Jaké prvky nosného roštu obkladu provětrávaného TOP lze co ponechat v maximální možné míře jako průběžné:   
a. svislé prvky roštu • vodorovné i svislé prvky roštu Q c. vodorovné prvky roštu

Čajová kuchyňka v relax zóně administrativního open space provozu má navrženu náslapnou vrstvu z marmolea a tento prostor slouzi jako koridor pro protaženi silnoproudych a datovych kabelaži k pracovnim mistům po celém obvodu relax zóny.  
a. jako zdvojená podlaha bude použita konstrukce z dřevotřískových desek 600/600mm o b. jako zdvojená podlaha bude použita konstrukce z kalciumsulfátových desek 600/600mm o c. jako zdvojená podlaha bude použita zmonolitněné konstrukce se sádrovIáknitých desek

Fasádní sklo s požární odolností lze běžně navrhnout v max. formátu:   
a. 2 x 4,5 metru b. 2 x 4 metry O c. 2,5 x 4 metry O d. 1,5 x 4 metry

V konstrukci TOP s provětrávanou mezerou se:

a. se navrhují difúzně otevřené fólie z důvodu ochrany vnějšího líce tepelné izolace proti větru pronikajícímu spárami fasádního obkladu   
b. nenavrhují vodotěsné folie   
c. nenavrhují difúzně otevřené fólie   
d. navrhují difúzně otevřené fólie z důvodu ochrany vnějšího líce tepelné izolace proti vodě

5. Seřaďte okna standartního rozměru dle materiálového řešení od nejlevnějšího k nejdražšímu:   
a. plast-dřevo-hliník b. dřevo-plast-hliník c. plast-hliník-dřevo  
  
6. Na vnitřním povrchu fasádního obkladu provětrávaného TOP:

a. se nepřipouští výskyt kondenzace vodní páry

b. může dojít ke kondenzaci vodní páry c. dochází ke kondenzaci vodní páry v důsledku dosažení teploty rosného bodu za určitých specifických atmosférických podmínek d. nemůže dojít ke kondenzaci vodní páry  
  
7. Navrhovaný administrativní objekt má v 1NP navrženu klasickou sloupkovou fasádu LOP a od 2NP výše fasádu modulovou. Za předpokladu, že architektonický návrh požaduje dodržení stejné roviny předního líce zasklení v parteru a v kancelářských podlažích:

je možné kompenzovat stejnou tloušťkou připojovací spáry mezi zadním lícem LOP a předním lícem hrubé stavby   
je nutno rozdílné konstrukční tloušťky obou systémů LOP kompenzovat vhodným návrhem geometrie předního líce hrubé stavby   
není potřeba kompenzovat, protože oba konstrukční systémy LOP mají stejnou konstrukční tloušťku   
není potřeba kompenzovat za předpokladu správného návrhu tloušťky připojovací spáry mezi zadním lícem LOP a předním lícem hrubé stavby  
  
8. Z hlediska tepelné stability je zimní stabilita:

0 a. zajištěna tehdy, neklesne-li teplota pod +18°C O b. zajištěna tehdy, pokud je vytápění místnosti nepřerušované O c. zajištěna tehdy, neklesne-li teplota pod +15°C • d. zajištěna tehdy, když neklesne teplota v místnosti o normou stanoveny rozdíl teploty na konci přestávky ve vytápění  
  
9.   
  
10. Poměr vnějších (insolace fasady) a vnitrnich (osoby, technologie) tepelných zátěží, které je v pripade budovy bez vnejsiho stínem nutno pokrýt technologii chlazem budovy, je 1:1. Vnitřní zatěže nelze omezit, vnejsi zateze ano. Uzitim vhodneho systemu vnejsiho stmem fasády lze vnějši zátéž omezit az o: a. 80% b. 90% c. 70% d. 60%  
  
11. Fasádní obklad provětrávaného TOP na bázi kovu (např. plechové lamely na kovovém nosném roštu):

a. je možné kombinovat pouze s ohledem na vyrovnání vzájemného potenciálu mezi obkladem a roštem

O b. je nutno v případě rozdílného potenciálu obkladu a roštu nevodivě oddělit v rovině mezi obkladem a roštem

c. lze libovolné kombinovat bez ohledu na jednotlivé druhy použitého materiálu  
  
12. Schodišťový prostor v bytovem dome je z hlediska nosnych konstrukci řešen jako prefabrikovana schodistôva ramena s nášlapnou vrstvou typu nátěr a žb rnonoliticke desky podest a mezipodest zmonolitnených se svislými nosným konstrukcemi. Z hlediska ochrany proti kročejovemu hluku budou podlahove konstrukce navrženy takto.  
**a. těžká plovoucí podlaha na podestě**  
**b. težká plovoucí podlaha na hlavní podestě, na mezipodestě pouze nátěr na žb podlahové desce a prefa rameno zmonolitněné s mezipodestou a podestou**  
c. prefa rameno uložené na ozubu podesty a mezipodesty s minimální spárou mezi bokem ramene a svislou nosnou stěnou   
d. těžká plovoucí podlaha na mezipodestě

13. Čím větší je tloušťka provětrávané mezery, tím je rychlost proudění vzduchu v mezeře:   
a. **nižší**  
b. tloušťka provětrávané mezery nemá výrazný vliv na rychlost proudění vduchu v mezeře  
c. vyšší   
  
14. V konstrukcich SDK podhledu se vyskytuji 2 typy zavěsů: 1/ závěs z drátu s dvojitým pérem a 2/ zavěs typu nonius. Jaky je způsob vyškove rektifikace těchto závěsů?

❑ a. Nonius je posouvací po delkových úsecích danych vzdaleností vyražených otvorů v těle závěsu ❑ b. drát s dvojitým pérem je posouvací po libovolných délkových úsecích ❑ c. Nonius je posouvací po libovolných délkových úsecích ❑ d. drát s dvojitým pérem neumožňuje výškovou rektifikaci  
  
15. Na rozebíratelné zdvojené podlaze z dřevotřískových čtverců 600x600mm může být jako nášlapná vrstva:

a. zátěžový koberec z rolí   
b. **zátěžový koberec ze čtverců 600x600mm v rastru odpovídajícím rastru dřevotřískových desek**  
c. **zátěžový koberec ze čtverců 600x600mm v jakémkoliv rastru**  
  
16. Za letní horké noci se u provětrávané fasády TOP nástavby na ploché střeše s násypem kačírku:

nemůže vyskytnout stav obráceného směru proudění vzduchu v mezeře shora dolů D b. se proudění vzduchu v mezeře nesmí zastavit D c. se proudění vzduchu v mezeře může krátkodobě i zastavit O d. může vyskytnout stav obráceného směru proudění vzduchu v mezeře shora dolů  
  
1. Dle kódu 144.1/14/4 se jedná o:

1. izolační sklo složené ze 2 tabulí skla

dvojsklo, jehož jedna plocha je z vrstveného bezpečnostního skla

izolační trojsklo

2. Místnost uvnitř navrhovaného objektu má délku 8m (měřeno kolmo k rovině fasády). Pracovní stůl výšky 850mm je v této místnosti osazen ve vzdálenosti 4m od fasády.

1. racovním stole nemusí být splněn normový parametr denního osvětlení vyjádřený hodnotou činitele denní osvětlenosti, protože rozhodující výpočtové body pro hodnocení denního osvětlení mohou být vzdáleny max. 3,5m od fasády
2. na pracovním stole nemusí být splněn normový parametr osvětlenosti, protože rozhodující výpočtové body pro hodnocení denního osvětlení mohou být vzdáleny max. 3 m od fasády
3. na pracovním stole plněn parametr denního osvětlení vyjádřený hodnotou činitele denní osvětlenosti
4. na pracovním stole nemusí být splněn normový parametr osvětlenosti, protože rozhodující výpočtové body pro hodnocení denního osvětlení mohou být vzdáleny max. 2,5 m od fasády

3. konstrukci zdvojené podlahy:   
a. lze zapojit do funkce speciálních profesí zajišťujících kvalitu prostředí v místnosti, ve které  
je zdvojená podlaha aplikována   
b. nelze zapojit do funkce speciálních profesí zajišťujících kvalitu prostředí v místnosti, ve které je zdvojená podlaha aplikována  
c. lze zapojit do funkce speciálních profesí zajišťujících kvalitu prostředí v místnosti, ve které  
je zdvojená podlaha aplikována, ale pouze v případě, že se jedná o zmonolitněnou kci zdvojené podlahy

4. Kotevní velkoplošného obkladu fasády z konglomerovaných desek na bázi laminátu:   
a. lze provádět libovolně bez ohledu na teplotní roztažnost desek  
b. se provádí zásadně fixními body  
c. se provádí metodou fixních a kluzných bodů   
d. lze provádět v souladu se systémovým řešením výrobce konkrétního materiálu  
  
5. jaké prvky nosného roštu provětrávaného top lze co ponechat maximální možné míře jako průběžné:   
Vodorovné prvky roštu   
svisle prvky roštu   
vodorovné i svisle prvky roštu

7. Na obrázku níže je zobrazena:  
 podlaha s parketových vlysů  
 podlaha palubková  
 podlaha s parketových dílců  
  
9. Zdvojené podlahy lze navrhnout ve dvou základních konstrukčních variantách:  
rozebiratelné a částečně rozebiratelné z 50%   
kontaktní a nekontaktní   
tepelně izolační i bez tepelné izolace   
zmonolitněné a rozebiratelné  
  
10. Dochází-li ke kondenzaci na vnitřní m povrchu izolačního skla nebo trojskla:  
 poukazu je to nemožné nízký součinitel prostupu tepla UG (starší typ izolačního skla)  
poukazuje to na možný vysoký součinitel prostupu tepla skla uG (starší typ izolačního skla)   
je to důvod k výměně skla   
jedná se o zcela běžný jev na signalizující žádné negativní důsledky  
  
11. Z hlediska šířky meziprostoru mezi vnějším a vnitřním pláštěm dvojité fasády rozeznáváme několik druhů dvojitých fasád. neprůchozí deskový meziprostor má zpravidla výšku sekce: neomezenou výšku   
přes jedno podlaží  
max do 3 podlaží   
přes dvě podlaží

12. Izolační trojsklo na obrázku níže má dle kódu označení ve své skladby celkem 4/14/4/44.2 VSG:  
 3 vrstvy skla bez bez bezpečnostní fólie   
4 vrstvy skla + 1 bezpečnostní fólii   
4 vrstvy skla + 2 bezpečnostní fólie  
  
13. Podlaha podzemního prkýnku administrativní budovy viz obrázek níže byla realizována jako:   
těžká plovoucí podlaha tloušťky 120 mm s roznášecí vrstvou typu betonová mazanina a nášlapnou vrstvou vícevrstvé polymerové stěrky   
nulová podlaha s nášlapnou vrstvou s vícevrstvé polymerové stěrky aplikovanou přímo na povrch železobetonové podlahové desky ošetřený rotačními hladičkami v rámci realizace hrubé stavby železobetonového monolitu   
lehká plovoucí podlaha tloušťky 80 mm s nášlapnou vrstvou s vícevrstvé polymerové stěrky   
nulová podlaha s nášlapnou vrstvou s vícevrstvé polymerové stěrky aplikovanou přímo na neupravený povrch železobetonové podlahové desky  
  
14. Prosklené zábradlí je navrženo ve vnější expozici na okraji střešní terasy v úrovni 5 NP polyfunkčního objektu s přístupem veřejnosti tedy v úrovni cca + 16 500 nad úrovní chodníku přilehlého budově. konstrukce zábradlí je celá prosklená bez zábradelních sloupků, jednotlivé skleněné tabule jsou ve své spodní části zapuštěný do pochozí vrstvy terasy a tam ukotveny:   
výška zábradlí bude minimálně 1200 mm od pochozí plochy terasy  
 **výška zábradlí bude minimálně 1100 mm od pochozí plochy terasy**  
 výška zábradlí bude minimálně 1000 mm   
výška zábradlí bude minimálně 1100 mm od pochozí plochy terasy a průhyb Horní hrany zábradlí ve směru kolmém narovinu zábradlí nesmí být větší než 20 mm  
  
15. Ekonomická tloušťka samonivelačního Kalziumsolvátového letého potěru vyztuženého skelnými vlákny použitého v konstrukci těžké plovoucí podlahy v kombinaci se zajištěním jeho funkce jako roznášecí vrstvy podlahy je:  
 cca 50 mm   
cca 60 mm   
cca 70 mm   
cca 40 mm  
  
16. Dvojitá fasáda se šachtovým/ komínovým systémem provětrávání:  
 není vhodná pro nižší objekty není   
vhodná pro vysoké objekty   
není vhodná pro udržení principu přirozené ho větrání jádra budovy   
není vhodná pro osazení stínících systému  
  
26. Na obrázku níže je zobrazena realizace:  
 zdvojeně zmonolitněne nerozebiratelné podlahy realizované suchou montáži  
 zdvojené zmonolitněnne nerozebiratelné podlahy realizované mokrou montáži   
zdvojené rozebiratelné podlahy z kalciumsulfátových desek  
 zdvojené rozebiratelné podlahy z dřevotřískových desek  
  
27. Izolační trojsklo na obrázku níže má dle kódu označení ve své skladby celkem (VSG 33.1/14/4/14/33.1 VSG)  
 5 vrstev skla   
4 vrstvy skla + jedna bezprostřední fólii

3 vrstvy skla

5 vrstev + 2 bezpečnostní fólie

29. V případě, že výrobní délka sendvičového panelu pro opláštění haly neodpovídá modulaci hlavních nosných příčných rámů haly:   
je nutno aplikoovat jiný systém opláštění haly   
je možno klást sendvičové panely vertikálně   
je nutno nosné konstrukce haly vložit sekundární systém sloupků a příčníků, vynášejících opláštění haly   
je nutno u výrobce panelů zajistit výrobu panelů v mimomodulovém rozměru   
  
30. Objekt hotelu má tvar obdélník s výrazně protáhlo podélnou osou a dispozici trojtakt - po celé délce Podélné osy objektu je v TYP NP navržena centrální chodba šířky 1500mm s těžkou plovoucí podlahou tl.150mm a nášlapnou vrstvou koberec. Objekt tvoří z hlediska žb monolitické nosné konstrukce jeden dilatační celek.

a. roznášecí vrstvu podlahy centrální chodby typu betonová mazanina se sítí je nutno dilatovat systémem subdilatací, dilatační pole budou mít šířku 1500mm a délku min.1500mm/max.3000mm

b: roznášecí vrstvu podlahy centrální chodby typu betonová mazanina se sítí je nutno dilatovat systémem subdilatací, dilatační pole   
budou mít šířku 750mm a délku min.1500mm/max.3000mm

c roznášecí vrstvu podlahy centrální chodby typu betonová mazanina se sítí je nutno dilatovat systémem subdilatací, dilatační pole budou mít šířku 1500mm a délku max.5000mm

d. roznášecí vrstvu podlahy centrální chodby typu betonová mazanina se sítí není nutno dilatovat systémem subdilatací   
  
31. Všechny konstrukční system mi zdvojených podlah mají ve své konstrukci výškově rektifikovatelné stojky. tyto stojky:  
lze zrealizovat ve zhuštěně mimo modulové m rastru daného systému například v okolí vedení speciálních profesích dutině zdvojené podlahy   
lze realizovat ve zhuštěném mimomodulovém rastru daného systému například tam kde nevychází modulace desek podlahy vůči navazující dispozici svislých stěn a příček   
nelze realizovat ve zhuštěné mimomodelovém rastru daného systému  
  
34. Maximální půdorysná délka dilatačního úseku licového řezného zdiva použitého jako vnější plášť provětrávaného top:   
závisí na výšce fasády   
závisí na orientaci fasády ke světovým stranám   
je 7 m   
je 8 m  
  
39. Do vláknocementových deskových obkladů provětrávaných TOP:   
Lze dělat výřezy okolo okenních otvorů až do 1/3 rozměru desky  
Nelze dělat výřezy okolo okenních otvorů, spárořez desek je nutno upravit v závislosti na modulaci rozmístění oken  
Lze dělat výřezy okolo okenních otvorů   
  
40. Difúze vlhkosti prostředním stavební kce obvodového pláště probíhá:   
proti směru tepelného toku  
ve směru t k   
bez vlivu t k  
  
41. Závěs, použitý níže na obrázku pro zavěšení dojitěho nosného roštu SDK podhledu, je:   
na obrázku není zobrazen závěs podhledu  
závěsový drát s dvojitým pérem  
závěs typu nonius  
tzv. Přímý závěs pro nižší výšky závěsných podhledů  
  
43. Plocha přívodních a odvodních otvorů napojení větrané mezery na vnější prostředí je:  
libovolná v závisloti na poměru šířky k výšce větrané mezery  
min 30cm2/1bm délky fasády  
min 50cm2/1bm délky fasády  
min 20cm2/1bm délky fasády  
  
45. Přízemní rodinný domek typu bungalov je nepodsklepený  
splnění normových parametrů z hlediska tepelné techniky musí vykazovat podlaha v celé ploše přízemí  
splnění normových parametrů z hlediska tepelné techniky musí vykazovat podlaha v celé ploše přízemí, ale pouze v pruhu šířky 1500mm podél obvodových stěn  
splnění normových parametrů z hlediska tepelné techniky musí vykazovat podlaha přízemí pouze obytných místností  
podlaha přízemí nemusí vykazovat splnění požadavků z hlediska tepelné techniky  
  
46. Dřevěné okno má tvar čtverce 1900x1900mm. pro jeho kotvení do hrubého stavebního otvoru bude potřeba minimálně:   
8 páskových kotev  
12  
20  
**16**  
  
48. Splnění úrovně denního osvětlení, vyjádřeného hodnotou činitele denní osvětlenosti, se prokazuje:   
v rovině podlahy posuzované místnosti   
v kontrolních bodech na srovnávací rovině ve výšce +0,850 nad podlahou posuzované místnoti   
V kontrolních bodech na srovnávací rovině výšce +0,900 nad podlahou posuzované místnosti   
v kontrolních bodech na podlaze posuzované místnosti   
  
50. Svislý přechod dvou rovin SDK podhledu – např. Mezi nižší úrovní podhledu +2,400 nad čistou podlahou pochozího koridoru kanc. Open-space prostoru a vyšší úrovní podhledu nad pracovními misty v úrovni +3,000 nad čistou podlahou – lze vyřešit:   
**konvexní I konkávní křivkou s využitím ohýbaného SDK podhledu v poloměru danem technologickým předpisem výrobce**pouze vertikální rovinou opláštěn no SDK   
Konvexní I Konkávní křivkou s využitím ohýbaného SDK podhledu v libovolném poloměru   
**vertikální nebo diagonální (šikmou) rovinou podhledu opláštěnou SDK**  
  
51. Vlastnosti materiálu podhledu v oblasti absorpce zvuku jsou charakterizovány koeficientem zvukové pohltivosti alfa, jehož hodnoty se pohybují od 0 do 1.  
hodnota 1 znamená úplný odraz zvuku  
hodnota 0 znamená úplná odraz zvuku  
hodnota alfa může být větší než 1   
  
52. Elektrochromní spínané sklo je shcopno propustit:   
max 12% slunečního záření způsobujícího přenos vnější tepelné zátěže osluněním obvodového pláště  
min. 12% tepelných ztrát prosklenou částí obvodového pláště  
min. 12% slunečního záření způsobujícího přenos vnější tepelné zátěže osluněním obvodového pláště  
max. 12% tepelných ztrát prosklenou částí obvodového pláště  
  
53. připojovací spára mezi zadním lícem LOP a předním lícem hrubé stavby:   
je konstantní v každém jednom modulovém poli po celé výšce navrhovaného objektu  
je konstantní po celé výšce navrhovaného objektu  
je zcela proměnnou veličinou  
je konstantní v každém jednom podlaží navrhovaného objektu  
  
  
  
  
  
2. Má-li meziprostor dvojité fasády tzv. Hybridní větrání, je větrání meziprostoru:   
kombinací větrání přirozeného a umělého  
možné jak samostatným přirozeným větráním, tak samostatným větráním umělým  
zajištěno ventilátorem napojeným na obnovitelný zdroj energie  
zajištěno pouze ventilátorem napojeným na náhradní zdroj energie  
  
4. Pro kotvení do hrubého stavebního otvoru lze použít:  
turbošrouby a páskové kotvy  
turbošrouby, vruty s hmoždinkou a páskové kotvy  
turbošrouby a vruty s hmoždinkou  
  
  
5. Na prostupu tepelného záření prosklenými plochami obvodového pláště se z hlediska kvality použitelného skla podílí:   
**solární factor skla SF**  
kombinace solárního faktoru skla SF a součinitele světelné reflexe LR  
součinitel prostupnosti LT  
**Typ použitého izolačního skla = dvojsklo/trojsklo**  
6. V kontrukci provětrávaného obvodového pláště:   
může být dosaženo teploty rosného bodu při jakékoliv rychlosti proudění vzduchu   
nesmí být dosaženo teploty rosného bodu   
nemůže být dosaženo teploty rosného bodu   
  
9. Jako bezpečná skla mohou být použity tabule:  
**drátoskla staršího typu**   
vrstveného skla, tepelně tvrzeného skla, prohřívaného skla a skla opatřená ochrannou fólií   
**bežného izolačního skla typu float bez další úpravy**  
**skla opatřená ochrannou fólií  
  
11.** Mezi výhody dvojitých fasád mimo jiné patří:   
snížení vnější tepelné zátěže v letním období   
ponechání možnosti přirozeného větrání jádra objektu   
vytvoření nárazníkové zóny mezi vnějším prostředím a jádrem objektu   
ponechání plné funkčnosti stínícího systému I při nevhodných klimatických podmínkách, např. Při silném větru   
  
13. Rozdíl mezi jednostupňovým a dvoustupňovým těsněním funkční spáry okna je:  
u jednostupňového těsnění odpadá difúzní folie ze stranny exterieru  
u dvoustupňového těsnění jsou dešťová a větrová zábrana integrovány do jedné roviny  
u dvoustupňového těsnění je ze strany exterieri difúzní folie a ze strany interieru parotěsná folie  
u dvoustupňového těsnění jsou dešťová a větrová zábrana odděleny do dvou rovin  
  
  
  
15. Rozdíl v konstrukci plastového okna a hliníkového okna je:  
plastové okno má v rámu okna I křídla vložky pro přerušení tepelného mostu  
hliníkové okno má v rámu okna I křídla vložky pro přerušení tep. Mostu  
hliníkové okno má v rámu okna vložku pro přerušení tep. Mostu  
plastové okno má v rámu okna vložku pro přerušené tep. Mostu   
  
  
17. Polyfunkční objekt má tvar protáhlého obdélníka s výrazně delší podélnou osou a je rozdilatován kontrukční dilatací z hlediska objemových změn  
konstrukční systémy zdvojených podlah lze realizovat bez ohledu na průběh objektových dilatačních spar  
dilatační spára musí proběhnout I skrz kci zdvojené nerozebíratelné zmonolitněné podlahy v typových nadzemních kanc. Podlažích  
dilatační spára musí proběhnout I skrz kci zdvojené rozebíratelné zmonolitněné podlahy z dřevotřískových desek v typových nadzemních kanc. Podlažích  
dilatační spára nemusí proběhnout I skrz kci zdvojené rozebíratelné zmonolitněné podlahy z dřevotřískových desek v typových nadzemních kanc. podlažích

19. v obvodovém plášti administrativní budovy jsou vedle sebe osazena dvě stejně široká okna se stejnou kvalitou zasklení. První okno je typ francouzského okna bez parapet, ale s nadpražím spuštěným 500mm pod podhled místnosti. Druhé okno má parapet 500mm, ale jeho nadpraží je ve výšce podhledu místnosti.   
vice denního světla propouští francouzské okno  
vice denního světla propouští okno s parapetem  
obě okna jsou si z pohledu denního osvětlení v místnosti rovnocenná   
  
 20. V rámci realizace podhledů má být spodním lícem žb monolitické stropní desky realizován celoplošný bezesparý SDK podhled s opláštěním SDK 2x12,5mm a s požadavkem co nejmenší vzdálenosti spodního líce SDK podhledu od spodního líce žb stropní ndesky. Pro kci podhledu bude navržen system:   
SDK podhled s kapotáží 2x12,5mm, dvojitým jednoúrovňovým roštěm a závěsy ze zavěšeného drátu s dvojitým pérem  
SDK podhled s kapotáží 2x12,5mm, dvojitým dvouúrovňovým roštěm a závěsy ze zavěšeného drátu s dvojitým pérem  
SDK podhled s kapotáží něx12,5mm, dvojitým jednoúrovňovým roštem a tzv. Přímými závěsy

21. kancelářská podlaží administrativního objektu mají navrženou tloušťku podlahy 150mm. Při tl. Koberce 10mm a toleranci rovinnosti horního líce žb podlahové desky +-20mm lze uvažovat výšku dutiny rozebíratelné zdvojené podlahy z dřevotřískových desek 600/600/40 tuto:   
min. 80mm  
min. 100m  
min. 50mm

22. výrobci izolační skla navrhovaného na obvodovém plášti navrhovaného objektu je nutno deklarovat:   
navrhované parametry vnějšího prostředí  
nadmořskou výšku zájmového území výstavby  
navrhované parametry vnitřního prostředí  
účel stavby  
  
25. pro konstrukci podhledu SDK vestavby podkroví je potřeba prioritně použít:  
polyamidovou fólii typu parovrzda  
je to jedno – parozábrana i parobrzda jsou rovnocenné   
fóliovou parozábranu s co nejnižším faktorem difúzního odporu   
fóliovou parozábranu s co nejvyšším faktorem difúzního odporu  
  
  
26. proměnná tloušťka připojovací spáry mezi lícem LOP a předním lícem hrubé stavby:  
se kompenzuje v detailu LOP na vnějším líci hrubé stavby  
se kompenzuje domodelováním předního líce hrubé stavby  
se kompenzuje změnou předního líce roviny zasklení LOP   
se nekompenzuje

27. rozdílné výrovní tolerance hlavní nosné kce halového objektu a jeho opláštění se kompenzují:   
v ramcí montáže opláštění haly, a to vhodným konstrukčním řešením připojovacího detailu mezi opláštěním haly a její nosnou kcí   
tyto tolerance se nekompenzují   
vložením vhodného sekundárního systému sloupků a příčníků jako nosného systému opláštění haly  
v rámci úpravy hlavní nosné kce haly  
  
31. na obrázku níže je:   
na obrázku není zobrazena podlahová kce  
konstrukční řešení rozebíratelné zdvojené podlahy z kalciumsulfátových desek  
konstrukční řešení nerozebíratelné zmonolitněné podlahy realizované suchým způsobem

konstrukční řešení nerozebíratelné zmonolitněné podlahy realizované mokrým způsobem, tedy se samonivelačním kalciumsulfýtovým potěrem  
  
  
32. funkční spára okna je:  
spára mezi rámem okna a rozšiřovacím profilem  
**spára mezi rámem křídla a rámem okna**  
spára mezi rozšiřovacím profilem a vnitřním lícem hrubého stavebního otvoru  
spára mezi rámem okna a vnitřním lícem hrubého stavebního otvoru  
  
34. na obrázku níže je zobrazena fasáda LOP:  
polostrkturální  
lištová  
strukturální   
  
35. tloušťka tzv. připojovací spáry mezi zadním lícem kce LOP a předním lícem nosné kce hrubé stavby:   
závisí na rozdílných výrobních tolerancích LOP a nosné kce  
závisí na výrobní toleranci nosné kce hrubé stavby  
závisí na rozdílných výrobních tolerancích LOP a nosné kce a nutnosti vyrovnání deformací kcí, např. v důsledku objemových změn  
  
36. je-li aerační plocha krycích mřížek na otvorech napojení větrané vduchové mezery na vnější prostředí 80%, je plochu otvoru:   
možné ponechat bez dalších úorav  
nutno zvětšit 1,2x  
možné kompenzovat zvětšením profilu provětrávané mezery  
  
Na obrázku níže jsou zobrazena izolační skla:   
po zasklení plastového okna většího formátu polostrukturální   
po zasklení LOP lištové kce  
po zasklení LOP strukturální kce  
  
38. Použití sendvičových panelů, opláštěných lankovaným tvarovaným plechem s tepelně izolační výplní PUR/PIR pěnou:   
**o použití sedvičnových panelů tohoto typu rozhoduje materiálové řešení nosné kce haly, těmito panely lze opláštit halu s jakoukoliv nosnou kcí**   
je možné pouze pro halu s betonovou nosnou kcí  
je možné pouze pro halu s ocelovou nosnou kcí   
je ožné pouze pro halu s dřevěnou nosnou kcí  
  
39. standartní sendvičové panely opláštěné lakovaným tvarovaným plechem s tepelně izolační výplní PUR/PIR pěnou:   
lze na fasádu haly klást pouze ve vertikálním směru   
lze na fasádu haly klást v horizontálním i vertikálním směru  
lze na fasádu haly klást pouze ve v horizontálním směru  
lze na fasádu klást v horizontálním směru pouze v případe, že modulace hlavních příčných nosných rámů odpovídá výrobní dělce panelu  
  
40. SDK příčka kancelář x kancelář je založena na nosné desce zmonolitněné zdvojené podlahy realizované suchým způsobem. Která z níže zobrazených řešení zdvojených podlah je bezpečnější z hlediska kročejové neprůzvučnosti mezi kancelářemi:   
obě kce si jsou navzájem rovnocenné   
kce bez proříznuté spáry nosnou desku zdvojené podlahy  
kce s proříznutou spárou skrz nosnou desku zdvojené podlahy a zdvojeným rastrem rektifikačních podložek  
  
42. tzv. tesnící límce lze k rovině obvodového pláště haly dispozičně umístit:   
těsnící límec není součástí obvodových plášťů haly  
pouze v diagonálním směru  
pouze v ortogonálním směru  
v libovolném směru – ortogonálním i diagonálním

Tepelná izolace v konstrukci provětrávaného TOP:   
nemusí výt v ploše dostatečně dokotvena  
nesmí být lepena, pro případné kotvení se používá bodové kotvení např. terčovými kotvami  
se montáže bodově lepí na vnější líc nosné kce obvodového pláště  
se celoplošně lepí na vnější líc nosné kce obvodového pláště  
  
Laminované vrstvené sklo s požadavkem celistvosti a izolace (EI) je při požáru:  
neprůhledné   
průhledné  
čiré  
  
Hlavním konstrukčním principem provětrávaného TOP:  
udržení ideálního tepelně-vlhkostního stavu kce obvodového pláště  
difúzně otevřená kce obvodového pláště  
zamezení difúze vodních par v kci  
omezení vzniku kondenzace ve všech částech kce  
  
  
  
  
  
  
2. Hrubá tesařská podlaha byla prováděna:   
z hoblovaných fošen tl. 50 až 100mm spojovaných na pero a drážku  
z nehoblovaných prken a fošen tl. 32 až 50mm, kladených natupo vedle sebe  
z hoblovaných prken a fošen tl. 16 až 40mm spojovaných na polodážku

3. Jako výplň připojovací spáry mezi zadním lícem LOP a předním lícem hrubé stavby:   
lze použít standartni EPS patřičné tloušťky  
lze použít jakýkoliv materiál, který pružné výplní nerovnoměrnou tloušťku připojovací spáry  
lze použít standartní XPS patřičné tloušťky  
lze použít jen materiál třídy hořlavosti A1/A2   
  
4. V rámci připojení montované kce LOP k přednímu líci nosné kce hrubé stavby:   
ve všech třech směrech, tedy ve směru svislém, vodorovném a předozadním, a to bez ohledu o jakou kci LOP se jedná  
je potřeba vyrovnat rozdílné rozměrové tolerance LOP a hrubé stavby ve směru prioritní nosné kce LOP = v případě sloupkové fasády ve směru svislém  
v případě paždíkové kce ve směru vodorovném  
  
8. Všechny konstrukční system mi zdvojených podlah mají ve své konstrukci výškově rektifikovatelné stojky. Mezi zhlaví těchto stojek a spodním lícem nosných desek zdvojené podlahy:   
se nevkládají žádné další kcí části  
se vkládají další podložky zajišťující jemnější rektifikaci  
se vkládají podložky přispívající k řešení problematiky kročejové neprůzvučnosti   
  
  
10. běžná sloupková fasáda LOP, řešená půdorysně jako polygonální (viz. Schéma níže), umožní mezi sloupkem a zasklením bez poruchy pootočení zasklení podél běžného nepolygonálního sloupku:   
  
**0 až 15 stupňů**  
0 až 22 stupňů  
0 až 20 stupňů  
0 až 10 stupňů

11. Hlavním rozdílem DSK podhledu s dvojitým jednoúrovňovým a SDK podhledu s dvojitým dvoúrovňovým roštem je:   
rozdílné parametry z hlediska akustických vlastností podhledu  
rozdílné parametry z hlediska požární bezpečnosti  
rozdílné parametry z hlediska tepelně-technického   
rozdílná kčí výška kce jako celku  
  
  
12. Výhodou zdvojených podlah je i jejich variabilita s ohledem na dispozici osazení podlahových krabic, ve kterých jsou ukončeny elektroinstalace např. pro jednotlivá pracovní místa v dispozici otevřené dispozice open-space kanceláři. Větší dispoziční variabilitu mají:   
  
rozebíratelné podlahy z dřevotřískovýchn desek 600/600mm   
zmonolitněná kce zdvojené podlahy prováděná suchým způsobem   
zmonolitněná kce zdvojené podlahy prováděná mokrým způsobem  
rozebíratelné podlahy z kalciumsulfátových desek 600/600mm  
  
13. Do podhledu šikmé schodišťové žb monolitické desky mají být zabudována zapuštěná svítidla a v kombinaci s požadavkem dodržení podchozí výšky na schodišti je nutné použít SDK podhled co nejmenší kcí výšky. Pro kci podhledu bude navržen systém:  
  
SDK podhled s kapotáží 2x12,5mm, dvojitým jednoúrovňovým roštěm a závěsy ze zavěšeného drátu s dvojitým pérem  
SDK podhled s kapotáží 2x12,5mm, dvojitým dvouúrovňovým roštěm a závěsy ze zavěšeného drátu s dvojitým pérem  
SDK podhled s kapotáží něx12,5mm, dvojitým jednoúrovňovým roštem a tzv. Přímými závěsy  
  
  
  
16. Sádrokartonová příčka je požárně-dělící kcí mezi dvěma místnosti

SDK příčka bude založena na horním líci zdvojené podlahy s kalciumsulfátových desek 600/600mm   
SDK příčka bude založena na horním líci zdvojené podlahy z dřevotřískových desek 600/600mm  
SDK příčka bude založena na horním líci žb monolitické podlahové desky a kce zdvojených podlah obou místností doběhne k SDK příčce  
SDK příčka bude založena na horním líci zmonolitněné zdvojené podlahy ze sádrovláktnitých desek  
  
  
17. Nad plochou open space kanceláře jsou TYPNP administrativního objektu ve výšce +3000 nad čistou podlahou instalovány dva druhy SDK podhledu: var.1/SDK podhled KNAUF s opláštěním SDK 2x12,5mm a dvojitým dvouúrovňovým roštem a Var.2/SDK podhled RIGIPS s opláštěním SDK 2x12,5mm a dvojitým jednoúrovňovým roštem.   
oba podhledy mají stejnou výšku dutiny nad podhledem = prostor pro koordinaci profesí nad podhledem je stejně vysoký  
větší dutinu nad podhledem = prostor pro koordinaci speciálních profesí má var.2/SDK podhled RIGIPS s opláštěním 2x12,5mm a dvojitým jednoúrovňovým roštem   
větší dutinu nad podhledem = prostor pro koordinaci speciálních profesí má var.1/SDK podhled KNAUF s opláštěním 2x12,5mm a dvojitým jednoúrovňovým roštem

21. Izolační trojsklo na obrázku níže má na své přední a zadní straně dle kódu (VSG 33.1/14ú4ú14ú33.1 VSG) označení ve své skladbě:   
vždy 1 sklo tl. 14mm  
vždy 1 sklo tl. 33mm  
**vždy dvě skla tl. 3mm spojená 1 vrstvou bezpečnostní fóie**

22. Směr proudění vzduchu v prostředí provětrávané vzduchové mezery je:   
shora dolů   
zdola nahoru  
mezi vnějším lícem tepelné izolace a vnitřním lícem fasádního obkladu  
**ve směru teplotního gradientu, nejčastěji zdola nahoru**

24. Jako zábradelní výplň nelze použít:   
bezpečnostní sklo vrstvené VSG/ESG v kombinaci s běžným float sklem   
běžné izolační sklo (dvojsklo/trojsklo) bez zabudování vrstveného bezpečnostního skla VSG/ESG  
bežné izolační sklo (dvojsklo/trojsklo) se zabudováním vrstveného bezpečnostního skla VSG/ESG  
běžné float sklo  
  
  
  
25. Rychlost proudění vzduchu v provětrávané mezeře TOP je podporována:  
ochlazením fasádního obkladu v důsledku přerušení jeho oslunění  
napojením větrané mezery na vnější prostředí  
rozdílem teplot po výšce vzduchové mezery  
pod tlakem vyvolaným pohybem větru v místě výfukového otvoru vzduchové mezery  
  
28. pro montáž rozebíratelného podhledu z kazet. Na bázi minerálních vláken rozměru 600/600mm lze z hlediska estetického použít:   
pouze viditelný a polozapuštěný rastr  
viditelný, polozapuštěný a skrytý rastr  
pouze viditelný a skrytý rastr   
pouze polozapuštěný a skrytý rastr  
  
30. Linie spodního líce obkladu provětrávaného TOP:   
může výt níže než horní líc vytažené svislé hydroizolace spodní stavby  
Nesmí být níže než horní líc vytažené svisle hydroizolace spodní stavby   
může být v libovolné výšce nad terénem za předpokladu zachování celistvosti svisle hydroizolace spodní stavby a vyřešení napojení provětrávané mezery na vnější prostředí nesmí být níže než 150 mm nad úrovní upraveného terénu  
  
33. Při návrhu tloušťky a materiálu tepelné izolace v konstrukci top:   
je nutno zohlednit normové tolerance provedení vnější ho povrchu nosné konstrukce obvodového pláště s  
e nepřihlíží k rovinnosti vnější ho líce nosné konstrukce obvodového pláště   
se uvažuje vnější líc nosné konstrukce obvodového pláště za zcela rovný bez jakýkoliv odchylek  
  
34. Ideální rozměry skla vhodného pro ruční manipulaci na stavbě jsou:  
 celková hmotnost 200 kg a plocha do 6 m2  
 celková hmotnost do 300 kg a plocha do 6 m2  
celková hmotnost 200 kg a plocha do 5 m2   
celková hmotnost do 250 kg a plocha do 6 m2  
  
35. Na konstrukce podle do jsou kladeny požadavky statické. jedná se o požadavky:  
vynesení pouze vlastně tíhy konstrukce podhledu   
vynesení vlastní tíhy podhledu vynesení koncových prvků speciálních profesí v rovině podhledu osazených (například svítidla, čidla, reproduktory apod.) a přenesení zatížení od stavebních konstrukcích které jsou pohledu kotveny (například zhlaví dodatečně instalovaných příček a jejich částí)  
 vynesení vlastně tíhy podhledu a vynesení koncových prvků speciálních profesí v rovině podhledu osazených (například svítidla, čidla, reproduktory apod.)  
vynesení vlastně tíhy podhledu a všech vedení technologií v dutině podhledu  
  
37. Velikost, vlastnosti, kvalita zasklení a orientace transparentní ch ploch vodové ho pláště ke světovým stranám:  
nemá podstatný vliv na letní tepelnou stabilitu místností uvnitř navrhovaného objektu  
nemá podstatný vliv na letní tepelnou stabilitu místnosti uvnitř navrhovaného objektu za předpokladu, že součástí obvodového pláště jsou vnější stínící žaluzie vyhovující zatížení větrem nebo jsou osazeny v meziprostoru dvojité fasády  
nemá podstatný vliv na letní teplotu stabilitu místností uvnitř navrhovaného objektu za předpokladu, že součástí obvodového pláště jsou vnější stínící žaluzie  
nemá vliv na zimní tepelnou stabilitu místnosti uvnitř navrhovaného objektu  
  
40. Na požární sklo je kladen požadavek celistvosti E  
sklo se při požáru nesmí zbortit ale ve spárách mezi sklem a rámem zasklení může pronikat kouř   
sklo se při požáru nesmí zbortit ale ve spárách mezi sklem a rámem zasklení mohu pronikat horké plyny a kouř   
sklo se při požáru nesmí zbortit ale ve spárách mezi sklem a rámem zasklení mohu pronikat horké plyny   
sklo se při požáru nesmí zbortit a ve spárách mezi sklem a rámem zasklení nesmí pronikat horké plyny a kouř  
  
41. Ideální poloha okna zaskleného trojsklem a osazeného v obvodovém plášti (zdivo porotherm tloušťka 300 mm + kontaktní zateplovací systém s tepelnou izolaci na bázi MW tloušťky 220 mm) na způsob předsazené montáže je předsazené montáže okna je:  
přední líc cca v polovině tloušťky tepelné izolace kontaktního zateplovacího systému  
zadní líc okna v rovině předního líce zdiva porotherm  
přední líc okna v rovině předního líce tepelné izolace kontaktního zateplovacího systému  
osa zasklení trojsklem cca v úrovni nulové izotermy