

Průkaz energetické náročnosti budovy

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb. o hospodaření energií
vyhlášky č. 78/2013 Sb. o energetické náročnosti budov ve znění
pozdějších předpisů

BD Křivoklátská- NS

27101, Nové Strašecí
katastrální území [706744]
parc. č. 310/17



Energetický specialista

Ing. arch. Jiří Kotouč
Číslo oprávnění: 1727

Evidenční číslo

179665.0

Datum vydání: 3.10.2018

Verze dokumentu

Ing. arch. Jiří Kotouč
energetický specialista
č.o.: 1727

PRŮKAZ ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

vydaný podle zákona č. 406/2000 Sb., o hospodaření energií, a vyhlášky č. 78/2013 Sb. o energetické náročnosti budov

Ulice, číslo: **, k.ú. 706744, p.č. 310/17**

PSČ, místo: **27101, Nové Strašecí**

Typ budovy: **Bytový dům**

Plocha obálky budovy: **3334.42** m²

Objemový faktor tvaru A/V: **0.25** m²/m³

Celková energeticky vztažná plocha: **4482.38** m²

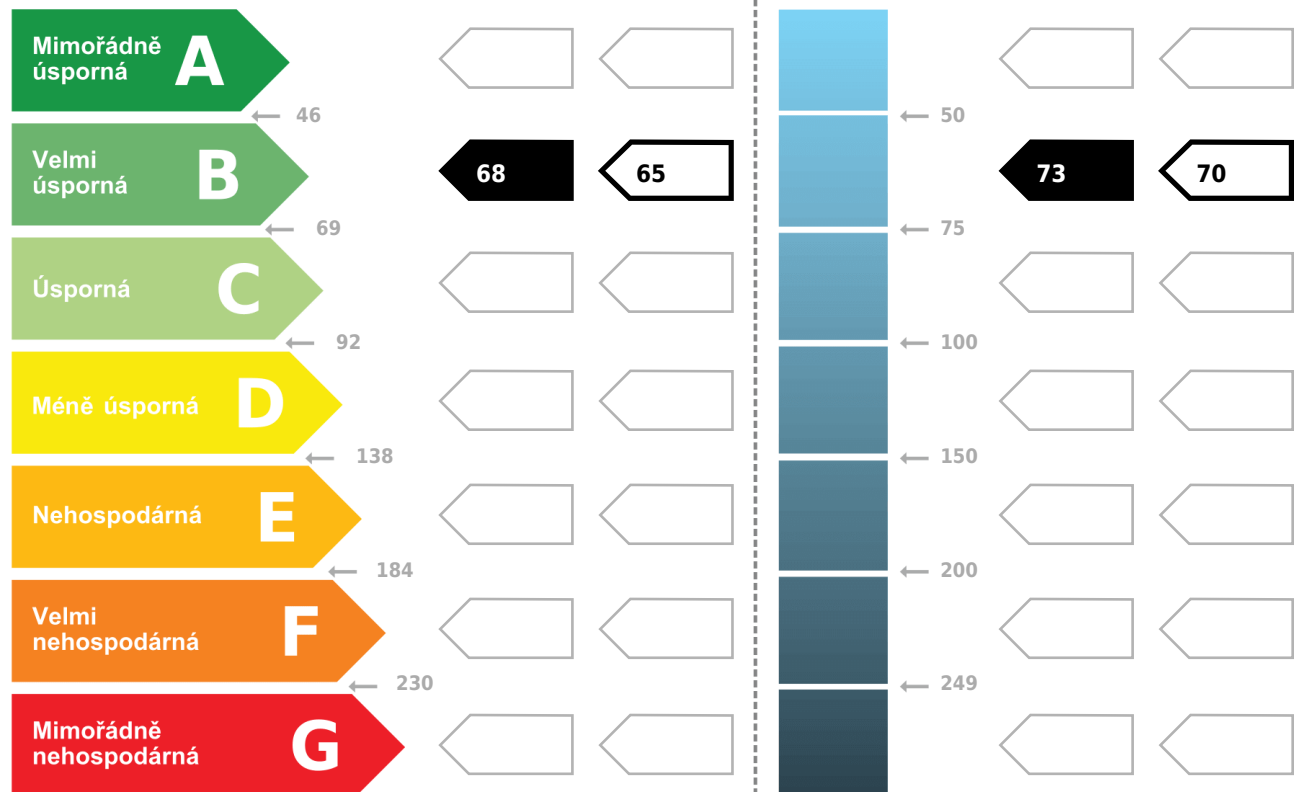


ENERGETICKÁ NÁROČNOST BUDOVY

Celková dodaná energie
(Energie na vstupu do budovy)

Neobnovitelná primární energie
(Vliv provozu budovy na životní prostředí)

Měrné hodnoty kWh/(m²·rok)



Hodnoty pro celou budovu
MWh/rok

306.1

327.9

DOPORUČENÁ OPATŘENÍ

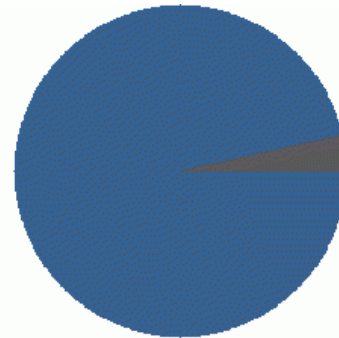
Opatření pro	Stanovena
Vnější stěny:	<input checked="" type="checkbox"/>
Okna a dveře:	<input type="checkbox"/>
Střechu:	<input checked="" type="checkbox"/>
Podlahu:	<input type="checkbox"/>
Vytápění:	<input type="checkbox"/>
Chlazení/klimatizaci:	<input type="checkbox"/>
Větrání:	<input type="checkbox"/>
Přípravu teplé vody:	<input type="checkbox"/>
Osvětlení:	<input type="checkbox"/>
Jiné:	<input type="checkbox"/>

Popis opatření je v protokolu průkazu a vyhodnocení jejich dopadu na energetickou náročnost je znázorněno šipkou

Doporučení

PODÍL ENERGOONOSITELŮ NA DODANÉ ENERGI

Hodnoty pro celou budovu [MWh/rok]



■ CZT - OZE <= 50%: 295.2
■ elektrická energie: 10.9

UKAZATELE ENERGETICKÉ NÁROČNOSTI BUDOVY

	Obálka budovy	Vytápění	Chlazení	Větrání	Úprava vlhkosti	Teplá voda	Osvětlení	
	U_{em} W/(m ² ·K)	Dílčí dodané energie					Měrné hodnoty kWh/(m ² ·rok)	
Mimořádně úsporná								
A							1.8	
B	0.23	42.0	39.0					
C	0.26					24.5	24.5	
D								
E								
F								
G								
Mimořádně neehospodárná								
Hodnoty pro celou budovu		188.0				110.0	8.0	
	MWh/rok							

Zpracovatel: **Ing. arch. Jiří Kotouč**
Kontakt: **Zd. Štěpánka 1952, 269 01, Rakovník**
kotouc@rakoprojekt.cz

Osvědčení č.: 1727
Vyhотовeno dne: 3.10.2018
Podpis: _____

Ing. arch. Jiří Kotouč
energetický specialista
č.o.: 1727

PROTOKOL PRŮKAZU

Identifikační číslo dokumentu:

108

Evidenční číslo z databáze ENEX:

179665.0

Účel zpracování průkazu

<input checked="" type="checkbox"/> Nová budova	<input type="checkbox"/> Budova užívaná orgánem veřejné moci
<input type="checkbox"/> Prodej budovy nebo její části	<input type="checkbox"/> Pronájem budovy nebo její části
<input type="checkbox"/> Větší změna dokončené budovy	
<input type="checkbox"/> Jiný účel zpracování:	

Základní informace o hodnocené budově

Identifikační údaje budovy	
Adresa budovy (místo, ulice, popisné číslo, PSČ):	Nové Strašecí, , 27101
Katastrální území:	706744
Parcelní číslo:	310/17
Datum uvedení budovy do provozu (nebo předpokládané datum uvedení do provozu):	...
Vlastník nebo stavebník:	Bradáč Jakub
Adresa:	Keramiků 2623 26901 Rakovník
IČ:	
Tel./e-mail:	/

Typ budovy		
<input type="checkbox"/> Rodinný dům	<input checked="" type="checkbox"/> Bytový dům	<input type="checkbox"/> Budova pro ubytování a stravování
<input type="checkbox"/> Administrativní budova	<input type="checkbox"/> Budova pro zdravotnictví	<input type="checkbox"/> Budova pro vzdělávání
<input type="checkbox"/> Budova pro sport	<input type="checkbox"/> Budova pro obchodní účely	<input type="checkbox"/> Budova pro kulturu
<input type="checkbox"/> Jiné druhy budovy:		

Geometrické charakteristiky budovy		
Parametr	jednotky	hodnota
Objem budovy V (objem částí budovy s upravovaným vnitřním prostředím vymezený vnějšími povrchy konstrukcí obálky budovy)	[m ³]	13 087,5
Celková plocha obálky budovy A (součet vnějších ploch konstrukcí ohraničujících objem budovy V)	[m ²]	3 334,4
Objemový faktor tvaru budovy A/V	[m ² /m ³]	0,25
Celková energeticky vztažná plocha budovy A _c	[m ²]	4 482,4

Druhy energie (energonositelé) užívané v budově		
<input type="checkbox"/> Hnědé uhlí	<input type="checkbox"/> Černé uhlí	
<input type="checkbox"/> Topný olej	<input type="checkbox"/> Propan-butan/LPG	
<input type="checkbox"/> Kusové dřevo, dřevní štěpka	<input type="checkbox"/> Dřevěné peletky	
<input type="checkbox"/> Zemní plyn	<input checked="" type="checkbox"/> Elektřina	
<input checked="" type="checkbox"/> Soustava zásobování tepelnou energií (dálkové teplo): <i>podíl OZE:</i> <input checked="" type="checkbox"/> do 50% včetně, <input type="checkbox"/> nad 50% do 80%, <input type="checkbox"/> nad 80%		
<input type="checkbox"/> Energie okolního prostředí (např. sluneční energie) <i>účel:</i> <input type="checkbox"/> na vytápění, <input type="checkbox"/> pro přípravu teplé vody, <input type="checkbox"/> na výrobu elektrické energie		
<input type="checkbox"/> Jiná paliva nebo jiný typ zásobování:		
Druhy energie dodávané mimo budovu		
<input type="checkbox"/> Elektřina	<input type="checkbox"/> Teplo	<input checked="" type="checkbox"/> Žádné

Informace o stavebních prvcích a konstrukcích a technických systémech

A) stavební prvky a konstrukce

a.1) požadavky na součinitel prostupu tepla

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z1)	Plocha A_j	Součinitel prostupu tepla			Činitel teplotní redukce b_j	Měrná ztráta prostupem tepla $H_{T,j}$
		Vypočtená hodnota U_j	Referenční hodnota $U_{N,rq,j}$	Splněno		
	[m ²]	[W/(m ² .K)]	[W/(m ² .K)]	(ANO/NE)	[-]	[W/K]
STN-4 1-EXT B1 Obvodová stěna	1 397,7	0,19	-	-	1,00	271,14
STN-5 1-EXT B2 sokl nad zemí	26,4	0,18	-	-	1,00	4,74
VYP-16 1-EXT Okna V 1,6x1,6	30,7	0,90	-	-	1,00	27,65
VYP-17 1-EXT Okna V 2,4x2,4	17,3	0,90	-	-	1,00	15,55
VYP-18 1-EXT Okna V 2,2x2,25	24,8	0,90	-	-	1,00	22,28
VYP-20 1-EXT Okna V 0,8x2,4	5,8	0,90	-	-	1,00	5,18
VYP-22 1-EXT Okna V 2,4x1,6	23,0	0,90	-	-	1,00	20,70
VYP-23 1-EXT Okna V 0,9x1,6	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78
VYP-24 1-EXT Okna V 0,9x2,4	6,5	0,90	-	-	1,00	5,83
VYP-25 1-EXT Okna Z 0,9x1,6	7,2	0,90	-	-	1,00	6,48
VYP-26 1-EXT Okna Z 0,9x2,4	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78
VYP-27 1-EXT Okna Z 2,4x2,4	80,6	0,90	-	-	1,00	72,58
VYP-28 1-EXT Okna Z 2,4x1,6	42,2	0,90	-	-	1,00	38,02
VYP-29 1-EXT Okna Z 1,6x2,4	15,4	0,90	-	-	1,00	13,82

VYP-30 Okna Z 1,6x1,6	1-EXT	20,5	0,90	-	-	1,00	18,43
VYP-31 Okna Z 2,2x2,25	1-EXT	19,8	0,90	-	-	1,00	17,82
VYP-32 Okna Z 0,9x1,6	1-EXT	4,3	0,90	-	-	1,00	3,89
VYP-33 Okna S 1,6x1,6	1-EXT	17,9	0,90	-	-	1,00	16,13
VYP-34 Okna S 1,6x2,4	1-EXT	3,8	0,90	-	-	1,00	3,46
VYP-35 Okna S 2,4x2,4	1-EXT	34,6	0,90	-	-	1,00	31,10
VYP-36 Okna S 2,2x2,25	1-EXT	19,8	0,90	-	-	1,00	17,82
VYP-37 Okna S 2,4x1,6	1-EXT	15,4	0,90	-	-	1,00	13,82
VYP-38 Okna S 0,9x1,6	1-EXT	5,8	0,90	-	-	1,00	5,18
VYP-39 Okna S 0,9x1,6	1-EXT	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78
VYP-41 Okna J 2,4x2,4	1-EXT	17,3	0,90	-	-	1,00	15,55
VYP-42 Okna J 1x1,6	1-EXT	6,4	0,90	-	-	1,00	5,76
VYP-43 Okna J 0,9x1,6	1-EXT	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78
VYP-44 Okna J 1,6x1,6	1-EXT	7,7	0,90	-	-	1,00	6,91
VYP-45 Okna J 0,8x2,4	1-EXT	11,5	0,90	-	-	1,00	10,37
VYP-46 Okna J 2,2x2,25	1-EXT	24,8	0,90	-	-	1,00	22,28
VYP-47 Okna J 0,9x1,6	1-EXT	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78
STR-51 Střecha	1-EXT	566,0	0,11	-	-	1,00	60,56

STR-52 TR terasy a navaz. balkony	1-EXT	197,1	0,30	-	-	1,00	59,33
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	53,86
PDL(z)-7 C1 Podlaha byty přízemí	1-ZEM	284,7	0,28	-	-	0,67	47,49
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-		5,69
STN(z)-6 B3 Suterénní stěna	1-ZEM	52,0	0,20	-	-	0,00	-
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-		-
STN-12 Vnitřní příčky BETON	1-3	19,6	2,61	-	-	0,60	30,60
STN-13 Vnitřní příčka keramika	1-3	10,3	1,05	-	-	0,60	6,47
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	0,36
STN-12 Vnitřní příčky BETON	1-2	55,0	2,61	-	-	0,11	15,94
STN-13 Vnitřní příčka keramika	1-2	611,1	1,05	-	-	0,11	71,02
STN-53 Vnitřní příčka keramika 135	1-2	94,9	1,55	-	-	0,11	16,29
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	1,69
Celkem		3 820,8	-	-	-	-	1 100,69

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě požadavku na energetickou náročnost budovy podle §6 odst. 2 písm. c).

Konstrukce obálky budovy (ZÓNA Z2)	Plocha A_j	Součinitel prostupu tepla			Číselník teplotní redukce b_j	Měrná ztráta prostupem tepla $H_{T,j}$	
		Vypočtená hodnota U_j	Referenční hodnota $U_{N,rq,j}$	Splněno			
	[m ²]	[W/(m ² .K)]	[W/(m ² .K)]	(ANO/NE)	[-]	[W/K]	
VYP-19 Okna V 0,9x1,6	2-EXT	8,6	0,90	-	-	1,00	7,78

VYP-40 Okna S 0,7x0,7	2-EXT	0,5	0,90	-	-	1,00	0,44
VYP-49 Dveře Z 0,9x2,2	2-EXT	2,4	1,20	-	-	1,00	2,90
VYP-50 Dveře J 1x2,2	2-EXT	5,1	1,20	-	-	1,00	6,07
STR-51 Střecha	2-EXT	83,5	0,11	-	-	1,00	8,94
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02 [W/(m^2K)]$		-	-	-	-	-	2,00
PDL(z)-8 C2 Podlaha chodba přízemí	2-ZEM	119,0	0,28	-	-	0,86	26,05
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02 [W/(m^2K)]$		-	-	-	-		2,38
STN-53 Vnitřní příčka keramika 135	2-3	55,5	1,55	-	-	0,55	47,22
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02 [W/(m^2K)]$		-	-	-	-	-	0,61
STN-12 Vnitřní příčky BETON	2-1	55,0	2,61	-	-	-0,11	-15,94
STN-13 Vnitřní příčka keramika	2-1	611,1	1,05	-	-	-0,11	-71,02
STN-53 Vnitřní příčka keramika 135	2-1	94,9	1,55	-	-	-0,11	-16,29
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02 [W/(m^2K)]$		-	-	-	-	-	-1,69
Celkem		1 035,6	-	-	-	-	-0,56

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě požadavku na energetickou náročnost budovy podle §6 odst. 2 písm. c).

Konstrukce nevytápěného prostoru (NEVYTÁPĚNÝ PROSTOR Z3)	Plocha A_j	Součinitel prostupu tepla			Činitel teplotní redukce b_j	Měrná ztráta prostupem tepla $H_{T,j}$
		Vypočtená hodnota U_j	Referenční hodnota $U_{N,rq,j}$	Splněno		
	[m ²]	[W/(m ² .K)]	[W/(m ² .K)]	(ANO/NE)	[-]	[W/K]

STN-4 B1 Obvodová stěna	3-EXT	138,6	0,19	-	-	1,00	26,88
STN-5 B2 sokl nad zemí	3-EXT	40,6	0,18	-	-	1,00	7,30
VYP-21 Okna V 0,9x0,7	3-EXT	0,6	0,90	-	-	1,00	0,57
VYP-48 Vrata V 2,5x2,1	3-EXT	42,0	1,50	-	-	1,00	63,00
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	4,43
PDL(z)-9 C3 Podlaha garáže přízemí	3-ZEM	389,9	0,31	-	-	0,60	64,36
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-		7,80
STN(z)-6 B3 Suterénní stěna	3-ZEM	61,6	0,20	-	-	0,00	-
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-		-
STN-12 Vnitřní příčky BETON	3-1	19,6	2,61	-	-	-0,60	-30,60
STN-13 Vnitřní příčka keramika	3-1	10,3	1,05	-	-	-0,60	-6,47
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	-0,36
STN-53 Vnitřní příčka keramika 135	3-2	55,5	1,55	-	-	-0,55	-47,22
Přirážka na tepelné vazby $\Delta U_{em} = 0,02$ [W/(m ² K)]		-	-	-	-	-	-0,61
Celkem		758,6	-	-	-	-	89,08

a.2) požadavky na průměrný součinitel prostupu tepla

Zóna	Převažující návrhová vnitřní teplota $\theta_{im,j}$	Objem zóny V_j	Referenční hodnota průměrného součinitele prostupu tepla zóny $U_{em,R,j}$
	[°C]	[m ³]	[W/(m ² .K)]
zóna 1 - Obytná část	20,0	11695,40	0,35
zóna 2 - Společné prostory- chodby	16,0	1392,14	-0,00

Budova	Průměrný součinitel prostupu tepla budovy		
	Vypočtená hodnota U_{em} ($U_{em} = H_T/A$)	Referenční hodnota $U_{em,R}$ ($U_{em,R} = \Sigma(V_j \cdot U_{em,R,j})/V$)	Splněno
	[W/(m ² K)]	[W/(m ² K)]	(ANO/NE)
Budova celkem	0,26	0,31	ANO

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno u nové budovy, budovy s téměř nulovou spotřebou energie a u větší změny dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. a) a písm. b).

B) technické systémy

b.1.a) vytápění

Hodnocená budova/zóna	Typ zdroje	Energonositel	Pokrytí dílčí potřeby energie na vytápění	Jmenovitý tepelný výkon	Účinnost výroby energie zdrojem tepla ²⁾ $\eta_{H,gen} / COP_{H,gen}$	Účinnost distribuce energie na vytápění $\eta_{H,dis}$	Účinnost sdílení energie na vytápění $\eta_{H,em}$
	(-)	(-)	[%]	[kW]	[%] / [-]	[%]	[%]
Referenční budova	x ¹⁾	x	x	x	80 / -	85	80
Z1	CZT 1	CZT - OZE ≤ 50%	100	200	- / -	85	83
Z2	CZT 1	CZT - OZE ≤ 50%	100	200	- / -	85	83

Poznámka: ¹⁾ symbol **x** znamená, že není nastaven požadavek na referenční hodnotu,

²⁾ v případě soustavy zásobování tepelnou energií se nevyplňuje

b.1.b) požadavky na účinnost technického systému k vytápění

Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Účinnost výroby energie zdrojem tepla $\eta_{H,gen}$ nebo $COP_{H,gen}$	Účinnost výroby energie referenčního zdroje tepla $\eta_{H,gen,rq}$ nebo $COP_{H,gen}$	Požadavek splněn
	(-)	[%] nebo [-]	[%] nebo [-]	(ANO/NE)
Z1, Z2	CZT 1 - CZT	-	-	-

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.2.a) chlazení

Hodnocená budova / zóna	Typ zdroje	Ergo-nositel	Pokrytí dílčí potřeby energie na chlazení	Jmenovitý chladicí výkon	Chladicí faktor zdroje chladu $EER_{C,gen}$	Účinnost distribuce energie na chlazení $\eta_{C,dis}$	Účinnost sdílení energie na chlazení $\eta_{C,em}$
	(-)	(-)	[%]	[kW]	[-]	[%]	[%]
Referenční budova	x	x	x	x	-	-	-

b.2.b) požadavky na účinnost technického systému k chlazení

Hodnocená budova / zóna	Typ systému chlazení	Chladicí faktor zdroje chladu $EER_{C,gen}$	Chladicí faktor referenčního zdroje chladu $EER_{C,gen}$	Požadavek splněn
	(-)	[-]	[-]	(ANO/NE)

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.3.) větrání

Hodnocená budova / zóna	Typ větracího systému	Ergo-nositel	Tepelný výkon	Chladicí výkon	Pokrytí dílčí potřeby energie na větrání	Jmenovitý elektrický příkon systému větrání	Jmenovitý objemový průtok větracího vzduchu	Měrný příkon ventilátoru systému nuceného větrání SFP _{ahu}
	(-)	(-)	[kW]	[kW]	[%]	[kW]	[m ³ /h]	[Ws/m ³]
Referenční budova	x	x	x	x	x	x	x	1750

b.4.a) úprava vlhkosti vzduchu - vlhčení

Hodnocená budova / zóna	Typ systému vlhčení	Ergo-nositel	Jmenovitý elektrický příkon	Jmenovitý tepelný výkon	Pokrytí dílčí dodané energie na úpravu vlhkosti	Účinnost zdroje úpravy vlhkosti systému vlhčení $\eta_{RH+,gen}$
	(-)	(-)	[kW]	[kW]	[%]	[%]
Referenční budova	x	x	x	x	x	70
Z1	-	-	-	-	-	-
Z2	-	-	-	-	-	-

b.4.b) úprava vlhkosti vzduchu - odvlhčení

Hodnocená budova / zóna	Typ systému odvlhčení	Energonositel	Jmenovitý elektrický příkon	Jmenovitý tepelný výkon	Pokrytí dílčí potřeby energie na úpravu odvlhčení	Jmenovitý chladicí výkon	Účinnost zdroje úpravy vlhkosti systému odvlhčení η_{RH-gen}
	(-)	(-)	[kW]	[kW]	[%]	[kW]	[%]
Referenční budova	x	x	x	x	x	x	65
Z1	-	-	-	-	-	-	-
Z2	-	-	-	-	-	-	-

b.5.a) příprava teplé vody (TV)

Hodnocená budova / zóna	Systém přípravy TV v budově	Energonositel	Pokrytí dílčí potřeby energie na přípravu teplé vody	Jmenovitý příkon pro ohřev TV	Objem zásobníku TV	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen} / COP_{W,gen}^{2)}$	Měrná tepelná ztráta zásobníku teplé vody vztážená k objemu zásobníku v litrech $Q_{W,st}$	Měrná tepelná ztráta rozvodů teplé vody vztážená k délce rozvodů teplé vody $Q_{W,dis}$
	(-)	(-)	[%]	[kW]	[litry]	[%] / [-]	[kWh/(liden)]	[kWh/(mden)]
Referenční budova	x ¹⁾	x	x	x	x	85 / -	0,0070 (0,0050)	0,1500
TV 1 (Z1)	TV _{sys1}	CZT - OZE ≤ 50%	100	CZT-1 [200]	400.00	CZT-1 [-]	0.0070	0.1388

Poznámka: ¹⁾ symbol x znamená, že není nastaven požadavek na referenční hodnotu,

²⁾ v případě soustavy zásobování tepelnou energií se nevyplňuje

b.5.b) požadavky na účinnost technického systému k přípravě teplé vody

Hodnocená budova / zóna	Typ systému k přípravě teplé vody	Účinnost zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen}$ nebo $COP_{W,gen}$	Účinnost referenčního zdroje tepla pro přípravu teplé vody $\eta_{W,gen,rq}$ nebo $COP_{W,gen}$	Požadavek splněn
	(-)	[%] nebo [-]	[%] nebo [-]	(ANO/NE)
TV 1 (Z1)	CZT 1 - CZT	-	-	-

Poznámka: Hodnocení splnění požadavku je vyžadováno jen u větší změny dokončené budovy a při jiné, než větší změně dokončené budovy v případě plnění požadavku na energetickou náročnost budovy podle § 6 odst. 2 písm. c).

b.6) osvětlení

Hodnocená budova / zóna	Typ osvětlovací soustavy	Pokrytí dílčí potřeby energie na osvětlení	Celkový elektrický příkon osvětlení budovy	Průměrný měrný příkon pro osvětlení vztážený k osvětlenosti zóny $P_{L,lx}$
	(-)	[%]	[kW]	[W/(m ² lx)]
Referenční budova	x	x	x	0,05
Zóna 1	Led- obytná část	100	$P_n = 2,903$	0,03
Zóna 2	LED- společný prostor	100	$P_n = 0,116$ $P_{em} = 0,060$	0,03
Zóna 3	LED- garáže	100	$P_n = 0,147$	0,01

Energetická náročnost hodnocené budovy

a) seznam uvažovaných zón a dílčí dodané energie v budově

Hodnocená budova/zóna	Vytápěná EP_H	Chlazení EP_C	Nucené větrání EP_F		Příprava teplé vody EP_w	Osvětlení EP_L	Výroba z OZE nebo kombinované výroby elektřiny a tepla	
			Bez úpravy vlhčení	S úpravou vlhčení			Pro budovu	i dodávku mimo budovu
Z1	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>		
Z2	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
Z3	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>		

b) dílčí dodané energie

ř.			Vytápění		Chlazení		Větrání		Úprava vlhkosti vzduchu		Příprava teplé vody		Osvětlení	
			Ref. Budova	Hod. budova	Ref. Budova	Hod. budova	Ref. Budova	Hod. budova	Ref. Budova	Hod. budova	Ref. Budova	Hod. budova	Ref. Budova	Hod. budova
(1)	Potřeba energie	[kWh/rok]	143 566	125 519	0,00	0,00	-	-	0,00	0,00	76 893	76 893	-	-
(2)	Vypočtená spotřeba energie	[kWh/rok]	263 908	185 270	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125 477	109 885	19 837	7 996,6
(3)	Pomocná energie	[kWh/rok]	3 062,9	2 928,1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-	-
(4)	Dílčí dodaná energie (ř.4) = (ř.2) + (ř.3)	[kWh/rok]	266 971	188 198	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125 477	109 885	19 837	7 996,6
(5)	Měrná dílčí dodaná energie na celkovou energeticky vztahnou plochu (ř.4) / m ²	[kWh/(m ² rok)]	59,56	41,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27,99	24,51	4,43	1,78

c) výrobní energie umístěná v budově, na budově nebo pomocných objektech

Typ výroby	Využitelnost vyrobené energie	Vyrobena energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
jednotky		[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
Kogenerační jednotka EP _{CHP} teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Kogenerační jednotka EP _{CHP} elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Fotovoltaické panely EP _{PV} elektřina	Budova					
	Dodávka mimo budovu					
Solární termické systémy Q _{H,sc,sys} teplo	Budova					
	Dodávka mimo budovu	-	-	-	-	-
Jiné	Budova					
	Dodávka mimo budovu					

d) rozdělení dílčích dodaných energií, celkové primární energie a neobnovitelné primární energie podle energonositelů

Ergonositel	Dílčí vypočtená spotřeba energie / Pomocná energie	Faktor celkové primární energie	Faktor neobnovitelné primární energie	Celková primární energie	Neobnovitelná primární energie
	[kWh/rok]	[-]	[-]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
elektrická energie	10 924,68	3,2	3,0	34 958,96	32 774,03
CZT - OZE<=50%	295 155,27	1,1	1,0	324 670,80	295 155,27
Celkem	306 079,95	x	x	359 629,76	327 929,30

e) požadavek na celkovou dodanou energii

(6)	Referenční budova	[kWh/rok]	412 284,86	Splněno (ANO/NE)	ANO
(7)	Hodnocená budova		306 079,95		
(8)	Referenční budova	[kWh/(m²rok)]	91,98		
(9)	Hodnocená budova		68,29		

f) požadavek na neobnovitelnou primární energii

(10)	Referenční budova	[kWh/rok]	447 321,07	Splněno (ANO/NE)	ANO
(11)	Hodnocená budova		327 929,30		
(12)	Referenční budova (ř.10 / m ²)	[kWh/(m ² rok)]	99,80		
(13)	Hodnocená budova (ř.11 / m ²)		73,16		

g) primární energie hodnocené budovy

(14)	Celková primární energie	[kWh/rok]	359 629,76
(15)	Obnovitelná primární energie (ř.14-ř.11)	[kWh/rok]	31 700,46
(16)	Využití obnovitelných zdrojů energie z hlediska primární energie (ř.15 / ř.14 x 100)	[%]	8,81

Analýza technické, ekonomické a ekologické proveditelnosti alternativních systémů dodávek energie u nových budov a u větší změny dokončených budov

Posouzení proveditelnosti				
Alternativní systémy	Místní systémy dodávky energie využívající energii z OZE	Kombinovaná výroba elektřiny a tepla	Soustava zásobování tepelnou energií	Tepelné čerpadlo
Technická proveditelnost	ANO	-	ANO	-
Ekonomická proveditelnost	ANO	-	ANO	-
Ekologická proveditelnost	ANO	-	ANO	-
Doporučení k realizaci a zdůvodnění				
Datum zpracování analýzy	22.10			
Zpracovatel analýzy	Ing. arch. Jiří Kotouč			
Energetický posudek	povinnost vypracovat energetický posudek			NE
	energetický posudek je součástí analýzy			NE
	datum vypracování energetického posudku			-
	zpracovatel energetického posudku			-

Stanovení doporučených opatření pro snížení energetické náročnosti budovy

Popis opatření	Předpokládaná dodaná energie	Předpokládaná úspora celkové dodané energie	Předpokládaná úspora neobnovitelné primární energie
	[MWh/rok]	[kWh/rok]	[kWh/rok]
<i>Stavební prvky a konstrukce budovy:</i>			
OP _s 1 - Stěny, střecha a stropy	-	13 339,88	13 429,81
<i>Technické systémy budovy:</i>			
vytápění	-	-	-
chlazení	-	-	-
větrání	-	-	-
úprava vlhkosti vzduchu	-	-	-
příprava teplé vody	-	-	-
osvětlení	-	-	-
<i>Obsluha a provoz systémů budovy:</i>			
-	-	-	-
<i>Ostatní - uveďte jaké:</i>			
-	-	-	-
Celkově	292,74	13 339,9	13 429,8


Posouzení vhodnosti doporučených opatření

Opatření	Stavební prvky a konstrukce budovy	Technické systémy budovy	Obsluha a provoz systémů budovy	Ostatní - uvést jaké
Technická vhodnost	ANO	-	-	-
Funkční vhodnost	ANO	-	-	-
Ekonomická vhodnost	ANO	-	-	-
Doporučení k realizaci a zdůvodnění				
Datum vypracování doporučených opatření	3.10.2018			
Zpracovatel navržených doporučených opatření	Ing. arch. Jiří Kotouč			
Energetický posudek	Energetický posudek je součástí posouzení navržených doporučených opatření			ANO
	Datum vypracování energetického posudku			3.10.2018
	Zpracovatel energetického posudku			Ing. arch. Jiří Kotouč

Závěrečné hodnocení energetického specialisty

Nová budova nebo budova s téměř nulovou spotřebou energie	
- Splňuje požadavek podle § 6 odst. 1	ANO
- Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	B
Větší změna dokončené budovy nebo jiná změna dokončené budovy	
- Splňuje požadavek podle § 6 odst. 2 písm. a)	-
- Splňuje požadavek podle § 6 odst. 2 písm. b)	-
- Splňuje požadavek podle § 6 odst. 2 písm. c)	-
- Plnění požadavků na energetickou náročnost budovy se nevyžaduje	-
- Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	-
Budova užívaná orgánem veřejné moci	
- Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	-
Prodej nebo pronájem budovy nebo její části	
- Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	-
Jiný účel zpracování průkazu	
- Třída energetické náročnosti budovy pro celkovou dodanou energii	-

Identifikační údaje energetického specialisty, který zpracoval průkaz

Jméno a příjmení	Ing. arch. Jiří Kotouč
Číslo oprávnění MPO	1727
Podpis energetického specialisty	

Ing. arch. Jiří Kotouč
energetický specialista
č.o.: 1727

Datum vypracování průkazu

Datum vypracování průkazu	3.10.2018
---------------------------	-----------

Zdroj informací

Zdroj informací	https://www.mpo-efekt.cz/cz/ekis/i-ekis/
-----------------	---

TEPELNĚ TECHNICKÉ POSOUZENÍ KONSTRUKCE - Dle českých technických norem

ZÁKLADNÍ ÚDAJE

Identifikační údaje o budově

Název budovy:	BD Křivoklátská- NS
Ulice:	
PSC:	27101
Město:	Nové Strašecí

Stručný popis budovy

Budova je přízemní obdélníková o rozměrech 14,4x9,5m. Nad BD je plochá střecha. Objekt je navrhován pro 125os.

Seznam podkladů použitých pro hodnocení budovy

Výkresová dokumentace pro stavební povolení.

Identifikační údaje o zpracovateli




Název zpracovatele:	Ing. arch. Jiří Kotouč
Ulice:	Zd. Štěpánka 1952
PSC:	269 01
Město zpracovatele:	Rakovník


Datum zpracování:	
-------------------	--


Informace o použitém výpočetním nástroji

Výpočetní nástroj:	DEKSOFT Tepelná technika 1D
Verze:	3.1.7
Bližší informace na:	www.deksoft.eu



STR-1: A1 Strop byty													
Vnitřní konstrukce:											ANO		
Charakter konstrukce:											Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem		
Skladba konstrukce od interiéru:													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu						
			λ	λ_{ekv}									
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ						
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]						
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0						
2	Anhydrid	0,0450	1,250	-	850	2 050	23,0						
3	kročejovka	0,0300	1,010	-	840	2 000	200,0						
4	-	-	-	-	-	-	-						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,10	m ² .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,10	0,10	m ² .K/W				
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C					
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C					
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%					
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%					
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	20,3	°C					
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	55	%					
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C					
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%					
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.					
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,284	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	3,523	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	-			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,000	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	1,000	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	20,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	20,3	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-1: A1 Strop byty nespĺňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				



STR-2: A2 Strop chodba									
Vnitřní konstrukce:						ANO			
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
			λ	λ_{ekv}				c	ρ
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	Anhydrid	0,0450	1,250	-	850	2 050	23,0		
3	Kročejová izolace	0,0300	1,010	-	840	2 000	200,0		
4	Výrobky z minerální vlny (MW) (150)	0,1500	0,049	-	1 150	150	5,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,10	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,10	0,10	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	15,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	15,3	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.	
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4: 									
Korekce součinitele prostupu tepla:						ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:						R_T	3,137	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:						U	0,319	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:						U_N	0,85	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:						U_{rec}	0,60	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-2: A2 Strop chodba splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.								

Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,924	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	0,572	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	14,5	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	10,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-2: A2 Strop chodba splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				




STR-3: A2.1 Strop garáže, sklady									
Vnitřní konstrukce:				ANO					
Charakter konstrukce:				Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)					
Součinitel prostupu tepla stanoven:				výpočtem					
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	Anhydrid	0,0450	1,250	-	850	2 050	23,0		
3	kročejová izolace	0,0300	1,010	-	840	2 000	200,0		
4	ISOLET 150mm	0,1500	0,060	-	1 150	200	5,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,10	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,10	0,10	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota				θ_i	20,0	°C			
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				θ_{ai}	20,3	°C			
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				φ_i	50	%			
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%			
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:				$\theta_{i,e}$	5	°C			
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:				$\varphi_{i,e}$	85	%			
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				θ_e	-	°C			
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				φ_e	-	%			
Nadmořská výška budovy (terénu):				h	-	m.n.m.			

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	2,639	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,379	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,60	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,40	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-3: A2.1 Strop garáže, sklady splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,910	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,701	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	18,9	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-3: A2.1 Strop garáže, sklady splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-4: B1 Obvodová stěna												
Vnitřní konstrukce:											NE	
Charakter konstrukce:											Stěna (vodorovný tepelný tok)	
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:											NE	
Konstrukce ve styku se zeminou:											NE	
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem	
Skladba konstrukce od interiéru:												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu					
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ					
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]					
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0					
2	Železobeton (2400)	0,2000	1,580	-	1 020	2 400	29,0					
3	HELUZ SBC celoplošné lepidlo	0,0050	0,231	-	850	1 300	35,0					
4	Isover EPS 100F	0,2000	0,037	-	1 260	20	30,0					
5	HELUZ SBC celoplošné lepidlo	0,0050	0,231	-	850	1 300	35,0					
6	Baumit SilikonTop	0,0050	0,770	-	900	1 800	40,0					
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,13	m ² .K/W			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,04	0,04	m ² .K/W			
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.				
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\varphi_{e,m}$	[%]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	5,166	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,194	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,30	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,25	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-4: B1 Obvodová stěna splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,952	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,774	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-4: B1 Obvodová stěna splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				




STN-5: B2 sokl nad zemí												
Vnitřní konstrukce:						NE						
Charakter konstrukce:						Stěna (vodorovný tepelný tok)						
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE						
Konstrukce ve styku se zeminou:						NE						
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem						
Skladba konstrukce od interiéru:												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu					
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ					
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]					
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0					
2	Železobeton (2400)	0,2000	1,580	-	1 020	2 400	29,0					
3	APP modifikovaný asfaltový pás	0,0040	0,210	-	1 470	1 300	60 000,0					
4	Isover EPS Perimetr	0,2000	0,034	-	1 270	30	70,0					
5	HELUZ SBC celoplošné lepidlo	0,0050	0,231	-	850	1 300	35,0					
6	Keramický obklad	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0					
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,13	$\frac{m^2}{K/W}$			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,04	0,04	$\frac{m^2}{K/W}$			
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.				
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\varphi_{e,m}$	[%]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.												

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	5,547	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,180	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,30	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,25	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-5: B2 sokl nad zemí splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,956	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,774	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,4	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-5: B2 sokl nad zemí splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN(z)-6: B3 Suterenní stěna														
Vnitřní konstrukce:										NE				
Charakter konstrukce:										Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE				
Konstrukce ve styku se zeminou:										ANO (stěna suterénu)				
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:														
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu							
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ							
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]							
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0							
2	Železobeton (2400)	0,2000	1,580	-	1 020	2 400	29,0							
3	HELUZ SBC celoplošné lepidlo	0,0050	0,231	-	850	1 300	35,0							
4	Isover EPS 100F	0,2000	0,037	-	1 260	20	30,0							
5	HELUZ SBC celoplošné lepidlo	0,0050	0,231	-	850	1 300	35,0							
6	Baumit SilikonTop	0,0050	0,770	-	900	1 800	40,0							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R_{si}	0,25	0,13	m ² .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R_{se}	0,00	0,00	m ² .K/W	
Okrajové podmínky:														
Návrhová vnitřní teplota										θ_i	20,0	°C		
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										θ_{ai}	20,3	°C		
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										φ_i	50	%		
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%		
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-	°C		
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	-	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	-	m.n.m.		
Návrhová teplota zeminy v zimním období										θ_{gr}	5	°C		
Návrhová relativní vlhkost zeminy										φ_{gr}	100	%		
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):														
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31	
$\theta_{gr,m}$	[°C]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	

$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
<p>Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota v zemině; $\varphi_{gr,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemině; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.</p>													
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:													
Korekce součinitele prostupu tepla:							ΔU	0,020	W/(m ² .K)				
Odpor při prostupu tepla:							R_T	5,134	m ² .K/W				
Součinitel prostupu tepla:							U	0,195	W/(m².K)				
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:							U_N	0,85	W/(m ² .K)				
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:							U_{rec}	0,60	W/(m ² .K)				
Hodnocení:	Konstrukce STN(z)-6: B3 Suterénní stěna splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:													
Teplotní faktor vnitřního povrchu:							f_{Rsi}	0,952	-				
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:							$f_{Rsi,N}$	0,701	-				
Povrchová teplota konstrukce:							θ_{si}	19,6	°C				
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:							$\theta_{si,min}$	15,7	°C				
Hodnocení:	Konstrukce STN(z)-6: B3 Suterénní stěna splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:													
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:								aktivní					
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													



PDL(z)-7: C1 Podlaha byty přízemí													
Vnitřní konstrukce:											NE		
Charakter konstrukce:											Podlaha (tepelný tok dolů)		
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:											NE		
Konstrukce ve styku se zemínou:											ANO (podlaha na terénu)		
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem		
Skladba konstrukce od interiéru:													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu						
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ						
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]						
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0						
2	Anhydrid	0,0550	1,250	-	850	2 050	23,0						
3	Polystyren pěnový, EPS (30 - 35)	0,1200	0,033	-	1 270	35	70,0						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m ² .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m ² .K/W				
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C					
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C					
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%					
Bezpečnostní vlhkostní přirážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%					
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C					
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%					
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.					
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ_{gr}	5	°C					
Návrhová relativní vlhkost zeminy						φ_{gr}	100	%					
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{gr,m}$	[°C]	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
$\varphi_{gr,m}$	[%]	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{gr,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota v zemíně; $\varphi_{gr,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti v zemíně; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													


Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	3,592	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,278	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,45	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,30	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce PDL(z)-7: C1 Podlaha byty přízemí splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,932	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,701	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce PDL(z)-7: C1 Podlaha byty přízemí splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

PDL(z)-8: C2 Podlaha chodba přízemí									
Vnitřní konstrukce:						NE			
Charakter konstrukce:						Podlaha (tepelný tok dolů)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:						ANO (podlaha na terénu)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J]/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	Anhydrid	0,0550	1,250	-	850	2 050	23,0		
3	Polystyren pěnový, EPS (30 - 35)	0,1200	0,033	-	1 270	35	70,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,17	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,00	0,00	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ_{gr}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost zeminy						φ_{gr}	100	%	
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4: 									
Korekce součinitele prostupu tepla:						ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:						R_T	3,592	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:						U	0,278	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:						U_N	0,45	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:						U_{rec}	0,30	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce PDL(z)-8: C2 Podlaha chodba přízemí splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.								

Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,932	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,701	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,3	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C
Hodnocení:	Konstrukce PDL(z)-8: C2 Podlaha chodba přízemí splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			




PDL(z)-9: C3 Podlaha garáže přízemí									
Vnitřní konstrukce:				NE					
Charakter konstrukce:				Podlaha (tepelný tok dolů)					
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:				NE					
Konstrukce ve styku se zemínou:				ANO (podlaha na terénu)					
Součinitel prostupu tepla stanoven:				výpočtem					
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	Anhydrid	0,0550	1,250	-	850	2 050	23,0		
3	Polystyren pěnový, EPS (50)	0,1200	0,037	-	1 270	50	60,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,17	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,00	0,00	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota				θ_i	20,0	°C			
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				θ_{ai}	20,3	°C			
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				φ_i	50	%			
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%			
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				θ_e	-	°C			
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				φ_e	-	%			
Nadmožská výška budovy (terénu):				h	-	m.n.m.			
Návrhová teplota zeminy v zimním období				θ_{gr}	5	°C			
Návrhová relativní vlhkost zeminy				φ_{gr}	100	%			

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	3,251	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,308	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	-			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,925	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,701	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,1	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce PDL(z)-9: C3 Podlaha garáže přízemí splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:	-			




STR-10: Strop chodba									
Vnitřní konstrukce:						ANO			
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J]/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Keramická dlažba	0,0200	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	Anhydrid	0,0450	1,250	-	850	2 050	23,0		
3	Keramická dlažba	0,0300	1,010	-	840	2 000	200,0		
4	-	-	-	-	-	-	-		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,10	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,10	0,10	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	15,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	15,3	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	15,3	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.	
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4: 									
Korekce součinitele prostupu tepla:						ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:						R_T	0,284	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:						U	3,523	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:						U_N	-	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:						U_{rec}	-	W/(m ² .K)	
Hodnocení: -									

Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,000	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	1,000	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	15,3	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	15,3	°C
Hodnocení:	Konstrukce STR-10: Strop chodba nesplňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			



STR-11: Střecha													
Vnitřní konstrukce:										NE			
Charakter konstrukce:										Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:										NE			
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:													
č.	Název vrstvy	TLoušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu						
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ						
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]						
1	TPO/GPO hydroizolační fólie	0,0015	0,160	-	960	1 000	150 000,0						
2	Isover EPS 100	0,1600	0,037	-	1 270	19	30,0						
3	spádové klíny EPS 100	0,2600	0,038	-	1 270	25	50,0						
4	DEKSEPAR tl. 0,15 mm	0,0040	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0						
5	Železobeton (2400)	0,2200	1,580	-	1 020	2 400	29,0						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)							R _{si}	0,25	0,10	m ² .K/W			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)							R _{se}	0,04	0,04	m ² .K/W			
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota							θ_i	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:							θ_{ai}	20,3	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:							φ_i	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:							$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:							θ_e	-	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:							φ_e	-	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):							h	-	m.n.m.				
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{e,m}$	[°C]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\varphi_{e,m}$	[%]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	9,327	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,107	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,24	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,16	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-11: Střecha splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,973	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	0,774	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-11: Střecha splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-12: Vnitřní příčky BETON													
Vnitřní konstrukce:											ANO		
Charakter konstrukce:											Stěna (vodorovný tepelný tok)		
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem		
Skladba konstrukce od interiéru:													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu						
			λ	λ_{ekv}			ρ	μ					
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ						
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]						
1	Železobeton (2400)	0,2000	1,580	-	1 020	2 400	29,0						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m ² .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,13	0,13	m ² .K/W				
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C					
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C					
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%					
Bezpečnostní vlhkostní přiřážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%					
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	15,3	°C					
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	55	%					
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C					
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%					
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.					
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,384	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	2,607	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	2,70	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	1,80	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-12: Vnitřní příčky BETON splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,501	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,084	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	17,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-12: Vnitřní příčky BETON splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				



STN-13: Vnitřní příčka keramika																
Vnitřní konstrukce:										ANO						
Charakter konstrukce:										Stěna (vodorovný tepelný tok)						
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem						
Skladba konstrukce od interiéru:																
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu									
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ									
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]									
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0									
2	Zdivo z příčně děrovaných keramických tvarovek CD INA-A	0,2500	0,360	-	960	1 000	7,0									
3	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R_{si}	0,25	0,13	m ² .K/W			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R_{se}	0,13	0,13	m ² .K/W			
Okrajové podmínky:																
Návrhová vnitřní teplota										θ_i	20,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										θ_{ai}	20,3	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										φ_i	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	20,3	°C				
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	55	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	-	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	-	m.n.m.				
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):																
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31			
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3			
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28			
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3			
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28			
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.																

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,956	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	1,046	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,30	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,90	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-13: Vnitřní příčka keramika splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,000	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	1,000	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	20,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	20,3	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-13: Vnitřní příčka keramika nesplňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN-14: Vnitřní příčka keramika- 1-2									
Vnitřní konstrukce:						ANO			
Charakter konstrukce:						Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J]/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0		
2	Zdivo z příčně děrovaných keramických tvarovek CD INA-A	0,2500	0,190	-	1 000	1 000	5,0		
3	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,13	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,13	0,13	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	15,3	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	55	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.	
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4: 									
Korekce součinitele prostupu tepla:						ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:						R_T	1,547	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:						U	0,647	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:						U_N	2,70	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:						U_{rec}	1,80	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-14: Vnitřní příčka keramika- 1-2 splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.								

Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,849	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,084	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,5	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-14: Vnitřní příčka keramika- 1-2 splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN-15: Vnitřní příčka keramika- 2-3									
Vnitřní konstrukce:				ANO					
Charakter konstrukce:				Stěna (vodorovný tepelný tok)					
Součinitel prostupu tepla stanoven:				výpočtem					
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]		
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0		
2	Zdivo z příčně děrovaných keramických tvarovek CD INA-A	0,2500	0,190	-	1 000	1 000	5,0		
3	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,13	m ² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,13	0,13	m ² .K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota				θ_i	15,0	°C			
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:				θ_{ai}	15,3	°C			
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:				φ_i	50	%			
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:				$\Delta\varphi_i$	5	%			
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:				$\theta_{i,e}$	5	°C			
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:				$\varphi_{i,e}$	85	%			
Návrhová teplota venkovního vzduchu:				θ_e	-	°C			
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:				φ_e	-	%			
Nadmořská výška budovy (terénu):				h	-	m.n.m.			

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,547	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,647	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,85	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,60	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-15: Vnitřní příčka keramika- 2-3 splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,849	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,572	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	13,7	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	10,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-15: Vnitřní příčka keramika- 2-3 splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				



VYP-16: Okna V 1,6x1,6	
Vnitřní konstrukce:	NE
Charakter konstrukce:	Výplň
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou
Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:	
Součinitel prostupu tepla:	U 0,900 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N - W/(m ² .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec} - W/(m ² .K)
Hodnocení:	-
Poznámka ke konstrukci:	
-	

VYP-17: Okna V 2,4x2,4	
Vnitřní konstrukce:	NE
Charakter konstrukce:	Výplň
Výplň otvoru nebo lehký obvodový plášť	Výplň
Součinitel prostupu tepla stanoven:	hodnotou




Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,974	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,774	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,8	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	15,7	°C
Hodnocení:	Konstrukce STR-51: Střecha splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			





STR-52: TR terasy a navaz. balkony														
Vnitřní konstrukce:										NE				
Charakter konstrukce:										Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:										NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:										NE				
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:														
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu							
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ							
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]							
1	Keramická dlažba	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0							
2	Beton hutný (2200)	0,0350	1,300	-	1 020	2 200	20,0							
3	XPS - Vytlačovaný polystyren (35 - 45)	0,1200	0,037	-	2 060	45	220,0							
4	Železobeton (2400)	0,2200	1,580	-	1 020	2 400	29,0							
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R _{si}	0,25	0,10	m ² .K/W	
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R _{se}	0,04	0,04	m ² .K/W	
Okrajové podmínky:														
Návrhová vnitřní teplota										θ_i	20,0	°C		
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										θ_{ai}	20,3	°C		
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										φ_i	50	%		
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%		
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-	°C		
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	-	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	-	m.n.m.		
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):														
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31	
$\theta_{e,m}$	[°C]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
$\varphi_{e,m}$	[%]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota venkovního vzduchu; $\varphi_{e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti venkovního vzduchu; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.														

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	3,323	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,301	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,24	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,16	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-52: TR terasy a navaz. balkony nespĺňuje požadavky ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,928	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	0,774	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	18,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	15,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-52: TR terasy a navaz. balkony splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN-53: Vnitřní příčka keramika 135																
Vnitřní konstrukce:										ANO						
Charakter konstrukce:										Stěna (vodorovný tepelný tok)						
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem						
Skladba konstrukce od interiéru:																
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu									
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ									
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]									
1	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0									
2	Zdivo z příčně děrovaných keramických tvarovek CD INA-A	0,1350	0,360	-	960	1 000	7,0									
3	Omítka vápenocementová	0,0100	0,990	-	790	2 000	19,0									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R _{si}	0,25	0,13	m ² .K/W			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)										R _{se}	0,13	0,13	m ² .K/W			
Okrajové podmínky:																
Návrhová vnitřní teplota										θ_i	15,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:										θ_{ai}	15,3	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:										φ_i	50	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%				
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:										$\theta_{i,e}$	5	°C				
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:										$\varphi_{i,e}$	85	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	-	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	-	m.n.m.				
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):																
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31			
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0			
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	67	67	67	67	67	67	67	67	67	67	67	67			
$\theta_{i,m}$	[°C]	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3	15,3			
$\varphi_{i,m}$	[%]	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36			
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.																

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,020	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,647	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	1,546	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,90	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	1,30	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-53: Vnitřní příčka keramika 135 splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,673	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,572	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	11,9	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	10,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-53: Vnitřní příčka keramika 135 splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

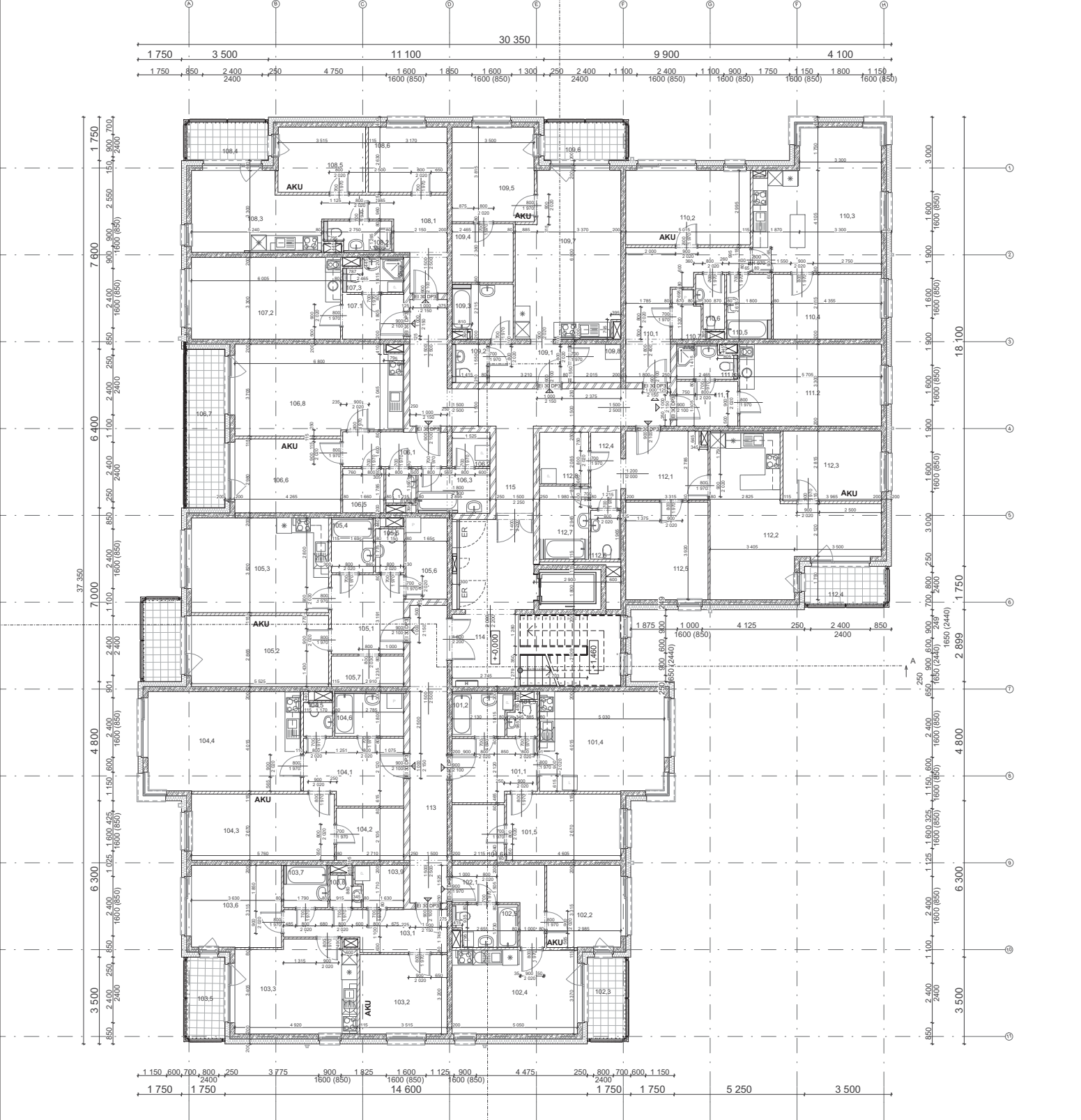
STN-54: Beton + přízdívka													
Vnitřní konstrukce:											ANO		
Charakter konstrukce:											Stěna (vodorovný tepelný tok)		
Součinitel prostupu tepla stanoven:											výpočtem		
Skladba konstrukce od interiéru:													
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor dif. odporu						
			λ	λ_{ekv}									
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ						
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m ³]	[-]						
1	Železobeton (2300)	0,2000	1,430	-	1 020	2 300	23,0						
2	EPS	0,1000	0,137	-	1 000	500	7,5						
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m ² .K/W				
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,13	0,13	m ² .K/W				
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C					
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,3	°C					
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	50	%					
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%					
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	20,3	°C					
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	55	%					
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-	°C					
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	-	%					
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	-	m.n.m.					
Okrajové podmínky (průměrné měsíční):													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
n	[-]	31	28	31	30	31	30	31	31	30	31	30	31
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3	20,3
$\varphi_{i,m}$	[%]	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28	28
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukcí; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukcí; $\theta_{i,m}$... průměrná návrhová vnitřní teplota; $\varphi_{i,m}$... průměrná relativní vlhkost vnitřního vzduchu.													

Součinitel prostupu tepla dle ČSN 73 0540-2, ČSN EN ISO 6946 a ČSN 73 0540-4:				
Korekce součinitele prostupu tepla:	ΔU	0,050	W/(m ² .K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,069	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,935	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,30	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,90	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STN-54: Beton + přízdívka splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,000	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N}$	1,000	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	20,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min}$	20,3	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN-54: Beton + přízdívka nespĺňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:	aktivní			
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

Č.	Název materiálu	Prochytání	Počet kusů	Popis materiálu
100.1	AKU	1	1	AKU
100.2	AKU	1	1	AKU
100.3	AKU	1	1	AKU
100.4	AKU	1	1	AKU
100.5	AKU	1	1	AKU
100.6	AKU	1	1	AKU
100.7	AKU	1	1	AKU
100.8	AKU	1	1	AKU
100.9	AKU	1	1	AKU
100.10	AKU	1	1	AKU
100.11	AKU	1	1	AKU
100.12	AKU	1	1	AKU
100.13	AKU	1	1	AKU
100.14	AKU	1	1	AKU
100.15	AKU	1	1	AKU
100.16	AKU	1	1	AKU
100.17	AKU	1	1	AKU
100.18	AKU	1	1	AKU
100.19	AKU	1	1	AKU
100.20	AKU	1	1	AKU
100.21	AKU	1	1	AKU
100.22	AKU	1	1	AKU
100.23	AKU	1	1	AKU
100.24	AKU	1	1	AKU
100.25	AKU	1	1	AKU
100.26	AKU	1	1	AKU
100.27	AKU	1	1	AKU
100.28	AKU	1	1	AKU
100.29	AKU	1	1	AKU
100.30	AKU	1	1	AKU
100.31	AKU	1	1	AKU
100.32	AKU	1	1	AKU
100.33	AKU	1	1	AKU
100.34	AKU	1	1	AKU
100.35	AKU	1	1	AKU
100.36	AKU	1	1	AKU
100.37	AKU	1	1	AKU
100.38	AKU	1	1	AKU
100.39	AKU	1	1	AKU
100.40	AKU	1	1	AKU
100.41	AKU	1	1	AKU
100.42	AKU	1	1	AKU
100.43	AKU	1	1	AKU
100.44	AKU	1	1	AKU
100.45	AKU	1	1	AKU
100.46	AKU	1	1	AKU
100.47	AKU	1	1	AKU
100.48	AKU	1	1	AKU
100.49	AKU	1	1	AKU
100.50	AKU	1	1	AKU
100.51	AKU	1	1	AKU
100.52	AKU	1	1	AKU
100.53	AKU	1	1	AKU
100.54	AKU	1	1	AKU
100.55	AKU	1	1	AKU
100.56	AKU	1	1	AKU
100.57	AKU	1	1	AKU
100.58	AKU	1	1	AKU
100.59	AKU	1	1	AKU
100.60	AKU	1	1	AKU
100.61	AKU	1	1	AKU
100.62	AKU	1	1	AKU
100.63	AKU	1	1	AKU
100.64	AKU	1	1	AKU
100.65	AKU	1	1	AKU
100.66	AKU	1	1	AKU
100.67	AKU	1	1	AKU
100.68	AKU	1	1	AKU
100.69	AKU	1	1	AKU
100.70	AKU	1	1	AKU
100.71	AKU	1	1	AKU
100.72	AKU	1	1	AKU
100.73	AKU	1	1	AKU
100.74	AKU	1	1	AKU
100.75	AKU	1	1	AKU
100.76	AKU	1	1	AKU
100.77	AKU	1	1	AKU
100.78	AKU	1	1	AKU
100.79	AKU	1	1	AKU
100.80	AKU	1	1	AKU
100.81	AKU	1	1	AKU
100.82	AKU	1	1	AKU
100.83	AKU	1	1	AKU
100.84	AKU	1	1	AKU
100.85	AKU	1	1	AKU
100.86	AKU	1	1	AKU
100.87	AKU	1	1	AKU
100.88	AKU	1	1	AKU
100.89	AKU	1	1	AKU
100.90	AKU	1	1	AKU
100.91	AKU	1	1	AKU
100.92	AKU	1	1	AKU
100.93	AKU	1	1	AKU
100.94	AKU	1	1	AKU
100.95	AKU	1	1	AKU
100.96	AKU	1	1	AKU
100.97	AKU	1	1	AKU
100.98	AKU	1	1	AKU
100.99	AKU	1	1	AKU
100.100	AKU	1	1	AKU

Projekt: **BD Křivoklátská - NS**
 pozemkové: **p.č.310/17, Nové Strašecí**
 Investor: **Bratři Jakub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník**
 Projektant: **Půdorys 1.NP**
 číslo projektu: 08

Vypracoval: Ing. arch. Jiří Kotěšák
 spolupracovník: Ing. arch. Vladimír Růžička
 generální projektant: Ing. arch. Jiří Kotěšák
 Měřítko: 1:75
 Datum: 22.10.2018



1.PP
1.NP
2.NP
3.NP
4.NP

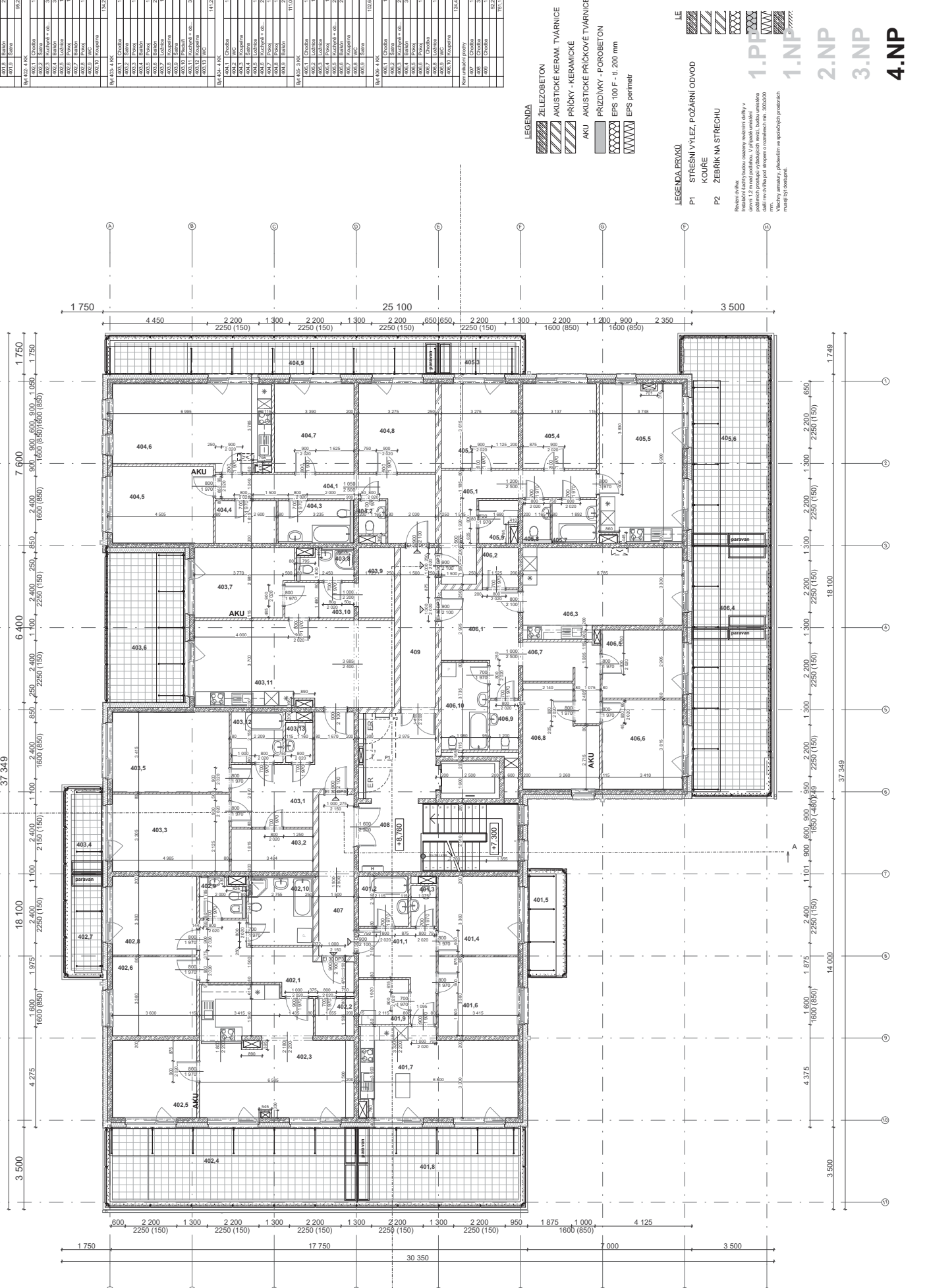
Tabuľka materiálov KAP 04					
C	Názov (množina)	Práchnosť (m ²)	Podoba	Prírodnosť	Podrobnosť
Bh.01.3	3.0K	0.03	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	4.44	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.7	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.6	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.5	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.4	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.02.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.4	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.3	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.2	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.1	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01
Bh.01.0	3.0K	11.36	okrem. úložná	ESK	norm. 0,01



Práchnosť (m ²)	
Podoba	
Prírodnosť	

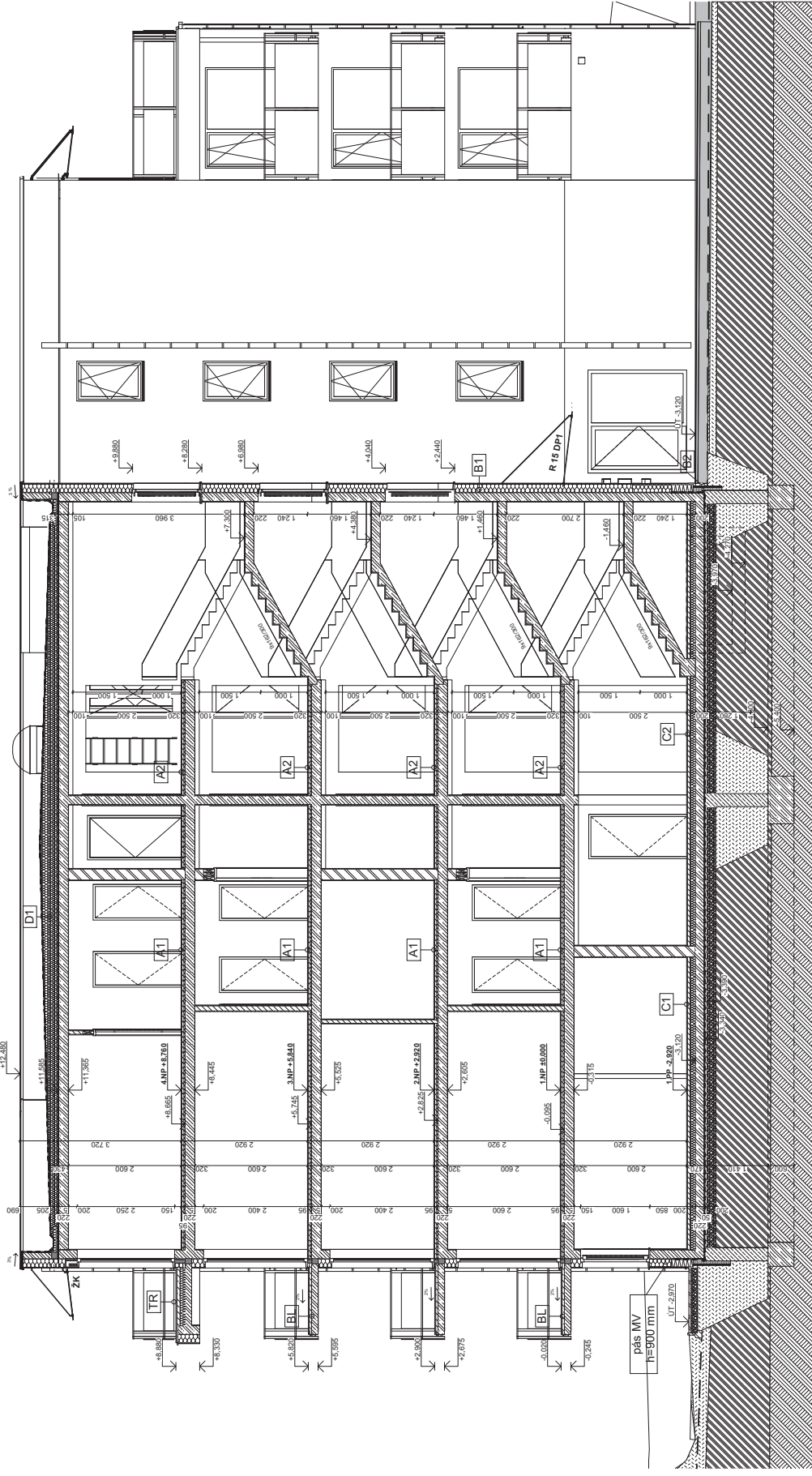
4-000, 1.NP+48.2 m.n.m.
 projekt: **BD Křivoklátská - NS**
 pozemok: **p.č.310/17, Nové Strašecí**
 investor: **Bratři Jakub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník**
 prírodnosť: **Púdpotýs 4.NP**
 číslo projektu: **108**

vypracoval: Ing. arch. Jiří Kotěšák
 spolupracovník: Ing. arch. Alena Růžičková
 generální projektant: Ing. arch. Jiří Kotěšák
 Měřítko: **1:75**
 formát: **A1**
 číslo výkresu: **D.1.1.8**
 dátum: **22.10.2018**



- LEGENDA**
- ZELEZOBEŤON
 - AKUSTICKÉ KERAM. TVÁRNICE
 - PRÍČKY - KERAMICKE
 - AKU AKUSTICKÉ PRÍČKOVÉ TVÁRNICE
 - PRÍZDÍVKY - POROBETON
 - EPS 100 F - tl. 200 mm
 - EPS perimetr

- LEGENDA PRVKŮ**
- P1 STŘEŠNÍ VÝLEZ - POŽÁRNÍ ODVOD
 - KOURE
 - P2 ZEBŘÍK NA STŘECHU
- 1.NP**
- 2.NP**
- 3.NP**
- 4.NP**
- Práchnosť (m²): 1.2 m od podlahy. V případě umělého podlahového povrchu výška izol. materiálu umělého podlahového povrchu od stropu v celkov. tl. 3000/30 mm. Všechny materiály pleťovské a spájkované prostřech. musí být izolované.



Název stavby Adresa Datum	BD Křivoklátská - NS p.č.31017, Nové Strašecí Bratři Jákub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník	4-0001, NP-4832 m.n.m. projekt BD Křivoklátská - NS p.č.31017, Nové Strašecí Bratři Jákub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník projekt BD Křivoklátská - NS p.č.31017, Nové Strašecí Bratři Jákub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník projekt BD Křivoklátská - NS p.č.31017, Nové Strašecí Bratři Jákub, Keramiku 2623, 28901 Rakovník	Měřítko výřezu 1:50 Datum výřezu 15.10.2018	číslo výřezu A1
---------------------------------	--	---	--	--------------------

- LEGENDA**
- ŽELEZOBETON
 - AKUSTICKÉ KERAM. TVÁRNICE
 - PRÍČKY - KERAMICKÉ
 - EPS
 - MINERALNÍ VATA KOLÍMÍ VĚTRNÍ
 - EPS PERIMETR / XPS
 - BETON PROSTY
 - ZTRACENĚ BEDNĚNÍ - ZB
 - ŠTĚRK
 - NASYPANÁ ZEMINA
 - ROSTLÝ TERÉN
 - ROSTLÝ TERÉN - ZEMINA GA
 - HYDROIZOLACE / PAROZÁBRANA
 - PRVKY PRO PRERUŠENÍ TEPELNÉHO MOSTU
 - ZK ŽALUZIOVÝ KASLIK

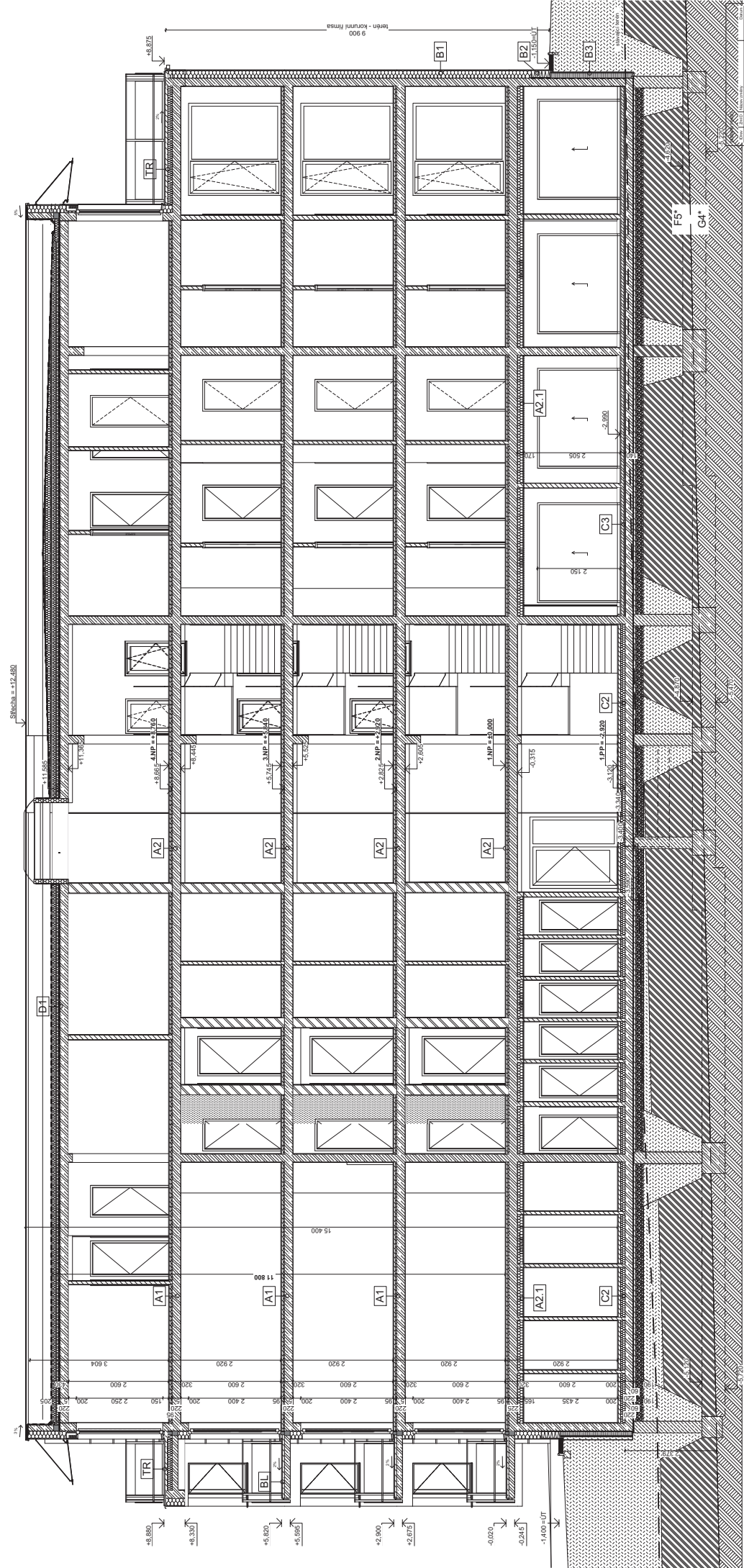
- Schodiště a mezipodlaží:**
 Schodiště a mezipodlaží budou provedeny železobetonové protiběžkové.
 Mezipodlaží budou navrženy jako prosklené nosníky, které budou kolmé na osu schodišťových sálů.
 Schodišťová ramena budou navržena jako prosklené nosníky a budou připevněny ke stropnímu desce a mezipodlažnímu prknu Šotkův Travnice typ F. Za základové desce budou provedeny nosníky typ K. Od schodišťových sálů budou ramena oddělena prkny Šotkův Travnice typ B1.

- BL balkon bez tře. izolace -**
 10 mm vláknitá omítka
 10 mm EPS
 10 mm flexibilní lepidlo hmotná
 2,5mm hydroizolační síťka
 2,5mm hydroizolační síťka
 20-50 mm zateplení náler
 150mm ZB korozní
 omítka a potěr
 b.
- BR terasy a hroty, balkony**
 10 mm vláknitá omítka
 10 mm flexibilní lepidlo hmotná
 2,5mm hydroizolační síťka
 2,5mm hydroizolační síťka
 zateplení náler
 20-50 mm zateplení nálerová vrstva min. 2%
 120 mm XPS
 2201 50mm ZB deska korozní
 povrchová úprava

- C2 Podlaha spojitě prostory přilehlé**
 20 mm nálagpá vrstva
 100 mm vláknitá omítka - upravená
 120 mm EPS 100 (ukládání do blak, pluku)
 220 mm ZB deska
 8 mm penetrace, 1x GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 ... rosičká/zemina
- C3 Podlaha garže**
 200-275 mm podlaha + deska
 20 mm nálagpá vrstva
 60 mm vláknitá omítka
 40 mm XPS
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GLASTEK 40 special mineral, 1x DEK R13
 50 mm betonová mazanina
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 ... rosičká/zemina

- B2 Sokl nad zemí**
 - budou vyřezány kompletní skřelby ETICS
 10 mm vláknitá omítka
 200 mm ZB stěna
 50 mm izolace
 30 mm krocipávková izolace MV - např.: Isover N
 5 mm stavební lepidlo - výstužná tkanina
 10mm keramická obklad
 435 mm cihelkem
- B3 Sokl v úrovni**
 10 mm vláknitá omítka
 200 mm ZB stěna
 8mm penetrace, 1x GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x ELASTEK 40 SPECIAL MINERAL
 5mm krocipávková izolace
 50 mm izolace
 12 mm OSB
 ... hruštinová zemina
- 360 mm cihelkem**
 hruštinová zemina
- CI Podlaha byty přilehlé**
 20 mm nálagpá vrstva
 55 mm vláknitá omítka
 + uspořádání podle vyjádření
 120 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 50 mm betonová mazanina
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 220 mm izolace
 ... rosičká/zemina

- A1 Strop - byty**
 20 mm nálagpá vrstva
 10 mm vláknitá omítka
 30 mm krocipávková izolace MV - např.: Isover N
 5 mm stavební lepidlo - výstužná tkanina
 10mm keramická obklad
 435 mm cihelkem
- A2 Strop garže, skřelby**
 10 mm vláknitá omítka
 20 mm nálagpá vrstva
 45 mm anhydrid
 30 mm krocipávková izolace MV - např.: Isover T-N
 50 mm izolace
 220 mm ZB deska
 220 mm izolace
 12 mm mineralní vlna
 450 mm cihelkem
 150mm ISOLET - polypropylenové desky do 100mm (výškově)
 5 mm síťka / náler
- B1 Ohodnotěná stěna omítkou, pásky**
 - budou vyřezány kompletní skřelby ETICS
 10 mm vláknitá omítka
 200 mm ZB stěna
 5 mm stavební lepidlo
 200 mm EPS 100 F
 5 mm stavební lepidlo + výstužná síťovina
 30mm vláknitá omítka, keramická obklad
 435 mm cihelkem



BD Křivoklátská - NS projekt: 4-0001, NP-482.2 m.n.m. zpracoval: p.č.31017, Nové Strašecí Bratři Jakub, Keramiky 2623, 26901 Rakovník		Řez B-B stavby: 08 - dop. číslo projektu: 108	výstavba: 1:50 kresla: A1 datum: 02.10.2018
--	--	--	---

LEGENDA	
	ŽELEZOBETON
	AKUSTICKÉ KERAM. TVÁRNICE
	PRŮCKY - KERAMICKÉ
	EPS
	MINERÁLNÍ VATA KOLMÝMI VLÁKNY
	EPS PERIMETR / XPS
	BETON PROSTY
	ZTRACENE BEDNĚNÍ - ZB
	ŠŤĚRK
	NASTYPANÁ ZEMINA
	ROSTLÝ TERÉN
	ROSTLÝ TERÉN - ZEMLINA GA
	HYDROIZOLACE / PAROZÁBRANA
	PRVKY PRO PRERUŠENÍ TEPELNÉHO MOSTU
	ZK ŽALUZIOVÝ KASLIK

Schodiště a mezipodlaží:
 Schodiště a mezipodlaží budou provedeny železobetonové prefabřovaně. Mezipodlaží budou navrhovány jako prosklené nosičy, které budou kolmé vzhledem k ramenu budovy navrhované jako prosklený nosič. Schodiště a mezipodlaží budou provedeny jako stropní deska a mezipodlažní prvky Schöck Tonsolox typ F. K odchlíďkových stěn budou ramena oddělena pomocí Schöck Tonsolox typ K. Od chlíďkových stěn budou ramena oddělena pomocí Schöck Tonsolox typ K.

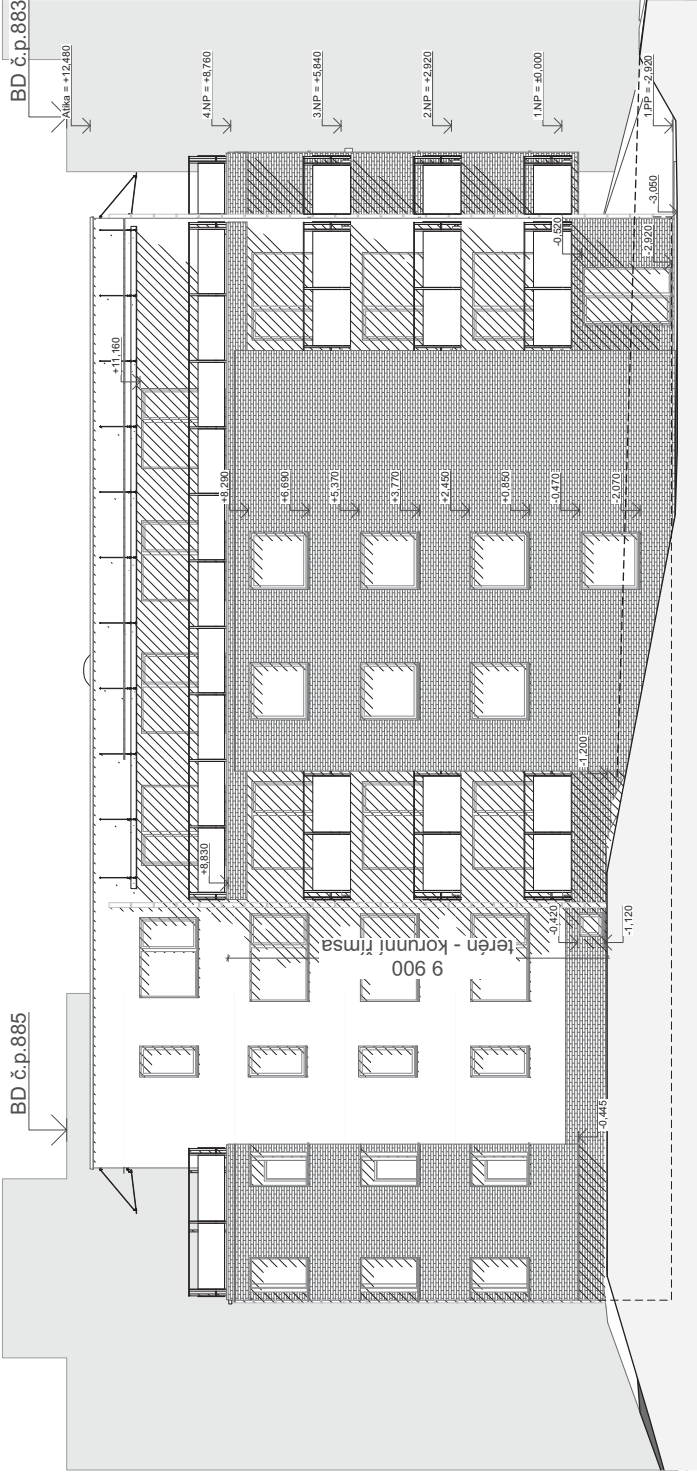
Bl. balkon bez tře. izolace -
 100 mm nákladná vrstva
 100 mm výhledová vrstva
 100 mm flexibilní lepidlo hmotná
 2,0mm hydroizolační páska
 2,0mm základní náler
 20-50 mm základní náler
 150mm ZB hrozová
 omítka a potěr b.
TR terasy a nosce, balkony
 100 mm nákladná vrstva
 100 mm flexibilní lepidlo hmotná
 2,0mm hydroizolační páska
 2,0mm základní náler
 20-50 mm základní náler
 120 mm XPS
 2201 05mm ZB deska hrozová
 povrchová úprava

C2 Podlaha spojitě prostory přilehlé
 20 mm nákladná vrstva
 60 mm výhledová vrstva
 120 mm EPS 100 (ukladané 60 šlak. plásky)
 8 mm penetrace, 1x GALSTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 220 mm nákladní stělkový podstyp
 ... nákladní deska
C3 Podlaha garže
 200-275 mm podlaha + deska
 20 mm nákladná vrstva
 60 mm výhledová vrstva
 80 mm separační vrstva
 220 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GALSTEK 40 special mineral, 1x DEK R13
 220 mm nákladní stělkový podstyp
 ... nákladní deska
C1 Podlaha dvůr přilehlé
 20 mm nákladná vrstva
 55 mm anhydrit
 120 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GALSTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 50 mm betonová mrazozábrana
 220 mm nákladní stělkový podstyp
 ... nákladní deska
B2 Sklá nad zemí
 - budou vyřazeny kompletní skla ECLIS
 10 mm vnitřní omítka
 200 mm ZB síťka
 4mm modifikovaný adhezivní pás PEI - síťka výztuž
 120 mm EPS 100
 200 mm EPS penetrat
 5 mm stavební lepidlo + výztužná tkanina
 10mm keramická obklad
435 mm celkem
B3 Stavební stěna
 80 mm nákladná vrstva
 200 mm ZB síťka
 8mm penetrace, 1x GALSTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x ELASTEK 40
 5mm stavební lepidlo
 80 mm výhledová vrstva
 80 mm separační vrstva
 12 mm minerální izolace
 12 mm OSB
360 mm celkem
B1 Okenní a dveřní okna
 20 mm nákladná vrstva
 55 mm anhydrit
 120 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GALSTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 50 mm betonová mrazozábrana
 220 mm nákladní stělkový podstyp
 ... nákladní deska
195x275 mm podlaha + deska

A1 Strop - tvary
 20 mm nákladná vrstva
 4 mm vnitřní omítka
 30 mm kocojlová izolace NV - např.: Isover N
 200 mm EPS penetrat
 220 mm ZB deska
 5 mm - šňůrka
 220 mm celkem
A2 Strop - oblady
 20 mm nákladná vrstva
 45 mm anhydrit
 30 mm kocojlová izolace NV - např.: Isover T-N
 200 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 12 mm minerální izolace
450 mm celkem
A2.1 Strop garáže, skřipy
 150mm ISOLET - pozitivně vysoce měrné tloušťky do
 120 mm celkem
A1.1 Strop garáže, skřipy
 150mm ISOLET - pozitivně vysoce měrné tloušťky do
 120 mm celkem
B1 Okenní a dveřní okna
 20 mm nákladná vrstva
 55 mm anhydrit
 120 mm EPS 100
 220 mm ZB deska
 5 mm penetrace, 1x GALSTEK 40 SPECIAL MINERAL,
 1x DEK R13
 50 mm betonová mrazozábrana
 220 mm nákladní stělkový podstyp
 ... nákladní deska
195x275 mm podlaha + deska

BD č.p.885

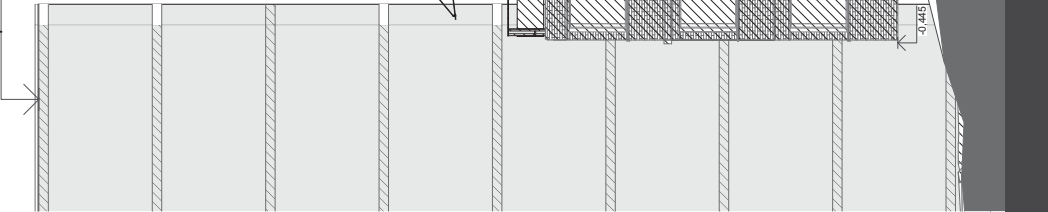
BD č.p.883



Severní pohled

1:100

BD č.p. 1139



Jižní pohled

1:100

historie revizí	Datum
Drav: Zmlb	13.09.2019

projekt: +0.000_1.NP= 488,2 m.n.m. Balt

projekt:
BD Křivoklátská - NS
 pozemek: **p.č.310/17, Nové Strašecí**
 investor: **Bradáč Jakub, Keramiků 2623, 26901 Rakovník**

průřez výřezu
Pohledy J,JS
 číslo projektu: 108

vypracoval	razítko
Ing. arch. Jiří Kobouř	
zodpovědný projektant	
Ing. arch. Alena Reuščáková	

generální projektant	
Ing. arch. Jiří Kobouř	

Mříčková výřezu	1:100	formát	A2
-----------------	-------	--------	----

revize	číslo výřezu
	D.1.1.10

datum: 22.10.2018

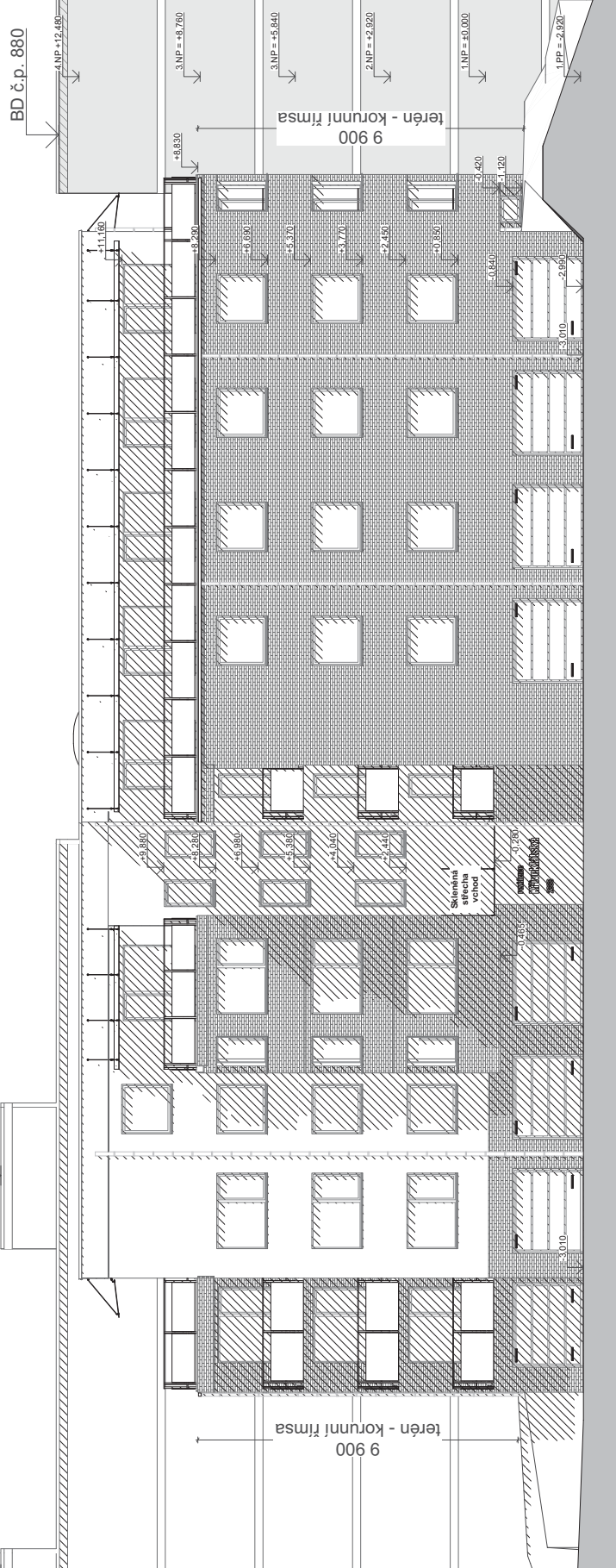
D.1.1.10

Fasáda - cihelné pásky v kombinaci s omítkou.

+0.000 _ 1. NP = 488,200 m.n.m. Výška bude upřesněna stavbyvedoucím při zahájení výkopových prací.

BD č.p. 882

BD č.p. 881



Fasáda - cihelné pásky v kombinaci s omítkou.

+0,000 - 1.NP = 488,200 m.n.m.
Výška bude upřesněna stavbyvedoucím při zahájení výkopových prací.

Východní pohled

1:100



Západní pohled

1:100

historie revizí	Datum
Děje	Změna
1	1
2	2
3	3
4	4
5	5
6	6
7	7
8	8
9	9
10	10
11	11
12	12
13	13
14	14
15	15
16	16
17	17
18	18
19	19
20	20
21	21
22	22
23	23
24	24
25	25
26	26
27	27
28	28
29	29
30	30
31	31
32	32
33	33
34	34
35	35
36	36
37	37
38	38
39	39
40	40
41	41
42	42
43	43
44	44
45	45
46	46
47	47
48	48
49	49
50	50
51	51
52	52
53	53
54	54
55	55
56	56
57	57
58	58
59	59
60	60
61	61
62	62
63	63
64	64
65	65
66	66
67	67
68	68
69	69
70	70
71	71
72	72
73	73
74	74
75	75
76	76
77	77
78	78
79	79
80	80
81	81
82	82
83	83
84	84
85	85
86	86
87	87
88	88
89	89
90	90
91	91
92	92
93	93
94	94
95	95
96	96
97	97
98	98
99	99
100	100

projekt:
BD Křivoklátská - NS
 pozemek: **p.č.310/17, Nové Strašecí**
 investor: **Bradáč Jakub, Keramiků 2623, 28901 Rakovník**
 číslo projektu: 108

preložený výkres
Pohledy V.Z.
 číslo projektu: 108
 autor: **supenUR + DSP**

vyráběcí
 odpovědný projektant
 generální projektant
 Ing. arch. Jiří Kobouš

formát
 A2
 měřítko výkresu
 1:100

revize
 číslo výkresu
D.1.1.11
 datum: 22.10.2018