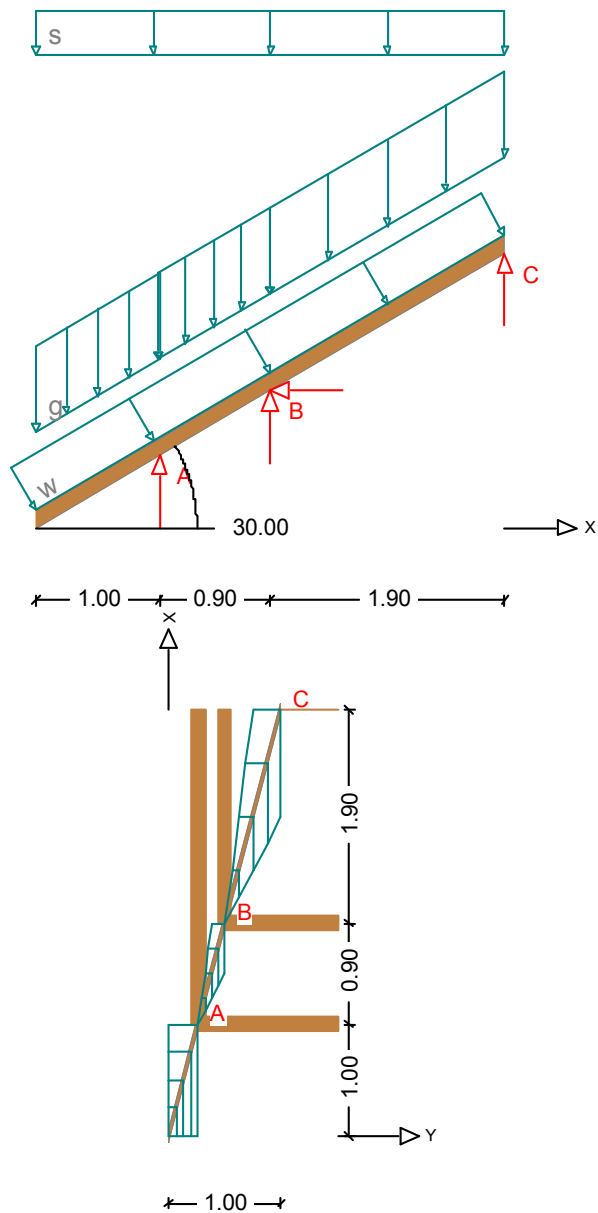
Podpora	max A [kN]	min A [kN]	max M [kNm]	min M [kNm]
A	12.81	6.39	0.00	0.00
B	81.17	43.45	0.00	0.00
C	2.09	-1.96	0.00	0.00

## Výsledková grafika





## "Věž" - nárožní krokve



Návrhová norma : ČSN EN 1995-1  
Druh dřeva : C24  
Užitná třída : 1

$E_{mean} / G_{mean} = 11000 / 690 \text{ N/mm}^2$ ,  $\gamma_M = 1.30$   
 $f_{m,k} / f_{c,k} / f_{c90,k} / f_{v,k} = 24.0 / 21.0 / 2.5 / 4.0 \text{ N/mm}^2$   
 dov. průhyb  $w_{inst} = L/300$ ,  $w_{fin} = L/250$ ,  $k_{def} = 0.60$

Krokev $b/h = 12 / 15 \text{ cm}$	Hloubka zářezu = 3.0 cm
Sklon nárožní krokve = 29.2 °	Délka krokve = 4.50 m
Sklon na straně střechy = 30.0 °	na straně valby = 65.5 °
Délka strany u střechy = 1.00 m	na straně valby = 3.80 m

## Zatížení

Tíha krokve  $g = 0.10$  kN/m Astřechy  
 Stálé zat.  $g_1 = 1.36$  kN/m2 Astřechy  
 Stálé zat.  $g_2 = 1.36$  kN/m2 Astřechy  
 Stálé zat.  $g_3 = 1.36$  kN/m2 Astřechy  
 Zat.sněhem  $s = 0.56/ 0.00$  kN/m2 Astit(sk = 0.70 kN/m2) < 1000 m.n.m.  
 Tlak vzduť větru  $q = 0.78$  kN/m2 Astřechy  
 Tlak větru F0 wd = 0.55/ 0.57 kN/m2 Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
 Tlak větru G0 wd = 0.55/ 0.57 kN/m2 Astře(x = 0.00 až 1.50 m)  
 Tlak větru H0 wd = 0.31/ 0.57 kN/m2 Astře(x = 1.50 až 3.80 m)  
 Sání větru ws = -1.09/ -0.94 kN/m2 Astřechy

Součinitele:gam.sup gam.inf psi.0 psi.1 psi.2  
 Stálé 1.35 1.00 1.00 1.00 1.00  
 Proměn.zat. 1.50 0.00 0.70 0.20 0.00  
 Sníh 1.50 0.00 0.50 0.20 0.00  
 Vítr 1.50 0.00 0.60 0.20 0.00

## Charakteristické vnitřní účinky

Pole	ZS	x	max Mk	x	min Mk	x	max Vk	x	min Vk
		[m]	[kNm]	[m]	[kNm]	[m]	[kN]	[m]	[kN]
1	sum	1.00	0.0	1.00	-0.5	1.00	0.1	1.00	-1.2
2	sum	0.90	0.0	0.00	-0.5	0.00	0.4	0.90	-0.2
3	sum	1.20	0.5	0.00	-0.3	0.00	0.9	1.90	-1.2
1	g	0.00	0.0	1.00	-0.3	0.00	0.0	1.00	-0.7
2	g	0.70	-0.2	0.00	-0.3	0.00	0.2	0.90	-0.1
3	g	1.18	0.3	0.00	-0.2	0.00	0.5	1.90	-0.7
1	s	0.00	0.0	1.00	-0.0	0.00	0.0	1.00	-0.1
2	s	0.00	0.0	0.00	-0.0	0.00	0.0	0.90	-0.0
3	s	1.20	0.0	0.00	-0.0	0.00	0.0	1.90	-0.1
1	w	1.00	0.3	1.00	-0.2	1.00	0.8	1.00	-0.5
2	w	0.00	0.3	0.00	-0.2	0.90	0.1	0.00	-0.2
3	w	0.00	0.2	1.20	-0.3	1.90	0.9	0.00	-0.6

## Charakteristický průhyb

Pole	ZS	L'	x	w,inst.min	x	w,inst.max
		[m]	[m]	[cm]	[m]	[cm]
1	sum	1.18	0.00	-0.01	0.00	0.12
2	sum	1.07	0.45	-0.01	0.45	0.00
3	sum	2.25	1.14	-0.01	1.14	0.07
1	g	1.18	1.00	0.00	0.00	0.07
2	g	1.07	0.45	-0.01	0.00	0.00
3	g	2.25	1.90	-0.00	1.14	0.04
1	s	1.18	0.00	0.00	0.00	0.01
2	s	1.07	0.45	-0.00	0.00	0.00
3	s	2.25	1.90	-0.00	1.14	0.00
1	w	1.18	0.00	-0.08	0.00	0.05
2	w	1.07	0.45	-0.01	0.45	0.01
3	w	2.25	1.14	-0.05	1.14	0.03

### Posouzení průhybů

$w_{inst} : w_{G,inst} + w_{Q,inst,s}$   
 $w_{G,fin} : w_{G,inst} * (1 + k_{def})$   
 $w_{Q,fin,s} : w_{Q,inst,s} * (1 + k_{def} * \psi_{1.2})$   
 $w_{fin,s} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,s}$   
 $w_{fin,q} : w_{G,fin} + w_{Q,fin,q}$

Pole	L'	x	w,inst	dov.L'/w		x	w,fin.s	dov.L'/w		x	w,fin.q	L'/w
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[cm]	[-]	[m]	[cm]	[-]
Komb. maximum												
1	1.18	0.00	0.12	0.79	992	0.00	0.16	0.95	739	0.00	0.11	1048
2	1.07	0.45	0.00	0.36	0	0.00	0.00	0.43	0	0.00	0.00	0
3	2.25	1.14	0.07	0.75	3404	1.14	0.09	0.90	2544	1.14	0.06	3624
Komb. minimum												
1	1.18	0.00	-0.01	0.79	0	1.00	-0.00	0.95	0	1.00	0.00	0
2	1.07	0.45	-0.01	0.36	7735	0.45	-0.02	0.43	5778	0.45	-0.01	8231
3	2.25	1.14	-0.01	0.75	0	1.90	-0.00	0.90	0	1.90	-0.00	0

### Posudek podélného napětí

Pole: A = 174 cm<sup>2</sup> Wy = 421 cm<sup>3</sup>, Iy = 3049 cm<sup>4</sup>  
 Podpora: A = 138 cm<sup>2</sup> Wy = 265 cm<sup>3</sup>, Iy = 1521 cm<sup>4</sup>  
 Vybočení kolem y

Pole	l <sub>ef</sub>	lambda <sub>rel</sub>	kc <sub>y</sub>
1	2.37	0.96	0.72
2	1.07	0.55	0.94
3	2.25	1.15	0.58

Pole x	Md	Nd	sig-h/dov.<=1.00	x	Md	Nd	sig-d/dov.<=1.00
[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm2]	[m]	[kNm]	[kN]	[N/mm2]
Komb. maximum - max Eta							
1 1.00	-0.7	0.5	2.61/17.34= <b>0.15</b>	0.01	0.0	0.0	0.00/ 6.76= <b>0.00</b>
2 0.00	-0.7	-0.7	2.52/16.79= <b>0.15</b>	0.72	-0.2	0.0	-0.56/11.13= <b>0.05</b>
3 0.00	-0.4	-0.0	1.67/17.47= <b>0.10</b>	1.20	0.7	0.4	1.58/16.57= <b>0.10</b>
Komb. minimum - max Eta							
1 0.00	0.0	0.0	0.00/ 9.69= <b>0.00</b>	1.00	-0.7	0.5	-2.53/16.83= <b>0.15</b>
2 0.69	-0.2	-0.0	0.56/11.14= <b>0.05</b>	0.00	-0.7	-0.7	-2.62/17.43= <b>0.15</b>
3 1.20	0.7	0.4	-1.53/16.09= <b>0.10</b>	0.00	-0.4	-0.0	-1.68/17.50= <b>0.10</b>
Komb. maximum - max Md							
1 1.00	0.2	0.4	-0.67/15.81= <b>0.04</b>	1.00	0.2	0.4	0.73/17.07= <b>0.04</b>
2 0.00	0.2	0.7	-0.65/14.43= <b>0.05</b>	0.00	0.2	0.7	0.75/16.71= <b>0.05</b>
3 1.20	0.7	0.4	-1.53/16.09= <b>0.10</b>	1.20	0.7	0.4	1.58/16.57= <b>0.10</b>
Komb. minimum - max Md							
1 1.00	-0.7	0.5	2.61/17.34= <b>0.15</b>	1.00	-0.7	0.5	-2.53/16.83= <b>0.15</b>
2 0.00	-0.7	-0.7	2.52/16.79= <b>0.15</b>	0.00	-0.7	-0.7	-2.62/17.43= <b>0.15</b>
3 0.00	-0.4	-0.0	1.67/17.47= <b>0.10</b>	0.00	-0.4	-0.0	-1.68/17.50= <b>0.10</b>

### Posudek smykových napětí

Pole	x	Vd	tau/dov.<= 1.00
	[m]	[kN]	[N/mm <sup>2</sup> ]
max Eta			
1	1.00	-1.65	0.27/ 2.77 = <b>0.10</b>
2	0.00	0.49	0.08/ 2.77 = <b>0.03</b>
3	1.90	-1.68	0.27/ 2.77 = <b>0.10</b>
max tau			
1	1.00	-1.65	0.27/ 2.77 = <b>0.10</b>
2	0.00	0.49	0.08/ 2.77 = <b>0.03</b>
3	1.90	-1.68	0.27/ 2.77 = <b>0.10</b>

## Reakce

		rozhodující							
Podpora ZS		max Avk	max Ahk	min Avk	min Ahk	max Avd	L-ef	sig-alfa	dov.
		[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[cm]	[N/mm2]	
A	sum	1.78	-0.00	-0.12	-0.00	2.44	8.77	0.23	3.23
						2.44	8.77	0.23	3.23
B	sum	0.82	0.69	0.61	-1.24	0.97	11.39	0.07	2.15
						1.10	11.39	0.08	3.23
C	sum	1.40	-0.00	-0.19	-0.00	1.93	8.77	0.18	3.23
						1.93	8.77	0.18	3.23
A	g	1.01	0.00	1.01	0.00				
B	g	0.72	0.00	0.72	0.00				
C	g	0.79	0.00	0.79	0.00				
A	s	0.09	-0.00	-0.00	-0.00				
B	s	0.07	-0.00	-0.00	-0.00				
C	s	0.08	-0.00	-0.00	-0.00				
A	w	0.68	-0.00	-1.13	-0.00				
B	w	0.03	0.69	-0.11	-1.24				
C	w	0.53	-0.00	-0.98	-0.00				

## Výsledková grafika

