

Příloha č.4:

SKLADBA PODLAHY V m.č.407

ozn. P2

STÁVAJÍCÍ VRSTVY	↓	NAVRHOVANÉ VRSTVY	
		tl. (mm)	popis
		(P2)	PODLAHA V MÍSTNOSTI č. 407
		15	-Nášlapná vrstva keramická dlažba chemicky odolná + lepící tmel -Penetrace ředěný + hydroizolace stěrkou, utěsnění rohů příčnou elastickou těsnicí páskou, hydroizolace vytažena 200mm nad okolní stěny
		45-65	-Samonivelační cementový potěr (dle ČSN EN 13813 pevnost v tlaku C20 pevnost v tahu za ohybu min.5MPa)
		0,1	-Separační polyetylenová folie tl. min. 0,10 mm, vytažena 100mm na okolní stěny (spoje přelepit)
		100	-Tepelně izolační vrstva polystyrén eps 200 s stabil objemová hmotnost 35,0kg/m3
		100	-Tepelně izolační vrstva polystyrén eps 200 s stabil objemová hmotnost 35,0kg/m3
		100	-Tepelně izolační vrstva polystyrén eps 200 s stabil objemová hmotnost 35,0kg/m3
			-Parotěsná zábrana živič. pás rd >=1500m
			-Penetrace

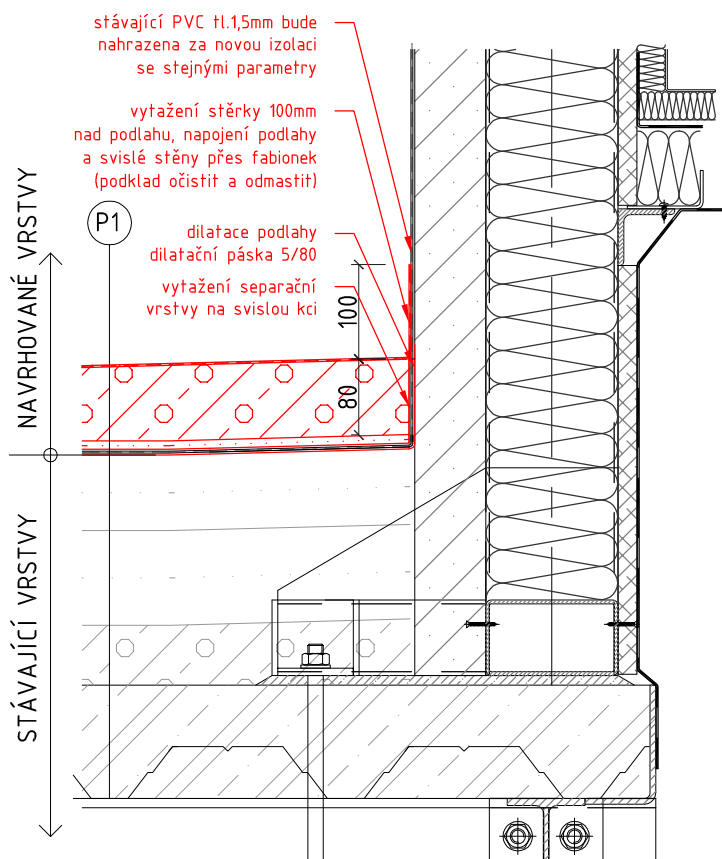
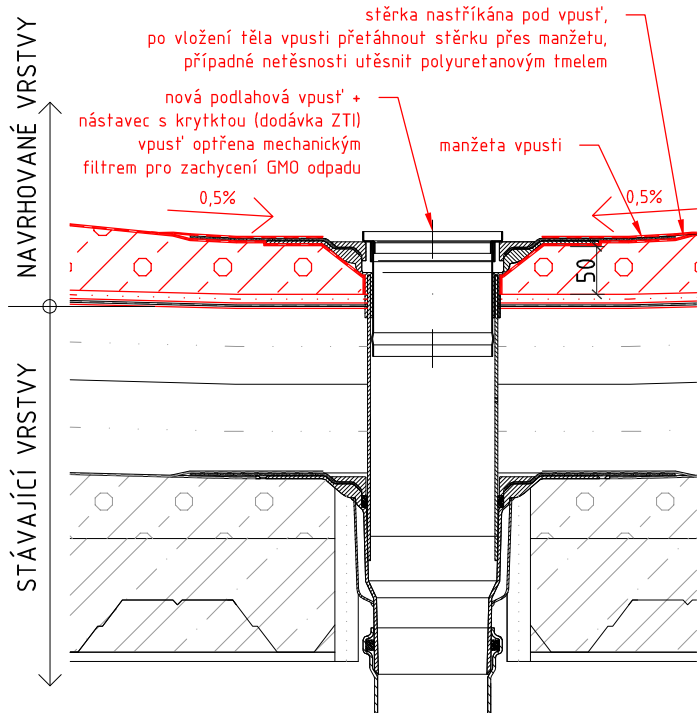
- Dle požadavků uživatele bude podlaha vyměněna z důvodů zatýkání přes stávající kci podlahy
- Před vybouráním podlahy a po dokončení podlahy provést zátopovou zkoušku(popis provádění viz technická zpráva)-
z důvodu drahé technologie umístěné v nižších patrech
- Oddilátovat betonovou podlahu od svislých kcí pomocí dilatační pásky 5/80

Příloha č.5: **SKLADBA PODLAHY VE SKLENÍCÍCH** ozn. P1

(P1) NAVRHOVANÁ PODLAHA VE SKLENÍCÍCH

STÁVAJÍCÍ VRSTVY	30-70	-Spádová vrstva z lehčeného betonu 900kg/m ³
	100	-Tepelně izolační vrstva polystyren EPS 200 S Stabil objemová hmotnost 35,0kg/m ³
NAVRHOVANÉ VRSTVY	80	-Tepelně izolační vrstva polystyren EPS 200 S Stabil objemová hmotnost 35,0kg/m ³
	10	-Penetrace
	10	-Parotěsná zábrana živič pás rd >=1500m
	10	-Ochranná vrstva - geotextílie 500g/m ²
	10	-Drenážní vrstva (děrovaná nopová fólie s filtrační tkaninou)
	10	-Cementová litá pěna s vyšší pevností v tlaku, výztuž KARI sítě Ø8mm oka 150/150mm suchá objemová hmotnost 700kg/m ³ , pevnost v tlaku 2,0Mpa
	50-80	-Penetrační nátěr: epoxidový v závislosti na typu použité stěrky
	1.5	-Stěrka : dvousložková, rychle tvrdnoucí, čistá polyurea, obsahuje 100 % sušiny. Navrhuje se jako hydroizolace a ochranná stříkaná membrána. Systém založen na reakci komponentů izokyanátu a aminových pryskyřic
	1.5	-Uzavírací lak v závislosti na typu použité stěrky

- Před vybouráním podlahy a po dokončení podlahy provést zátopovou zkoušku(popis provádění viz technická zpráva)-
z důvodu drahé technologie umístěné v nižších patrech
- Oddílatovat betonovou podlahu od svislých kci a dilatace v betonu pomocí dilatační pásky 5/80



Příloha č.6:

Posouzení stávající konstrukce nadezdívky

ozn. F1

Stávající ocelová podkonstrukce skleníku:
při realizaci bude stávající kce atiky odkryta na nosnou OK
pro napojení nové OK skleníku. V případě zjištění jiného stavu
stávající OK než je uvedeno v PD, budou provedeny potřebné
úpravy, aby bylo možné kotvení nové OK skleníku.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce

		R_{si} [m ² K/W]
svislá konstrukce		0,13
vodorovná konstrukce	tepelný tok nahoru	0,10
	tepelný tok dolů	0,17

Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce

	R_{se} [m ² K/W]
zimní období	0,04
zimní období	0,03
letní období	0,07

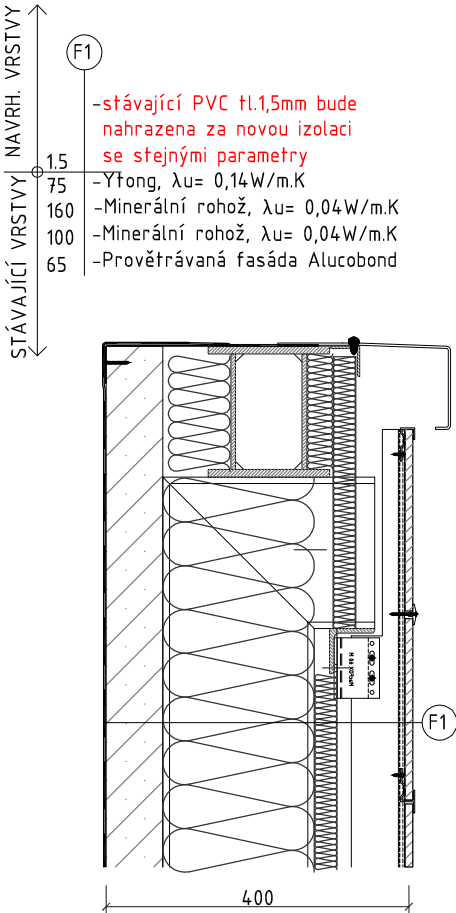
Celkové zvýšení součinitele prostupu tepla vlivem tepelných mostů

Metoda charakteristických tepelných mostů

Výpočet

	Tloušťka vrstvy [m]	Součinitel tepelné vodivosti [W/(m.K)]	Tepelný odpor vrstvy [m ² .K/W]	Výsledný tepelný odpor vrstvy [m ² .K/W]
Ytong	0,075	0,14		0,536
Minerální rohož	0,16	0,04		4,000
Minerální rohož	0,1	0,04		2,500
4.vrstva				
5.vrstva				
6.vrstva				

R_{si} =	0,17	m ² .K/W	Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce
R_{se} =	0,04	m ² .K/W	Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce
ΣR =	7,036	m ² .K/W	Tepelný odpor konstrukce
R_T =	7,246	m ² .K/W	Odpor konstrukce při prostupu tepla
ΔU_{tbk}	0,000	W/(m ² .K)	Celkové zvýšení součinitele prostupu tepla vlivem tepelných mostů
U_{id}	0,138	W/(m ² .K)	Součinitel prostupu tepla ideálního výseku konstrukce
U	0,138	W/(m ² .K)	Součinitel prostupu tepla
$U_{n,pož}$	0,300	W/(m ² .K)	Normový požadovaný součinitel prostupu tepla
$U_{n,dop}$	0,200	W/(m ² .K)	Normový doporučený součinitel prostupu tepla
Posouzení:	Součinitel prostupu tepla obvodové stěny VYHOVUJE na doporučené hodnoty.		



Příloha č.7:

Posouzení stávající konstrukce nadezdívky

ozn. F2

Stávající ocelová podkonstrukce skleníku:
při realizaci bude stávající kce atiky odkryta na nosnou OK
pro napojení nové OK skleníku. V případě zjištění jiného stavu
stávající OK než je uvedeno v PD, budou provedeny potřebné
úpravy, aby bylo možné kotvení nové OK skleníku.

Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce

		R_{si} [m ² K/W]
svislá konstrukce		0,13
vodorovná konstrukce	tepelný tok nahoru	0,10
	tepelný tok dolů	0,17

Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce

	R_{se} [m ² K/W]
zimní období	0,04
zimní období	0,03
letní období	0,07

Celkové zvýšení součinitele prostupu tepla vlivem tepelných mostů

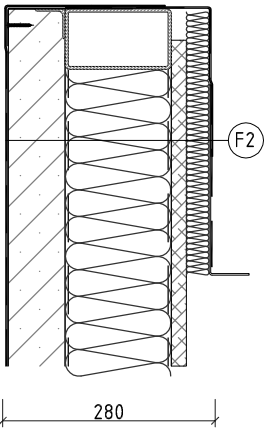
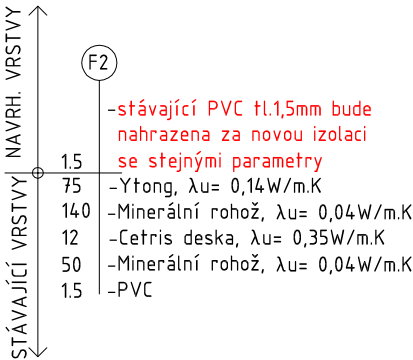
Metoda charakteristických tepelných mostů

Výpočet

	Tloušťka vrstvy [m]	Součinitel tepelné vodivosti [W/(m.K)]	Tepelný odpor vrstvy [m ² .K/W]	Výsledný tepelný odpor vrstvy [m ² .K/W]
Ytong	0,075	0,14		0,536
Minerální rohož	0,14	0,04		3,500
Cetris deska	0,012	0,35		0,034
Minerální rohož	0,05	0,04		1,250
5.vrstva				
6.vrstva				

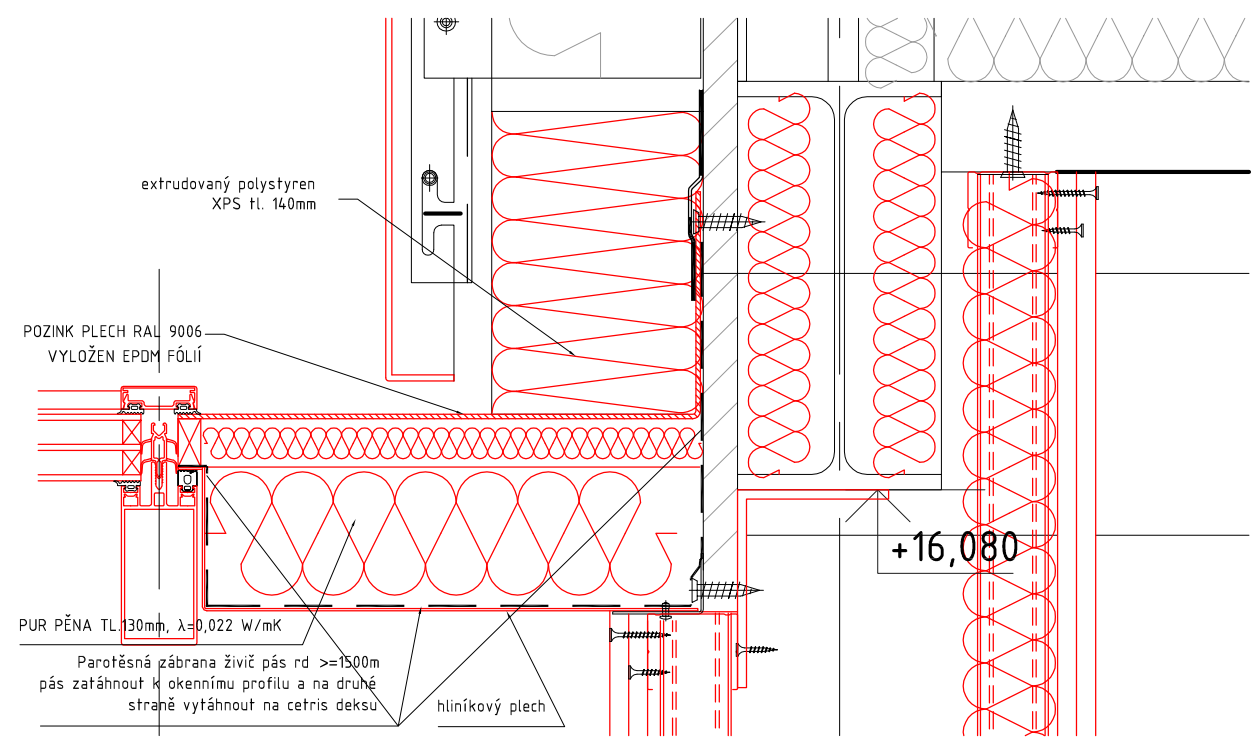
R_{si} =	0,17	m ² .K/W	Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce
R_{se} =	0,04	m ² .K/W	Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce
ΣR =	5,320	m ² .K/W	Tepelný odpor konstrukce
R_T =	5,530	m ² .K/W	Odpor konstrukce při prostupu tepla
ΔU_{tbk}	0,000	W/(m ² .K)	Celkové zvýšení součinitele prostupu tepla vlivem tepelných mostů
U_{id}	0,181	W/(m ² .K)	Součinitel prostupu tepla ideálního výseku konstrukce
U	0,181	W/(m ² .K)	Součinitel prostupu tepla
$U_{n,pož}$	0,300	W/(m ² .K)	Normový požadovaný součinitel prostupu tepla
$U_{n,dop}$	0,200	W/(m ² .K)	Normový doporučený součinitel prostupu tepla

Posouzení: Součinitel prostupu tepla obvodové stěny VYHOVUJE na doporučené hodnoty.



Příloha č.8:

Detail napojení konstrukce opláštění skleníku na konstrukci zázemí



Metoda charakteristických tepelných mostů

Výpočet

	Tloušťka vrstvy	Součinitel tepelné vodivosti	Tepelný odpor vrstvy	Výsledný tepelný odpor vrstvy
	[m]	[W/(m.K)]	[m².K/W]	[m².K/W]
Kazeta Wicona-PUR panel	0,13	0,022		5,909
2.vrstva				
3.vrstva				
4.vrstva				
5.vrstva				
6.vrstva				
Rsi =	0,17	m².K/W	Odpor při přestupu tepla na vnitřní straně konstrukce	
Rse =	0,04	m².K/W	Odpor při přestupu tepla na vnější straně konstrukce	
Σ R =	5,909	m².K/W	Tepelný odpor konstrukce	
RT=	6,119	m².K/W	Odpor konstrukce při prostupu tepla	
ΔU _{tbk}	0,000	W/(m².K)	Celkové zvýšení součinitele prostupu tepla vlivem tepelných mostů	
U _{id}	0,163	W/(m².K)	Součinitel prostupu tepla ideálního výseku konstrukce	
U	0,163	W/(m².K)	Součinitel prostupu tepla	
U _{n,pož}	0,240	W/(m².K)	Normový požadovaný součinitel prostupu tepla	
U _{n,dop}	0,160	W/(m².K)	Normový doporučený součinitel prostupu tepla	
Součinitel prostupu tepla obvodové stěny VYHOVUJE na požadované hodnoty, nevyhovuje na doporučené hodnoty.				
Posouzení:				