

## D.1.1.a

### • Střešní konstrukce

Střechu tvoří systém pultových střech o sklonu 5°.

Zastřešení objektu je navrženo převážně pomocí dřevěných příhradových vazníků, které jsou uloženy na dřevěné pozednice nebo do kapes zdíva na podmalované lože. Návrh vazníků bude proveden dodavatelem vazníků. Bude provedeno řádné zavětování konstrukce krovu např. vložením zavětovacího pole sestávajícího z dvojice vazníků s diagonálními prvky mezi sebou.

Střešní konstrukce nad ostatními částmi objektu jsou tvořeny střešními trámy. V místech střešních světlíků jsou navrženy výměny.

Zastřešení parkovacího stání bude provedeno dřevěnými trámy, které budou uložené a kotvené do spodní příruby ocelových profilů UPE 240. Průvlaky v rohu mezi příštěškem a stáním budou podepřeny konzolovitě vyloženým ocelovým nosníkem z profilu IPE 240. Přes šikmé sloupy bude probíhat UPE 240 v patě opatřené rozšiřujícím plechem P10. Do těchto profilů budou kotveny šikmé dřevěné sloupy.

Střešní konstrukce příštěšku na jižní straně bude pomocí dřevěných trámů podepřených dřevěným vazníkem. Tento vazník bude podepřen šikmými sloupy na jedné straně a kotven do zdi na straně druhé.

Zastřešení parkovacího stání a příštěšku na jižní straně je navrženo s odhalenou konstrukcí -> nutno dbát na pohledovost a čistotu spojů.

Na konstrukce střechy se použije plně hraněné smrkové řezivo třídy pevnosti C22. Proti hniličbě a proti dřevokazným činitelům musí být všechny profily natřené chemickým konzervačním prostředkem.

*Podrobněji viz. D.1.2 Stavebně konstrukční řešení.*

### • Střecha

Na nosnou dřevěnou konstrukci bude instalována pojistná hydroizolace (kontaktní, paropropustná), a impregnované kontralatě 60/60mm, které budou zajišťovat dostatečnou šířku provětrávané vzduchové mezery pod krytinou. Pojistná hydroizolace bude pokládána rovnoběžně s okapovou hranou, potiskem vně a s překrytím min. 100mm. Ukončení folie bude pomocí okapnic. V místech ukončení krytiny u prostupujících konstrukcí se folie vyvede nejméně 5 cm nad povrch střešní krytiny, kde se překryje příslušnými prvky oplechování tak, aby se zamezilo zafoukávání deště a sněhu. V případě potřeby se provede i vodotěsné napojení.

Realizaci musí být zabezpečeno dostatečné odvětrání střešního prostoru. Nasávání vzduchu bude probíhat u okapových hran, kde bude jako ochrana proti hmyzu a ptákům instalována větrací mřížka. Odvětrávání bude probíhat hřebenem, kde bude rovněž instalována větrací mřížka.

Na kontralatě bude provedeno celoplošné bednění z desek OSB/3 (pero-drážka) a vyschlých chemicky ošetřených dřevěných hraněných prken šířky 120mm. Na separační vrstvu (dle požadavků dodavatele střešní krytiny) bude realizována falcovaná plechová krytina Lindab Seamline tmavě šedé barvy, matného povrchu s dvojitou stojatou drážkou a těsněním. Veškeré střešní doplňky (odvětrávací hlavice, prostup antény, držáky bleskosvodu,...) budou použity ze systému Lindab v odpovídající barvě krytiny. Montáž střešní krytiny a všech doplňků bude provedena dle montážního návodu a typových detailů výrobce střešní krytiny.

Odvodnění pultové střechy bude ze systému Lindab Rainline pomocí podokapních žlabů a svislých dešťových svodů. Napojení podokapních žlabů na svislé svody bude provedeno pomocí žlabových kotlíků. Svislé dešťové svody Lindab budou ukončeny lapačem střešních naplavenin a napojeny na stávající ležaté potrubí.

Mezi dřevěné trámy nebo mezi dřevěné vazníky bude použita minerální tepelná izolace ( $\lambda D = 0,036 W/mK$ ). Poté bude aplikována parozábrana. Při provádění parozábrany musí být důsledně parotěsně utěsněna všechna napojení na navazující konstrukce a prostupy (použití těsnících tmelů a pásků). Následuje rošt s CD profilům zavěšený pod vazníky. Na tento rošt bude kotven SDK požární podhled s požární odolností min. 15min.

Jako podhled je použit další systém SDK podhledů na rošt s CD profilů, výška svěšení dle typu místnosti.

Střecha nad hlavním obytným prostorem vystupuje nad navazující střešní roviny. Na stranu dřevěného vazníku se přikotví celoplošné dřevěné bednění, pojistná hydroizolace a svislé latě (30/50), které vytvoří provětrávanou vzduchovou mezitu tl.30mm. Na latě se přikotví impregnovaná horizontální prkna ze sibiřského modřinu.

## D.1.1.b8

SKLADBY STŘECHY		
ODZN.	POPIS SKLADBY	[mm]
<b>STŘECHA - VAZNÍKY</b>		
ST 1	• falcovaná plechová krytina s dvojitou stojatou polodrážkou a těsněním (Lindab Seamline), žárově zinkovaný ocelový plech s HB polyesterovými ochranými laky	10
	• separační vrstva (dle požadavku výrobce střešní krytiny) např. JUTADRENAP	
	• bednění (dřevěná hraněná prkna šířky 120mm, chemicky ošetřena, alt. desky OSB 3 pero - drážka)	22
	• dřevěná prkna (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	25
	• provětrávaná vzduchová mezera - kontalatě 60/60 (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	60
	• pojistná hydroizolace (kontaktní paropropustná) (např. JUTADACH SUPER)	1
	• vzduchová mezera (nosná konstrukce vazníků z kvalitního smrkového řeziva impregnováno proti hniliobě a plísni)	-
	• minerální tepelná izolace, $\lambda_0 = 0,036\text{W/mK}$ , kladeno na vazbu - 200mm mezi vazníky, 100mm na roštu (hraněné řezivo 100/80)	300
	• parozábrana (např. DEKFOL N AL 170 Speciál) - spoje přelepit parotěsnou spojovací páskou, parotěsně napojit na navazující konstrukce a prostupu	1
	• SDK rošt (CD profily nutno podlepit těsnicí paskou pro parotěsné utěsnění)	54
	• podhled SDK Knauf Red tl.12,5mm (požární odolnost min. 15min)	12,5
	• SDK rošt (svěšené CD profily, výška svěšení viz. tabulka místnosti)	-
	• podhled SDK Knauf White tl.12,5mm (v místnostech s mokrým provozem použít desky Knauf Green tl. 12,5mm)	12,5
	• malířský nátěr	-
tloušťka skladby celkem		498
<b>STŘECHA - KROKVE</b>		
ST 2	• falcovaná plechová krytina s dvojitou stojatou polodrážkou a těsněním (Lindab Seamline), žárově zinkovaný ocelový plech s HB polyesterovými ochranými laky	10
	• separační vrstva (dle požadavku výrobce střešní krytiny) např. JUTADRENAP	
	• bednění (dřevěná hraněná prkna šířky 120mm, chemicky ošetřena, alt. desky OSB 3 pero - drážka)	22
	• dřevěná prkna (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	25
	• provětrávaná vzduchová mezera - kontalatě 60/60 (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	60
	• pojistná hydroizolace (kontaktní paropropustná) (např. JUTADACH SUPER)	1
	• krokve 140/220 (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	220
	• minerální tepelná izolace, $\lambda_0 = 0,036\text{W/mK}$ , kladeno na vazbu - 220mm mezi krokve, 80mm na roštu (hraněné řezivo 80/50)	300
	• parozábrana (např. DEKFOL N AL 170 Speciál) - spoje přelepit parotěsnou spojovací páskou, parotěsně napojit na navazující konstrukce a prostupu	1
	• SDK rošt (CD profily nutno podlepit těsnicí paskou pro parotěsné utěsnění)	54
	• podhled SDK Knauf Red tl.12,5mm (požární odolnost min. 15min)	12,5
	• SDK rošt (svěšené CD profily, výška svěšení viz. tabulka místnosti)	-
	• podhled SDK Knauf White tl.12,5mm (v místnostech s mokrým provozem použít desky Knauf Green tl. 12,5mm)	12,5
	• malířský nátěr	-
tloušťka skladby celkem		676,5

STŘECHA - PŘESAHUJÍCÍ KONCE, NAVAZUJÍCÍ PŘÍSTŘEŠKY (S PODBITÍM)		
<b>ST 3</b>	• falcovaná plechová krytina s dvojitou stojatou polodrážkou a těsněním (Lindab Seamline), žárově zinkovaný ocelový plech s HB polyesterovými ochranými laky	10
	• separační vrstva (dle požadavku výrobce střešní krytiny) např. JUTADRENAP	
	• bednění (dřevěná hraněná prkna šířky 120mm, chemicky ošetřena, alt. desky OSB 3 pero - drážka)	22
	• dřevěná prkna (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	25
	• provětrávaná vzduchová mezera - kontalatě 60/60 (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	60
	• pojistná hydroizolace (kontaktní paropropustná) (např. JUTADACH SUPER)	1
	• nosná konstrukce (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	--
tloušťka skladby celkem		<b>143</b>
STŘECHA - PŘESAHUJÍCÍ KONCE, NAVAZUJÍCÍ PŘÍSTŘEŠKY (BEZ PODBITÍ)		
<b>ST 4</b>	• falcovaná plechová krytina s dvojitou stojatou polodrážkou a těsněním (Lindab Seamline), žárově zinkovaný ocelový plech s HB polyesterovými ochranými laky	10
	• separační vrstva (dle požadavku výrobce střešní krytiny) např. JUTADRENAP	
	• bednění (dřevěná hraněná prkna šířky 120mm, chemicky ošetřena, alt. desky OSB 3 pero - drážka)	22
	• dřevěná prkna (kvalitní smrkové řezivo impregnováno proti hniliobě a plísni)	25
	tloušťka skladby celkem	<b>57</b>

D1.2:

## 7.5. STŘEŠNÍ KONSTRUKCE

Zastřešení objektu je navrženo pomocí dřevěných příhradových lepených vazníků. Návrh vazníků bude proveden dodavatelem vazníků. Bude provedeno rádné zavětování konstrukce krovu např. vložením zavětovacího pole sestávajícího z dvojice vazníků s diagonálními prvky mezi sebou.

Střešní trámy nad interiérem jsou navrženy o rozměrech 160x220 mm v roztečích max. 1,12 m a s max. teoretickým rozpětím 4,85 m. Trámy na kratší rozpětí max. 3,10 m s vykonzolováním budou provedeny z profilů 140x220 mm.

Zastřešení parkovacího stání bude provedeno dřevěnými trámy 160x200 mm v roztečích 1,0 m. Teoretické rozpětí trámu bude 5,55 m. Trámy budou uložené a kotvené do spodní přírudy ocelových profilů UPE 240.

Průvlaky v rohu mezi přístřeškem a stáním budou podepřeny konzolovitě vyloženým ocelovým nosníkem z profilu IPE 240.

Přes šikmé sloupy bude probíhat profil UPE 240. Do tohoto profilu budou kotveny šikmé dřevěné sloupy. Detail kotvení bude řešen v dalším stupni projektové dokumentace.

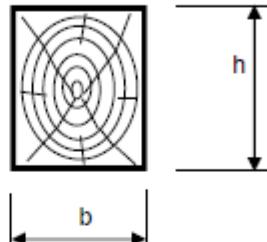
Zastřešení terasy bude provedeno dřevěnými trámy 120x160 mm v roztečích 0,965 m. Na trámech bude bednění a lehká plechová krytina. Trámy budou ukládány na pozednici a na dřevěný průvlak 140x240 mm.

## Střešní trám

### Posouzení mezního stavu únosnosti

stálé $g_k$ =	1,08 kN/m <sup>2</sup>	$g_d$ =	1,46 kN/m <sup>2</sup>
užitné $q_k$ =	0,95 kN/m <sup>2</sup>	$q_d$ =	1,43 kN/m <sup>2</sup>
rozpětí $l$ =	4,85 m	z.š.=	1,12 m
Max. ohybový moment		$M_{y,d}$ =	10,28 kNm
Max. posouvající síla		$V_d$ =	8,48 kN

Materiál	Třída prostředí	Typ zatížení
C24	I	dlouhodobé



Průřez

Obdélníkový

$$b= 160 \text{ mm} \quad A = 35200 \text{ mm}^2$$

$$h= 220 \text{ mm} \quad W_y = 1290667 \text{ mm}^3$$

Materiálové charakteristiky:  $k_{mod}= 0,7$

$$f_{m,k} = 24 \text{ MPa} \quad \gamma_m = 1,3$$

$$f_{m,d} = 12,92 \text{ MPa} \quad f_{m,d} = f_{m,k} \times k_{mod}/\gamma_m$$

$$f_{v,k} = 2,5 \text{ MPa} \quad f_{v,d} = f_{v,k} \times k_{mod}/\gamma_m$$

$$f_{v,d} = 1,35 \text{ MPa}$$

Normálové napětí za ohybu

$$\sigma_{m,d} = 7,96 \text{ MPa} \quad \sigma_{m,d} = M_d/W_y$$

$\sigma_{m,d}/f_{m,d}$	$\leq 1$
0,62	$\leq 1$

vyhovuje

Smyk

$$\tau_{v,d} = 0,36 \text{ MPa} \quad \tau_{v,d} = 3V_d/(2A)$$

$\tau_{v,d}$	$\leq f_{v,d}$
0,36	$\leq 1,35$

vyhovuje

### Posouzení mezního stavu použitelnosti

Lineární průhyby

$$\text{Od stálého zatížení} \quad u_{1,\text{inst}} = 6,55 \text{ mm}$$

$$\text{Od nahodilého zatížení} \quad u_{2,\text{inst}} = 4,91 \text{ mm}$$

Konečný průhyb od stálého a nahodilého zatížení

$$u_{\text{net,fin}} = u_{1,\text{inst}} (1+k_{1,\text{def}}) + u_{2,\text{inst}} (1+k_{2,\text{def}})$$

$$k_{1,\text{def}} = 0,6 \quad k_{2,\text{def}} = 0$$

$$u_{\text{net,fin}} = 15,40 \leq l/300 = 16,17 \text{ mm}$$

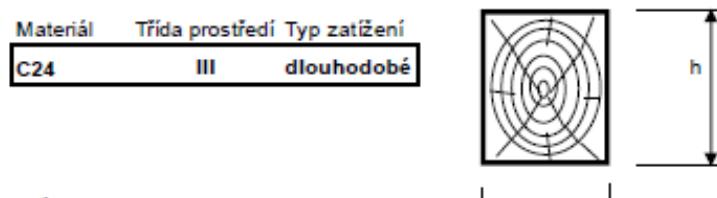
## 9.3. ZASTŘEŠENÍ PARKOVACÍHO STÁNÍ

### 9.3.1. TRÁMY

#### Střešní trám

##### Posouzení mezního stavu únosnosti

stálé $g_k =$	0,45 kN/m <sup>2</sup>	$g_d =$	0,61 kN/m <sup>2</sup>
užitné $q_k =$	0,45 kN/m <sup>2</sup>	$q_d =$	0,68 kN/m <sup>2</sup>
rozpětí $l =$	5,55 m	$z_{\text{š.}} =$	1 m
Max. ohybový moment		$M_{y,d} =$	5,77 kNm
Max. posouvající síla		$V_d =$	4,16 kN



##### Průřez

Obdélníkový

$$b = 160 \text{ mm} \quad A = 32000 \text{ mm}^2$$

$$h = 200 \text{ mm} \quad W_y = 1066667 \text{ mm}^3$$



Materiálové charakteristiky:  $k_{\text{mod}} = 0,55$

$$f_{m,k} = 24 \text{ MPa} \quad \gamma_m = 1,3$$

$$f_{m,d} = 10,15 \text{ MPa} \quad f_{m,d} = f_{m,k} \times k_{\text{mod}} / \gamma_m$$

$$f_{v,k} = 2,5 \text{ MPa} \quad f_{v,d} = f_{v,k} \times k_{\text{mod}} / \gamma_m$$

$$f_{v,d} = 1,06 \text{ MPa}$$

##### Normálové napětí za ohybu

$$\sigma_{m,d} = 5,41 \text{ MPa} \quad \sigma_{m,d} = M_d / W_y$$

$\sigma_{m,d}/f_{m,d}$	$\leq 1$
0,53	$\leq 1$

vyhovuje

##### Smyk

$$\tau_{v,d} = 0,19 \text{ MPa} \quad \tau_{v,d} = 3V_d / (2A)$$

$\tau_{v,d}$	$\leq$	$f_{v,d}$
0,19	$\leq$	1,06

vyhovuje

##### Posouzení mezního stavu použitelnosti

###### Lineární průhyby

$$\text{Od stálého zatížení} \quad u_{1,\text{inst}} = 6,76 \text{ mm}$$

$$\text{Od nahodilého zatížení} \quad u_{2,\text{inst}} = 4,74 \text{ mm}$$

###### Konečný průhyb od stálého a nahodilého zatížení

$$u_{\text{net,fn}} = u_{1,\text{inst}} (1+k_{1,\text{def}}) + u_{2,\text{inst}} (1+k_{2,\text{def}})$$

$$k_{1,\text{def}} = 2 \quad k_{2,\text{def}} = 0,3$$

$u_{\text{net,fn}} =$	26,44	$\leq$	$l/200 =$	27,75 mm
-----------------------	-------	--------	-----------	----------

## 9.4. ZASTŘEŠENÍ TERASY

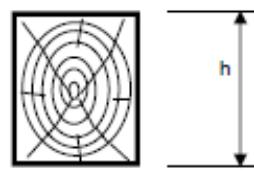
### 9.4.1. TRÁMY

#### Střešní trám

##### Posouzení mezního stavu únosnosti

stálé $g_k$ =	0,45 kN/m <sup>2</sup>	$g_d$ =	0,61 kN/m <sup>2</sup>
užitné $q_k$ =	0,95 kN/m <sup>2</sup>	$q_d$ =	1,43 kN/m <sup>2</sup>
rozpětí $l$ =	3,53 m	$z_{\text{č.}}=$	0,965 m
Max. ohybový moment		$M_{y,d}$ =	3,25 kNm
Max. posouvající síla		$V_d$ =	3,68 kN

Materiál	Třída prostředí	Typ zatížení
C24	III	dlouhodobé



##### Průřez

Obdélníkový

$$b = 120 \text{ mm} \quad A = 19200 \text{ mm}^2$$

$$h = 160 \text{ mm} \quad W_y = 512000 \text{ mm}^3$$

Materiálové charakteristiky:  $k_{\text{mod}} = 0,55$

$$f_{m,k} = 24 \text{ MPa} \quad \gamma_m = 1,3$$

$$f_{m,d} = 10,15 \text{ MPa} \quad f_{m,d} = f_{m,k} \times k_{\text{mod}} / \gamma_m$$

$$f_{v,k} = 2,5 \text{ MPa} \quad f_{v,d} = f_{v,k} \times k_{\text{mod}} / \gamma_m$$

$$f_{v,d} = 1,06 \text{ MPa}$$

##### Normálové napětí za ohybu

$$\sigma_{m,d} = 6,35 \text{ MPa} \quad \sigma_{m,d} = M_d / W_y$$

$\sigma_{m,d}/f_{m,d}$	$\leq 1$
0,63	$\leq 1$

vyhovuje

##### Smyk

$$\tau_{v,d} = 0,29 \text{ MPa} \quad \tau_{v,d} = 3V_d/(2A)$$

$\tau_{v,d}$	$\leq$	$f_{v,d}$
0,29	$\leq$	1,06

vyhovuje

##### Posouzení mezního stavu použitelnosti

###### Lineární průhyby

$$\text{Od stálého zatížení} \quad u_{1,\text{inst}} = 2,47 \text{ mm}$$

$$\text{Od nahodilého zatížení} \quad u_{2,\text{inst}} = 4,11 \text{ mm}$$

###### Konečný průhyb od stálého a nahodilého zatížení

$$u_{\text{net,fin}} = u_{1,\text{inst}} (1+k_{1,\text{def}}) + u_{2,\text{inst}} (1+k_{2,\text{def}})$$

$$k_{1,\text{def}} = 2 \quad k_{2,\text{def}} = 0,3$$

$u_{\text{net,fin}} =$	12,74	$\leq$	$l/250 =$	14,12 mm
------------------------	-------	--------	-----------	----------

vyhovuje