

TEPELNĚ TECHNICKÉ POSOUZENÍ KONSTRUKCE - Dle českých technických norem

ZÁKLADNÍ ÚDAJE

Identifikační údaje o budově

Název budovy:	Coworkingové centrum v Olomouci
Ulice:	Na Stráni
PSČ:	78301
Město:	Olomouc

Stručný popis budovy

Jedná se o budovu s jedním podzemním podlažím, v kterém se nachází hromadná podzemná garáž s technickým zázemím objektu, a dvěma nadzemními podlažními, které jsou rozdělené na tři funkční celky:

- kancelářské prostory,
- kaviareň,
- posilovna.

Kaviareň spolu s kancelářskými prostory a svojimi hygienickými zázemími sa nachádzajú v najväčšej časti objektu - budove A s dvomi nadzemnými podlažiami - situovanej v severnej a severozápadnej časti pozemku pôdorysného tvaru L - budova A je rozdelená na západné a východné krídlo, pričom kaviareň zaujíma južnú časť západného krídla v 1.NP a kancelárske priestory zaujímajú zvyšnú časť budovy A v 1.NP a 2.NP.

Južne a juhovýchodne od budovy A sa nachádza budova B s jedným nadzemným podlažím, v ktorej je situovaná posilovňa s hygienickým zázemím. Budova A a B sú v 1.NP prepojené dvomi spojovacími chodbami - jedna z častí kaviarne a druhá z častí kancelárskych priestorov východného krídla.

Nad kaviarňou sa nachádza pochôdzia terasa a budova A je po celom obvode lemovaná balkónom s bezbariérovým prístupom. Posilovňa je zastrešená terasou so strešnou záhradou vo forme intenzívnej zelenej strechy, na ktorú je možný prístup po streche už spomenutých spojovacích chodieb, teda opäť z miesta terasy nad kaviarňou a kancelárskych priestorov východného krídla v 2.NP.

Budova A je zastrešená extenzívnou zelenou strechou, na ktorú je možný prístup výlezom nachádzajúcim sa v jednej z dvoch CHÚC A situovanej v západnom krídle budovy A. Druhá CHÚC A sa nachádza v budove B. Celý objekt je ďalej prepojený spomenutou podzemnou garážou po celej ploche nadzemných podlaží objektu, pričom výstup do nadzemných podlaží je možný prostredníctvom štyroch schodísk a štyroch výťahov.

Dôležitými prvkami charakterizujúcimi celý objekt sú vonkajšie átriá - väčšie sa nachádza medzi budovou A a B a menšie je situované v rámci východného krídla budovy A.

Objekt je rozdelený do 4 zón:

1. "ZÓNA 1": Nevykurované 1.PP (+5°C, 80%) - podzemná hromadná garáž s technickým zázemím
2. ZÓNA 2: Kaviareň s hyg. zázemím v 1.NP a kancelárske priestory s hyg. zázemím v 1.NP a 2.NP (+24°C, 60%)
3. ZÓNA 3: Posilovňa v 1.NP (+20°C, 70%)
4. ZÓNA 4: Sprchy posilovne v 1.NP (+24°C, 90%)

Seznam podkladů použitých pro hodnocení budovy

--

Identifikační údaje o zpracovateli



Název zpracovatele:	Bc. Denis Bubniak
Ulice:	Palúčanská 612/79
PSČ:	03101
Město zpracovatele:	Liptovský Mikuláš

Datum zpracování:	12.10.2022
-------------------	------------



Informace o použitém výpočetním nástroji

Výpočetní nástroj:	DEKSOFT Tepelná technika 1D
Verze:	3.2.0
Bližší informace na:	www.deksoft.eu



STN(z)-1: S01 - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA (NEVYK. 1.PP, +5°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:					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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0		
6	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	5,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	5,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	80	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ _{gr}		°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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:	R_T	2,905	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,344	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	W/(m².K)	
Hodnocení:	-			
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,917	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,538	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	4,6	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	2,7	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STN(z)-1: S01 - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA (NEVYK. 1.PP, +5°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN(z)-2: S02 - STENA V MIESTE TESNE POD SOKLOM S HI (NEVYK. 1.PP, +5°C)									
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
10	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	5,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	5,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	80	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období	θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	7,596	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,132	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	W/(m².K)
Hodnocení:	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,967	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,538	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	4,8	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	2,7	°C
Hodnota:	Konstrukce STN(z)-2: S02 - STENA V MIESTE TESNE POD SOKLOM S HI (NEVYK. 1.PP, +5°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

STN(z)-3: S03 - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU S HI (NEVYK. 1.PP, +5°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:					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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
8	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	5,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	5,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	80	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ _{gr}		°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	2,939	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,340	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}	0,918	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,538	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	4,6	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	2,7	°C
Hodnocení:	Konstrukce STN(z)-3: S03 - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU S HI (NEVYK. 1.PP, +5°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

STN(z)-4: S04A - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:					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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
10	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období	θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	6,150	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,163	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,36	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,24	W/(m².K)
Hodnota:	Konstrukce STN(z)-4: S04A - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (KAV., +24°C) 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}	0,960	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,746	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,0	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnota:	Konstrukce STN(z)-4: S04A - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (KAV., +24°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			



STN(z)-5: S04B.1 - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:					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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
10	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období	θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	6,150	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,163	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,45	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,30	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-5: S04B.1 - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C) 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}	0,960	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,661	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,2	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-5: S04B.1 - J - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			



STN(z)-6: S04B.2 - Z - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					NE				
Konstrukce ve styku se zemínou:					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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
10	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období	θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	6,150	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,163	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,45	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,30	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-6: S04B.2 - Z - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C) 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}	0,960	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,661	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,2	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-6: S04B.2 - Z - SUTERÉNNÁ STENA V KONTAKTE SO ZEMINOU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

STN(z)-7: S05A.1 - S - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:						NE			
Charakter konstrukce:						Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:						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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁŽE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ _{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:		R_T	2,905	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:		U	0,344	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,70	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,50	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-7: S05A.1 - S - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,917	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,746	-
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,0	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-7: S05A.1 - S - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN(z)-8: S05A.2 - J - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:						NE			
Charakter konstrukce:						Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:						NE			
Konstrukce ve styku se zemínou:						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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁŽE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ _{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:		R_T	2,905	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:		U	0,344	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,70	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,50	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-8: S05A.2 - J - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,917	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,746	-
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,0	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-8: S05A.2 - J - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN(z)-9: S05A.3 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C)



Vnitřní konstrukce:	NE
Charakter konstrukce:	Stěna (vodorovný tepelný tok)
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:	NE
Konstrukce ve styku se zemínou:	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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m² .K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,00	0,00	m² .K/W

Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období	θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:		R_T	2,905	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:		U	0,344	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,70	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,50	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-9: S05A.3 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,917	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,746	-
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,0	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-9: S05A.3 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC KANC. A KAV., +24°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN(z)-10: S05B.1 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC POSIL., +20°C)




Vnitřní konstrukce:	NE
Charakter konstrukce:	Stěna (vodorovný tepelný tok)
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:	NE
Konstrukce ve styku se zemínou:	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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1000	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	NOPOVÁ FÓLIA (NAPR. DEKDREN N8)	0,0010	0,350	-	1 800	980	100 000,0	
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,13 $\frac{\text{m}^2}{\text{K/W}}$
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,00	0,00 $\frac{\text{m}^2}{\text{K/W}}$
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	20,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	20,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	70	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:		R_T	2,905	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:		U	0,344	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,68	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,60	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-10: S05B.1 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC POSIL., +20°C) 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}	0,917	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,661	-
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	18,3	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN(z)-10: S05B.1 - V - SUTERÉNNÁ STENA - BIELA VAŇA - V KONTAKTE SO ZEMINOU (CHÚC POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				




STN-11: S06.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	7,666	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,130	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-11: S06.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	22,7	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-11: S06.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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: S06.2 - J - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,666	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:									U	0,130	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-12: S06.2 - J - ŽB STENA V MÍSTĚ SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,7	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-12: S06.2 - J - ŽB STENA V MÍSTĚ SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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: S06.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	7,666	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,130	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-13: S06.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	22,7	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-13: S06.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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-14: S06.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	7,666	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,130	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-14: S06.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	22,7	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-14: S06.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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-15: S07.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
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/(m².K)									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	7,060	m².K/W									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,142	W/(m².K)									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,30	W/(m².K)									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,25	W/(m².K)									
Hodnoty:	Konstrukce STN-15: S07.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	18,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C									
Hodnoty:	Konstrukce STN-15: S07.1 - S - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,965	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-	
Hodnocení:	Konstrukce STN-15: S07.1 - S - ŽB STENA V MÍSTĚ SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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-16: S07.2 - J - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
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/(m².K)									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	7,060	m².K/W									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,142	W/(m².K)									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,30	W/(m².K)									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,25	W/(m².K)									
Hodnotení:	Konstrukce STN-16: S07.2 - J - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	18,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C									
Hodnotení:	Konstrukce STN-16: S07.2 - J - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										2			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620			
Hodnocení:	Konstrukce STN-16: S07.2 - J - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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-17: S07.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
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/(m².K)									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	7,060	m².K/W									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,142	W/(m².K)									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,30	W/(m².K)									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,25	W/(m².K)									
Hodnoty:	Konstrukce STN-17: S07.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	18,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C									
Hodnoty:	Konstrukce STN-17: S07.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,965	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-	
Hodnocení:	Konstrukce STN-17: S07.3 - V - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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-18: S07.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	7,060	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,142	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,30	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,25	W/(m².K)	
Hodnoty:	Konstrukce STN-18: S07.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	18,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C	
Hodnoty:	Konstrukce STN-18: S07.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:									2				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620			
Hodnocení:	Konstrukce STN-18: S07.4 - Z - ŽB STENA V MIESTE SOKLU (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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-19: S08.1 - S - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFÍ)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
6	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
10	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
11	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
12	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	

Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C										
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%										
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%										
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C										
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%										
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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/(m².K)										
Odpor při prostupu tepla:	R_T	8,299	m².K/W										
Součinitel prostupu tepla:	U	0,120	W/(m².K)										
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,24	W/(m².K)										
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,20	W/(m².K)										
Hodnota:	Konstrukce STN-19: S08.1 - S - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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}	0,970	-										
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-										
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	22,8	°C										
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C										
Hodnota:	Konstrukce STN-19: S08.1 - S - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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-20: S08.2 - J - KERAM. TVÁRNICE V MÍSTĚ SOKLU (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFÍ)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
6	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
10	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
11	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
12	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	

Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C										
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%										
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%										
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C										
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%										
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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/(m².K)										
Odpor při prostupu tepla:	R_T	8,299	m².K/W										
Součinitel prostupu tepla:	U	0,120	W/(m².K)										
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,24	W/(m².K)										
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,20	W/(m².K)										
Hodnota:	Konstrukce STN-20: S08.2 - J - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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}	0,970	-										
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-										
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	22,8	°C										
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C										
Hodnota:	Konstrukce STN-20: S08.2 - J - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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-21: S08.3 - V - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFI)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
6	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
10	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
11	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
12	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	

Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C										
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%										
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%										
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C										
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%										
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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/(m².K)										
Odpor při prostupu tepla:	R_T	8,299	m².K/W										
Součinitel prostupu tepla:	U	0,120	W/(m².K)										
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,24	W/(m².K)										
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,20	W/(m².K)										
Hodnota:	Konstrukce STN-21: S08.3 - V - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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}	0,970	-										
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-										
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	22,8	°C										
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C										
Hodnota:	Konstrukce STN-21: S08.3 - V - KERAM. TVÁRNICE V MIESTE SOKLU (KANC., +24°C) 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-22: S09.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	

Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,639	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,131	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-22: S09.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,7	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-22: S09.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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-23: S09.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	

Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,639	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,131	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-23: S09.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,7	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-23: S09.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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-24: S09.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,639	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,131	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-24: S09.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,7	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-24: S09.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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-25: S09.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:					θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:					φ _e	84	%	

Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,639	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,131	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-25: S09.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,967	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,7	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-25: S09.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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-26: S10.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:					θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:					φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,053	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-26: S10.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-26: S10.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
<p>Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.</p>													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-26: S10.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-27: S10.2 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,053	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-27: S10.2 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-27: S10.2 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
<p>Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.</p>													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-27: S10.2 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-28: S10.3 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:					θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:					φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,053	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-28: S10.3 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-28: S10.3 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-28: S10.3 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 300 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-29: S11.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,032	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-29: S11.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-29: S11.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-29: S11.1 - S - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-30: S11.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<i>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.</i>													
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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,032	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-30: S11.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-30: S11.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
<i>Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.</i>													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-30: S11.2 - J - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-31: S11.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:					θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:					φ _e	84	%	


Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<i>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.</i>													
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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,032	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-31: S11.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-31: S11.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
<i>Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.</i>													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-31: S11.3 - V - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.



STN-32: S11.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	ŽB STENA (ŽB (2500))	0,2500	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0		
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0		
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1400	0,036	-	1 000	100	70 000,0		
7	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0		
8	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0		
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.									
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	

Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,032	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,142	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,30	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,25	W/(m².K)		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-32: S11.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) 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}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	18,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C		
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-32: S11.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,609	0,620	0,573	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,574	0,620
<p>Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.</p>													
Kritický měsíc:										2	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,965	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,620	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-32: S11.4 - Z - ŽB - ZÁKLADNÁ STENA - HR. 250 mm (POSIL., +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.




STN-33: S12.1 - S - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFI)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:									R_T	8,272	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:									U	0,121	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnoty:	Konstrukce STN-33: S12.1 - S - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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}	0,970	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnoty:	Konstrukce STN-33: S12.1 - S - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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-34: S12.2 - J - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFI)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	



Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	40
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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:										R_T	8,272	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:										U	0,121	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,24	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,20	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-34: S12.2 - J - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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}	0,970	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	22,8	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnoce ní:	Konstrukce STN-34: S12.2 - J - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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-35: S12.3 - V - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C)								
Vnitřní konstrukce:					NE			
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)			
Konstrukce dvouplášťová s větranou vzduchovou vrstvou:					ANO			
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0	
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0	
3	KERAMICKÉ TVÁRNICE (NAPR. POROTHERM 25 EKO+ PROFI)	0,2500	0,104	-	1 000	680	10,0	
4	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1300	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
9	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0	
10	OBKLAD PREVETRÁVANEJ FASÁDY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,13	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:					Δφ _i	5	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	8,272	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,121	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,24	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,20	W/(m².K)	
Hodnotění:	Konstrukce STN-35: S12.3 - V - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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}	0,970	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	22,8	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnotění:	Konstrukce STN-35: S12.3 - V - KERAM. TVÁRNICE - ZÁKLADNÁ STENA (KANC., +24°C) 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-36: S13.1 - S - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)							
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 hmotnosť	Faktor difúzneho odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0
7	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
8	SAMOLEPIACI PÁS Z SBS MODIF. ASFALTU (NAPR. GLASTEK 30 STICKER PLUS)	0,0030	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
11	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0
12	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
13	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0
14	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0
15	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,13	$m^2 \cdot K/W$								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$								
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C									
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C									
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	60	%									
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%									
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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	$W/(m^2 \cdot K)$									
		R_T	8,232	$m^2 \cdot K/W$									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,121	$W/(m^2 \cdot K)$									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	$W/(m^2 \cdot K)$									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	$W/(m^2 \cdot K)$									
Hodnocení:	Konstrukce STN-36: S13.1 - S - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,970	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C									
Hodnocení:	Konstrukce STN-36: S13.1 - S - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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.			
Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	ANO			
Množství zkondenzované vodní páry ve dřevě	$M_{c,dr}$	1,33e-8	kg/(m ² .s)	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	37	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	24,0	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	86	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva dochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				



STN-37: S13.2 - J - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)							
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0
7	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
8	SAMOLEPIACI PÁS Z SBS MODIF. ASFALTU (NAPR. GLASTEK 30 STICKER PLUS)	0,0030	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
11	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0
12	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
13	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0
14	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0
15	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,13	$m^2 \cdot K/W$							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$							
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	60	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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	$W/(m^2 \cdot K)$								
		R_T	8,232	$m^2 \cdot K/W$								
Součinitel prostupu tepla:		U	0,121	$W/(m^2 \cdot K)$								
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	$W/(m^2 \cdot K)$								
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	$W/(m^2 \cdot K)$								
Hodnocení:	Konstrukce STN-37: S13.2 - J - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,970	-								
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-								
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,8	°C								
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C								
Hodnocení:	Konstrukce STN-37: S13.2 - J - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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.			
Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	ANO			
Množství zkondenzované vodní páry ve dřevě	$M_{c,dr}$	1,33e-8	kg/(m².s)	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	37	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	24,0	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	86	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva dochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				



STN-38: S13.3 - V - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)							
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 hmotnosť	Faktor difúzného odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0
7	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
8	SAMOLEPIACI PÁS Z SBS MODIF. ASFALTU (NAPR. GLASTEK 30 STICKER PLUS)	0,0030	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
11	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0
12	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
13	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0
14	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0
15	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,13	$m^2 \cdot K/W$								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$								
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C									
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C									
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	60	%									
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%									
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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	$W/(m^2 \cdot K)$									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	8,232	$m^2 \cdot K/W$									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,121	$W/(m^2 \cdot K)$									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	$W/(m^2 \cdot K)$									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	$W/(m^2 \cdot K)$									
Hodnocení:	Konstrukce STN-38: S13.3 - V - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,970	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C									
Hodnocení:	Konstrukce STN-38: S13.3 - V - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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.			
Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	ANO			
Množství zkondenzované vodní páry ve dřevě	$M_{c,dr}$	1,33e-8	kg/(m².s)	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	37	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	24,0	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	86	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva dochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-39: S13.4 - Z - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C)							
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 hmotnosť	Faktor difúzného odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0
7	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
8	SAMOLEPIACI PÁS Z SBS MODIF. ASFALTU (NAPR. GLASTEK 30 STICKER PLUS)	0,0030	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	HI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
11	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1500	0,036	-	1 000	100	70 000,0
12	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 200	40 000,0
13	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1200	0,036	-	1 000	100	70 000,0
14	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0
15	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,13	$m^2 \cdot K/W$							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$							
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	60	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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	$W/(m^2 \cdot K)$								
Odpor při prostupu tepla:		R_T	8,232	$m^2 \cdot K/W$								
Součinitel prostupu tepla:		U	0,121	$W/(m^2 \cdot K)$								
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	$W/(m^2 \cdot K)$								
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	$W/(m^2 \cdot K)$								
Hodnocení:	Konstrukce STN-39: S13.4 - Z - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,970	-								
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-								
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,8	°C								
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C								
Hodnocení:	Konstrukce STN-39: S13.4 - Z - CLT V MIESTE SOKLU (KANC. A KAV., +24°C) 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.			
Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	ANO			
Množství zkondenzované vodní páry ve dřevě	$M_{c,dr}$	1,33e-8	kg/(m².s)	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	37	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	24,0	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	86	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva dochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-40: S14.1 - S - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					NE				
Charakter konstrukce:					Stěna (vodorovný tepelný tok)				
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0		
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0		
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0		
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0		
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0		
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0		
7	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
8	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1500	0,038	-	800	140	1,0		
9	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
10	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1200	0,038	-	800	140	1,0		
11	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0		
12	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,04	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	

Bezpečnostní vlhkostní přírážka:									$\Delta\varphi_i$	5	%		
Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ_e	-15,0	°C		
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,945	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,126	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,16	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-40: S14.1 - S - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,969	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-40: S14.1 - S - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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.												

Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva		6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci		NE		
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva		φ_a	44	%
Teplota v místě maximální vlhkosti		θ	19,8	°C
Kritická relativní vlhkost vzduchu		φ_{cr}	85	%
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%		NE		
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva nedochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-41: S14.2 - J - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0		
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0		
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0		
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0		
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0		
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0		
7	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
8	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1500	0,038	-	800	140	1,0		
9	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
10	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1200	0,038	-	800	140	1,0		
11	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0		
12	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,04	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	

Bezpečnostní vlhkostní přírážka:									$\Delta\varphi_i$	5	%		
Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ_e	-15,0	°C		
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,945	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,126	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,16	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-41: S14.2 - J - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,969	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-41: S14.2 - J - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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.												

Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	44	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	19,8	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	85	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva nedochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-42: S14.3 - V - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0		
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0		
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0		
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0		
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0		
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0		
7	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
8	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1500	0,038	-	800	140	1,0		
9	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
10	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1200	0,038	-	800	140	1,0		
11	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0		
12	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,04	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	

Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%									
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	7,945	m².K/W									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,126	W/(m².K)									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	W/(m².K)									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	W/(m².K)									
Hodnocení:	Konstrukce STN-42: S14.3 - V - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,969	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	22,8	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C									
Hodnocení:	Konstrukce STN-42: S14.3 - V - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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.												

Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva		6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci		NE		
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva		φ_a	44	%
Teplota v místě maximální vlhkosti		θ	19,8	°C
Kritická relativní vlhkost vzduchu		φ_{cr}	85	%
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%		NE		
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva nedochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN-43: S14.4 - Z - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C)									
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	HLINENÁ OMIETKA JEMNÁ	0,0020	0,520	-	800	1 500	25,0		
2	HLINENÁ OMIETKA HRUBÁ	0,0150	0,710	-	800	1 700	25,0		
3	HLINENÝ PANEL	0,0160	0,353	-	1 100	1 450	7,0		
4	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0		
5	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,340	-	1 100	1 150	13,0		
6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,1000	0,120	-	1 600	470	30,0		
7	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
8	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1500	0,038	-	800	140	1,0		
9	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CT 190 MW FLEX)	0,0100	0,930	-	850	1 500	19,0		
10	TI Z KAMENNEJ VLNY (NAPR. ROCKWOOL VENTIROCK SUPER)	0,1200	0,038	-	800	140	1,0		
11	ARMOVACIA MALTA SO SIEŤOVINOU/TKANINOU (NAPR. STO LEVELL UNI)	0,0050	0,930	-	850	1 500	19,0		
12	MEDZINÁTER A OMIETKA (NAPR. STO PUTZGRUND + STOLIT)	0,0100	0,740	-	1 000	900	40,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,04	0,04	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	

Bezpečnostní vlhkostní přírážka:									$\Delta\varphi_i$	5	%		
Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ_e	-15,0	°C		
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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]	-1,8	0,0	4,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	3,9	0,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	81	81	79	77	73	71	69	69	73	77	79	81
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>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.</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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	7,945	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,126	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,24	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,16	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-43: S14.4 - Z - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,969	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	22,8	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-43: S14.4 - Z - CLT ZÁKLADNÁ STENA (KANC. A KAV., +24°C) 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.												

Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	6	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	44	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	19,8	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	85	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva nedochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STN-44: S15 - VNÚTORNÁ STENA - CLT - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%)

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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	VELKOFORMÁTOVÝ KERAMICKÝ OBKLAD (NAPR. PORCELANOSA BOSTON BONE 596X180 mm)	0,0120	1,010	-	840	2 000	200,0
2	LEPIACA MALTA (NAPR. FERMACELL FLEXIBILNÉ LEPIDLO)	0,0050	0,440	-	1 000	1 030	9,0
3	HI STIERKA (NAPR. FERMACELL TEKUTÁ FÓLIA)	0,0010	0,930	-	1 000	1 470	1 200,0
4	CEMENTOVĚLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL POWERPANEL H2O)	0,0125	0,190	-	1 000	1 000	56,0
5	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	0,0800	0,120	-	1 600	470	30,0

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}	0,13	0,13	$\frac{m^2}{K/W}$

Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	90	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:	$\theta_{i,e}$	20	°C
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:	$\varphi_{i,e}$	75	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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
$\theta_{i,e,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0

$\varphi_{i,e,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,997	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	1,004	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,05	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	1,05	W/(m².K)

Hodnocení: Konstrukce STN-44: S15 - VNÚTORNÁ STENA - CLT - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) 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}	0,775	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,330	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,1	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C

Hodnocení: Konstrukce STN-44: S15 - VNÚTORNÁ STENA - CLT - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788: 

Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.

Kritický měsíc:

		-	-
--	--	---	---

Teplotní faktor vnitřního povrchu:

f_{Rsi}	0,775	-
-----------	-------	---

Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:

$f_{Rsi,N,80}$	0,000	-
----------------	-------	---


Hodnocení: Konstrukce STN-44: S15 - VNÚTORNÁ STENA - CLT - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.

Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva		5	DREVENÝ CLT PANEL (NAPR. STORA ENSO CLT L3s)	
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci		NE		
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva		φ_a	45	%
Teplota v místě maximální vlhkosti		θ	20,5	°C
Kritická relativní vlhkost vzduchu		φ_{cr}	85	%
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%		NE		
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva nedochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


STN-45: S16 - VNÚTORNÁ STENA - SDK - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%)

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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	VEĽKOFORMÁTOVÝ KERAMICKÝ OBKLAD (NAPR. PORCELANOSA BOSTON BONE 596X180 mm)	0,0120	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. FERMACELL FLEXIBILNÉ LEPIDLO)	0,0050	0,440	-	1 000	1 030	9,0		
3	HI STIERKA (NAPR. FERMACELL TEKUTÁ FÓLIA)	0,0010	0,930	-	1 000	1 470	1 200,0		
4	CEMENTOVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL POWERPANEL H2O)	0,0125	0,190	-	1 000	1 000	56,0		
5	CEMENTOVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL POWERPANEL H2O)	0,0125	0,190	-	1 000	1 000	56,0		
6	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0		
7	CEMENTOVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL POWERPANEL H2O)	0,0125	0,190	-	1 000	1 000	56,0		
8	CEMENTOVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL POWERPANEL H2O)	0,0125	0,190	-	1 000	1 000	56,0		
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}	0,13	0,13	$\frac{m^2}{K/W}$
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	90	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						$\theta_{i,e}$	20	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						$\varphi_{i,e}$	75	%	

Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	1,680	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,595	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	1,05	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	1,05	W/(m².K)	
Hodnoty:	Konstrukce STN-45: S16 - VNÚTORNÁ STENA - SDK - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) 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}	0,860	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,330	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	23,4	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C	
Hodnoty:	Konstrukce STN-45: S16 - VNÚTORNÁ STENA - SDK - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										-			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,860			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,000			
Hodnocení:	Konstrukce STN-45: S16 - VNÚTORNÁ STENA - SDK - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 4 (+24°C, 90%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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-46: S17 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + DREVENÝ OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%)

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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	ŽB STENA - POHLADOVÁ KVALITA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0
2	AKUSTICKÁ IZOLÁCIA (NAPR. ROCKWOOL ROCKMIN PLUS)	0,0500	0,042	-	800	140	1,0
3	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,350	-	1 100	1 150	13,0
4	SÁDROVLÁKNITÁ DOSKA (NAPR. FERMACELL GREENLINE)	0,0125	0,350	-	1 100	1 150	13,0
5	DREVENÝ AKUSTICKÝ OBKLAD (NAPR. NOVATOP ACOUSTIC PANEL)	0,0400	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

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}	0,13	0,13	$\frac{m^2}{K/W}$

Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:	$\theta_{t,e}$	20	°C
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:	$\varphi_{i,e}$	75	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0

$\varphi_{i,e,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,639	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,610	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	2,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	1,45	W/(m².K)

Hodnocení: Konstrukce STN-46: S17 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + DREVENÝ OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) 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}	0,857	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,000	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,4	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	14,4	°C

Hodnocení: Konstrukce STN-46: S17 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + DREVENÝ OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:

Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.

Kritický měsíc:

	-	-
--	---	---

Teplotní faktor vnitřního povrchu:

f_{Rsi}	0,857	-
-----------	-------	---

Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:

$f_{Rsi,N,80}$	0,000	-
----------------	-------	---

Hodnocení: Konstrukce STN-46: S17 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + DREVENÝ OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:
-

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

STN-47: S18 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%)

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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	ŽB STENA - POHLADOVÁ KVALITA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0500	0,036	-	1 000	100	70 000,0
5	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0
6	OBKLAD	0,0200	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{se}	0,13	0,13	m².K/W

Okrajové podmínky:


Návrhová vnitřní teplota	θ_i	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:	$\theta_{i,e}$	20	°C
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:	$\varphi_{i,e}$	75	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,758	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,569	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	2,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	1,45	W/(m².K)

Hodnocení: Konstrukce STN-47: S18 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) 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}	0,866	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,000	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,5	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	14,4	°C

Hodnocení: Konstrukce STN-47: S18 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788: 

Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:

Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.

Kritický měsíc:

		-	-
--	--	---	---


Teplotní faktor vnitřního povrchu:

f_{Rsi}	0,866	-
-----------	-------	---

Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:

$f_{Rsi,N,80}$	0,000	-
----------------	-------	---

Hodnocení: Konstrukce STN-47: S18 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

STN-48: S19 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%)

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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	ŽB STENA - POHLADOVÁ KVALITA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
5	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0
6	OBKLAD	0,0200	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{si}	0,25	0,13	$\frac{m^2}{K \cdot W}$
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{se}	0,13	0,13	$\frac{m^2}{K \cdot W}$


Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
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	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	4,444	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,225	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,50	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,32	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STN-48: S19 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) 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}	0,945	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	23,0	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce STN-48: S19 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,364	0,412	0,451	0,406	0,297	0,186	0,070	0,086	0,293	0,405	0,450	0,412
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											3	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,945	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,451	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-48: S19 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 1 (+24°C, 60%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

STN-49: S20 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%)

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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	ŽB STENA - POHLADOVÁ KVALITA (ŽB (2500))	0,3000	1,740	-	1 020	2 500	32,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 56)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
4	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
5	VETRANÁ VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,0500	0,000	-	0	0	0,0
6	OBKLAD	0,0200	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{si}	0,25	0,13	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{se}	0,13	0,13	m².K/W


Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	20,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	20,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	70	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	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	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0	
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49	
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)			
Odpor při prostupu tepla:									R_T	4,444	m².K/W			
Součinitel prostupu tepla:									U	0,225	W/(m².K)			
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,60	W/(m².K)			
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,40	W/(m².K)			
Hodnocení:	Konstrukce STN-49: S20 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) 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}	0,945	-			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,548	-			
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	19,2	°C			
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C			
Hodnocení:	Konstrukce STN-49: S20 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.													
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:														
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:														
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40	
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,431	0,493	0,545	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,543	0,493	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.														
Kritický měsíc:											3	-		
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,945	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,545	-		
Hodnocení:	Konstrukce STN-49: S20 - VNÚTORNÁ STENA - ŽB + TI + OBKLAD - MEDZI DVOMI ZÓNAMI - ZÓNA 2 (+20°C, 70%) - ZÓNA 3 (+5°C, 80%) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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:		
-		

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

STR-50: ST01 - EXTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. V 2.NP)							
Vnitřní konstrukce:						NE	
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)	
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	CLT PANEL - Z KRÍŽOM LEPENÉHO DREVA (NAPR. STORA ENSO CLT L7s-2)	0,2800	0,120	-	1 600	470	30,0
2	NADBETONÁVKA + KARI SIEŤ (ŽB 2500)	0,1000	1,740	-	1 020	2 500	32,0
3	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
4	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
5	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
6	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
7	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
8	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
9	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
10	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
11	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
13	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0

14	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m ² (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0
15	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 20 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
16	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
17	SUBSTRÁT PRE SUCHOMILNÉ RASTLINY (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ EXTENZÍVNY)	0,1200	1,400	-	920	600	1,5
18	PREDPESTOVANÁ ROZCHODNÍKOVÁ ROHOŽ (NAPR. GREENDEK ROZCH. ROHOŽ S5 + BYLINY A TRÁVY)	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

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	10,062	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,099	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,19	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,13	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-50: ST01 - EXTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. V 2.NP) 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}	0,975	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,0	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-50: ST01 - EXTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. V 2.NP) 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.			
Vyhodnocení rizika ohrožení dřevěných prvků v konstrukci:				
Vrstva s materiálem na bázi dřeva	1	CLT PANEL - Z KRÍŽOM LEPENÉHO DŘEVA (NAPR. STORA ENSO CLT L7s-2)		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
V místech s materiálem na bázi dřeva dochází ke kondenzaci	ANO			
Množství zkondenzované vodní páry ve dřevě	$M_{c,dr}$	1,29e-9	kg/(m ² .s)	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Maximální vlhkost vzduchu v místě materiálu na bázi dřeva	φ_a	53	%	
Teplota v místě maximální vlhkosti	θ	18,4	°C	
Kritická relativní vlhkost vzduchu	φ_{cr}	85	%	
Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva přesáhne 18%	NE			
Hodnocení:	V místech s materiálem na bázi dřeva dochází v návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Hmotnostní vlhkost dřeva nebo materiálu na bázi dřeva nepřekročí 18%.			

Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:				 
Hodnocené rozhraní		i - 2		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry		NE		
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem		φ_a	39 %	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní		φ_{cr}	80 %	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní		NE		
Hodnocení :	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STR-51: ST02 - EXTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD CHÚC V 2.NP)							
Vnitřní konstrukce:						NE	
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)	
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1600	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 20 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE SUCHOMILNÉ RASTLINY (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ EXTENZÍVNY)	0,1200	1,400	-	920	600	1,5
17	PREDPESTOVANÁ ROZCHODNÍKOVÁ ROHOŽ (NAPR. GREENDEK ROZCH. ROHOŽ S5 + BYLINY A TRÁVY)	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

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	8,628	m ² .K/W	
Součinitel prostupu tepla:	U	0,116	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,19	W/(m ² .K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,13	W/(m ² .K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-51: ST02 - EXTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD CHÚC V 2.NP) 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}	0,971	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	22,9	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-51: ST02 - EXTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD CHÚC V 2.NP) 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.			
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:				
Hodnocené rozhraní	i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry	NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem	φ_a	39	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní	φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní	NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STR-52: ST03A - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:						NE	
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)	
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,3500	1,400	-	920	850	1,5
17	BYLINY, TRÁVY, TRVALKY A KRY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,19	W/(m ² .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,13	W/(m ² .K)

Hodnoce ní: Konstrukce STR-52: ST03A - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) 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}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-	
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,0	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-52: ST03A - POLOINTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) 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.			
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:				
Hodnocené rozhraní	i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry	NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem	φ_a	39	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní	φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní	NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STR-53: ST03B - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,3500	1,400	-	920	850	1,5
17	BYLINY, TRÁVY, TRVALKY A KRY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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}	20,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	70	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49

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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	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)
Hodnoční:	Konstrukce STR-53: ST03B - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) 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}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	19,1	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-53: ST03B - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,642	0,655	0,621	0,597	0,583	0,636	0,629	0,606	0,587	0,598	0,621	0,655
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,655	-	
Hodnocení:	Konstrukce STR-53: ST03B - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní										i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry										NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem										φ_a	48	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní										φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní										NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-54: ST03C - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP)

Vnitřní konstrukce:	NE
Charakter konstrukce:	Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,3500	1,400	-	920	850	1,5
17	BYLINY, TRÁVY, TRVALKY A KRY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	90	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,11	W/(m ² .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,11	W/(m ² .K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STR-54: ST03C - POLOINTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) 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}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,931	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	23,0	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-54: ST03C - POLOINTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,565	0,570	0,526	0,477	0,415	0,375	0,325	0,326	0,414	0,476	0,527	0,570
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,570	-	
Hodnocení:	Konstrukce STR-54: ST03C - POLOINTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní										i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry										NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem										φ_a	39	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní										φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní										NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-55: ST04A - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,8000	1,400	-	920	850	1,5
17	VEĽKÉ KRY A MALÉ STROMY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	60	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40




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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,19	W/(m ² .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,13	W/(m ² .K)

Hodnoce ní: Konstrukce STR-55: ST04A - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.

Teplotní faktor vnitřního povrchu (vnitřní povrchová teplota) dle ČSN 73 0540-4:				 ČSN
Teplotní faktor vnitřního povrchu:		f_{Rsi}	0,974	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	23,0	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C
Hodnocení:	Konstrukce STR-55: ST04A - INTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.			
Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:				 EN ISO
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:		aktivní		
Hodnocení:	Konstrukce bez vnitřní kondenzace.			
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:				
Hodnocené rozhraní		i - 2		
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry		NE		
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem		φ_a	39	%
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní		φ_{cr}	80	%
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní		NE		
Hodnocení :	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STR-56: ST04B - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,8000	1,400	-	920	850	1,5
17	VEĽKÉ KRY A MALÉ STROMY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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}	20,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	70	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49

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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	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)
Hodnoce ní:	Konstrukce STR-56: ST04B - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) 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}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	19,1	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-56: ST04B - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,642	0,655	0,621	0,597	0,583	0,636	0,629	0,606	0,587	0,598	0,621	0,655
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,655	-	
Hodnocení:	Konstrukce STR-56: ST04B - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní										i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry										NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem										φ_a	48	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní										φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní										NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-57: ST04C - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:						NE	
Charakter konstrukce:						Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)	
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPĚTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0

14	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
15	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m ²	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
16	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,8000	1,400	-	920	850	1,5
17	VEĽKÉ KRY A MALÉ STROMY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmom nejsou ve výpočtu uvažovány.

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	24,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	24,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	90	%
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40

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	9,449	m ² .K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,11	W/(m ² .K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,11	W/(m ² .K)
Hodnoce ní:	Konstrukce STR-57: ST04C - INTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) 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}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,931	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	23,0	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C	
Hodnocení:	Konstrukce STR-57: ST04C - INTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												
Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,565	0,570	0,526	0,477	0,415	0,375	0,325	0,326	0,414	0,476	0,527	0,570
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,570	-	
Hodnocení:	Konstrukce STR-57: ST04C - INTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní										i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry										NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem										φ_a	39	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní										φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní										NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-58: ST05 - POLOINTENZÍVNÁ ZELENÁ STRECHA (NAD HROMAD. GARÁŽOU V 1.PP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
8	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0
10	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
11	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m2	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
12	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNÝ)	0,3500	1,400	-	920	850	1,5
13	BYLINY, TRÁVY, TRVALKY A KRY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{si}	0,25	0,10	$\frac{m^2}{K \cdot W}$
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{se}	0,04	0,04	$\frac{m^2}{K \cdot W}$

Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	5,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	5,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	80	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$	[°C]	5,0	5,0	5,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85

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	$W/(m^2 \cdot K)$
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,597	$m^2 \cdot K/W$
Součinitel prostupu tepla:	U	0,626	$W/(m^2 \cdot K)$
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	$W/(m^2 \cdot K)$
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	$W/(m^2 \cdot K)$
Hodnocení:	-		

Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4000	m	
g_c	[kg/m ²]	0,001	-0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
2. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4001	m	
g_c	[kg/m ²]	0,000	0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,000	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Povrchová kondenzace												
M_a	[kg/m ²]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Celkem												
M_a	[kg/m ²]	0,002	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Maximální roční množství zkondenzované vodní páry v konstrukci									$M_{c,N}$	0,004	kg/(m ² .a)	
Maximální množství kondenzátu v konstrukci									M_c	0,002	kg/(m ² .a)	
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:									aktivní			
Hodnocení:	V konstrukci dochází ke kondenzaci vodní páry v průběhu roku, která se v příznivějších měsících vypaří. Maximální množství kondenzátu splňuje požadavky ČSN 73 0540-2.											
Poznámka ke konstrukci:												
-												

STR-59: ST06 - INTENZÍVNA ZELENÁ STRECHA (NAD HROMAD. GARÁŽOU V 1.PP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
8	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
9	SPODNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PP TEXTÍLIA 300 g/m2 (NAPR. FILTEK 300)	0,0030	0,220	-	2 000	100	6,0
10	STREDNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - HDPE NOPOVÁ FÓLIA S VÝŠKOU NOPU 40 mm	0,0010	0,350	-	1 800	980	35 000,0
11	HORNÁ VRSTVA VEGETAČNÉHO KOMPOZITU - PES ROHOŽ 2000 g/m2	0,0200	0,070	-	880	100	1,5
12	SUBSTRÁT PRE INTENZÍVNU VEGETÁCIU (NAPR. GREENDEK SUBSTRÁT STREŠNÝ INTENZÍVNY)	0,8000	1,400	-	920	850	1,5
13	VEĽKÉ KRY A MALÉ STROMY	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{si}	0,25	0,10	$\frac{m^2}{K \cdot W}$
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)	R_{se}	0,04	0,04	$\frac{m^2}{K \cdot W}$

Okrajové podmínky:

Návrhová vnitřní teplota	θ_i	5,0	°C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:	θ_{ai}	5,0	°C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:	φ_i	80	%
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:	$\Delta\varphi_i$	5	%
Návrhová teplota venkovního vzduchu:	θ_e	-15,0	°C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:	φ_e	84	%
Nadmořská výška budovy (terénu):	h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$	[°C]	5,0	5,0	5,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85

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	$W/(m^2 \cdot K)$
Odpor při prostupu tepla:	R_T	1,597	$m^2 \cdot K/W$
Součinitel prostupu tepla:	U	0,626	$W/(m^2 \cdot K)$
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	$W/(m^2 \cdot K)$
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	$W/(m^2 \cdot K)$



Hodnocení:

-

Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4000	m	
g_c	[kg/m ²]	0,001	-0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
2. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4001	m	
g_c	[kg/m ²]	0,000	0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,000	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Povrchová kondenzace												
M_a	[kg/m ²]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Celkem												
M_a	[kg/m ²]	0,002	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Maximální roční množství zkondenzované vodní páry v konstrukci									$M_{c,N}$	0,004	kg/(m ² .a)	
Maximální množství kondenzátu v konstrukci									M_c	0,002	kg/(m ² .a)	
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:									aktivní			
Hodnocení:	V konstrukci dochází ke kondenzaci vodní páry v průběhu roku, která se v příznivějších měsících vypaří. Maximální množství kondenzátu splňuje požadavky ČSN 73 0540-2.											
Poznámka ke konstrukci:												
-												

STR-60: ST08A - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP)							
Vnitřní konstrukce:					NE		
Charakter konstrukce:					Strop nebo střecha (tepelný tok nahoru)		
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,4000	0,000	-	0	0	0,0
14	BETÓNOVÁ DLAŽBA	0,0000	0,000	-	0	0	0,0
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.							

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,10	$m^2 \cdot K/W$							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$							
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	60	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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	$W/(m^2 \cdot K)$								
		R_T	9,449	$m^2 \cdot K/W$								
		Součinitel prostupu tepla:	U	0,106	$W/(m^2 \cdot K)$							
		Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,19	$W/(m^2 \cdot K)$							
		Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,13	$W/(m^2 \cdot K)$							
Hodnoce ní:	Konstrukce STR-60: ST08A - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) 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}	0,974	-							
		Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,844	-							
		Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	23,0	°C							
		Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C							
Hodnoce ní:	Konstrukce STR-60: ST08A - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD ADMIN. A KAVIARŇOU V 1.NP) 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.			
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:				
Hodnocené rozhraní			i - 2	
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:				
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry			NE	
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:				
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem			φ_a	39 %
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní			φ_{cr}	80 %
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní			NE	
Hodnocení :	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

STR-61: ST08B - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP)							
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,4000	0,000	-	0	0	0,0
14	BETÓNOVÁ DLAŽBA	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,10	$m^2 \cdot K/W$							
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$							
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	20,0	°C								
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	20,0	°C								
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	70	%								
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%								
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C								
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%								
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$ [%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$ [°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$ [%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
<p>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.</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	$W/(m^2 \cdot K)$								
Odpor při prostupu tepla:		R_T	9,449	$m^2 \cdot K/W$								
Součinitel prostupu tepla:		U	0,106	$W/(m^2 \cdot K)$								
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,24	$W/(m^2 \cdot K)$								
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,16	$W/(m^2 \cdot K)$								
Hodnota ní:	Konstrukce STR-61: ST08B - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) 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}	0,974	-								
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,806	-								
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	19,1	°C								
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C								
Hodnota ní:	Konstrukce STR-61: ST08B - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.											



Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,642	0,655	0,621	0,597	0,583	0,636	0,629	0,606	0,587	0,598	0,621	0,655	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:									2				
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,974			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,655			
Hodnocení:	Konstrukce STR-61: ST08B - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD POSILŇOVŇOU V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní									i - 2				
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry									NE				
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem									φ_a	48	%		
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní									φ_{cr}	80	%		
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní									NE				
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-62: ST08C - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP)							
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
5	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
7	TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,1800	0,036	-	1 000	100	70 000,0
8	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
9	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0
10	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0
11	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0
12	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0
13	VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,4000	0,000	-	0	0	0,0
14	BETÓNOVÁ DLAŽBA	0,0000	0,000	-	0	0	0,0

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažované.

Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{si}	0,25	0,10	$m^2 \cdot K/W$								
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)		R_{se}	0,04	0,04	$m^2 \cdot K/W$								
Okrajové podmínky:													
Návrhová vnitřní teplota		θ_i	24,0	°C									
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:		θ_{ai}	24,0	°C									
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:		φ_i	90	%									
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:		$\Delta\varphi_i$	5	%									
Návrhová teplota venkovního vzduchu:		θ_e	-15,0	°C									
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:		φ_e	84	%									
Nadmořská výška budovy (terénu):		h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
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	$W/(m^2 \cdot K)$									
Odpor při prostupu tepla:		R_T	9,449	$m^2 \cdot K/W$									
Součinitel prostupu tepla:		U	0,106	$W/(m^2 \cdot K)$									
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U_N	0,11	$W/(m^2 \cdot K)$									
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U_{rec}	0,11	$W/(m^2 \cdot K)$									
Hodnota ní:	Konstrukce STR-62: ST08C - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) 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}	0,974	-									
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:		$f_{Rsi,N,100}$	0,931	-									
Povrchová teplota konstrukce:		θ_{si}	23,0	°C									
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:		$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C									
Hodnota ní:	Konstrukce STR-62: ST08C - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												


Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,565	0,570	0,526	0,477	0,415	0,375	0,325	0,326	0,414	0,476	0,527	0,570
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:											2	-	
Teplotní faktor vnitřního povrchu:										f_{Rsi}	0,974	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,570	-	
Hodnocení:	Konstrukce STR-62: ST08C - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD HYG. ZÁZEMÍM POSILŇOVNE V 1.NP) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Vyhodnocení konstrukce nad podhledem:													
Hodnocené rozhraní										i - 2			
Hodnocení při extrémních návrhových podmínkách:													
Nad konstrukcí podhledu dochází ke kondenzaci vodní páry										NE			
Hodnocení při průměrných návrhových podmínkách:													
Relativní vlhkost vzduchu na spodním líci konstrukce nad podhledem										φ_a	39	%	
Maximální relativní vlhkost vzduchu pro zabránění růstu plísní										φ_{cr}	80	%	
Nad konstrukcí podhledu hrozí riziko růstu plísní										NE			
Hodnocení:	V konstrukci nad podhledem nedochází při návrhových okrajových podmínkách ke kondenzaci vodní páry. Nad konstrukcí podhledu nehrozí při průměrných návrhových podmínkách riziko růstu plísní.												
Poznámka ke konstrukci:													
-													

STR-63: ST09 - TERASA - DLAŽBA NA TERČOCH (NAD HROMAD. GARÁŽOU V 1.PP)								
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 difuzního odporu	
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ	
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]	
1	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0	
2	ASFALTOVÁ EMULZIA - PENETRAČNÝ NÁTER (NAPR. PC EM)	0,0001	0,210	-	1 470	1 200	1 200,0	
3	PAROTESNIACI ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK AL 40 MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	100 000,0	
4	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
5	SPÁDOVÉ TEPELNO-IZOLAČNÉ DOSKY NA BÁZE PENOVÉHO SKLA (NAPR. FOAMGLAS T3+)	0,0400	0,036	-	1 000	100	70 000,0	
6	ASFALTOVÉ LEPIDLO ZA STUDENA (NAPR. PC 500)	0,0001	0,200	-	1 470	1 500	20 000,0	
7	HYDROIZOLAČNÝ PODKLADNÝ ASF. PÁS (NAPR. GLASTEK 40 SPECIAL MINERAL)	0,0040	0,210	-	1 470	1 400	29 000,0	
8	HYDROIZOLAČNÝ PÁS PROTI PRERASTANIU KOREŇOV (NAPR. ELASTEK 50 GARDEN)	0,0053	0,210	-	1 470	1 400	30 000,0	
9	VZDUCHOVÁ MEDZERA	0,4000	0,000	-	0	0	0,0	
10	BETÓNOVÁ DLAŽBA	0,0000	0,000	-	0	0	0,0	
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.								
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{si}	0,25	0,10	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)					R _{se}	0,04	0,04	m².K/W
Okrajové podmínky:								
Návrhová vnitřní teplota					θ _i	5,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:					θ _{ai}	5,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:					φ _i	80	%	

Bezpečnostní vlhkostní přírážka:										$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:										θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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]	-3,8	-2,0	2,0	7,2	12,1	15,4	16,7	16,4	12,3	7,3	1,9	-2,0
$\varphi_{e,m}$	[%]	96	96	91	88	83	81	78	78	83	88	91	96
$\theta_{i,m}$	[°C]	5,0	5,0	5,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
<p>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.</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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	1,597	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,626	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	-	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	-	W/(m².K)	
Hodnocení:		-											

Šíření vodní páry v konstrukci dle ČSN EN ISO 13788:												
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
1. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4000	m	
g_c	[kg/m ²]	0,001	-0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
2. rozhraní				Vzdálenost od vnitřního povrchu					x	0,4001	m	
g_c	[kg/m ²]	0,000	0,000	-0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
M_a	[kg/m ²]	0,000	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Povrchová kondenzace												
M_a	[kg/m ²]	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Celkem												
M_a	[kg/m ²]	0,002	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
Maximální roční množství zkondenzované vodní páry v konstrukci									$M_{c,N}$	0,004	kg/(m ² .a)	
Maximální množství kondenzátu v konstrukci									M_c	0,002	kg/(m ² .a)	
Roční bilance zkondenzované a vypařitelné vodní páry:									aktivní			
Hodnocení:	V konstrukci dochází ke kondenzaci vodní páry v průběhu roku, která se v příznivějších měsících vypaří. Maximální množství kondenzátu splňuje požadavky ČSN 73 0540-2.											
Poznámka ke konstrukci:												
-												

PDL(z)-64: P01, P02 - PODLAHA PODZEMNEJ GARÁŽE A TECHN. MIESTNOSTÍ V 1.PP									
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 difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	BETÓNOVÁ MAZANINA + KARI SIEŤ (ŽB (2300))	0,1000	1,430	-	1 020	2 300	23,0		
2	ŽB ZÁKLADOVÁ DOSKA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,6000	1,740	-	1 020	2 500	32,0		
3	PROSTÝ BETÓN (BETÓN HUTNÝ (2200))	0,1000	1,300	-	1 020	2 200	20,0		
4	ŠTRKOPIESKOVÝ PODSYP	0,1500	0,750	-	800	1 650	14,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25	0,17	$\frac{m^2}{K/W}$
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,00	0,00	$\frac{m^2}{K/W}$
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	5,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	5,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	80	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						$\Delta\varphi_i$	5	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	m.n.m.	
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ_{gr}		°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	0,847	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	1,181	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	-	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	-	W/(m².K)
Hodnocení:	-		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

PDL(z)-65: P03 - DNO VÝŤAHOVEJ ŠACHTY							
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 difuzního odporu
-	-	d	λ	λ_{ekv}	c	ρ	μ
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]
1	ŽB ZÁKLADOVÁ DOSKA (ŽB (2500)) - BIELA VAŇA	0,4500	1,740	-	1 020	2 500	32,0
2	PROSTÝ BETÓN (BETÓN HUTNÝ (2200))	0,1000	1,300	-	1 020	2 200	20,0
3	ŠTRKOPIESKOVÝ PODSYP	0,1500	0,750	-	800	1 650	14,0
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{si}	0,25
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R_{se}	0,00
Okrajové podmínky:							
Návrhová vnitřní teplota						θ_i	5,0 °C
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ_{ai}	5,0 °C
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ_i	80 %
Bezpečnostní vlhkostní přírůstek:						$\Delta\varphi_i$	5 %
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ_e	-15,0 °C
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ_e	84 %
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226 m.n.m.
Návrhová teplota zeminy v zimním období						θ_{gr}	°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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:						R_T	0,696 m².K/W
Součinitel prostupu tepla:						U	1,437 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:						U_N	- W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:						U_{rec}	- W/(m².K)
Hodnocení:		-					





Poznámka ke konstrukci:
-

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

PDL-66: P04 - DLAŽBA + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (KANC., KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					ANO				
Charakter konstrukce:					Podlaha (tepelný tok dolů)				
Součinitel prostupu tepla stanoven:					výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	GRESOVÁ/KERAMICKÁ DLAŽBA (NAPR. ONEWAY WHITE LAPADO 80x160)	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CM 22 MEGA FORMAT FLEXIBLE)	0,0060	0,880	-	900	1 570	20,0		
3	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0740	1,342	-	830	2 100	20,0		
4	TI SYSTÉMOVÁ DOSKA EPS 200 PRE PODLAHOVÉ VYKUROVANIE (NAPR. DEKPERIMETER PV-NR 75)	0,0200	0,039	-	1 450	100	100,0		
5	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
6	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
7	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
8	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	




Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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
θ	[°C]	5,0	5,0	5,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
φ	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
<p>Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	4,811	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,208	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,50	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,32	W/(m².K)		
Hodnocení:	Konstrukce STR-66: P04 - DLAŽBA + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (KANC., KAV., +24°C) 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}	0,949	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	23,0	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnocení:	Konstrukce PDL-66: P04 - DLAŽBA + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (KANC., KAV., +24°C) 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost									B	1 427,5	W.s ^{0.5} /(m².K)		
Pokles dotykové teploty:									$\Delta\theta_{10}$	5,27	°C		
Kategorie podlahy									II. Teplé				
Poznámka: Stanoveno pro podlahu s podlahovým vytápěním.													
Poznámka ke konstrukci:													
-													

PDL-67: P05 - KOBEREC + P. KONVEKTORY - SUCHÉ 250 mm (KANC., +24°C)												
Vnitřní konstrukce:						ANO						
Charakter konstrukce:						Podlaha (tepelný tok dolů)						
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem						
Skladba konstrukce od interiéru:												
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu					
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ					
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]					
1	KOBEREC (NAPR. JUTEX LYON 70 BÉŽOVÁ)	0,0055	0,065	-	1 880	160	6,5					
2	LEPIDLO NA KOBERCE	0,0010	0,000	-	0	0	0,0					
3	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,1045	1,342	-	830	2 100	20,0					
4	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0					
5	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0					
6	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0					
7	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0					
Poznámka: vrstvy uvedené šedým písmem nejsou ve výpočtu uvažovány.												
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W			
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W			
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C				
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C				
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%				
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%				
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C				
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%				
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C				
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%				
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)			
Odpor při prostupu tepla:								R_T	4,464	m².K/W			
Součinitel prostupu tepla:								U	0,224	W/(m².K)			
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:								U_N	0,50	W/(m².K)			
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:								U_{rec}	0,32	W/(m².K)			
Hodnota:	Konstrukce STR-67: P05 - KOBEREC + P. KONVEKTORY - SUCHÉ 250 mm (KANC., +24°C) 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}	0,945	-			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:								$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-			
Povrchová teplota konstrukce:								θ_{si}	23,0	°C			
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:								$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C			
Hodnota:	Konstrukce PDL-67: P05 - KOBEREC + P. KONVEKTORY - SUCHÉ 250 mm (KANC., +24°C) 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Kategorie podlahy								I. Velmi teplé					
Poznámka: Podlaha s trvalou nášlapnou vrstvou z textilní podlahoviny.													
Poznámka ke konstrukci:													
-													

PDL-68: P06 - PUR + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (POSIL., JÓGA, +20°C)									
Vnitřní konstrukce:						ANO			
Charakter konstrukce:						Podlaha (tepelný tok dolů)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	PUR NÁTER (NAPR. SIKAFLOOR-304 W)	0,0055	0,210	-	1 100	1 200	67 230,0		
2	LIATY SAMONIVELAČNÝ POVLAK (NAPR. SIKAFLOOR-3000)	0,0020	0,160	-	1 600	1 600	26 140,0		
3	PRYŽOVÁ PODLOŽKA (PRYŽ TVRDÁ)	0,0040	0,160	-	1 420	1 200	55 000,0		
4	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0790	1,342	-	830	2 100	20,0		
5	TI SYSTÉMOVÁ DOSKA EPS 200 PRE PODLAHOVÉ VYKUROVANIE (NAPR. DEKPERIMETER PV-NR 75)	0,0200	0,039	-	1 450	100	100,0		
6	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
7	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
8	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
9	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	

Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	4,944	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,202	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,60	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,40	W/(m².K)	
Hodnoty:	Konstrukce STR-68: P06 - PUR + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (POSIL., JÓGA, +20°C) 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}	0,950	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,100}$	0,548	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	19,3	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C	
Hodnoty:	Konstrukce PDL-68: P06 - PUR + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (POSIL., JÓGA, +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,431	0,493	0,545	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,543	0,493	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										3			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,950			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,545			
Hodnocení:	Konstrukce PDL-68: P06 - PUR + P. VYK. - SUCHÉ 250 mm (POSIL., JÓGA, +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost							B	766,8	W.s ^{0,5} /(m².K)				
Pokles dotykové teploty:							$\Delta\theta_{10}$	5,39	°C				
Kategorie podlahy							II. Teplé						
Poznámka: Stanoveno pro podlahu s podlahovým vytápěním.													
Poznámka ke konstrukci:													
-													

PDL-69: P07 - DLAŽBA - SUCHÉ 250 mm (CHODBY KANC. A KAV., +24°C)												
Vnitřní konstrukce:										ANO		
Charakter konstrukce:										Podlaha (tepelný tok dolů)		
Součinitel prostupu tepla stanoven:										výpočtem		
Skladba konstrukce od interiéru:												
č.	Název vrstvy				Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-				d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-				[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	GRESOVÁ/KERAMICKÁ DLAŽBA (NAPR. ONEWAY WHITE LAPADO 80x160)				0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CM 22 MEGA FORMAT FLEXIBLE)				0,0060	0,880	-	900	1 570	20,0		
3	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)				0,0940	1,342	-	830	2 100	20,0		
4	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)				0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
5	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)				0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
6	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)				0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
7	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)				0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)									R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)									R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:												
Návrhová vnitřní teplota									θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:									θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:									φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:									Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:									θ _{l,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:									φ _{l,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:									θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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
θ <small>$\theta_{i,e,m}$</small>	[°C]	5,0	5,0	5,0	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
φ <small>$\varphi_{i,e,m}$</small>	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)				
Odpor při prostupu tepla:							R_T	4,401	m².K/W				
Součinitel prostupu tepla:							U	0,227	W/(m².K)				
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:							U_N	0,50	W/(m².K)				
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:							U_{rec}	0,32	W/(m².K)				
Hodnota ní:	Konstrukce STR-69: P07 - DLAŽBA - SUCHÉ 250 mm (CHODBY KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,944	-				
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:							$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-				
Povrchová teplota konstrukce:							θ_{si}	22,9	°C				
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:							$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C				
Hodnota ní:	Konstrukce PDL-69: P07 - DLAŽBA - SUCHÉ 250 mm (CHODBY KANC. A KAV., +24°C) 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost							B	1 427,5	W.s ^{0,5} /(m².K)				
Pokles dotykové teploty:							$\Delta\theta_{10}$	5,46	°C				
Kategorie podlahy							II. Teplé						
Poznámka:													
Poznámka ke konstrukci:													
-													

PDL-70: P08 - PUR - SUCHÉ 250 mm (CHODBY POSIL. A JÓGY, +20°C)									
Vnitřní konstrukce:					ANO				
Charakter konstrukce:					Podlaha (tepelný tok dolů)				
Součinitel prostupu tepla stanoven:					výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	PUR NÁTER (NAPR. SIKAFLOOR-304 W)	0,0055	0,210	-	1 100	1 200	67 230,0		
2	LIATY SAMONIVELAČNÝ POVLAK (NAPR. SIKAFLOOR-3000)	0,0020	0,160	-	1 600	1 600	26 140,0		
3	PRYŽOVÁ PODLOŽKA (PRYŽ TVRDÁ)	0,0040	0,160	-	1 420	1 200	55 000,0		
4	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0990	1,342	-	830	2 100	20,0		
5	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
6	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
7	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
8	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	20,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	20,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	70	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	
Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:						φ _e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):						h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0	20,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	46	49	52	58	65	72	74	73	66	58	52	49

Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)
Odpor při prostupu tepla:	R_T	4,536	m².K/W
Součinitel prostupu tepla:	U	0,220	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,60	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,40	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce STR-70: P08 - PUR - SUCHÉ 250 mm (CHODBY POSIL. A JÓGY, +20°C) 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}	0,946	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,100}$	0,548	-
Povrchová teplota konstrukce:	θ_{si}	19,2	°C
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:	$\theta_{si,min,100}$	13,2	°C
Hodnocení:	Konstrukce PDL-70: P08 - PUR - SUCHÉ 250 mm (CHODBY POSIL. A JÓGY, +20°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.		

Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:





Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:

Měsíc		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
$\theta_{si,min,80}$	[°C]	11,47	12,40	13,17	14,85	16,70	18,33	18,78	18,58	16,82	14,89	13,14	12,40
$f_{Rsi,min,80}$	[-]	0,431	0,493	0,545	0,523	0,442	0,356	0,059	0,114	0,442	0,522	0,543	0,493

Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.

Kritický měsíc:		3	-
Teplotní faktor vnitřního povrchu:	f_{Rsi}	0,946	-
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:	$f_{Rsi,N,80}$	0,545	-
Hodnocení:	Konstrukce PDL-70: P08 - PUR - SUCHÉ 250 mm (CHODBY POSIL. A JÓGY, +20°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.			
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:				
Tepelná jímavost	B	766,8	W.s ^{0,5} /(m ² .K)	
Pokles dotykové teploty:	$\Delta\theta_{10}$	5,52	°C	
Kategorie podlahy	III. Méně teplé			
Poznámka:				
Poznámka ke konstrukci:				
-				

PDL-71: P09A - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. KANC. A KAV., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					ANO				
Charakter konstrukce:					Podlaha (tepelný tok dolů)				
Součinitel prostupu tepla stanoven:					výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	GRESOVÁ/KERAMICKÁ DLAŽBA (NAPR. ONEWAY WHITE LAPADO 80x160)	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CM 22 MEGA FORMAT FLEXIBLE)	0,0060	0,880	-	900	1 570	20,0		
3	HI STIERKA (NAPR. SIKALASTIC-220 W)	0,0010	0,930	-	1 000	1 470	1 200,0		
4	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0730	1,342	-	830	2 100	20,0		
5	TI SYSTÉMOVÁ DOSKA EPS 200 PRE PODLAHOVÉ VYKUROVANIE (NAPR. DEKPERIMETER PV-NR 75)	0,0200	0,039	-	1 450	100	100,0		
6	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
7	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
8	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
9	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	




Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	4,812	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,208	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,50	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,32	W/(m².K)		
Hodnoty:	Konstrukce STR-71: P09A - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. KANC. A KAV., +24°C) 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}	0,949	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	23,0	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C		
Hodnoty:	Konstrukce PDL-71: P09A - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. KANC. A KAV., +24°C) 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost									B	1 426,7	W.s ^{0,5} /(m².K)		
Pokles dotykové teploty:									$\Delta\theta_{10}$	5,27	°C		
Kategorie podlahy									II. Teplé				
Poznámka: Stanoveno pro podlahu s podlahovým vytápěním.													

Poznámka ke konstrukci:
-

Toto je studentská verze programu.
Tuto verzi není možné
používat pro komerční účely.

PDL-72: P09B - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. POSIL., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:					ANO				
Charakter konstrukce:					Podlaha (tepelný tok dolů)				
Součinitel prostupu tepla stanoven:					výpočtem				
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	GRESOVÁ/KERAMICKÁ DLAŽBA (NAPR. ONEWAY WHITE LAPADO 80x160)	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CM 22 MEGA FORMAT FLEXIBLE)	0,0060	0,880	-	900	1 570	20,0		
3	HI STIERKA (NAPR. SIKALASTIC-220 W)	0,0010	0,930	-	1 000	1 470	1 200,0		
4	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0730	1,342	-	830	2 100	20,0		
5	TI SYSTÉMOVÁ DOSKA EPS 200 PRE PODLAHOVÉ VYKUROVANIE (NAPR. DEKPERIMETER PV-NR 75)	0,0200	0,039	-	1 450	100	100,0		
6	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
7	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
8	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
9	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,4000	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	90	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	


Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:									φ_e	84	%		
Nadmořská výška budovy (terénu):									h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)		
Odpor při prostupu tepla:									R_T	4,903	m².K/W		
Součinitel prostupu tepla:									U	0,204	W/(m².K)		
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:									U_N	0,22	W/(m².K)		
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:									U_{rec}	0,22	W/(m².K)		
Hodnoty:	Konstrukce STR-72: P09B - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. POSIL., +24°C) 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}	0,950	-		
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,100}$	0,859	-		
Povrchová teplota konstrukce:									θ_{si}	23,0	°C		
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:									$\theta_{si,min,100}$	21,3	°C		
Hodnoty:	Konstrukce PDL-72: P09B - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. POSIL., +24°C) splňuje požadavek ČSN 73 0540-2:2011 na teplotní faktor vnitřního povrchu.												


Teplotní faktor vnitřního povrchu dle ČSN EN ISO 13788:													
Požadované hodnoty pro jednotlivé měsíce:													
Měsíc	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
$\theta_{si,min,80}$ [°C]	11,91	12,82	13,57	15,21	17,04	18,63	19,07	18,88	17,15	15,26	13,55	12,82	
$f_{Rsi,min,80}$ [-]	0,364	0,412	0,451	0,406	0,297	0,186	0,070	0,086	0,293	0,405	0,450	0,412	
Pozn.: $\theta_{si,min,80}$... požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce; $f_{Rsi,min,80}$... požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu.													
Kritický měsíc:										3			
Teplotní faktor vnitřního povrchu:									f_{Rsi}	0,950			
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:									$f_{Rsi,N,80}$	0,451			
Hodnocení:	Konstrukce PDL-72: P09B - DLAŽBA + P. VYK. - VLHKÉ 250 mm (HYG. Z. POSIL., +24°C) splňuje požadavek ČSN EN ISO 13788 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost							B	1 426,7	W.s ^{0.5} /(m².K)				
Pokles dotykové teploty:							$\Delta\theta_{10}$	5,26	°C				
Kategorie podlahy							II. Teplé						
Poznámka: Stanoveno pro podlahu s podlahovým vytápěním.													
Poznámka ke konstrukci:													
-													

PDL-73: P10 - DLAŽBA - VLHKÉ 250 mm (VSTUPY, UPRAT., +24°C)									
Vnitřní konstrukce:						ANO			
Charakter konstrukce:						Podlaha (tepelný tok dolů)			
Součinitel prostupu tepla stanoven:						výpočtem			
Skladba konstrukce od interiéru:									
č.	Název vrstvy	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti		Měrná tepelná kapacita	Objemová hmotnost	Faktor difuzního odporu		
-	-	d	λ	λ _{ekv}	c	ρ	μ		
-	-	[m]	[W/(m.K)]		[J/(kg.K)]	[kg/m³]	[-]		
1	GRESOVÁ/KERAMICKÁ DLAŽBA (NAPR. ONEWAY WHITE LAPADO 80x160)	0,0100	1,010	-	840	2 000	200,0		
2	LEPIACA MALTA (NAPR. CERESIT CM 22 MEGA FORMAT FLEXIBLE)	0,0060	0,880	-	900	1 570	20,0		
3	HI STIERKA (NAPR. SIKALASTIC-220 W)	0,0010	0,930	-	1 000	1 470	1 200,0		
4	BETÓNOVÁ MAZANINA + SKLENÁ VÝSTUŽ (NAPR. WEBERFLOOR FLOW + WEBERBAT VÝSTUŽ)	0,0730	1,342	-	830	2 100	20,0		
5	TI SYSTÉMOVÁ DOSKA EPS 200 PRE PODLAHOVÉ VYKUROVANIE (NAPR. DEKPERIMETER PV-NR 75)	0,0200	0,039	-	1 450	100	100,0		
6	SEPARAČNÁ PE FÓLIA (NAPR. DEKSEPAR HR. 0,20 mm)	0,0002	0,350	-	1 470	1 470	100 000,0		
7	KROČEJOVÁ IZOLÁCIA Z ČADIČOVEJ VLNY (NAPR. ISOVER T-N)	0,0400	0,038	-	800	140	1,0		
8	TI Z EPS (NAPR. ISOVER EPS GREY 100)	0,1000	0,032	-	1 270	19	30,0		
9	PREDPÄTÝ ŽB PANEL (NAPR. SPIROLL)	0,2650	1,200	-	1 020	1 200	23,0		
Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{si}	0,25	0,17	m².K/W
Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce (šíření vlhkosti / šíření tepla)						R _{se}	0,17	0,17	m².K/W
Okrajové podmínky:									
Návrhová vnitřní teplota						θ _i	24,0	°C	
Návrhová teplota vnitřního vzduchu:						θ _{ai}	24,0	°C	
Relativní vlhkost vnitřního vzduchu:						φ _i	60	%	
Bezpečnostní vlhkostní přírážka:						Δφ _i	5	%	
Návrhová teplota vzduchu za konstrukcí:						θ _{i,e}	5	°C	
Návrhová relativní vlhkost vzduchu za konstrukcí:						φ _{i,e}	85	%	
Návrhová teplota venkovního vzduchu:						θ _e	-15,0	°C	


Návrhová relativní vlhkost venkovního vzduchu:										φ_e	84	%	
Nadmořská výška budovy (terénu):										h	226	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	9,2	14,1	17,4	18,7	18,4	14,3	9,3	5,0	5,0
$\varphi_{i,e,m}$	[%]	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85	85
$\theta_{i,m}$	[°C]	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0	24,0
$\varphi_{i,m}$	[%]	37	40	42	46	52	58	59	58	52	46	42	40
Pozn.: n ... počet dnů v měsíci; $\theta_{i,e,m}$... návrhová průměrná měsíční teplota za konstrukci; $\varphi_{i,e,m}$... průměrná hodnota relativní vlhkosti za konstrukci; $\theta_{i,m}$... 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/(m².K)	
Odpor při prostupu tepla:										R_T	4,812	m².K/W	
Součinitel prostupu tepla:										U	0,208	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:										U_N	0,50	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:										U_{rec}	0,32	W/(m².K)	
Hodnocení:	Konstrukce STR-73: P10 - DLAŽBA - VLHKÉ 250 mm (VSTUPY, UPRAT., +24°C) 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}	0,949	-	
Požadovaná hodnota teplotního faktoru vnitřního povrchu:										$f_{Rsi,N,80}$	0,679	-	
Povrchová teplota konstrukce:										θ_{si}	23,0	°C	
Požadovaná minimální povrchová teplota konstrukce:										$\theta_{si,min,80}$	17,9	°C	
Hodnocení:	Konstrukce PDL-73: P10 - DLAŽBA - VLHKÉ 250 mm (VSTUPY, UPRAT., +24°C) 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.												
Pokles dotykové teploty dle ČSN 73 0540-4:													
Tepelná jímavost										B	1 426,7	W.s ^{0,5} /(m².K)	
Pokles dotykové teploty:										$\Delta\theta_{10}$	5,42	°C	
Kategorie podlahy										II. Teplé			
Poznámka:													

Poznámka ke konstrukci:
-


VYP-74: DV1 - S (1.PP) GARÁŽOVÁ BRÁNA 5500x2315 mm (NAPR. HORMANN LPU 67 THERMO)			
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	1,000 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	- W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	- W/(m².K)
Hodnocení:	-		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

VYP-75: DV2.1 - S (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 3200 x 4085 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,35 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-75: DV2.1 - S (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 3200 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

VYP-76: DV2.2 - J (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 3200 x 4085 mm	
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	0,710	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,35	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnoční:	Konstrukce VYP-76: DV2.2 - J (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 3200 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

VYP-77: DV3 - S (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1800 x 4085 mm					
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	0,710	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,35	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnoční:	Konstrukce VYP-77: DV3 - S (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1800 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					

VYP-78: DV4.1 - S (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 2400 x 3335 mm					
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	0,820	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,35	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-78: DV4.1 - S (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 2400 x 3335 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				

Poznámka ke konstrukci:
-

VYP-79: DV4.2 - V (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 2400 x 3335 mm

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	0,820	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,35	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,95	W/(m².K)

Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-79: DV4.2 - V (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 2400 x 3335 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.
--------------------	--

Poznámka ke konstrukci:
-

VYP-80: DV5A - J (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm


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	0,710	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,35	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,95	W/(m².K)


Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-80: DV5A - J (KANC. A KAV.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.
--------------------	--


Poznámka ke konstrukci:
-


VYP-81: DV5B.1 - S (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-81: DV5B.1 - S (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

VYP-82: DV5B.2 - V (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-82: DV5B.2 - V (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-83: DV5B.3 - Z (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm	
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	0,710	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnoční:	Konstrukce VYP-83: DV5B.3 - Z (POSIL.) PIVOT - VCHODOVÉ DVERE JEDNOKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1600 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-84: DV6A - Z (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 4085 mm				
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,35 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoční:	Konstrukce VYP-84: DV6A - Z (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-85: DV6B - V (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 4085 mm				
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	0,710	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,74	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,74	W/(m².K)	
Hodnoční:	Konstrukce VYP-85: DV6B - V (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 4085 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			

Poznámka ke konstrukci:
-


VYP-86: DV7A.1 - Z (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,35 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-86: DV7A.1 - Z (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-87: DV7A.2 - V (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,35 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-87: DV7A.2 - V (KANC. A KAV.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-88: DV7B.1 - Z (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-88: DV7B.1 - Z (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-89: DV7B.2 - V (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm			
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	0,710 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-89: DV7B.2 - V (POSIL.) VCHODOVÉ DVERE DVOJKRÍDLE HLINÍKOVÉ S PRIESVITNOU VÝPLŇOU 1920 x 3250 mm splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-90: O1 - Z (KANC.) 5020 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-90: O1 - Z (KANC.) 5020 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-91: O2.1 - Z (KANC.) 7350 x 4085 mm - 4 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-91: O2.1 - Z (KANC.) 7350 x 4085 mm - 4 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-92: O2.2 - V (KANC.) 7350 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-92: O2.2 - V (KANC.) 7350 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-93: O3 - Z (KANC.) 7500 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-93: O3 - Z (KANC.) 7500 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-94: O4.1 - S (KANC.) 7200 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-94: O4.1 - S (KANC.) 7200 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-95: O4.2 - Z (KANC.) 7200 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-95: O4.2 - Z (KANC.) 7200 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-96: O5.1 - S (KANC.) 7830 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-96: O5.1 - S (KANC.) 7830 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-97: O5.2 - Z (KANC.) 7830 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-97: O5.2 - Z (KANC.) 7830 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-98: O6 - S (KANC.) 7450 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnotí:	Konstrukce VYP-98: O6 - S (KANC.) 7450 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-99: O7 - S (KANC.) 1550 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnotí:	Konstrukce VYP-99: O7 - S (KANC.) 1550 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-100: O8 - S (KANC.) 1750 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-100: O8 - S (KANC.) 1750 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-101: O9.1 - S (KANC.) 2450 x 4085 mm - 7 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-101: O9.1 - S (KANC.) 2450 x 4085 mm - 7 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-102: O9.2 - J (KANC.) 2450 x 4085 mm - 2 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-102: O9.2 - J (KANC.) 2450 x 4085 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-103: O9.3 - V (KANC.) 2450 x 4085 mm - 4 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-103: O9.3 - V (KANC.) 2450 x 4085 mm - 4 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-104: O10A.1 - S (KANC.) 650 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-104: O10A.1 - S (KANC.) 650 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-105: O10A.2 - J (KANC.) 650 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-105: O10A.2 - J (KANC.) 650 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-106: O10B - S (POSIL.) 650 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-106: O10B - S (POSIL.) 650 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-107: O11.1 - S (KANC.) 7200 x 750 mm - 2 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-107: O11.1 - S (KANC.) 7200 x 750 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-108: O11.2 - V (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-108: O11.2 - V (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-109: O12.1 - V (POSIL.) 440 x 4085 mm - 2 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-109: O12.1 - V (POSIL.) 440 x 4085 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-110: O12.2 - Z (POSIL.) 440 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-110: O12.2 - Z (POSIL.) 440 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-111: O13 - Z (POSIL.) 490 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-111: O13 - Z (POSIL.) 490 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-112: O14.1 - V (POSIL.) 9750 x 4085 mm - 1 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-112: O14.1 - V (POSIL.) 9750 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-113: O14.2 - Z (POSIL.) 9750 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-113: O14.2 - Z (POSIL.) 9750 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-114: O15 - J (KANC.) 1000 x 4085 mm - 4 KS			
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	0,820 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-114: O15 - J (KANC.) 1000 x 4085 mm - 4 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-115: O16 - J (KANC.) 325 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-115: O16 - J (KANC.) 325 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-116: O17 - J (KANC.) 2835 x 4085 mm - 1 KS				
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-116: O17 - J (KANC.) 2835 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-117: O18 - V (KANC.) 6780 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-117: O18 - V (KANC.) 6780 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-118: O19 - V (KANC.) 7130 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-118: O19 - V (KANC.) 7130 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-119: O20 - S (KANC.) 5160 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnoce ní:	Konstrukce VYP-119: O20 - S (KANC.) 5160 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-120: O21 - S (KANC.) 5220 x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-120: O21 - S (KANC.) 5220 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-121: O22.1 - S (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-121: O22.1 - S (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-122: O22.2 - J (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-122: O22.2 - J (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-123: O22.3 - V (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-123: O22.3 - V (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-124: O22.4 - Z (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-124: O22.4 - Z (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-125: O22.5 - SV (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS	
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-125: O22.5 - SV (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-126: O22.6 - SZ (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS				
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-126: O22.6 - SZ (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-127: O22.7 - JV (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS					
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	0,650	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-127: O22.7 - JV (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-128: O22.8 - JZ (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS			
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	0,650 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-128: O22.8 - JZ (KANC.) 3927x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-129: O23.1 - S (KANC.) 6500 x 3835 mm - 2 KS			
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	0,820 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-129: O23.1 - S (KANC.) 6500 x 3835 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-130: O23.2 - J (KANC.) 6500 x 3835 mm - 2 KS	
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	0,820	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-130: O23.2 - J (KANC.) 6500 x 3835 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-131: O24.1 - V (KANC.) 6800 x 3835 mm - 1 KS				
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	0,820	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-131: O24.1 - V (KANC.) 6800 x 3835 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-132: O24.2 - Z (KANC.) 6800 x 3835 mm - 1 KS					
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	0,820	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-132: O24.2 - Z (KANC.) 6800 x 3835 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-133: O25.1 - S (POSIL.) 1000 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,700 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-133: O25.1 - S (POSIL.) 1000 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-134: O25.2 - Z (POSIL.) 1000 x 4085 mm - 1 KS			
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	0,700 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-134: O25.2 - Z (POSIL.) 1000 x 4085 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-135: O26 - S (POSIL.) 4375 x 750 mm - 1 KS	
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	0,700	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-135: O26 - S (POSIL.) 4375 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-136: O27 - S (POSIL.) 6500 x 750 mm - 2 KS					
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	0,700	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-136: O27 - S (POSIL.) 6500 x 750 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-137: O28 - V (POSIL.) 6500 x 1000 mm - 1 KS			
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	0,700 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	0,74 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,74 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-137: O28 - V (POSIL.) 6500 x 1000 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-138: O29.1 - S (KANC.) 1000 x 3250 mm - 27 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-138: O29.1 - S (KANC.) 1000 x 3250 mm - 27 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-139: O29.2 - J (KANC.) 1000 x 3250 mm - 6 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-139: O29.2 - J (KANC.) 1000 x 3250 mm - 6 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-140: O29.3 - V (KANC.) 1000 x 3250 mm - 20 KS	
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-140: O29.3 - V (KANC.) 1000 x 3250 mm - 20 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-141: O29.4 - Z (KANC.) 1000 x 3250 mm - 26 KS				
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-141: O29.4 - Z (KANC.) 1000 x 3250 mm - 26 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-142: O30 - S (KANC.) 1500 x 3250 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-142: O30 - S (KANC.) 1500 x 3250 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-143: O31.1 - S (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-143: O31.1 - S (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-144: O31.2 - J (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-144: O31.2 - J (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-145: O32 - J (KANC.) 2000 x 3250 mm - 2 KS	
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-145: O32 - J (KANC.) 2000 x 3250 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-146: O33 - J (KANC.) 6950 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-146: O33 - J (KANC.) 6950 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-147: O34.1 - V (KANC.) 6850 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-147: O34.1 - V (KANC.) 6850 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-148: O34.2 - Z (KANC.) 6850 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-148: O34.2 - Z (KANC.) 6850 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-149: O35 - S (KANC.) 6950 x 2750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-149: O35 - S (KANC.) 6950 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-150: O36.1 - S (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS	
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-150: O36.1 - S (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-151: O36.2 - V (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-151: O36.2 - V (KANC.) 7200 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-152: O37 - J (KANC.) 4790 x 750 mm - 6 KS					
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-152: O37 - J (KANC.) 4790 x 750 mm - 6 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-153: O38.1 - S (KANC.) 2440 x 750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-153: O38.1 - S (KANC.) 2440 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-154: O38.2 - J (KANC.) 2440 x 750 mm - 1 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-154: O38.2 - J (KANC.) 2440 x 750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-155: O39.1 - V (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS	
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-155: O39.1 - V (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				


VYP-156: O39.2 - Z (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS					
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	0,640	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	1,20	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,95	W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-156: O39.2 - Z (KANC.) 5500 x 2750 mm - 1 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					


VYP-157: O40.1 - S (KANC.) 1625 x 750 mm - 2 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-157: O40.1 - S (KANC.) 1625 x 750 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			


VYP-158: O40.2 - J (KANC.) 1625 x 750 mm - 2 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-158: O40.2 - J (KANC.) 1625 x 750 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

VYP-159: O41 - S (KANC.) 6750 x 750 mm - 2 KS			
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	0,640 W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,20 W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,95 W/(m².K)
Hodnocení:	Konstrukce VYP-159: O41 - S (KANC.) 6750 x 750 mm - 2 KS splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.		
Poznámka ke konstrukci:			
-			

VYP-160: O42A - VÝLEZ NA STRECHU (CHÚC - KANC. A KAV.) 1200 x 1200 mm - 3 KS (NAPR. FAKRO DRF DU8)	
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	0,690	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:		U _N	1,10	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:		U _{rec}	0,90	W/(m².K)
Hodnota:	Konstrukce VYP-160: O42A - VÝLEZ NA STRECHU (CHÚC - KANC. A KAV.) 1200 x 1200 mm - 3 KS (NAPR. FAKRO DRF DU8) splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			
Poznámka ke konstrukci:				
-				

VYP-161: O42B - VÝLEZ NA STRECHU (CHÚC - POSIL.) 1200 x 1200 mm - 1 KS (NAPR. FAKRO DRF DU8)					
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	0,690	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:			U _N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:			U _{rec}	0,74	W/(m².K)
Hodnota	Konstrukce VYP-161: O42B - VÝLEZ NA STRECHU (CHÚC - POSIL.) 1200 x 1200 mm - 1 KS (NAPR. FAKRO DRF DU8) splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.				
Poznámka ke konstrukci:					
-					

VYP-162: O43 - ODVETRÁVACÍ OTVOR (CHÚC - KANC. A KAV.) 1200 x 1200 mm - 2 KS (NAPR. FAKRO DSF DU6)				
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	0,790	W/(m².K)	
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	1,10	W/(m².K)	
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,90	W/(m².K)	
Hodnota:	Konstrukce VYP-162: O43 - ODVETRÁVACÍ OTVOR (CHÚC - KANC. A KAV.) 1200 x 1200 mm - 2 KS (NAPR. FAKRO DSF DU6) splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.			

Poznámka ke konstrukci:
-

VYP-163: O44 - SVETLÍK (POSIL.) 1200 x 1200 mm - 1 KS (NAPR. FAKRO DXW DU8 - POCHÔDZIE)

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	0,700	W/(m².K)
Požadovaná hodnota součinitele prostupu tepla:	U_N	0,74	W/(m².K)
Doporučená hodnota součinitele prostupu tepla:	U_{rec}	0,74	W/(m².K)

Hodnoce ní: Konstrukce VYP-163: O44 - SVETLÍK (POSIL.) 1200 x 1200 mm - 1 KS (NAPR. FAKRO DXW DU8 - POCHÔDZIE) splňuje doporučení ČSN 73 0540-2:2011 na součinitel prostupu tepla.

Poznámka ke konstrukci:
-