DOKUMENTACE PRO ZADÁNÍ STAVBY

NÁZEV AKCE:

Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

TYP VÝROBNY, INSTALOVANÝ VÝKON:

Fotovoltaická výrobna elektrické energie na objektu
instalovaný výkon (Pi) = 48,38 kW

LOKALITA:

Fotovoltaická výrobna elektrické energie na střeše objektu občanské vybavenosti č.p. 1334 na pozemku p. č. 1242/4
k.ú. Ruprechtice [682144]

ÚDAJE O INVESTOROVI / STAVEBNÍKOVI:

INVESTOR / STAVEBNÍK:

STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1, 460 59 Liberec
IČ: 00262978
ID datové schránky: 7c6by6u

ÚDAJE O ZPRACOVATELI PD:

atelier

ING. MIROSLAV KORECKÝ – ATELIER MK
AO ČKAIT – 0101986
IČ: 706 72 156, DIČ: CZ7908021231
TŘEŠTICE 67, 588 56 TELČ
M |+420 605 518 563 E | KORECKY@ATELIER-MK.CZ
WWW.ATELIER-MK.CZ
ID DATOVÉ SCHRÁNKY: yfzgsxc

DATUM VYHOTOVENÍ:	ČÍSLO ZAKÁZKY:
31. 10. 2023	04/6-2023_DZS

ČÍSLO PARÉ:

0

OBSAH PROJEKTOVÉ DOKUMENTACE

Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice

DOKUMENTACE PRO ZADÁNÍ STAVBY

Změna dokončené stavby - stavební úpravy

stavební úpravy nezbytné pro instalaci využívající obnovitelný zdroj energie s celkovým instalovaným výkonem do 50 kW (dle §103, odst. 1, písm. e)

Celkový instalovaný výkon (Pi) = 48,38 kW

Číslo	*Název*	*Měřítko*	*Počet A4*
A	**PRŮVODNÍ ZPRÁVA**	- - -	2 x A4
B	**SOUHRNNÁ TECHNICKÁ ZPRÁVA**	- - -	14 x A4
C	**SITUAČNÍ VÝKRESY**		
C.1	**SITUAČNÍ VÝKRES ŠIRŠÍCH VZTAHŮ**	1:10000	1 x A4
C.2	**KATASTRÁLNÍ SITUAČNÍ VÝKRES**	1:500	2 x A4
D.1	**DOKUMENTACE STAVBY**		
D.1.2	**STAVEBNĚ KONSTRUKČNÍ ŘEŠENÍ**		
D.1.2-TZ	**TECHNICKÁ ZPRÁVA, STATICKÉ POSOUZENÍ**	- - -	9 x A4
D.1.3	**POŽÁRNĚ BEZPEČNOSTNÍ ŘEŠENÍ - TECHNICKÁ ZPRÁVA**	- - -	14 x A4
D.2.	**DOKUMENTACE TECHNICKÉHO ZAŘÍZENÍ**		
D.2.1	**FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW**		
D.2.1-TZ	**TECHNICKÁ ZPRÁVA**	- - -	14 x A4
D.2.1-01	**JEDNOPÓLOVÉ SCHÉMA FVE 48,38 kW**	- - -	4 x A4
D.2.1-02	**CELKOVÝ PŮDORYS STŘECH - ROZMÍSTĚNÍ FVE, STRINGOVÁNÍ**	1:100	3 x A4
D.2.1-03	**PŮDORYS 1.NP - ROZMÍSTĚNÍ FVE**	1:100	2 x A4
D.2.1-04	**ŘEZ A-A, B-B - ROZMÍSTĚNÍ FVE**	1:100	2 x A4
D.2.1-05	**POHLED JZ, POHLED SZ - ROZMÍSTĚNÍ FVE**	1:100	2 x A4
D.2.1-06	**SCHÉMA ROZVADĚČE RDC**	- - -	2 x A4
D.2.1-07	**SCHÉMA ROZVADĚČE RFVE**	- - -	3 x A4
	POLOŽKOVÝ ROZPOČET S VÝKAZEM VÝMĚR (pouze v elektronické podobě)	- - -	- - -

A. PRŮVODNÍ ZPRÁVA

A.1 IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

A.1.1 údaje o stavbě

a) název stavby: Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

b) místo stavby: stavba občanského vybavení na pozemku p. č. 1242/4
k.ú. Ruprechtice [682144]

c) předmět PD - nová stavba nebo změna dokončené stavby, trvalá nebo dočasná stavba, účel užívání stavby:

Změna dokončené stavby - stavební úpravy

stavební úpravy nezbytné pro instalaci využívající obnovitelný zdroj energie s celkovým instalovaným výkonem do 50 kW (dle §103, odst. 1, písm. e)

Celkový instalovaný výkon (Pi) = 48,38 kW

A.1.2 údaje o stavebníkovi

stavebník: STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1, 460 59 Liberec
IČ: 00262978
ID datové schránky: 7c6by6u

A.1.3 údaje o zpracovateli PD

a) zpracovatel PD:

Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK
IČ: 706 72 156, DIČ: CZ7908021231
Třeštice 67, 588 56 Telč
M |+420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz
www.atelier-mk.cz
ID datové schránky: yfzgsxc

b) jméno a příjmení hlavního projektanta včetně čísla, pod kterým je zapsán v evidenci autorizovaných osob vedené Českou komorou architektů nebo Českou komorou autorizovaných inženýrů a techniků činných ve výstavbě, s vyznačeným oborem, popřípadě specializací jeho autorizace:

Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
autorizovaný inženýr pro pozemní stavby

c) jména a příjmení projektantů jednotlivých částí projektové dokumentace včetně čísla, pod kterým jsou zapsáni v evidenci autorizovaných osob vedené Českou komorou architektů nebo Českou komorou autorizovaných inženýrů a techniků činných ve výstavbě, s vyznačeným oborem, popřípadě specializací jejich autorizace:

Statický posudek:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986; IP00
PBŘ:	Jaroslava Pakostová – autorizovaný technik pro obor požární bezpečnost staveb ČKAIT 1000291
EL-NN:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986

A.2 ČLENĚNÍ STAVBY NA OBJEKTY A TECHNICKÁ A TECHNOLOGICKÁ ZAŘÍZENÍ

Navrhované stavební úpravy (změna dokončené stavby) je rozdělena na tyto technická zařízení stavby:

Technická zařízení stavby:

Fotovoltaický systém 48,38 kW

A.3 SEZNAM VSTUPNÍCH PODKLADŮ

- informace z katastrální mapy, vektorová katastrální mapa (zdroj: http://nahlizenidokn.cuzk.cz, http://geoportal.czuk.cz)
- výběr z archivní dokumentace objektu, především „Přestavba a rekonstrukce MŠ Čtyřlístek“, zpracovatel studio ARTIKL LIBEREC, datum 09/2012, zak. č. 016/2012, stupeň DPS
- Statický posudek MŠ Liberec, zpracovatel TOUAX s.r.o., datum 01/2014
- zpráva o revizi elektrické instalace – pravidelná ze dne 9. 1. 2022, ev. č. rev. zprávy 13/22, revizní technik M. Bartl, ev. č. osvědčení technika 3332/8/19/R-EZ-E1A, E2B
- Smlouva o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.
- Studie stavebně technologického řešení fotovoltaické elektrárny „Komunitní energetika Liberec I., MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC, zpracoval Ing. Miroslav Korecký, datum 03/2023
- technické podklady výrobců stavebních materiálů a navrhovaných technologií
- platné normy, vyhlášky a nařízení vlády, především pak stavební zákon č. 183/2006 Sb. v platném znění a prováděcí vyhlášky k tomuto zákonu v platném znění
- Vyhláška č. 114/2023 Sb., o požadavcích na bezpečnou instalaci výrobny elektřiny využívající obnovitelné zdroje energie s instalovaným výkonem do 50 kW
- místní šetření a doměření stávajícího stavu v rozsahu dotčených částí budovy, přilehlé okolí budov, vnitřní dispozice rozvaděčů rozvodů elektroinstalace, napojení objektu na stávající elektro NN
- konzultace se zástupci stavebníka

A.4 ZADÁVACÍ PODMÍNKY VEŘEJNÉ ZAKÁZKY – UŽITÍ ODKAZŮ NA NÁZEV VÝROBKŮ ČI VÝROBCE V TÉTO PROJEKTOVÉ DOKUMENTACI

Veškeré požadavky zadavatele veřejné zakázky, které jsou uvedeny v této projektové dokumentaci, byly zpracovány plně v souladu s příslušnými ustanoveními zákona o zadávání veřejných zakázek č. 134/2016 Sb. (dále „ZZVZ“).

V této projektové dokumentaci sloužící zároveň jako zadávací dokumentace se vyskytují obchodní názvy některých výrobků nebo dodávek, případně jiná označení, mající vztah ke konkrétnímu dodavateli. Předmět veřejné zakázky odůvodňuje užití odkazů pro stanovení technických podmínek dle §89 odst. 5 a 6. Účelem užití odkazu na konkrétní výrobky je výstižněji a přesněji vymezit předmět veřejné zakázky. Jedná se pouze o vymezení kvalitativního standardu a zhotovitel stavby je oprávněn navrhnout jiné, kvalitativně a technicky zcela srovnatelné řešení. Zadavatel veřejné zakázky tak v souladu s § 89 odst. 6 ZZVZ umožňuje zhotoviteli stavby nabídnout rovnocenné řešení. Položkové výrobky uváděné jako „referenční, či referenční typ“ nemusí být nahrazeny řešením shodným. V tomto případě se nejedná o „shodné“ tvarové a vizuální řešení, nýbrž se jedná o „obdobné“, „rovnocenné“ nebo „srovnatelné“ řešení. Dodržení tvarového a vizuálního řešení tak nijak neomezuje oprávnění dodavatele nahradit uvedené položky rovnocenným řešením.

V Třeštici dne 31. 10. 2023

vypracoval: Ing. Miroslav Korecký
autorizovaný inženýr v oboru pozemní stavby ČKAIT 0101986

B. SOUHRNNÁ TECHNICKÁ ZPRÁVA

Úvod:

Instalace solárních FV panelů jakožto technického zařízení pro výrobu elektrické energie (dále „FVE“) na stávající budovu je z pohledu stavebního zákona změnou dokončené stavby - stavební úpravou (§2 odst. 5c) zákona č. 183/2006 Sb. v platném znění). Jedná se o stavební úpravy pro instalaci využívající obnovitelný zdroj energie s celkovým instalovaným výkonem do 50 kW (§103 odst. 1, písm. e).

Uvažovaný projektovaný záměr instalace fotovoltaického systému o instalovaném výkonu 48,38 kW je navrhován na stávajících plochých střechách objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 v Liberci. FVE bude umístěna na dvou plochých střechách pavilonu č. 1 a pavilonu č. 2 objektu mateřské školy nacházející se na pozemku p. č. 1242/4 v k.ú. Ruprechtice. Technologie FVE bude osazena uvnitř objektu.

Záměrem dotčené budovy a dotčené pozemky stavby jsou v majetku stavebníka.

Připojení FVE bude provedeno na stávající vnitřní elektroinstalační rozvody NN objektu pro vlastní spotřebu vyrobené elektřiny v budově MŠ Čtyřlístek, přebytky budou dodávány do distribuční soustavy ČEZ Distribuce, a.s. (dále „DS“). Napojení do distribuční soustavy bude provedeno přes stávající odběrné místo č. 0002875548 – místem připojení je stávající rozpojovací jistící skříň. Připojení výrobny nevyvolává potřeby úpravy stávající DS. Technické provedení připojení výrobny bude realizováno v souladu se Smlouvou o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

Instalace výrobny elektřiny je navržena a bude provedena v souladu s Vyhláškou č. 114/2023 Sb., o požadavcích na bezpečnou instalaci výrobny elektřiny využívající obnovitelné zdroje energie s instalovaným výkonem do 50 kW.

B.1 POPIS ÚZEMÍ STAVBY

a) charakteristika území a stavebního pozemku, zastavěné území a nezastavěné území, soulad navrhované stavby s charakterem území, dosavadní využití a zastavěnost území:

Není předmětem navrhovaného technického zařízení stavby – nemění se stávající stav. FV systém je navrhován na stávajících plochých střechách objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 v Liberci, technologie FVE v rozsahu střídačů DC/AC a rozvaděčů RDC a RFVE je navrhována uvnitř objektu.

b) údaje o souladu s územním rozhodnutím nebo regulačním plánem nebo veřejnoprávní smlouvou územní rozhodnutí nahrazující anebo územním souhlasem

Není předmětem.

c) údaje o souladu s územně plánovací dokumentací, v případě stavebních úprav podmiňujících změnu v užívání stavby

Není předmětem, nejedná se o stavení úpravy podmiňující změnu v užívání stavby.

d) informace o vydaných rozhodnutích o povolení výjimky z obecných požadavků na využívání území

Nejsou.

e) informace o tom, zda a v jakých částech dokumentace jsou zohledněny podmínky závazných stanovisek dotčených orgánů

Není předmětem.

f) výčet a závěry provedených průzkumů a rozborů (geologický průzkum, hydrogeologický průzkum, stavebně historický průzkum apod.)

Byla provedena základní místní prohlídka dotčených částí objektu pro upřesnění návrhu zařízení FVE na střechách objektu a posouzení možnosti instalace technologie FVE. Z tohoto místního šetření vyplynul závěr, že instalace FVE je možná.

Ostatní průzkumy nejsou předmětem.

g) ochrana území podle jiných právních předpisů

Není.

h) poloha vzhledem k záplavovému území, poddolovanému území apod.

Není předmětem ve vztahu k navrhované FVE.

i) vliv stavby na okolní stavby a pozemky, ochrana okolí, vliv stavby na odtokové poměry v území

Umístění navrhované FVE nemá vliv na okolní stavby a pozemky, nemění odtokové poměry v území.

j) požadavky na asanace, demolice, kácení dřevin

Nejsou požadavky na asanace a demolice, nejsou požadavky na kácení dřevin.

k) požadavky na maximální dočasné a trvalé zábory zemědělského půdního fondu nebo pozemků určených k plnění funkce lesa

Nejsou.

l) územně technické podmínky - zejména možnost napojení na stávající dopravní a technickou infrastrukturu, možnost bezbariérového přístupu k navrhované stavbě

Nejsou.

m) věcné a časové vazby stavby, podmiňující, vyvolané, související investice

Uvažované navrhované technické zařízení stavby v podobě FVE nemá jiné věcné a časové vazby na jiné stavby či nutné související investice. Projekt předpokládá doplnění bleskosvodu na dotčených střechách MŠ Čtyřlístek.

n) seznam pozemků podle katastru nemovitostí, na kterých se stavba provádí

Uvedeno ke dni 29. 8. 2023

k.ú. Ruprechtice [682144]

- pozemky stavby ----------

p.č. 1242/4	zastavěná plocha a nádvoří	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC, nám. Dr. E. Beneše 1/1, Liberec I- Staré Město, 46001 Liberec

o) seznam pozemků podle katastru nemovitostí, na kterých vznikne ochranné nebo bezpečnostní pásmo

Ochranné pásmo FVE:

Zákon č. 458/2000 Sb., zákon o podmínkách podnikání a o výkonu státní správy v energetických odvětvích a o změně některých zákonů (energetický zákon), v platném znění, v § 46 bodě (7) uvádí: „Pro výrobnu elektřiny připojenou k distribuční soustavě s napětím do 1 kV včetně s instalovaným výkonem do 50 kW včetně se ochranné pásmo nestanovuje.

B.2 CELKOVÝ POPIS STAVBY

B.2.1 Základní charakteristika stavby a jejího užívání:

Předmětem projektu je návrh instalace FVE na objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 v Liberci.

Základní údaje o stavbě MŠ Čtyřlístek		
Zastavěná plocha stavby	538	m^2
Výška stavby (od 1NP po nejvyšší NP)	3,15	m
Počet nadzemních podlaží (NP)	2	-
Počet podzemních podlaží (PP)	0	-
Kapacita stavby (počet osob)	84	dětí
Způsob využití stavby	mateřská škola	

Navrhovaná FVE bude umístěna na stávajících plochých střechách MŠ Čtyřlístek nacházející se na pozemku p.č. 1242/4. Celkem je navrženo osazení 118 ks FV panelů á410Wp na dvou plochých střechách. Celkový instalovaný výkon FVE = 48,38 kW.

Přehled střech s navrhovaným systémem FVE:

č.	plocha pro umístění FVE	počet panelů (ks)	jmenovitý výkon panelu (Wp)	instalovaný výkon (kW)
1	střecha 1 (p. č. 1242/4)	70	410	28,70
2	střecha 2 (p. č. 1242/4)	48	410	19,68
	CELKEM	**118 ks**		**48,38 kW**

Obrázek 1: Vizualizace stávajících střech objektu MŠ Čtyřlístek s osazenou FVE

Umístění FV panelů na střeše bude provedeno pomocí systémové montážní konstrukce pro střechovitou montáž panelů v orientaci V-Z, sklon panelů na montážní konstrukci bude 10°. Panely budou na montážní konstrukci osazeny horizontálně (delší rozměr panelu rovnoběžně s rovinou střešního pláště). Rozestup řad panelů bude 2,51 metru s krokem údržby 0,14 metru.

Obrázek 2: Celkový orthofoto pohled na navrhovanou FVE na střechách objektu MŠ Čtyřlístek

Technologie FVE je navržena s jedním třífázovým střídačem (měničem) DC/AC se synergickou technologií referenční typ SOLAREDGE SE50K – jmenovitý AC výkon 50 kW.

Střídač DC/AC bude umístěn uvnitř objektu mateřské školy v místnosti prádelny/technického zázemí v návaznosti na provozní vstup do prostoru 1.NP z vnitrobloku. Střídač DC/AC spolu s rozvaděčem RDC a rozvaděčem RFVE bude na stěně místnosti. Způsob osazení střídače a rozvaděče RDC a RFVE bude proveden dle technického návodu výrobce.

Rozmístění technologie FVE je patrné z výkresové dokumentace.

Technologie FVE bude sloužit pro výrobu elektrické energie ze sluneční energie. Tato vyrobená elektrická energie bude dodávána do vnitřních elektrických rozvodů areálu základní školy pro přímou spotřebu, přebytky vyrobené elektrické energie pak budou dodávány do distribuční soustavy ČEZ Distribuce, a.s. Účelem stavby je pokrytí části vlastní spotřeby elektrické energie z vlastního zdroje elektrické energie.

Napojení navrhované FVE do DS bude provedeno přes stávající odběrné místo (dále“OM“) č. 0002875548.

Základní přehled technických parametrů FVE:

- FVE systém na budově – na celkem 2 plochých střechách objektu MŠ Čtyřlístek
- celkový instalovaný výkon FVE = 48,38 kW (celkem 118 ks FV panelů á410 Wp)
- osazení FV modulů na plochých střechách bude provedeno na pomocné montážní konstrukci pro ploché střechy s foliovou střešní krytinou, montáž bude provedena střechovitě v orientaci V-Z, sklon panelů na montážní konstrukci bude 10°. Panely budou na montážní konstrukci osazeny horizontálně.
- bez akumulace vyrobené energie
- výrobna bude připojena do vnitřních rozvodů objektu pro přímou spotřebu, přebytky vyrobené elektrické energie pak budou dodávány do distribuční sítě ČEZ Distribuce, a.s., technické řešení výrobny a její napojení do DS včetně způsobu regulace výkonu bude splňovat podmínky stanovené ve Smlouvě o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

Definice referenčních typů navrhovaných fotovoltaických modulů, měničů DC/AC

Technická specifikace navrhovaných referenčních FV modulů

Výrobce	JA Solar
Vybraný typ	JAM54S30-410 MR
Počet a typ článků	108 monokrystalických článků
Nominální výkon modulu	410 Wp
Normy	IEC 61215, IEC 61730
Nominální napětí Vmp	31,45 V
Napětí naprázdno Voc	37,32 V
Nominální proud Imp	13,04 A
Zkratový proud ISC	13,95 A
Účinnost	21 %
Maximální systémové napětí	1000 VDC
Rozměry (D x Š x V)	1722 x 1134 x 30 mm
Hmotnost	21,5 kg
Stupeň krytí	IP68

Pro každé dva FV panely v každém řetězci FV panelů (stringu), případně pro každý koncový lichý FV panel v řetězci (stringu) bude osazen 1x výkonový optimizér s těmito technickými parametry – ref. typ:

Výrobce	Solaredge
Vybraný typ optimizéru	P850
Jmenovitý vstupní DC výkon	850 W
Normy	IEC61000-6-2, IEC61000-6-3, IEC62109-1
Absolutní max. vstupní napětí VOC	125 VDC
Max. vstupní proud ISC	12,5 ADC
Bezpečné výstupní napětí	1±0,1 VDC

Max. výstupní proud při provozu	18 ADC
Max. účinnost	99,5 %
Max. výstupní napětí při provozu	80 VDC
Max. napětí systému	1000 VDC
Rozměry (D x Š x V)	129 x 162 x 59 mm
Váha	1064 g
Stupeň krytí	IP68

Navržená fotovoltaická elektrárna se skládá celkem ze 118 ks FV panelů o jmenovitém špičkovém výkonu 410Wp rozměru 1722x1134x30 mm zapojených do celkem 4 řetězců (stringů) po 29 až 30 ks FV panelů. Pro každé dva FV panely ve stringu, v případě lichého počtu FV modulů ve stringu pak i pro každý koncový lichý jeden FV panel ve stringu, bude osazen jeden výkonový optimizér. Celkem je navrženo 60 ks optimizérů typu SolarEdge P850. Optimizéry zmírňují všechny typy ztrát způsobené nesouladem panelů od výrobní tolerance, až po částečné zastínění, čímž se zvyšuje celková účinnost FVE systému. Při provozu FVE systému lze v monitorovacím systému sledovat výkon každého panelu zvlášť a v případě poruchy tak velmi rychle diagnostikovat příčinu. V případě nouzového požadavku na vypnutí FVE systému (např. v případě požáru) dojde po odpojení AC vstupu střídače k automatickému vypnutí dodávaného výkonu optimizérů (výstupní napětí optimizéru je při vypnutém stavu cca 1 VDC). V DC kabeláži mezi optimizérem a střídačem se po vypnutí vyskytuje bezpečné napětí do 30 VDC, což velmi usnadňuje případný hasební zásah.

Technická specifikace navrhovaného referenčního měniče DC/AC se synergickou technologií

Výrobce	SolarEdge
Koncepce střídače, chlazení	třífázový měnič se synergickou technologií, chlazení vzduchem pomocí ventilátoru
Jmenovitý aktivní výstupní výkon AC	50 kW
Max. trvalý výstupní proud AC (na fázi)	72,5 A
Výstupní napětí – sdružené/fázové	380/220; 400/230
Max. vstupní proud	2x 36,25 A
Max. DC výkon – Měnič/synergická jednotka	75 kW/37,5 kW
Počet synergických jednotek na měnič	2
DC vstup: Měnič / synergická jednotka – počet dvojic konektorů MC4	8/4
Evrop účinnost (ηEU)	98 %
Rozměry (V x Š x H)	Synergická jednotka 558 x 328 x 273 mm Synergy manager 360 x 560 x 295 mm
Hmotnost	Synergická jednotka 32 kg, Synergy manager 18 kg
Stupeň krytí	IP65
Spotřeba v noci	< 8 W

Definice typů instalovaných prvků FVE z pohledu certifikace

Technologie	Soubory norem (je-li relevantní)	Dosažená hodnota
Fotovoltaické moduly Monofaciální z monokrystalického křemíku	IEC 61215, IEC 61730	IEC 61215, IEC 61730
Měniče	IEC 61727, IEC 62116, normy řady IEC 61000 dle typu	IEC 62109-1, IEC 62109-2 IEC61000-6-2, IEC61000-6-3 Class A, IEC61000-3-11,

		IEC61000-3-12

Definice minimální účinnosti prvků FVE

Technologie - účinnost	Minimální účinnost	Dosažená hodnota
Fotovoltaické moduly Monofaciální z monokrystalickéh křemíku	19,0 %	21 %
Měniče	97,0 % (Euro účinnost)	98,0 %

Definice garancí životnosti jednotlivých referenčních prvků FVE

FV moduly	25letá lineární záruka na výkon s max. poklesem na 84,8% původního výkonu garantovaná výrobcem 12letá produktová záruka garantovaná výrobcem
Měniče	záruka výrobce, nebo dodavatele trvající min. 12 let na jeho bezodkladnou výměnu či adekvátní náhradu v případě poruchy či poškození

Definice ostatních parametrů prvků FVE

Technologie – funkce	Požadované funkce	Dosažená hodnota
Funkce měničů	instalované měniče musí být vybaveny plynulou, nebo diskrétní řiditelností dodávaného výkonu do elektrizační soustavy umožňující změnu dodávaného výkonu výrobny	plynulé řízení

a) nová stavba nebo změna dokončené stavby

Jedná se o změnu dokončené stavby – stavební úpravy dle §2 odst. 5c) stavebního zákona jakožto technického zařízení stavby. Dále v textu této souhrnné technické zprávy se „stavbou“ rozumí stavební úpravy.

b) účel užívání stavby

Objekt je využíván v současné době jako stavba občanské vybavenosti – mateřská škola. Účel užívání se navrhovanými stavebními úpravami nezmění. Stavební úpravy se nedotýkají nosných konstrukcí objektu.

Fotovoltaický systém 48,38 kWp

Technické zařízení pro výrobu elektrické energie ze sluneční energie určené pro přímou vlastní spotřebu v areálu, případné přebytky energie budou dodávány do distribuční soustavy ČEZ Distribuce, a.s.

c) trvalá nebo dočasná stavba

Trvalá stavba. Zařízení FVE bude nedílnou součástí stávajícího objektu.

d) informace o vydaných rozhodnutích o povolení výjimky z technických požadavků na stavby a technických požadavků zabezpečujících bezbariérové užívání stavby

Výjimky nejsou pro tuto stavbu uplatňovány.

e) informace o tom, zda a v jakých částech dokumentace jsou zohledněny podmínky závazných stanovisek dotčených orgánů

FVE bude provedena v souladu s technickými podmínkami dle Smlouvy o připojení k DS ČEZ Distribuce, a.s.

f) ochrana stavby podle jiných právních předpisů

Na stavbu nejsou uplatňovány jiné právní předpisy o ochraně stavby.

g) navrhované parametry stavby - zastavěná plocha, obestavěný prostor, užitná plocha, počet funkčních jednotek a jejich velikosti apod.

FVE systém 48,38 kW:

počet navržených FV modulů celkem: 118 ks
nominální výkon FV modulu: 410 Wp

celkový instalovaný nominální výkon: 48,38 kW
celkový instalovaný jmenovitý AC výkon střídačů: 50 kW (1 ks á50 kW)

Technické parametry navrhovaných referenčních FV modulů jsou uvedeny v bodě B.2.1 této zprávy.

Upozornění:

Rozměry navrhovaných fotovoltaických modulů a to především jejich délka je v návrhu volena s ohledem na požadavky vyplývající ze zadání stavebníkem a s ohledem na prostorové možnosti stávající střechy každé budovy. Je nutné při realizaci FVE dodržet délkový rozměr FV modulu přibližně 1722 mm pro zajištění možnosti osazení navrhovaného počtu FV modulů na dotčenou střechu objektu.

h) základní bilance stavby - potřeby a spotřeby médií a hmot, hospodaření s dešťovou vodou, celkové produkované množství a druhy odpadů a emisí, třída energetické náročnosti budov apod.

Není předmětem ve vztahu k navrhované FVE.

i) základní předpoklady výstavby - časové údaje o realizaci stavby, členění na etapy:

Stavební úpravy – instalace FVE budou realizovány dodavatelsky odbornou firmou. Předpoklad dokončení instalace je během počátku roku 2024. Skutečný harmonogram stavby bude upřesněn stavebníkem na základě výběrového řízení na dodavatele stavby. Instalace navrhovaného technického zařízení stavby bude realizována v jedné etapě.

j) orientační náklady stavby:

Dle zpracovaného propočtu je stanovena předpokládaná cena instalace FVE systému 1,50 mil. Kč bez DPH. Realizační cena bude upřesněna na základě výběrového řízení na dodavatele stavby.

B.2.2 Celkové urbanistické a architektonické řešení:

a) urbanismus – územní regulace, kompozice prostorového řešení:

Není předmětem.

b) architektonické řešení – kompozice tvarového řešení, materiálové a barevné řešení:

Monokrystalické FV panely budou instalovány na systémové hliníkové montážní konstrukci osazené na stávající střešní plášť tvořený PVC-P střešní hydroizolační folií. FV panely budou osazeny střechovitě ve sklonu 10° dle montážní konstrukce s orientací panelů V-Z.

Navrhovaná FVE bude umístěna na ploché střeše pavilonu č.1 (střecha č. 1), a dále na ploché střeše pavilonu č.2 (střecha č. 2). Sklon střech je 2-3%. Maximální výška okraje střechy nad terénem je do 7,0 metru.

Horní hrana FV panelů bude odsazena cca 30 cm od roviny stávajícího střešního pláště budovy, H.H. panelů tak budou vyvýšeny nad rovinu střešního pláště / okraje střechy.

B.2.3 Celkové provozní řešení, technologie výroby:

Jedná se o stavbu nové FVE o jmenovitém špičkovém výkonu 48,38 kWp, která bude tvořena celkem 118 ks fotovoltaických panelů o jmenovitém výkonu 410 Wp/panel osazenými na plochých střechách dvou pavilonů MŠ Čtyřlístek.

Prostřednictvím DC kabelů 6 mm^2 budou jednotlivé stringy od FV modulů napojeny na DC rozváděč (junction box) RDC a z něho do třífázového měniče DC/AC se synergickou technologií referenční typ SOLAREDGE SE50K.

Vyvedení výkonu z fotovoltaického pole je navrženo solárními ohebnými kabely 1x6 mm^2 s UV odolností určenými pro venkovní použití nešířící oheň - samozhášivý kabel dle DIN 60332-1-2, IEC 60322-1. Solární vodiče s PU izolaci budou uspořádaný tak, aby oba vodiče (+/-) byly co nejblíže k sobě a vždy v jedné ochranné trase tak, aby byl minimalizován vznik vnějších polí a bludných proudů.

Hlavní trasy od FV panelů budou vedeny po střeše v plném plechovém kabelovém žlabu s víkem rozměru 62/50 mm osazeném na střeše na betonových podložkách. Hlavní trasa DC vodičů bude dále vedena přes severozápadní okraj střechy č. 1 po fasádě k technologii FVE umístěnou uvnitř objektu v místnosti stávající prádelny / technického zázemí v 1.NP.

Solární vodiče budou vedeny do rozvaděče RDC sloužícího jako junction box pro osazení svodičů přepětí a pojistkových odpínačů DC kabelových tras od FV panelů.

Solární vodiče budou od rozváděče RDC napojeny systémovými konektory MC4 na synergy manager střídače DC/AC. Užité MC4 konektory (typ, výrobce) budou výhradně dle požadavku výrobce střídače! Napojení DC vodičů na střídač DC/AC bude provedeno dle schématu ve výkresové části.

V rámci technologie FVE je navržen 1ks 3-fázového střídače DC/AC se synergickou technologií se jmenovitým AC výkonem 50 kW.

Střídač DC/AC bude umístěn uvnitř objektu mateřské školy v místnosti prádelny/technického zázemí v pavilonu č.1 v návaznosti na provozní vstup do prostoru 1.NP z vnitrobloku. Střídač DC/AC spolu s rozvaděčem RDC a rozvaděčem RFVE bude na stěně místnosti. Způsob osazení střídače a rozvaděče RDC a RFVE bude proveden dle technického návodu výrobce.

Napojení střídače DC/AC bude realizováno do nového rozvaděče RFVE umístěného poblíž střídače DC/AC na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP pavilonu č.1. Napojení střídače bude provedeno kabelem CYKY-J 5x35 vedeným v kabelovém žlabu po stěně mezi střídačem a rozvaděčem RFVE. V rozvaděči RFVE bude osazeno jištění střídače In=80A ovládané napěťovou spouští Central stopem (STOP FVE), přímé měření svorkové výroby s úředně cejchovaným elektroměrem do 80A, stykač pro řízení výkonu výrobny na základě ovládání signálem HDO a konečně vypínač 3P, 100A osazený na vývodu z rozvaděče RFVE do stávajícího hlavního rozvaděče RH umístěného ve vedlejší místnosti. Vypínací prvek central stop (STOP FVE) bude umístěný poblíž hlavního vstupu do budovy a bude náležitě označen. Napojení vypínacího prvku STOP FVE bude provedeno kabelem se zajištěnou funkční integritou při požáru dle požadavku ČSN 73 0848 a ČSN 73 0895.

Vývod z RFVE do stávajícího hlavního rozvaděče RH bude proveden kabelem CYKY-J 4x35 a bude v RH napojen na stávající místo rezervy FA02 přes nový jistič 3x80 A. Kabel od RFVE bude v celé trase vedený v plastové bílé liště po stěně, prostupem stěnou do sousední místnosti s rozvaděčem RE a RH, do stávajícího hlavního rozvaděče RH bude napojen shora ve směru dle stávajícího vedení z rozvaděče RH.

Obchodní/fakturační měření výroby elektrické energie bude umístěné ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči RE umístěného uvnitř objektu vedle hlavního rozvaděč RH vlevo. Vývod z RE do RH je stávajícím kabelem CYKY-J 3x50+35. Stávající elektroměrový rozvaděč RE bude připraven pro osazení 4Q elektroměru, bude zde osazen na volnou pozici v elektroměrovém rozvaděči relé přijímač HDO jištěný samostatným plombovatelným jističem 1x2A,char. B napojeným před hlavním jističem, který bude funkční i při výpadku hlavního jističe.

Napojení elektroměrového rozvaděče od místa připojení na DS ČEZ Distribuce, a.s., tj. napojení na stávající rozpojovací jistící skříň, typ SR 722/NVW2 v. č. 1166555 ze sedmé pojistkové řady zleva, je provedeno kabelem AYKY-J 4x70.

Napojení výrobny na stávající DS ČEZ Distribuce a základní informace o měření a regulaci výkonu výrobny:

Napojení FVE do distribuční sítě bude provedeno přes stávající odběrné místo č. 0002875548 v DS ČEZ Distribuce, a.s.. Připojení výrobny nevyvolává potřeby úpravy stávající DS. Technické provedení připojení výrobny bude realizováno v souladu se Smlouvou o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

- Místem připojení výrobny k DS bude: stávající OM - rozpojovací jistící skříň, typ SR 722/NVW2 v. č. 1166555 ze sedmé pojistkové řady zleva
- Hranice vlastnictví: pojistkové spodky v rozpojovací jistící skříni
- Spínací prvek pro odpojení výrobny od DS: pojistky nn v rozpojovací a jistící skříni
- Výrobna bude na DS napojena na hladině 0,4 kV (NN) přes stávající pojistky nn v rozpojovací a jistící skříni. Způsob napojení – 3 fáze.
- Výrobna FVE bude schopna úrovňového řízení činného výkonu 0/100% pomocí relé přijímače HDO (výrobna FVE s výkonem do 100 kVA). Přijímač HDO bude umístěn ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči s možností zaplombování. Přijímač HDO musí být instalován tak, aby zůstal pod napětím (funkční) i po odpojení výrobny z paralelního provozu s distribuční soustavou. Toto bude zajištěno samostatným plombovatelným jističem HDO 1x2A, char.B a jeho napojením před elektroměrem. Regulace změny dodávky výkonu výrobny se bude provádět ve všech fázích současně v následujících úrovních 0% a 100% jmenovitého výkonu. Signál HDO N-0% bude zatažen kabelovým vedením do rozvaděče RFVE a přes přepínací kontakt stykačem RSI-20-10-A230 bude zaveden do střídače DC/AC. Povelem HDO tak celkově dojde k vypnutí střídače INV1, tj. k odpojení výrobny od DS (0% P) – rozpadové místo je integrováno ve střídači DC/AC
- odpínací prvek umožňující dálkové odpojení výrobny bude instalován tak, aby zůstal funkční i po silovém odpojení paralelního provozu s DS, umožňuje tak automatizaci procesu připojení
- typ měření vlastní svorkové výroby – přímé NN – typ B, umístění měření vlastní svorkové výroby bude provedeno v rozvaděči RFVE, 3f. elektroměr úředně cejchovaný
- Měření odebrané/vyrobené elektřiny – ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči umístěném uvnitř objektu v pavilonu č. 1 v 1.NP vlevo vedle stávajícího hlavního rozvaděče RH. V elektroměrovém rozvaděči bude realizována příprava pro osazení nového 4Q elektroměru dle připojovacích podmínek ČEZ Distribuce, a.s. Stávající MTP s převodem 150/5A, třídy přesnosti 0,5S jsou vyhovující a budou zkontrolovány, stejně tak

stávající zkušební svorkovnice a pojistkový plombovatelný odpínač FA01 pro MTP s pojistkami. Fakturační měření bude provedeno jako měření typu B.

- výrobna bude připojena do stávající elektroinstalace odběrného místa pro vlastní spotřebu, přebytky elektrické energie budou dodávány do distribuční sítě

FVE systém lze vypnout centrál stopem – vypínacím zařízením „STOP FVE“, které bude umístěno na veřejném přístupovém místě v dosahu jednotek IZS, nebo poblíž nástupního místa HZS. Centrál stop bude opatřen textovou tabulkou „STOP FVE – odpojení FVE od distribuční sítě“. Vypínací prvek central stop (STOP FVE) bude umístěný poblíž hlavního vstupu do budovy pavilonu č. 1. Vypínací prvek bude proveden včetně jeho patřičného označení.

B.2.4 Bezbariérové užívání stavby:

Není předmětem.

B.2.5 Bezpečnost při užívání stavby:

Při užívání stavby není potřeba uplatnit zvláštní bezpečnostní předpisy. Veškeré technické zařízení instalované v rámci realizace navrhovaných stavebních úprav bude opatřeno příslušnými revizemi, uživatel bude seznámen s ovládáním veškerých instalovaných technologií včetně monitorovacích zařízení.

Instalace výrobny elektřiny je navržena a bude provedena v souladu s Vyhláškou č. 114/2023 Sb., o požadavcích na bezpečnou instalaci výrobny elektřiny využívající obnovitelné zdroje energie s instalovaným výkonem do 50 kW.

Ochrana před nebezpečným dotykem:

Ochrana před přímým dotykem v rozvodnách elektrických zařízení do 1000 V i nad 1000 V v distribuční soustavě:

Polohou, dle PNE 33 0000-1 4V, čl. 3.2.2.1

Izolací, dle PNE 33 0000-1 4V, čl. 3.2.2.4.

Dle PNE 33 0000-1 4V, čl. 3.4.3.1 do 1000 V, kde je přímo uzemněný střed zdroje (uzel) – ochrana v sítích TN-C automatickým odpojením od zdroje nadproudovými ochrannými přístroji, dle PNE 33 0000-1 3V, čl. 3.3.2.5

Izolací – v nově vybudovaných částech sítě nn a kabelových sítích dle PNE 33 0000-1 4V, čl. 3.3.2.1

B.2.6 Základní charakteristika objektů:

a) stavební řešení a konstrukčně materiálové řešení:

Popis stávajícího stavebního řešení dotčených budov:

Jedná se o objekt občanské vybavenosti, který slouží jako mateřská škola. Objekt je přístupný z ul. Markova.

Objekt byl vystavěn okolo roku 2014. Konstrukčně je provedený z prefabrikovaných kontejnerových modulů výrobce TOUAX.

Objekt MŠ je dvoupodlažní, nepodsklepený. Je tvořen dvěma pavilóny spojenými spojovací chodbou se schodištěm. Pavilon č. 1 (jižní část objektu) je přístupný samostatným vstupem, stejně tak pavilon č. 2 (severní část objektu). Spojovací chodba mezi pavilony je umístěna na západní straně objektu. V každém pavilonu se nachází herna, sociální zázemí pro děti i personál, kanceláře personálu, příruční sklady a úklidové komory. Technické zázemí s prádelnou se nachází v pavilonu č. 1 v 1.NP.

Oba pavilony mateřské školky jsou zastřešeny plochou střechou s minimálním spádem střechovitě na jižní/severní okraj střechy. Plochá střecha je provedena jako jednoplášťová se zateplením se střešní krytinou z PVC-P folie.

Konstrukce objektu z modulárních kontejnerů je provedena z modulů základního rozměru 6,055x3,0x3,15 metru a 5,0x3,0x3,15 metru (délka x šířka x výška). Každý z kontejnerů je proveden z ocelových profilů:

- spodní podélný profil K118/118/5 mm, ocel S235
- spodní profil čelní FR118/60/3 mm, ocel S235
- podlahový profil Z60/100/3 (ocel S355) + pásovina 50/10 ocel S235
- sloupky 200/150/4 + výztuha 4 mm, ocel S355
- horní profil podélný atyp výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355
- horní profil čelní atyp výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355
- vaznice profil Z155/55/55/3, ocel S355 mm

Rozteče podlahových nosníků a vaznic stropu (střechy) jsou v osové vzdálenosti 0,50 metru, jsou uloženy na delší straně kontejneru (délka vaznice / nosníku) na kratší rozměr tj. šířku kontejneru. Dimenzování nosné konstrukce z kontejnerů bylo provedeno při realizaci stavby na požadované zatížení sněhem dle IV. sněhové kategorie (s_k=2,0 kN/m^2).

Systémová skladba střechy kontejneru:

PLECH FeZN 0,6 mm
OCELOVÝ STŘEŠNÍ NOSNÍK 55/155/55/2
MINERÁLNÍ VLNA 180 mm, λ=0,033 W/mK
KNAUF PROFIL CD 60/27 mm
Parozábrana - FOLIE 0,16 mm
Sádrokarton - GKF 15 mm.

Systémová skladba střechy kontejneru je shora dle vizuální prohlídky střechy doplněna o spádovou vrstvu z EPS neznámé tloušťky (nebyla prováděna sonda) a střešní hydroizolační folii z PVC-P mechanicky kotvenou.

Střešní konstrukce ve spojovacím krčku:

Izolace proti vodě - 2x aSR. mod. pás
- vrchní pás ELASTEK 40 special mineral
- podkladní samolepící pás GLASTEK 30 STICKER
Tep. izolace 2x120 mm λ=0,035 W/mK
parozábrana - aSR. mod. pás s AL. vložkou
Betonová zálivka vln - obj. hm. 900 kg/m3
Nosný trapézový plech, výška vlny dle stat. výpočtu
- ukotven do nosných "C" profilů

Popis navrhovaného zařízení FVE:

Navrhovaná FVE bude umístěna na plochých střechách obou pavilonů MŠ Čtyřlístek na pozemku p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice. Celkem je navrženo FVE umístit na 2 ploché střechy pavilonu č. 1 a č.2. Střecha je ve stávajícím stavu bez atiky, okraj střechy je řešen jako skrytý žlab. Maximální výška okraje střechy nad terénem je cca. 6,3 metru.

Střecha pavilonu č. 1 a č. 2 je tvořena PVC-P hydroizolační střešní folii, mechanicky kotvenou. Stavebně technický stav střech je uspokojivý a umožňuje montáž FVE systému na střechu.

Mezi pavilony se nachází stávající vzrostlý jehličnatý strom, který částečně stíní střechu pavilonu č. 2. Je doporučeno tento strom, a to i vzhledem k jeho stavu, odstranit a nahradit jinou výsadbou v areálu mateřské školy.

Navrhovaný FVE systém na budově MŠ Čtyřlístek se skládá z celkem 118 ks monokrystalických fotovoltaických modulů á410Wp.

FV panely budou na stávající plochou střechu budovy osazeny pomocí typové hliníkové systémové montážní konstrukci zajišťující sklon panelu 10° se střechovitým uspořádáním panelů s orientací V-Z. Panely budou na montážní konstrukci osazeny horizontálně (delší rozměr panelu rovnoběžně s rovinou střešního pláště). Rozestup řad panelů bude 2,51 metru s krokem údržby 0,14 metru.

Montážní konstrukce bude na střeše stabilizována zatěžkávacími betonovými bloky z betonové dlažby. Počet zatěžkávacích bloků a jejich hmotnost je v návrhu upraven s ohledem na velikost zatížení větrem v dané části střechy. Podrobný návrh montážní konstrukce je uveden v textové části D.1.2 této dokumentace.

b) mechanická odolnost a stabilita:

Navrhovaná stavba – zařízení FVE je dimenzováno pro přenos veškerého zatížení (stálého, klimatického) dle platných norem (Eurokódů) do podkladních nosných konstrukcí stávajícího objektu. Stávající nosné konstrukce objektu jsou pro přenos nového stálého zatížení od navrhovaného zařízení FVE dostatečně dimenzovány. Uvažovaná stavba se nachází v IV. sněhové oblasti (s_k=2,0 kN/m^2), pro návrh montážního systému FV panelů na střeše je uvažováno s V. sněhovou oblastí (s_k=2,5 kN/m^2). Stavba se nachází ve II. větrové oblasti (v_{b0}=25 m/s).

Dle dostupného statického posouzení nosné konstrukce kontejnerové stavby mateřské školky bude přitížení střechy navrhovaným systémem FVE možné jak z pohledu posouzení na únosnost, tak z pohledu posouzení limitů průhybu konstrukce střechy.

Ve statickém posouzení je uvažováno s přitížením FVE panely a dodatečné stabilizační zátěže o celkové hmotnosti do 11 kg/m^2. Posouzením bylo ověřeno, že přitížení FVE je možné. Podrobně viz Statické posouzení.

Pro osazení FV modulů na střechu budou použity typové výrobky (střešní montážní konstrukce pro FV moduly pro plochou střechu) s odpovídajícím atestem. Na střeše objektu budou dodatečně přitíženy montážní konstrukce s FV panely a to vždy tak, aby nedocházelo k posunům v rámci střechy, kde bude provedena instalace FV panelů.

Konstrukce bude stabilizována dodatečnou zátěží a to vždy tak, aby nedocházelo k uvolnění materiálu ze střechy a nevznikly nebezpečné situace pro osoby a uživatele komunikací kolem budov.

Závěr: Instalace FVE panelů na stávající konstrukci střechy mateřské školy Čtyřlístek vyhovuje z hlediska mechanické odolnosti a stability. Uvažovaný záměr (instalace FVE na střeše objektu) lze realizovat v plném rozsahu bez nutnosti statického zajištění stávajících nosných konstrukcí a prvků objektu nebo jiného opatření. Provedením záměru nebude ovlivněna mechanická odolnost a stabilita objektu nebo jeho částí.

B.2.7 Základní charakteristika technických a technologických řešení:

a) výčet technických a technologických zařízení

Fotovoltaický systém 48,38 kWp:

Celkem bude instalováno 118 ks FV panelů s nominálním špičkovým výkonem 410 Wp. Celkový instalovaný špičkový nominální výkon FVE je tedy 48,38 kWp.

V systému je navržen 1x třífázový měnič DC/AC se jmenovitým AC výkonem 50 kW.

B.2.8 Zásady požárně bezpečnostního řešení:

Podrobně viz PBŘ – technická zpráva - část D.1.3 této projektové dokumentace.

Závěr: Fotovoltaický systém 48,38 kW je v souladu s požadavky níže uvedených norem a předpisů.
Dle norem ČSN 730804, ČSN 730834, ČSN 730818, ČSN 730873, ČSN 730810.

Instalace navrhované FVE negativně neovlivní požární bezpečnost stavby.

B.2.9 Úspora energie a tepelná ochrana:

a) kritéria tepelně technického hodnocení

Není předmětem.

b) posouzení využití alternativních zdrojů energií

Touto dokumentací je navrhováno osazení alternativního obnovitelného zdroje energie - střešní FVE pro výrobu elektrické energie určené pro přímou spotřebu v budově MŠ. Případné přebytky vyrobené elektrické energie budou dodávány do DS ČEZ Distribuce, a.s. v souladu se smlouvou o připojení výrobny na napěťové hladině 0,4 kV (NN).

B.2.10 Hygienické požadavky na stavby, požadavky na pracovní a komunální prostředí

Zásady řešení parametrů stavby (větrání, vytápění, osvětlení, zásobování vodou, odpadů apod.) a dále zásady řešení vlivu stavby na okolí (vibrace, hluk, prašnost apod.)

Není předmětem stavebních úprav - navrhovaného technického zařízení.

Vliv stavby na okolí:

Navrhované stavební úpravy v podobě instalace FVE technologie nemají negativní vliv na okolí, nezpůsobují vibrace a nadlimitní hlukovou zátěž ani nezvyšují prašnost.

B.2.11 Ochrana stavby před negativními účinky vnějšího prostředí:

a) ochrana před pronikáním radonu z podloží

Není předmětem.

b) ochrana před bludnými proudy

Vyvedení výkonu z fotovoltaického pole je navrženo solárními ohebnými kabely 1x6 mm^2 nešířící oheň - samozhášivý dle DIN 60332-1-2, IEC 60322-1, s UV odolností určenými pro venkovní použití. Solární vodiče s PU izolaci budou uspořádány tak, aby oba vodiče (+/-) byly co nejblíže k sobě a vždy v jedné ochranné trase tak, aby byl minimalizován vznik vnějších polí a bludných proudů.

c) ochrana před technickou seizmicitou

Nevyžaduje toto řešení.

d) ochrana před hlukem

Není předmětem, navrhované zařízení nezpůsobuje hlukovou zátěž nad přípustné hygienické limity.

e) protipovodňová opatření

Nevyžaduje toto řešení. Pozemek stavby se nenachází v záplavovém území.

f) ostatní účinky - vliv poddolování, výskyt metanu apod.

Nevyžaduje toto řešení. Vliv těchto účinků není projektantovi zřejmý. Pozemek se nenachází v poddolovaném území.

B.3 PŘIPOJENÍ NA TECHNICKOU INFRASTRUKTURU

Navrhované technické zařízení budovy – výrobny FVE o celkovém instalovaném výkonu 48,38 kWp sloužící pro výrobu elektrické energie bude napojeno na distribuční soustavu ČEZ Distribuce, a. s. Napojení do distribuční sítě bude provedeno přes stávající odběrné místo. Stavba nevyvolává potřebu úpravy stávající DS. Před vlastním napojením navrhované výrobny bude vyřízena žádost o umožnění trvalého provozu výrobny připojené k distribuční soustavě ČEZ Distribuce, a. s., a budou zajištěny všechny požadované revize zařízení.

B.4 DOPRAVNÍ ŘEŠENÍ:

a) popis dopravního řešení včetně bezbariérových opatření pro přístupnost a užívání stavby osobami se sníženou schopností pohybu nebo orientace

Není předmětem.

b) napojení území na stávající dopravní infrastrukturu

Není předmětem.

c) doprava v klidu

Není předmětem.

d) pěší a cyklistické stezky

Není předmětem.

B.5 ŘEŠENÍ VEGETACE A SOUVISEJÍCÍCH TERÉNNÍCH ÚPRAV:

a) terénní úpravy

Není předmětem.

b) použité vegetační prvky

Není předmětem.

c) biotechnická opatření

Navrhované stavební úpravy nevyvolávají jakákoliv biotechnická opatření.

B.6 POPIS VLIVŮ NA ŽIVOTNÍ PROSTŘEDÍ A JEHO OCHRANA

a) vliv na životní prostředí – ovzduší, hluk, voda, odpady a půda

Stavební úpravy, instalace obnovitelného zdroje elektrické energie, nemají negativní vliv na ovzduší, podzemní zdroje vody a okolní půdu. Svým provozem navržené technické zařízení stavby nezpůsobuje nadměrný hluk nad rámec platných hygienických limitů (podrobně viz bod B.2.10 této zprávy).

Při provádění stavby je nezbytné eliminovat na minimum zejména hlučnost a prašnost. Bude dodržováno nařízení vlády č. 217/2016 Sb., o ochraně zdraví před nepříznivými účinky hluku a vibrací. Předpisy a nařízení stanoví, že organizace a občané jsou povinni činit potřebná opatření ke snížení hluku a dbát o to, aby pracovníci i ostatní občané byli jen v nejmenší možné míře vystaveni hluku, zejména musí dbát, aby nebyly překračovány nejvyšší přípustné hladiny hluku stanovené těmito předpisy.

b) vliv na přírodu a krajinu - ochrana dřevin, ochrana památných stromů, ochrana rostlin a živočichů, zachování ekologických funkcí a vazeb v krajině apod.

Není předmětem. Navrhované zařízení nemá negativní vliv na přírodu a krajinu.

V návrhu stavby není předmětem likvidace vod a nemůže tak dojít k ohrožení stability lesa a erozi půdy.

c) vliv na soustavu chráněných území Natura 2000

Není předmětem. Navrhované zařízení nemá vliv na chráněná území Natura 2000.

d) způsob zohlednění podmínek závazného stanoviska posouzení vlivu záměru na životní prostředí, je-li podkladem

Není předmětem.

e) v případě záměrů spadajících do režimu zákona o integrované prevenci základní parametry způsobu naplnění závěrů o nejlepších dostupných technikách nebo integrované povolení, bylo-li vydáno

Není předmětem.

f) navrhovaná ochranná a bezpečnostní pásma, rozsah omezení a podmínky ochrany podle jiných právních předpisů

Nejsou navrhována ochranná a bezpečnostní pásma z pohledu ochrany životního prostředí.

B.7 OCHRANA OBYVATELSTVA

Není předmětem.

B.8 ZÁSADY ORGANIZACE VÝSTAVBY

a) potřeby a spotřeby rozhodujících médií a hmot, jejich zajištění

Zajištění materiálu bude zajištěno přímým závozem na místo staveniště. Staveniště bude napojeno na rozvod elektro NN ze stávající vnitřní elektroinstalace objektu. Vzhledem k rozsahu stavby není nutné specifikovat rozsah potřeby a spotřeby rozhodujících médií a hmot.

b) odvodnění staveniště

Není předmětem, navrhované zařízení negativně neovlivňuje odvodnění stávající střech.

c) napojení staveniště na stávající dopravní a technickou infrastrukturu

Staveniště bude přístupné ze stávající dopravní infrastruktury města Liberec a dále z okolních areálových zpevněných ploch navazujících na tuto dopravní infrastrukturu. Doprava materiálu na střechu budovy bude zajištěna z vnějšího prostoru pomocí zvedací plošiny či autojeřábu.

d) vliv provádění stavby na okolní stavby a pozemky

Provádění stavby – montážní činnost nebude mít zásadní negativní vliv na okolní stavby a pozemky.

e) ochrana okolí staveniště a požadavky na související asanace, demolice, kácení dřevin

Není nutná zvýšená ochrana okolí staveniště s ohledem na místo instalace navrhovaného zařízení (instalace zařízení na střeše objektu, rozsah staveniště bude omezen na vlastní střechu budovy a přináležející okolní pozemek. Staveniště nevyžaduje související asanace, demolice a kácení dřevin.

f) maximální dočasné a trvalé zábory pro staveniště

Nebudou prováděny dočasné ani trvalé zábory veřejného prostranství.

g) požadavky na bezbariérové obchozí trasy

Nejsou.

h) maximální produkovaná množství a druhy odpadů a emisí při výstavbě, jejich likvidace

Při realizaci stavby a v průběhu užívání stavby budou vznikat tyto odpady (zatřídění dle vyhlášky č. 8/2021 Sb. – příloha č. 1 – Katalog odpadů):

Kód odpadu (dle přílohy č. 1 vyhl. č. 8/2021 Sb.)	*Kategorie*	*Název*	*Předpokládané množství odpadu (t)*	*Způsob likvidace odpadu*
15 – ODPADNÍ OBALY				
15 01 01	O	Papírové a lepenkové obaly	0,12	B/C
15 01 02	O	Plastové obaly	0,015	B/C
17 - STAVEBNÍ A DEMOLIČNÍ ODPADY				
17 02 03	O	Plasty	<0,025	C
17 04 02	O	Hliník	<0,015	B
17 04 11	O	Kabely neuvedené pod 17 04 10	<0,01	B
17 09 04	O	Směsné stavební a demoliční odpady neuvedené pod čísly 17 09 01, 17 09 02 a 17 09 03	<0,10	A
Legenda kategorie odpadu				
O	ostatní odpad			
N	nebezpečný odpad			
Legenda likvidace odpadu				
A	bude uloženo na skládku určenou pro příslušnou kategorii			

	odpadu		
B	bude odevzdáno do sběrných surovin		
C	bude předáno k recyklaci		

Odpady budou předány k recyklaci a následnému využití, nebo budou odevzdány oprávněné osobě ke zneškodnění (vždy na skládku odpadů určenou pro konkrétní kategorii odpadů).

Odpad ze stavby bude skládkován a likvidován na místech k tomu určených, doklady o tom bude stavebník či stavební podnikatel shromažďovat a předloží je při zahájení užívání nebo kolaudaci objektu. Vzhledem k rozsahu stavby se nebude jednat o zásadní množství stavebního odpadu.

i) bilance zemních prací, požadavky na přísun nebo deponie zemin

Není předmětem.

j) ochrana životního prostředí při výstavbě

Z hlediska charakteru navrženého zařízení a jejího budoucího využití nespadá tato stavba do kategorie staveb s povinným zhodnocením vlivů na životní prostředí posuzovaných podle platného zákona. Vlastní stavba negativně neovlivní stávající životní prostředí ve svém okolí. Pro snížení možných negativních vlivů z provádění stavby na okolní životní prostředí budou učiněna příslušná opatření.

k) zásady bezpečnosti a ochrany zdraví při práci na staveništi, posouzení potřeby koordinátora bezpečnosti a ochrany zdraví při práci podle jiných právních předpisů

Provádění stavby bude respektovat požadavky platných předpisů a norem v oblasti bezpečnosti práce.

Dle Nařízení vlády č. 591/2006 Sb., o bližších minimálních požadavcích na bezpečnost a ochranu zdraví při práci na staveništích nevyžaduje akce povinnost zpracování plánu BOZP v souladu s §6 a navazující přílohou č. 5 k tomuto nařízení. Jedná se o práce, při kterých nehrozí pád z výšky nebo do volné hloubky více než 10 metrů.

Rozsah navrhované stavby nevyvolává povinnost zajištění koordinátora BOZP na staveništi. V případě toho, že potřeba koordinátora BOZP bude vyvolána (např. jiným požadavkem stavebníka), zajistí stavebník výkon činnosti BOZP k tomuto oprávněnou osobou či organizací, která zpracuje plán BOZP a bude dohlížet na dodržování bezpečnosti práce přímo na stavbě.

l) úpravy pro bezbariérové užívání výstavbou dotčených staveb

Stavba nevyvolává takovéto úpravy.

m) zásady pro dopravní inženýrská opatření

Realizace stavby nevyžaduje řešit dočasné dopravní omezení na místních komunikacích.

n) stanovení speciálních podmínek pro provádění stavby (provádění stavby za provozu, opatření proti účinkům vnějšího prostředí při výstavbě apod.)

Stavba svým rozsahem nevyžaduje řešení speciálních podmínek pro provádění stavby za provozu. Instalace výrobny na sedlových šikmých a pultových střechách budov se uvažuje za provozu budovy bez přímého dopadu do provozu. Vhodným provozním opatřením ze strany stavebníka budou zajištěny bezpečné vnější trasy pro přesun stavebního materiálu na střechu objektu. Dodavatel stavby zároveň přesun hlavního stavebního materiálu, tj. FV panelů, AL montážních konstrukcí a elektroinstalačního materiálu, realizuje v době stanovené investorem akce po vzájemné dohodě tak, aby nedošlo k soudobosti s jinými investičními akcemi v rámci dotčených prostor budov.

o) postup výstavby, rozhodující dílčí termíny

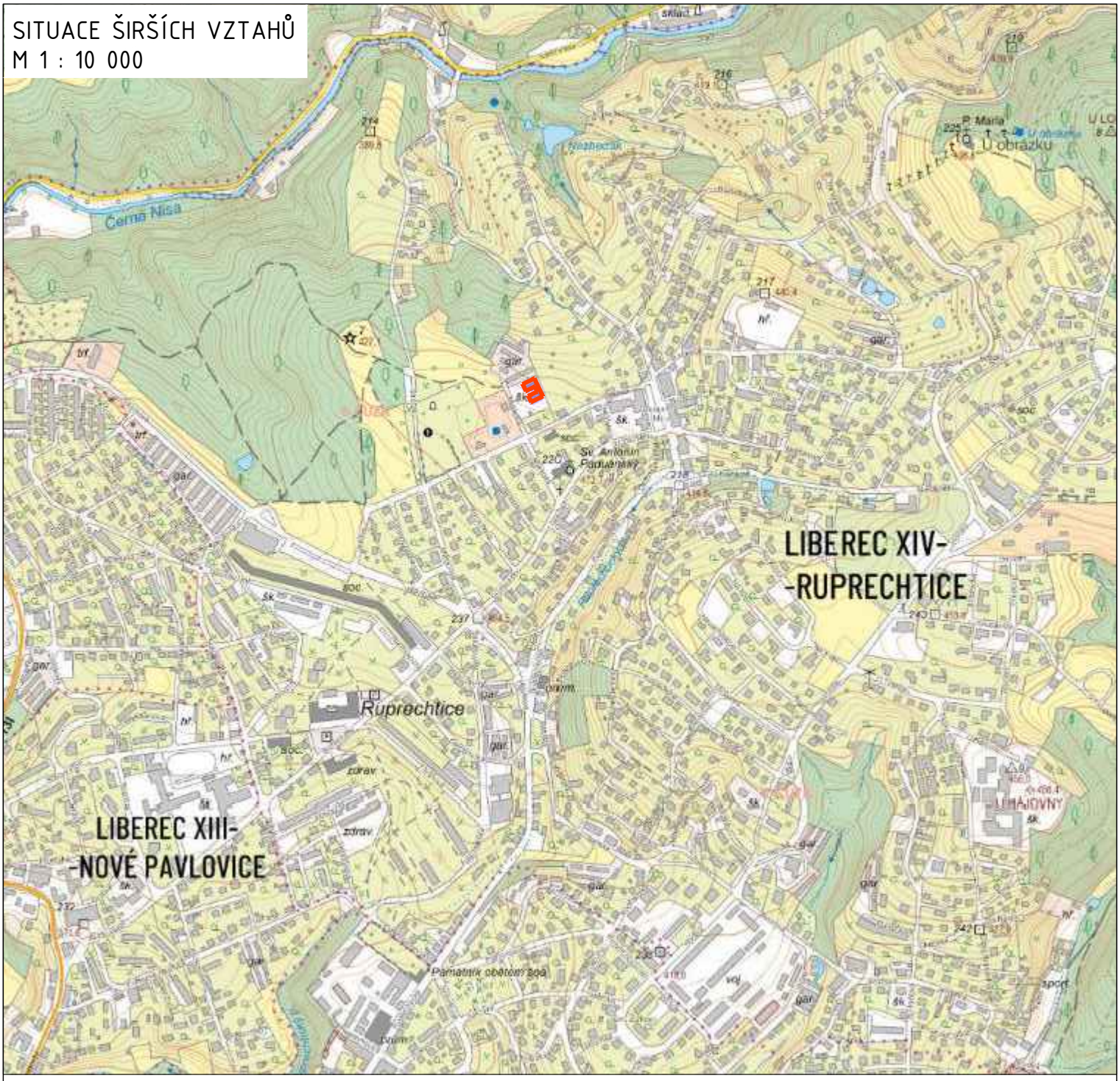
Stavba bude realizována ihned po vydání příslušných povolení. Postup výstavby včetně termínu dokončení bude upřesněn na základě smlouvy o dílo s vybraným dodavatelem stavby.

B.9 CELKOVÉ VODOHOSPODÁŘSKÉ ŘEŠENÍ

Není předmětem.

V Třeštici dne 31. 10. 2023 vypracoval: Ing. Miroslav Korecký
autorizovaný inženýr v oboru pozemní stavby ČKAIT 0101986

SITUACE ŠIRŠÍCH VZTAHŮ
M 1 : 10 000



HRANICE DOTČENÉHO ÚZEMÍ/BUDOV – pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice

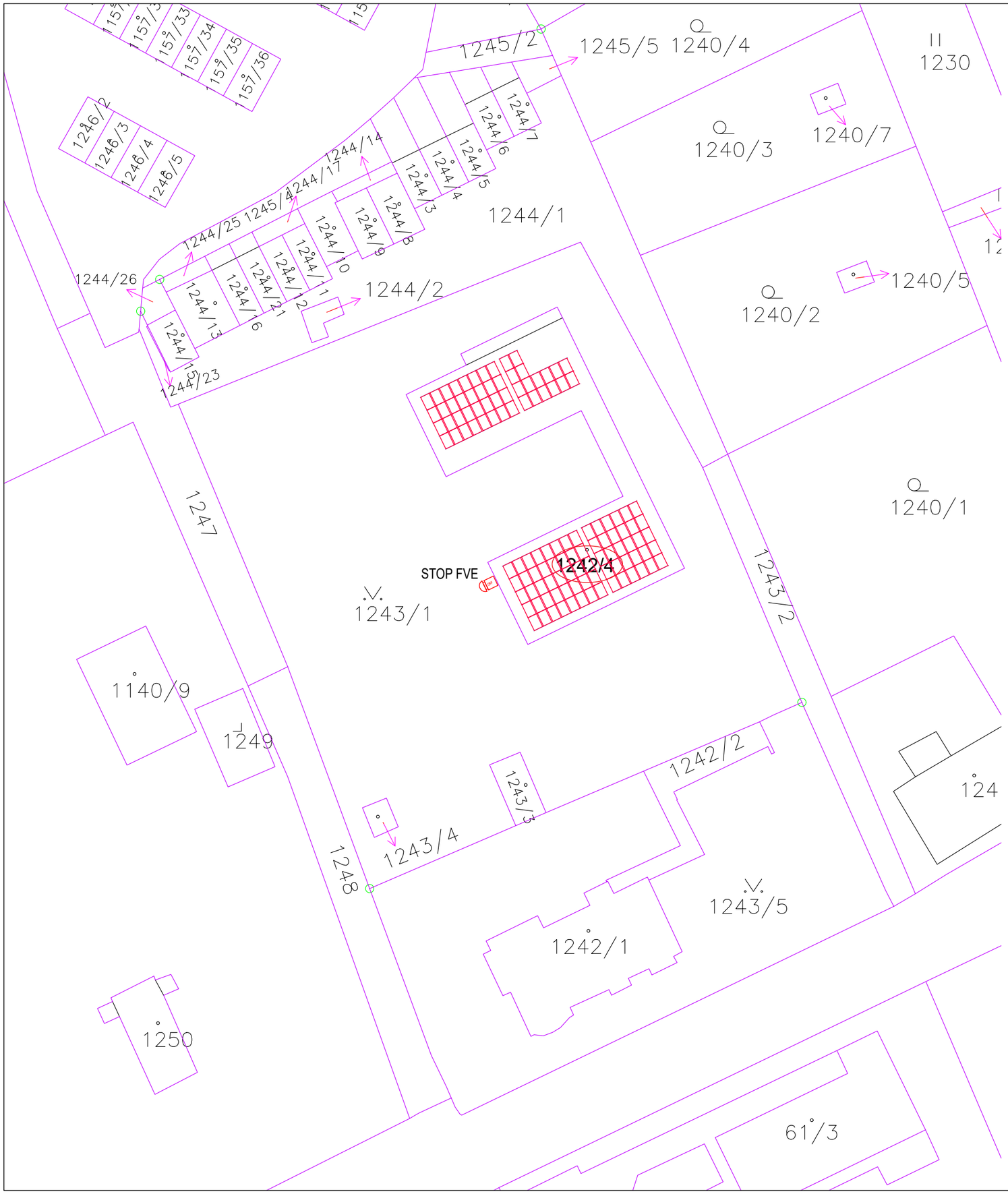
MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 – místo navrhovaného umístění výrobny elektřiny (FVE) s instalovaným výkonem 48,38 kW

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

Generální projektant:	Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986 M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz	Investor/stavebník:	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC nám. Dr. E. Beneše 1 460 59 Liberec 1 IČ: 00262978
Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986	Stupeň:	DZS
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC	Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
		Datum:	10/2023
		Revize:	
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice	Formát: 1x A4	Číslo paré:
Část:	C. SITUAČNÍ VÝKRESY	Měřítko:	1:10000
Výkres:	SITUAČNÍ VÝKRES ŠIRŠÍCH VZTAHŮ	Číslo:	C.1

POZNÁMKA:
ZAKRESLENO NA PODKLADĚ MAPY ŠIRŠÍCH VZTAHŮ V MĚŘÍTKU 1:10000, ZDROJ: WWW.NAHLIZENIDOKN.CUZK.CZ



LEGENDA:

- 118 ks FV panel á410 Wp (1722x1134x30 mm)
  sklon 10° střechovitě, orientace V-Z
  celkový instalovaný výkon 48,38 kW
- hranice pozemků dle KM
- vnitřní kresba dle KM
- 1242/4 — dotčené pozemky a na nich stojící budovy
- STOP FVE — navrhované umístění vypínacího prvku STOP FVE na fasádě u hlavního vstupu do MŠ Čtyřlístek

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

Generální projektant:	atelier Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986 M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz	Investor/stavebník:	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC nám. Dr. E. Beneše 1 460 59 Liberec 1 IČ: 00262978
Vypracoval:	Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC	Stupeň:	DZS
		Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
		Datum:	10/2023
		Revize:	
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice	Formát:	2x A4
Část:	C. SITUAČNÍ VÝKRESY	Měřítko:	1:500
Výkres:	KATASTRÁLNÍ SITUAČNÍ VÝKRES	Číslo:	C.2

Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

D.1.2 STAVEBNĚ KONSTRUKČNÍ ŘEŠENÍ

D.1.2-TZ TECHNICKÁ ZPRÁVA - STATICKÉ POSOUZENÍ

OBSAH ČÁSTI PROJEKTOVÉ DOKUMENTACE:

A TECHNICKÁ ZPRÁVA 2
A.1 IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE 2
A.1.1 údaje o stavbě 2
A.1.2 údaje o stavebníkovi 2
A.1.3 údaje o zpracovateli části PD 2
A.2 NORMY A PODKLADY 2
A.3 ZADÁNÍ, POPIS ZÁMĚRU 3
A.4 STÁVAJÍCÍ STAV 3
A.4.1 Konstrukční řešení stávajícího objektu 3
A.4.2 Skladba stávajícího střešního pláště dle archivní projektové dokumentace 4
A.4.3 Ostatní podklady, jiné informace apod. 4
A.5 NOVÝ STAV, NOVÉ KONSTRUKCE A PRVKY NAVRHOVANÉ V RÁMCI INSTALACE FVE SYSTÉMU 4
A.5.1 Základní popis navrhovaného stavebně konstrukčního řešení instalace FV modulů 4
A.6 ZATÍŽENÍ 5
A.6.1 Proměnná zatížení na střeše objektu 5
B STATICKÉ POSOUZENÍ 6
B.1 ZATÍŽENÍ – PŘITÍŽENÍ OBJEKTU OD NAVRHOVANÉHO ZAŘÍZENÍ FVE 6
B.2 POSOUZENÍ ZATÍŽENÍ – PŘITÍŽENÍ OBJEKTU OD FVE SYSTÉMU 6
B.2.1 Celková bilance zatížení střešní konstrukce objektu 6
B.2.2 Stávající konstrukce a nosné prvky objektu 8
B.3 ZÁVĚR 8
B.4 PŘÍLOHY 9

A TECHNICKÁ ZPRÁVA

A.1 IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

A.1.1 údaje o stavbě

a) název stavby: Komunitní energetika Liberec I.

MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

b) místo stavby: stavba občanského vybavení na pozemku p. č. 1242/4

k.ú. Ruprechtice [682144]

c) předmět PD - nová stavba nebo změna dokončené stavby, trvalá nebo dočasná stavba, účel užívání stavby:

Změna dokončené stavby - stavební úpravy

stavební úpravy nezbytné pro instalaci využívající obnovitelný zdroj energie s celkovým instalovaným výkonem do 50 kW (dle §103, odst. 1, písm. e)

Celkový instalovaný výkon (Pi) = 48,38 kW

A.1.2 údaje o stavebníkovi

stavebník: STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC

nám. Dr. E. Beneše 1, 460 59 Liberec

IČ: 00262978

ID datové schránky: 7c6by6u

A.1.3 údaje o zpracovateli části PD

zpracovatel části PD:

Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK
IČ: 706 72 156, DIČ: CZ7908021231
Třeštice 67, 588 56 Telč
M |+420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz
www.atelier-mk.cz
ID datové schránky: yfzgsxc

odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986

A.2 NORMY A PODKLADY

ČSN EN 1990: Zásady navrhováni konstrukci
ČSN ISO 13822: Zásady navrhování konstrukcí - Hodnocení existujících konstrukcí
ČSN EN 1991-1-1: Zatížení stavebních konstrukci – Objemové tíhy, vlastni tíha a užitná zatížení pozemních staveb
ČSN EN 1991-1-3: Zatížení stavebních konstrukci – Zatížení sněhem
ČSN EN 1991-1-4: Zatížení stavebních konstrukci – Zatížení větrem
ČSN EN 1992-1-1: Navrhováni betonových konstrukci – Obecná pravidla a pravidla pro pozemní stavby
ČSN EN 1993-1-1: Navrhováni ocelových konstrukci – Obecná pravidla a pravidla pro pozemní stavby
ČSN EN 1995-1-1: Navrhováni dřevěných konstrukci – Obecná pravidla a pravidla pro pozemní stavby
ČSN EN 1090-2+A1: Provádění ocelových konstrukcí a hliníkových konstrukcí - Část 2: Technické požadavky na ocelové konstrukce

[1] výběr z archivní dokumentace objektu, především „Přestavba a rekonstrukce MŠ Čtyřlístek“, zpracovatel studio ARTIKL LIBEREC, datum 09/2012, zak. č. 016/2012, stupeň DPS, dále statický posudek MŠ Liberec, zpracovatel TOUAX s.r.o., datum 01/2014

[2] Podklady výrobce montážního systému pro FV moduly (K2 Systems, 2022-2023)

[3] Protokol výpočtu a posouzení montážní konstrukce pro FV moduly na střeše MŠ Čtyřlístek, výstup z návrhového software K2 Base výrobce montážního systému K2 Systems (https://k2-systems.com/en/)

A.3 ZADÁNÍ, POPIS ZÁMĚRU

Uvažovaný projektovaný záměr instalace fotovoltaického systému o instalovaném výkonu 48,38 kW je navrhován na a stávajících plochých střechách objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 v Liberci. FVE bude umístěna na dvou plochých střechách pavilonu č. 1 a pavilonu č. 2 objektu mateřské školy nacházející se na pozemku p. č. 1242/4 v k.ú. Ruprechtice.

Stavebně konstrukční část projektové dokumentace posuzuje vliv zmíněné instalace FVE systému na nosné konstrukce a prvky předmětného objektu MŠ Čtyřlístek.

A.4 STÁVAJÍCÍ STAV

Poznámka: Zpracovaný posudek vychází z podkladové archivní projektové dokumentace a statického posudku [1] a to z textové a výkresové části v rozsahu popisu skladby nosné svislé a nosné vodorovné stropní/střešní konstrukce a skladby vrchní části střešního pláště.

A.4.1 Konstrukční řešení stávajícího objektu

Objekt byl vystavěn okolo roku 2014. Konstrukčně je provedený z prefabrikovaných kontejnerových modulů výrobce TOUAX.

Objekt MŠ je dvoupodlažní, nepodsklepený. Je tvořen dvěma pavilóny spojenými spojovací chodbou se schodištěm. Pavilon č. 1 (jižní část objektu) je přístupný samostatným vstupem, stejně tak pavilon č. 2 (severní část objektu). Spojovací chodba mezi pavilony je umístěna na západní straně objektu.

Základy pod pavilony jsou provedeny jako deskové železobetonové z betonu C20/25 tl. 200 mm s výztuži sítěmi Kari. Základy spojovacího krčku a pergoly jsou provedeny jako plošné ze základových pasů a patek z betonu prostého C20/25.

Hlavní nosnou konstrukci pavilonů tvoří ocelové svařované rámy modulárních kontejnerů. Všechny tvarované profily jsou vyrobeny z oceli S 355 JO, ostatní profily jsou z oceli S 235 JRG2. Všechny prvky konstrukce jsou k sobě přivařeny svary tl. 3-4 mm. Nosnou část svislé konstrukce spojovacího krčku tvoří uzavřené válcované profily – sloupy 150x150 mm, ukotvené přes pateční plechy do základové konstrukce. Nosnou část vodorovné konstrukce spojovacího krčku tvoří trapézový plech kotvený do válcovaných „L“ profilů. TR plech je doplněn betonovou zálivkou vln - obj. hm. 900 kg/m^3.

Konstrukce objektu z modulárních kontejnerů je provedena z modulů základního rozměru 6,055x3,0x3,15 metru a 5,0x3,0x3,15 metru (délka x šířka x výška). Každý z kontejnerů je proveden z ocelových profilů:

- spodní podélný profil K118/118/5 mm, ocel S235
- spodní profil čelní FR118/60/3 mm, ocel S235
- podlahový profil Z60/100/3 (ocel S355) + pásovina 50/10 ocel S235
- sloupky 200/150/4 + výztuha 4 mm, ocel S355
- horní profil podélný atyp výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355
- horní profil čelní atyp výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355
- vaznice profil Z155/55/55/3, ocel S355 mm

Rozteče podlahových nosníků a vaznic stropu (střechy) jsou v osové vzdálenosti 0,50 metru, jsou uloženy na delší straně kontejneru (délka vaznice / nosníku) na kratší rozměr tj. šířku kontejneru. Dimenzování nosné konstrukce z kontejnerů bylo provedeno při realizaci stavby na požadované zatížení sněhem dle IV. sněhové kategorie (s_k=2,0 kN/m^2).

Oba pavilony mateřské školky jsou zastřešeny plochou střechou s minimálním spádem střechovitě na jižní/severní okraj střechy. Plochá střecha je provedena jako jednoplášťová se zateplením se střešní krytinou z PVC-P folie.

A.4.2 Skladba stávajícího střešního pláště dle archivní projektové dokumentace

Skladba střešního pláště – oba pavilony MŠ – systémová skladba střechy kontejneru doplněná shora o spádovou vrstvu a střešní hydroizolační folii:

Systémová skladba střechy kontejneru:

PLECH FeZN 0,6 mm

OCELOVÝ STŘEŠNÍ NOSNÍK 55/155/55/2

MINERÁLNÍ VLNA 180 mm, λ=0,033 W/mK

KNAUF PROFIL CD 60/27 mm

Parozábrana - FOLIE 0,16 mm

Sádrokarton - GKF 15 mm.

Systémová skladba střechy kontejneru je shora dle vizuální prohlídky střechy doplněna o spádovou vrstvu z EPS neznámé tloušťky (nebyla prováděna sonda) a střešní hydroizolační folii z PVC-P mechanicky kotvenou.

Střešní konstrukce ve spojovacím krčku:

Izolace proti vodě - 2x aSR. mod. pás

- vrchní pás ELASTEK 40 special mineral
- podkladní samolepící pás GLASTEK 30 STICKER

Tep. izolace 2x120 mm λ=0,035 W/mK

parozábrana - aSR. mod. pás s AL. vložkou

Betonová zálivka vln - obj. hm. 900 kg/m3

Nosný trapézový plech, výška vlny dle stat. výpočtu

- ukotven do nosných "C" profilů

A.4.3 Ostatní podklady, jiné informace apod.

Jiné - další podklady k původnímu objektu mimo zde uvedených podkladů [1] nebyly při zpracování tohoto projektu k dispozici. Stávající nosné konstrukce a prvky nebyly zkoušeny, ověřovány, nebyly prováděny sondy do konstrukcí a prvků apod.

Předpokládá se, resp. zpracovatel této projektové dokumentace nemá jasnou opačnou informaci o tom, že jednotlivé stávající nosné konstrukce a prvky objektu a ani objekt jako celek nevykazují známky poruch, jako jsou především trhliny, nadměrné deformace prvků, zvláště pak v případě stropní konstrukce, kmitání při provozu apod.

A.5 NOVÝ STAV, NOVÉ KONSTRUKCE A PRVKY NAVRHOVANÉ V RÁMCI INSTALACE FVE SYSTÉMU

A.5.1 Základní popis navrhovaného stavebně konstrukčního řešení instalace FV modulů

Navrhovaná FVE bude umístěna na stávajících plochých střechách MŠ Čtyřlístek nacházející se na pozemku p.č. 1242/4. Celkem je navrženo osazení 118 ks FV panelů á410Wp na dvou plochých střechách.

Technická specifikace FV modulů – referenční typ

Výrobce	JA Solar
Vybraný typ	JAM54S30-410 MR
Nominální výkon modulu	410 Wp
Rozměry (D x Š x V)	1722 x 1134 x 30 mm
Hmotnost	21,5 kg

FV panely budou na stávající plochou střechu budovy osazeny pomocí typové hliníkové systémové montážní konstrukci zajišťující sklon panelu 10° se střechovitým uspořádáním panelů s orientací V-Z. Hliníková montážní konstrukce ref. typ K2 – D-Dome 6.10 (výrobce K2 Systems) bude osazena přímo na střešní plášť, tj. na hydroizolační vrstvu střechy v podobě PVC-P folie. Vzájemná vzdálenost řad panelů bude 2,51 metru, vzájemná mezera mezi spodními hranami panelů mezi sebou bude 140 mm (krok údržby).

Montážní konstrukce bude na střeše stabilizována zatěžkávacími betonovými bloky z betonové dlažby velikosti 200x100x60 mm (hmotnost 1 ks = 2,56 kg = cca 0,026 kN) a 200x100x80 mm (hmotnost 1 ks = 3,40 kg = 0,034 kN). Počet zatěžkávacích bloků a jejich hmotnost je v návrhu upravena s ohledem na velikost zatížení větrem v dané části střechy. Tento návrh je, pro soustavu FV modulů s jejich podporami montážními konstrukcemi s ohledem na jejich polohu v rámci půdorysu, proveden v systémovém SW K2 Base výrobce montážní konstrukce K2 Systems. Protokol výpočtu, návrh a posouzení dodatečného přitížení je přílohou této zprávy. Schéma rozmístění navrhované dodatečné zátěže je patrné protokolu.

A.6 ZATÍŽENÍ

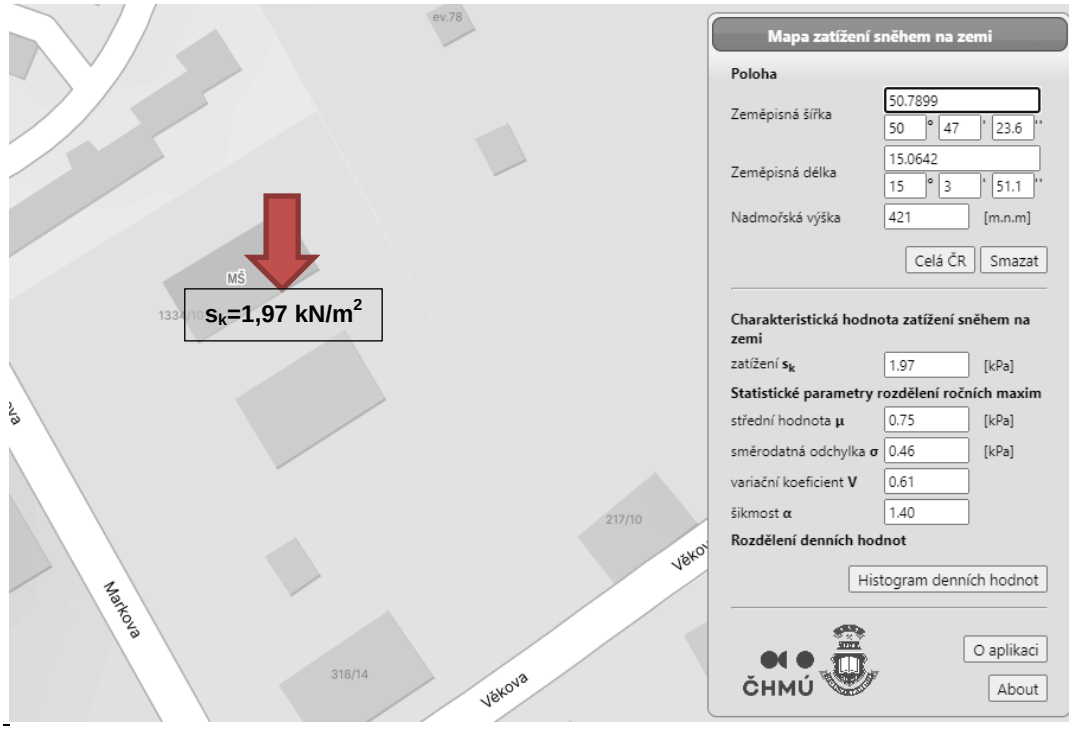
A.6.1 Proměnná zatížení na střeše objektu

	q_k	Q_k
užitné - nepřístupné střechy a markýzy	0,75 kN/m^2	1,00 kN
klimatické zatížení – zatížení sněhem IV. sněhová oblast	2,0 kN/m^2	
klimatické zatížení – zatížení větrem II. větrná oblast	v_{b0}=25 m/s	

Výše uvedená proměnná zatížení (užitná a klimatická) jsou v souladu s ČSN EN 1991-1-1(3)(4).

Poznámka: Uvažovaná stavba se nachází v IV. sněhové oblasti (s_k=2,0 kN/m^2), pro návrh montážního systému FV panelů na střeše bylo uvažováno s V. sněhovou oblastí (s_k=2,5 kN/m^2) dle automatického nastavení výpočtového software K2 Base.

Dle digitální mapy zatížení sněhem na zemi, zdroj: https://clma-maps.info/snehovamapa/ je hodnota zatížení sněhem 1,97 kN/m^2. Digitální mapa poskytuje data o charakteristikách zatížení sněhem na zemi pro libovolně zvolenou lokalitu na území České republiky. Údaje poskytnuté digitální mapou jsou garantovány Českým hydrometeorologickým ústavem.



Obrázek 1 – výstup digitální mapy zatížení sněhem na zemi, stav k 30. 08. 2023, lokalita objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10, Liberec

B STATICKÉ POSOUZENÍ

B.1 ZATÍŽENÍ – PŘITÍŽENÍ OBJEKTU OD NAVRHOVANÉHO ZAŘÍZENÍ FVE

Pro posouzení stávajících nosných konstrukcí střešního pláště bylo uvažováno se stálým dodatečným zatížením navrhovaného technického zařízení stavby v podobě FV systému a to:

a) vlastní tíha FV modulů rozměru 1722x1134x30 mm – 21,5 kg/FV modul = 0,215 kN (dle technického listu výrobce referenčního typu FV panelu, plocha modulu 1,953 m^2), vlastní hmotnost FV modulu přepočtená na plochu = 0,11 kN/m^2

b) vlastní tíha hliníkových systémových montážních konstrukcí pro osazení FV panelů ve sklonu 10° na ploché střeše – ref. typ K2 D-Dome 6.10-Xpress – hmotnost montážní konstrukce na 1 ks FV modulu rozměru 1722x1134 mm = 1,7 kg, vlastní hmotnost montážního systému přepočtená na plochu = 0,87 kg/m^2 = 0,0087 kN/m^2

c) vlastní tíha navrhovaných zatěžovacích betonových bloků (betonových dlaždic) na plochu střechy – viz protokol návrhu v příloze = střecha 1 = 82 kg, střecha 2 = 64 kg, celkem stabilizační zátěž 146 kg

Celková hmotnost FV systému navrhovaného na střeše objektu MŠ Čtyřlístek:

Počet FV modulů navrhovaných na střeše objektu: 118 ks

Výpočet celkové hmotnosti FV systému na střeše: 118*21,5+118*1,7+146 = 2.884 kg (bez kabelů a kabelových žlabů, připojovacích konektorů)

Celkové navrhované dodatečné zatížení navrhovaným systémem FVE na střeše objektu (montážní konstrukce, dodatečná zátěž pro stabilizaci, FV moduly) je při přepočtu na plochu střešního pláště pokrytou FV systémem (střecha 1 - A=152,86 m^2, střecha 2 - A=104,82 m^2) maximálně 0,11 kN/m^2. Pro další posouzení je uvažováno s přepočtenou hodnotou na plochu střechy pokrytou panely tj. **0,12 kN/m^2** (výpočet: 2884/(152,86+104,82)=0,1119) zohledňující i ostatní zátěž od kabelů a kabelových žlabů.

B.2 POSOUZENÍ ZATÍŽENÍ – PŘITÍŽENÍ OBJEKTU OD FVE SYSTÉMU

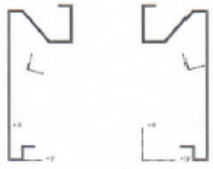
B.2.1 Celková bilance zatížení střešní konstrukce objektu

Dle technických podkladů a návrhu přitížení montážní konstrukce dle [3] vyplývá, že typické přitížení střešní konstrukce objektu MŠ Čtyřlístek je 0,12 kN/m^2. Způsob rozmístění FVE systému na střeše je rovnoměrný v celé ploše střechy a nedochází k bodovému či lokálnímu přitížení střešní konstrukce objektu.

Vzhledem k rozsahu podkladů, kdy jsou k dispozici všechna potřebná data o stávajících konstrukcích a nosných prvcích objektu (jejich materiálové charakteristiky, stupně využití profilu atd.), bude posouzení provedeno statickým výpočtem jednotlivých profilů konstrukce zatížených dodatečným zatížením od FV systému na střeše budovy (0,12 kN/m^2)..

Posouzení horního podélného profilu výšky 280 mm délky 6,055 m nosné konstrukce modulárního kontejneru dle archivního statického výpočtu [1]:

Horní profil podélný:



horní profil výšky 280 mm tl. 2.8 mm, S355

EC3. Makro11/12,44... KÚ vše.

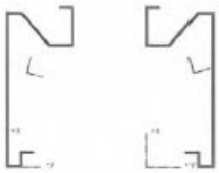
Posouzení EC3

Makro	Prut	Řez	Pozice m	Únos. kom	pos. únos.	stab. pos.
111	299	horní profil pravý výšky 280 mm	0.00	86	0.60	0.88

Obrázek 2 – výstup ze statického výpočtu archivní PD – horní podélný profil délky 6,055 metru

Podélný profil nosné kce kontejneru délky 6,055 metru provedený z atyp. profilu výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355 bezpečně přenese dodatečné zatížení 0,12 kN/m^2 od FV panelů na střeše objektu. Posouzení únosnosti profilu je provedeno v příloze tohoto statického posouzení. Hodnota využití průřezu při posouzení únosnosti je nově 63%.

Posouzení horního čelního profilu výšky 280 mm délky 3,0 m nosné konstrukce modulárního kontejneru dle archivního statického výpočtu [1]:



horní profil výšky 280 mm tl. 2.8 mm, S355

EC3. Makro9/10,42/... KÚ vše.

Posouzení EC3

Makro	Prut	Řez	Pozice m	Únos. kom	pos. únos.	stab. pos.
9	35	horní profil pravý výšky 280 mm	2.88	59	0.28	0.44

Obrázek 3 - výstup ze statického výpočtu archivní PD – horní podélný profil délky 3,0 metru

Čelní (příčný) profil nosné kce kontejneru délky 3,0 metru provedený z atyp. profilu výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355 bezpečně přenese dodatečné zatížení 0,12 kN/m^2 od FV panelů na střeše objektu. Posouzení únosnosti profilu je provedeno bez průkazu vzhledem k vyhovujícímu posouzení shodného profilu délky 6,055 metru.

Posouzení vaznice Z155/55/55/3 délky 3,0 m nosné konstrukce střechy modulárního kontejneru dle archivního statického výpočtu [1]:

Vaznice:

vaznice výšky 155 mm tl. 3 mm, S355

Posouzení EC3

Makro	Prut	Řez	Pozice m	Únos. kom	pos. únos.	stab. pos.
355	905	vaznice Z155/55/55/3	1.44	78	0.34	0.58

Obrázek 4 - výstup ze statického výpočtu archivní PD – vaznice profilu Z155/55/55/3 délky 3,0 metru

Příčné profily vaznic nosné kce střechy kontejneru délky 3,0 metru provedený z profilu Z1555/55/55/3 mm, ocel S355 bezpečně přenese dodatečné zatížení 0,12 kN/m^2 od FV panelů na střeše objektu. Posouzení únosnosti profilu je provedeno bez průkazu vzhledem k hodnotě stupně využití profilu (34%) v archivním statickém výpočtu. Shodné platí pro posouzení limitního průhybu (dle archivního stat. výpočtu 1/1657 rozpětí nosníku).

Posouzení rohového nosného sloupku nosné konstrukce modulárního kontejneru dle archivního statického výpočtu [1]:

Sloupek:

EC3. Makro1/4,34/3... KÚ vše.

Posouzení EC3

Makro	Prut	Řez	Pozice m	Únos. kom	pos. únos.	stab. pos.
167	420	sloupek pravý 200/150/4 s výztuhou	0.00	71	0.63	0.81

Obrázek 5 - výstup ze statického výpočtu archivní PD – sloupek

Profil rohového sloupku nosné kce kontejneru provedený z profilu 200/150/4 mm s výztuhou, ocel S355 bezpečně přenese dodatečné zatížení 0,12 kN/m^2 od FV panelů na střeše objektu. Posouzení únosnosti profilu je provedeno bez průkazu vzhledem k hodnotě stupně využití profilu (63%) v archivním statickém výpočtu.

B.2.2 Stávající konstrukce a nosné prvky objektu

Realizací navrhovaného záměru spočívající v instalaci FVE na střeše objektu dojde k nepatrnému přitížení svislé nosné konstrukce modulárních kontejnerů.

Zatížení je z pohledu namáhání výše uvedené nosné konstrukce objektu zcela zanedbatelné, lze zcela objektivně předpokládat, že v původním statickém návrhu při realizaci objektu je rezerva v únosnosti základových konstrukcí cca 10 - 15 %.

B.3 ZÁVĚR

Uvažovaný záměr (instalace FVE na střeše objektu) lze realizovat v plném rozsahu bez nutnosti statického zajištění stávajících nosných konstrukcí a prvků jednotlivých budov MŠ Čtyřlístek nebo jiného opatření.

Jako podmínka je ale uvedena kontrola stavu sněhu na objektu, resp. celkového zatížení na střešní konstrukci vlivem sněhu.

Při dodržení výše uvedené podmínky o maximálním zatížení střešní konstrukce vlivem sněhu všechny stávající nosné prvky a konstrukce splní požadavky platných českých norem (ČSN EN) na mezní stav únosnosti a na mezní stav použitelnosti.

Provedením záměru nebude ovlivněna mechanická odolnost a stabilita objektu nebo jeho částí. Dojde k zcela zanedbatelnému přitížení základové spáry (nezvýší se napětí v základové spáře).

Při provádění stavebních prací budou dodrženy technologické postupy a ustanovení dle platných technických norem, budou dodržovány vyhlášky o bezpečnosti práce v aktuálním znění.

V případě nejasností nebo nepředvídatelných okolností, stejně tak při zjištění jiného skutečného stavu než tímto projektem předpokládaného, je nutno neprodleně informovat projektanta a konzultovat s ním další postup prací.

Údržba střechy, nově rovněž pro údržbu a kontrolu FVE systému, je v tomto posudku stejně tak ve shodě s reálným provozním stavem budoucí střešní FV výrobny uvažována mimo sněhové období, tj. zatížení střechy sněhem není v tomto posudku jakkoliv uvažováno v kombinaci s nahodilým užitným zatížením pro údržbu střechy. Údržba střechy a FV systému bude prováděna výlučně mimo sněhové období.

Instalace navrhovaného FV systému na stávající konstrukci střechy objektu MŠ Čtyřlístek v části budovy „pavilonu 1“ a „pavilonu 2“ vyhovuje z hlediska mechanické odolnosti a stability.

B.4 PŘÍLOHY

Příloha č. 1 - Statický výpočet a posouzení montážního systému pro osazení FV modulů na střeše objektu MŠ Čtyřlístek – výstup ze systémového návrhového software K2 Base (31 stran, pouze v elektronické podobě PD)

Příloha č. 2 – Přehled uvažovaného zatížení střechy, statický výpočet a posouzení horního podélného profilu nosné kce kontejneru délky 6,055 metru provedeného z atyp. profilu výšky 280 mm tl. 2,8 mm, ocel S355

V Třeštici dne 31. 10. 2023

vypracoval: Ing. Miroslav Korecký

autorizovaný inženýr v oboru pozemní stavby ČKAIT 0101986

| Connecting Strength

K2 Base Report

FVE - MŠ Čtyřlístek

Adresa projektu	Markova 10, 460 14 Liberec, Česko
Zákazník	Statutární město Liberec
Zpracovatel	Miroslav Korecký
Datum vydání a verze	15.03.2023 | K2 Base Verze 3.1.69.1

O nás

K2 Systems. Inovativní montážní systém od silného týmu.

Od roku 2004 vyvíjíme průkopnická a vysoce funkční řešení montážních systémů pro fotovoltaické instalace po celém světě. Naše systémy jsou navrženy v našem vlastním oddělení vývoje produktů, kde neustále optimalizujeme a přizpůsobujeme montážní systémy neustále se měnícímu trhu.

Znalý a přátelský tým

Stejně jako horolezecký tým je i K2 Systems postaven na vzájemné důvěře. To platí pro náš zákaznický servis i v rámci společnosti samotné, protože věříme, že důvěryhodné partnerství vede k úspěšným fotovoltaickým projektům.

Naši zaměstnanci se plně soustředí na potřeby a přání našich zákazníků. To platí pro všechna oddělení společnosti.

10 míst a celosvětová prodejní síť

V našem mezinárodním týmu všichni spolupracují, abychom zákazníkům poskytli kompetentní, komplexní a zcela personalizované služby.

To platí zejména pro neustálé školení našich zaměstnanců v oblasti optimalizace produktů, zajištění kvality nebo inovací stavebních technik.

Řízení kvality a certifikáty

Společnost K2 Systems se vyznačuje bezpečnými spoji, nejvyšší kvalitou a přesně vyrobenými komponenty na míru. Naši zákazníci a obchodní partneři všechny tyto faktory hluboce oceňují. Tři nezávislé autority otestovaly, potvrdily a certifikovaly naše dovednosti a komponenty. Externí autority nejsou jediné, které společnost K2 Systems podrobily zkoušce. Naše interní kontrola kvality zajišťuje, že všechny naše výrobky podléhají neustálému procesu kontroly.

Všechna tato opatření zajišťují vynikající standardy kvality, které jsou příkladem výrobků společnosti K2 Systems a které udržujeme prostřednictvím převážně exkluzivních postupů "Made in Germany" nebo "Made in Europe".

Záruka na produkt

K2 Systems nabízí 12letou záruku na všechny produkty ve své integrované řadě. Tyto standardy zajišťuje použití vysoce kvalitních materiálů a třístupňová kontrola kvality.

Ve zkratce

Jako specialisté na střechy nabízíme efektivní a ekonomická řešení pro střechy po celém světě a poskytujeme profesionální, rychlou a spolehlivou podporu našim zákazníkům v solárním průmyslu.

Obsah

Přehled projektu 4
Střecha 1 6
Výsledky 10
Technická zpráva: statika 12
Seznam položek 17
Střecha 2 18
Výsledky 22
Technická zpráva: statika 24
Seznam položek 29
Seznam položek 30

Přehled projektu

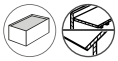
Informace o projektu

Název	**FVE - MŠ Čtyřlístek**
Adresa	**Markova 10, 460 14 Liberec, Česko**
Nadmořská výška	**422,88 m**
Zákazník	**Statutární město Liberec**
Zpracovatel	**Miroslav Korecký**

Načíst nastavení

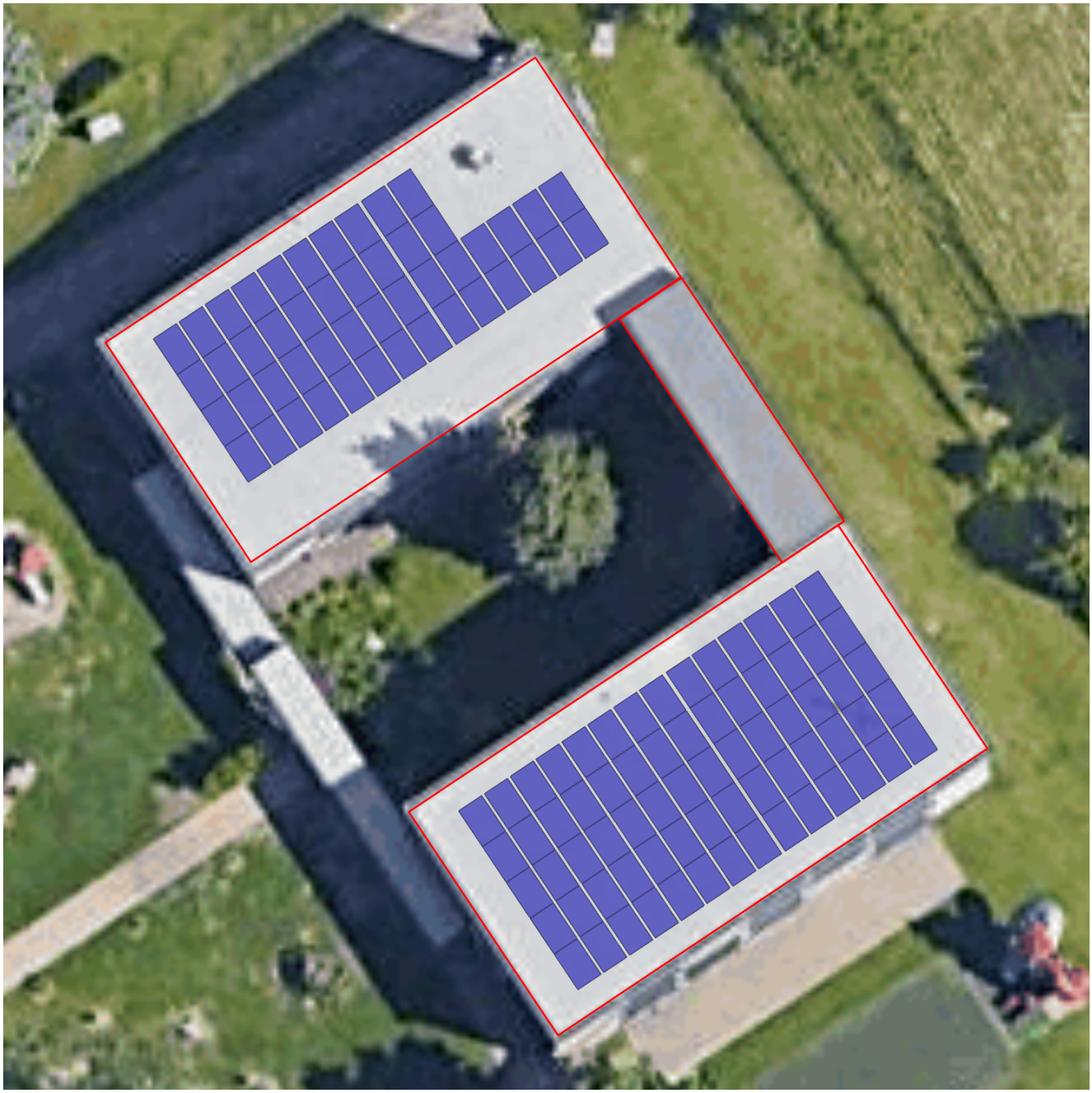
''Metoda návrhu ''	**CZ EN**
Třída následků	**CC1**
Návrhová životnost	**25 let**
Kategorie terénu	**III - Stromy, vesnice, předměstí, lesy**
Oblast zatížení větrem	**2**
Sněhové oblasti	**5**
Zatížení sněhem na zemi	**2,50 kN/m²**

Střechy

Střecha	Systém	Modul	Napájení	Počet	Celkový výkon
Střecha 1	D-Dome 6.10 Xpress	**JAM54S30-410/MR (1000V)**	**410 Wp**	**70**	**28.7 kWp**
Střecha 2 	D-Dome 6.10 Xpress	**JAM54S30-410/MR (1000V)**	**410 Wp**	**48**	**19.68 kWp**
Součet				**118**	**48,38 kWp**

PROJEKT JE OVĚŘEN.
Vybraný montážní systém lze sestavit podle návrhu.
Děkujeme, že jste si vybrali montážní systém K2.

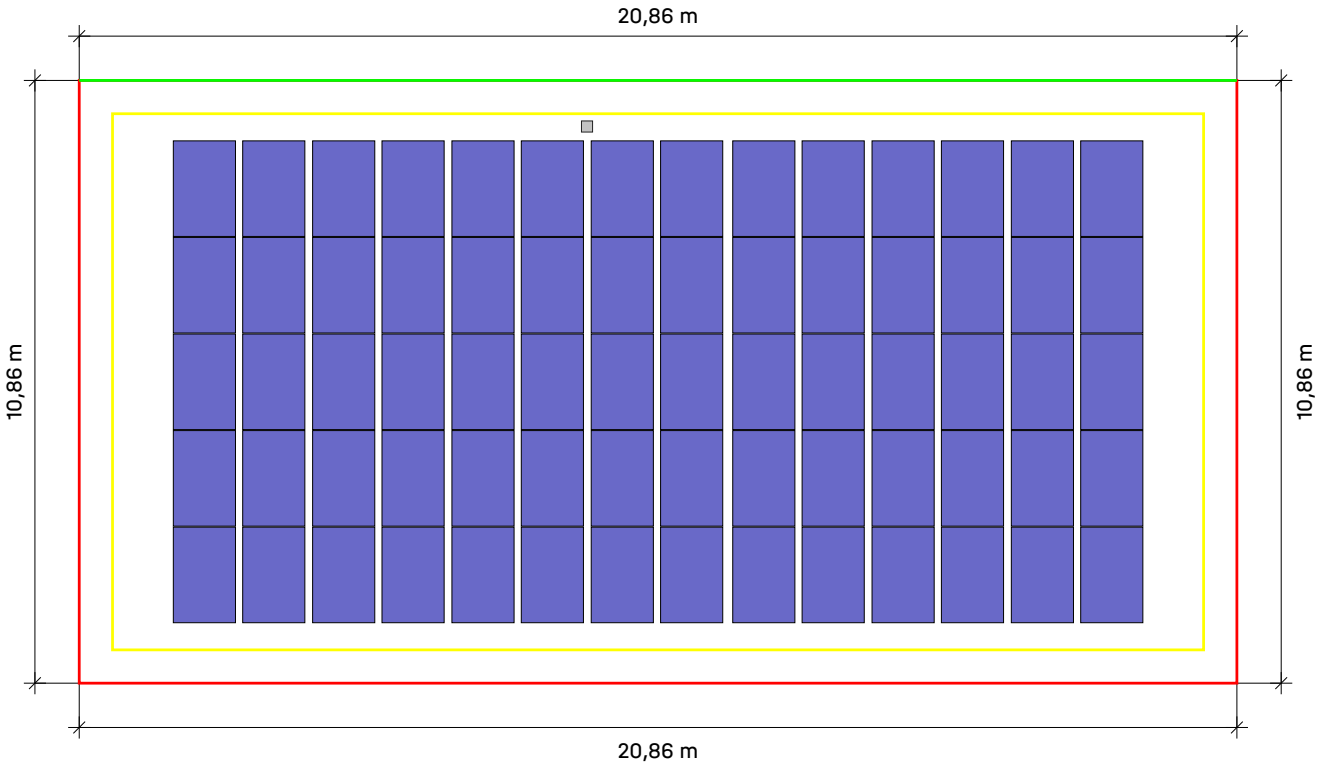
Střechy



Informace o projektu

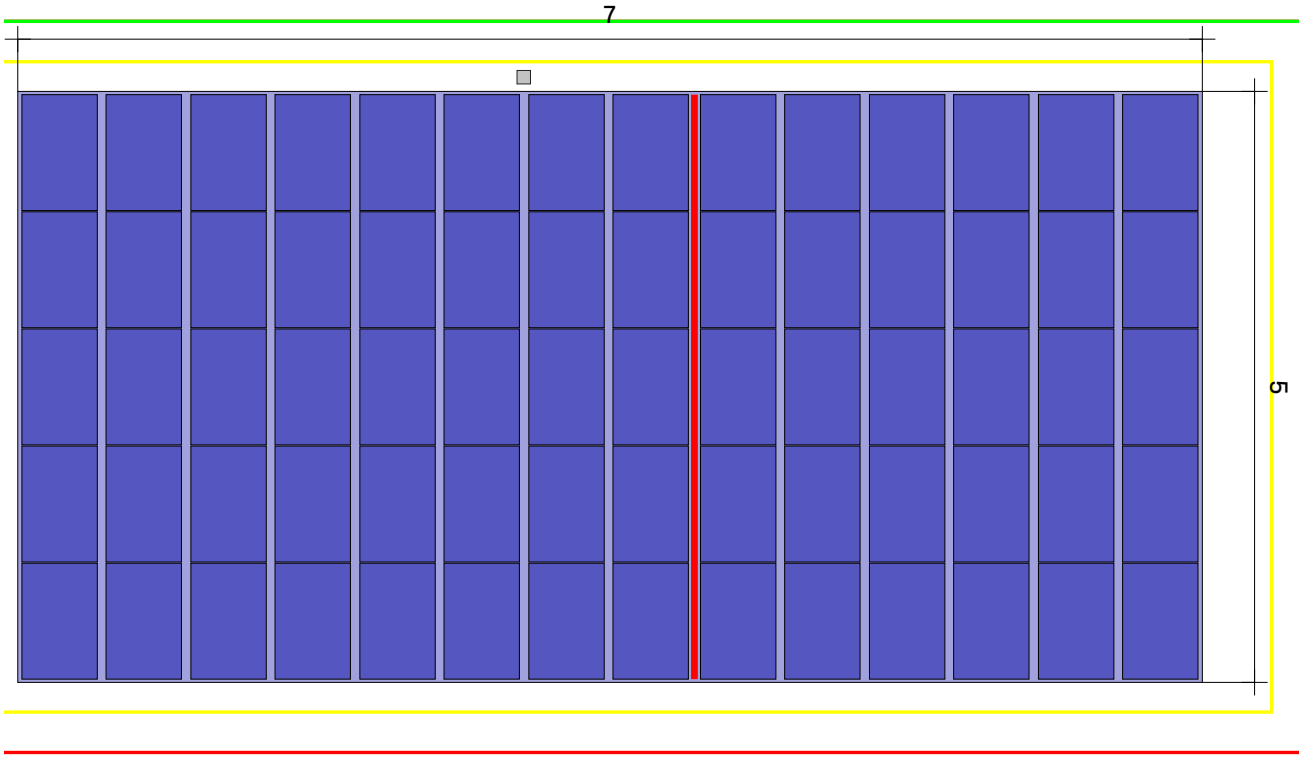
Název	**FVE - MŠ Čtyřlístek**
Adresa	**Markova 10, 460 14 Liberec, Česko**
Nadmořská výška	**422,88 m**
Zákazník	**Statutární město Liberec**
Zpracovatel	**Miroslav Korecký**

Střechy | Střecha 1



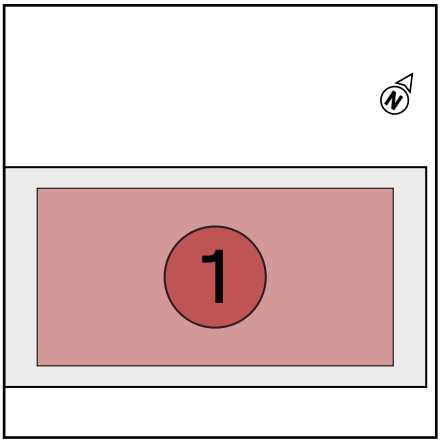
Střecha	Systém	Modul	Napájení	Počet	Celkový výkon
Střecha 1	D-Dome 6.10 Xpress	JAM54S30-410/MR (1000V)	410 Wp	70	28.7 kWp

Střechy | Střecha 1 | Modulární pole 1

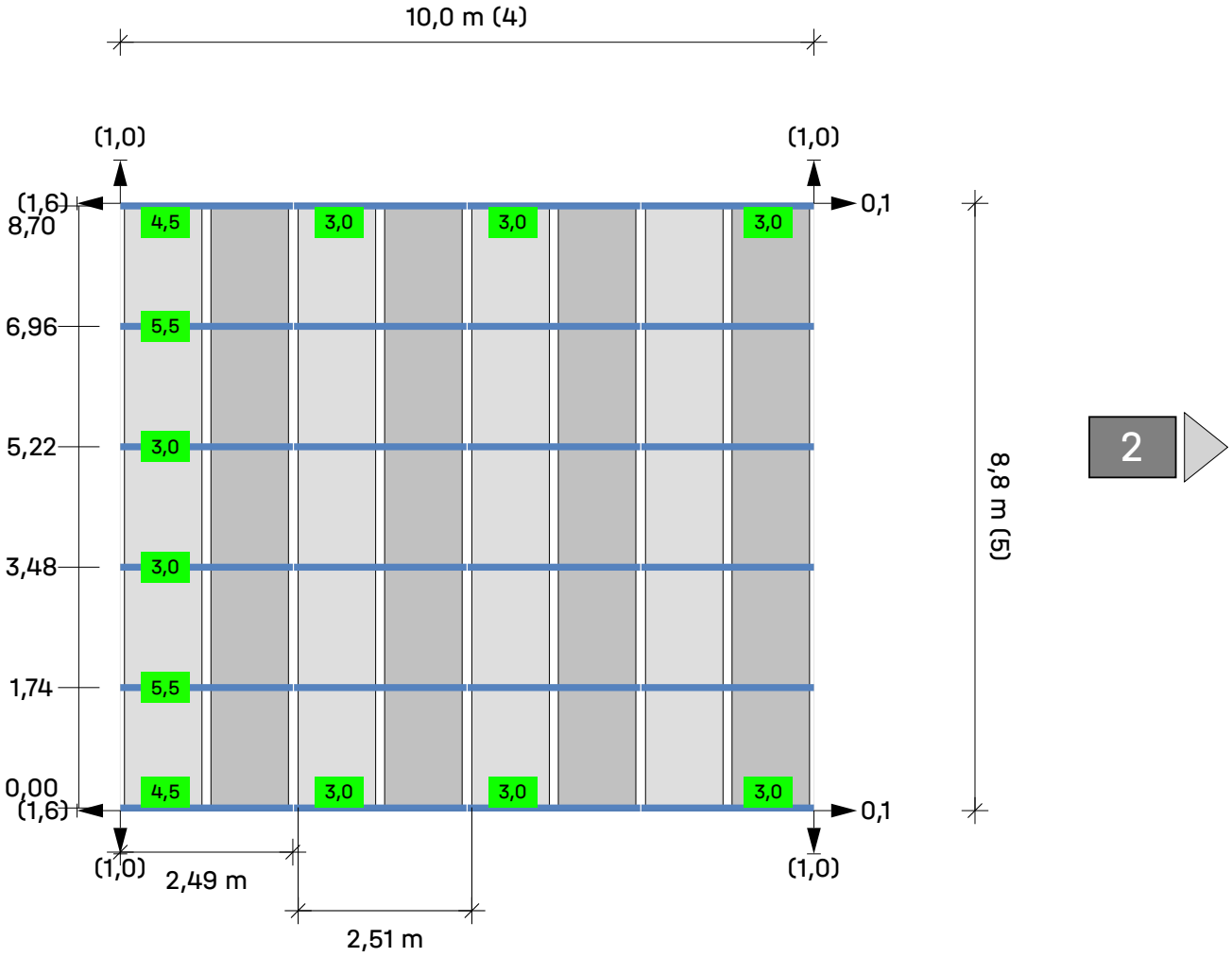


Střecha 1 Modulární pole 1

Montážní systém	D-Dome 6.10 Xpress
Modul	70(28.7 kWp) x JAM54S30-410/MR (1000V)
Rozestup řad	2,51 m
Krok údržby	0,14 m



Střechy | Střecha 1 | Modulární pole 1 | Modulové bloky

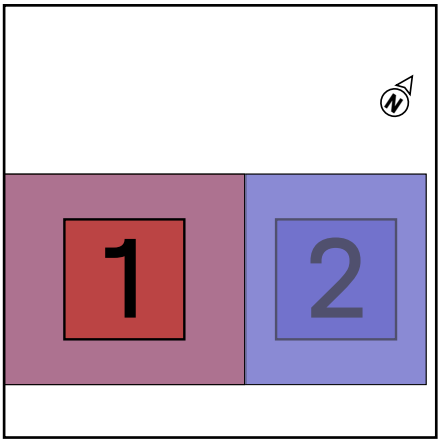


Střecha 1 Modulární pole 1 Blok s moduly 1

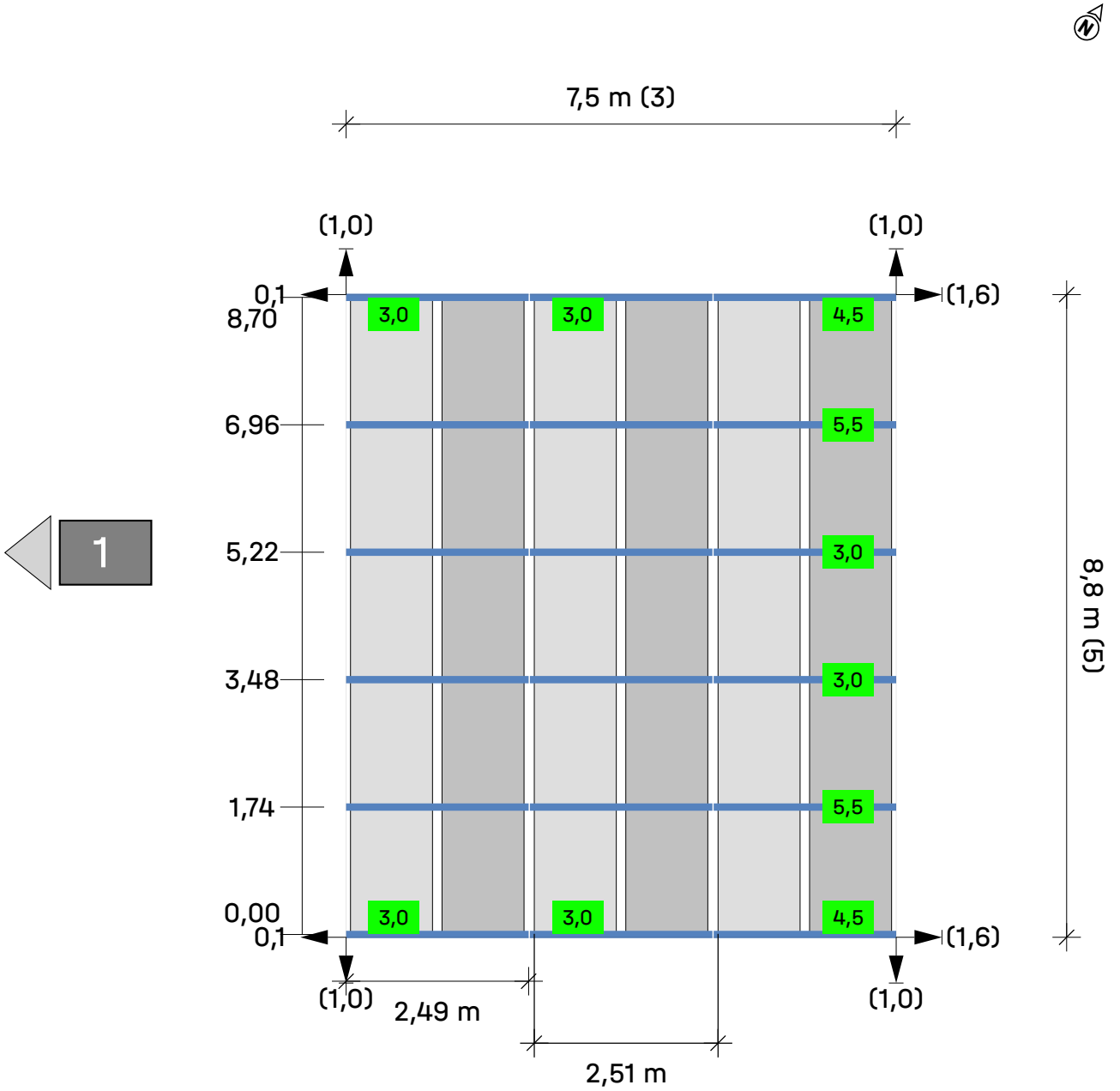
Moduly 4 × 5 = **20**

Legenda

- Indikátor dalšího bloku
- Montážní lišta
- Rozestup řad [m]
- Vzdálenost od okraje střechy [m]
- Dist. na sousední modulový blok/pole [m]
- 25 Zátěž v kilogramech (kg)
- Porterova zátěž



Střechy | Střecha 1 | Modulární pole 1 | Modulové bloky

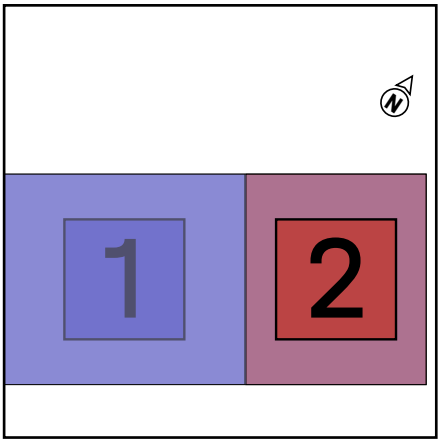


Střecha 1 Modulární pole 1 Blok s moduly 2

Moduly 3 × 5 = **15**

Legenda

- Indikátor dalšího bloku
- Montážní lišta
- Rozestup řad [m]
- Vzdálenost od okraje střechy [m]
- Dist. na sousední modulový blok/pole [m]
- 25 Zátěž v kilogramech (kg)
- Porterova zátěž



Výsledky | Střecha 1

Střecha	Systém	Modul	Napájení	Počet	Celkový výkon
Střecha 1	D-Dome 6.10 Xpress	JAM54S30-410/MR (1000V)	410 Wp	70	28.7 kWp

Modul

Název	JAM54S30-410/MR (1000V)
Výrobce	Shanghai JA Solar Technology Co. Ltd.
Výkon	410 Wp
Rozměry	1 722×1 134×30 mm
Hmotnost	21,5 kg

Modulové svorky

Svorka modulů	MiniClamp MC Set 30-50
Koncová svorka	MiniClamp EC Set 30-50

Kapacita přítěže

Speed Porter	40,0 kg

Vytížení systému

Provedení	Tlak	Sání
Vytížení systému	79,50%	30,48%
Zatížení modulů (Zkouška únosnosti)	3,20 kN/m²	-0,62 kN/m²
Zatížení modulů (Zkouška použitelnosti)	2,38 kN/m²	-0,43 kN/m²

Konkrétní zatížení

Blok s moduly	Počet podpor	Zátěž [kg]	Vlastní hmotnost [kg]	Stálé zatížení [kN/m²]	Vlastní zatížení (plocha střechy) [kN/m²]
Blok 1	20	44,0	972,00	0,11	
Blok 2	15	38,0	734,00	0,11	
Součet	**35**	**82,0**	**1 706,00**		**0,07**

Poznámky

- Prokázání bezpečnosti polohy a nosnosti systému se provádí kontrolou zdvihu a řazení nákladových případů větrem a dalšími statickými výpočty.
- Na naší domovské stránce najdete krátkou verzi Windkanalgutachtens a certifikát pro další statické

Výsledky | Střecha 1

výpočty.

- Návrhová pravidla odpovídají základům navrhování konstrukcí: ČSN EN 1990: 2021.
- Zatížení sněhem se určuje podle ČSN EN 1991-1-3: 2017.
- Zatížení větrem se určuje podle ČSN EN 1991-1-4: 2013.
- Životnost byla zohledněna podle normy Eurokód EN 1991 - Zatížení konstrukcí, zatížení sněhem a Eurokód EN 1991 - Zatížení konstrukcí, zatížení větrem.
- Třída následků byla zohledněna podle normy EN 1990 Eurokód - Zásady navrhování konstrukcí.
- Data a výsledky musí být verifikovány s ohledem na místní podmínky a zkontrolovány odborně dostatečně kvalifikovanou osobou. Dodržujte prosím naše o https://k2-systems.com/en/base-tcu-cs Všeobecné podmínky používání (VPP), speciálně § 2 („Technické a odborné podmínky u zákazníka"), § 7 („Omezení záruky") a § 8 („Omezení ručení").

Technická zpráva: statika | Střecha 1

Všeobecné informace

Název	**FVE - MŠ Čtyřlístek**
Montážní systém	**D-Dome 6.10 Xpress**
Zpracovatel	**Miroslav Korecký**

Informace o poloze

Adresa	**Markova 10, 460 14 Liberec, Česko**
Nadmořská výška	**422,88 m**

Informace o střeše

Výška budovy	**6,40 m**
Typ střechy	**Plochá střecha**
Metoda upevnění	**Zátěž**
Krytina	**Fólie, štěrk,...**
Minimální vzdálenost od okraje	**0,60 m**
Výška atiky	**0,00 m**
Materiál	**Film**
Koeficient tření	**0.5**

Koeficient tření je nutně na místě ověřit. Pokud bude zjištěna menší hodnota, je nezbytně nutné ji zadat sem pro výpočet zatížení!

Zatížení

''Metoda návrhu ''	**CZ EN**
Třída následků	**CC1**
Návrhová životnost	**25 let**
Kategorie terénu	**III - Stromy, vesnice, předměstí, lesy**

Zatížení větrem

Oblast zatížení větrem	**2**
Rychlostní tlak	$q_{p,50}$ **= 0,558 kN/m²**
Faktor upravující zatížení sněhem podle doby návratu	f_w **= 0,921**
Rychlostní tlak	$q_{p,25}$ **= 0,514 kN/m²**

Technická zpráva: statika | Střecha 1

Zatížení sněhem

Prostředí		**Běžná krajina**
Sněhová zábrana mřížová		**Ne**
Zatížení sněhem na zemi	s_k	**= 2,500 kN/m²**
''Tvarový součinitel zatížení sněhem ''	μ_i	**= 0,800**
Faktor sklonu střechy	d_i	**= 0,000**
Zatížení sněhem na střeše	$s_{i,50}$	**= 0,000 kN/m²**
Faktor upravující zatížení sněhem podle doby návratu	f_s	**= 0,929**
Zatížení sněhem na střeše	$s_{i,25}$	**= 1,858 kN/m²**

Stálé zatížení

Hmotnost modulů	G_M	**= 21,5 kg**
Hmotnost montážního systému na plochu modulu		**= 1,7 kg**
Plocha modulů	A_M	**= 1,95 m²**
Vlastní hmotnost modulu		**= 11,01 kg/m²**
Vlastní hmotnost montážního systému		**= 0,87 kg/m²**
Celkové vlastní zatížení (kromě předřadníku)		**= 0,12 kN/m²**

Kombinace zatížení

Únosnost

Dílčí součinitel pro stále zatížení - nepříznivé působení (STR)	$\gamma_{G,sup}$	**= 1,35**
Dílčí součinitel pro stále zatížení - příznivé působení (STR)	$\gamma_{G,inf}$	**= 1,00**
Dílčí součinitel pro stálé zatížení - nestabilní působení (EQU)	$\gamma_{G,dst}$	**= 1,10**
Dílčí součinitel pro stále zatížení - stabilní působení (EQU)	$\gamma_{G,stb}$	**= 0,90**
Dílčí součinitel- zatížení proměnné	γ_Q	**= 1,50**
Dílčí součinitel- zatížení n proměnných	γ_Q	**= 1,50**
Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení větrem	$\psi_{0,W}$	**= 0,60**
Kombinační součinitel pro vítr (další proměnlivé vlivy)	$\psi_{1,W}$	**= 0,20**
Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení sněhem	$\psi_{0,S}$	**= 0,50**
Součinitel pro stálé zatížení tříd spolehlivosti	$\kappa_{FI,G}$	**= 0,90**
Součinitel pro proměnlivý zatížení tříd spolehlivosti	$\kappa_{FI,Q}$	**= 0,85**

Kombinace zatěžovacích stavů 01	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * S_{i,n}$
Kombinace zatěžovacích stavů 02	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * W_{k,Pressure}$
Kombinace zatěžovacích stavů 03	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * (W_{k,Pressure} + \psi_{0,S} * S_{i,n})$
Kombinace zatěžovacích stavů 04	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * (S_{i,n} + \psi_{0,W} * W_{k,Pressure})$

Technická zpráva: statika | Střecha 1

Kombinace zatěžovacích stavů 06 $E_d = \gamma_{G,inf} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,Uplift}$

Bezpečnost polohy

Zkouška sání $E_d = \gamma_{G,stb} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,n,Uplift}$

Zkouška posunu $E_d = \gamma_{G,stb} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,n,Displacement}$

Použitelnost

Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení větrem $\psi_{0,w} = 0,60$

Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení sněhem $\psi_{0,S} = 0,50$

Kombinace zatěžovacích stavů 01 $E_d = G_k + S_{i,n}$

Kombinace zatěžovacích stavů 02 $E_d = G_k + W_{k,Pressure}$

Kombinace zatěžovacích stavů 03 $E_d = G_k + W_{k,Pressure} + \psi_{0,S} * S_{i,n}$

Kombinace zatěžovacích stavů 04 $E_d = G_k + S_{i,n} + \psi_{0,W} * W_{k,Pressure}$

Kombinace zatěžovacích stavů 06 $E_d = G_k + W_{k,Uplift}$

Max. Tlak na izolaci

Všeobecné informace

Stálé zatížení systému $g_{System} = 0,12\ kN/m^2$

Součinitel tlaku a sil $c_{p,Pressure} = 0,20$

Rozložení zátěže pod ochrannou rohoží budovy pod Peak (45°)

Rozměry 75,3 × 380,0 × 23,1 mm

$A_{eff} = 28\ 614,00\ mm^2$

$A_{load\ range\ area} = 1,95\ m^2$

Max. zátěž $G_{ballast\ required} = 3,6\ kg$

Rozložení zátěže pod ochrannou rohoží budovy pod SD (45°)

Rozměry 75,3 × 380,0 × 23,1 mm

$A_{eff} = 28\ 614,00\ mm^2$

$A_{load\ range\ area} = 0,98\ m^2$

Max. zátěž $G_{ballast\ required} = 0,9\ kg$

Technická zpráva: statika | Střecha 1

Kombinace zatížení

	$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$[Pa]	$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$[Pa]
Kombinace zatěžovacích stavů 00	9 195	4 296
Kombinace zatěžovacích stavů 01	134 432	66 915
Kombinace zatěžovacích stavů 02	16 209	7 803
Kombinace zatěžovacích stavů 03	78 827	39 112
Kombinace zatěžovacích stavů 04	138 640	69 019

Účinky mrtvých zátěží (FV systém + předřadník)

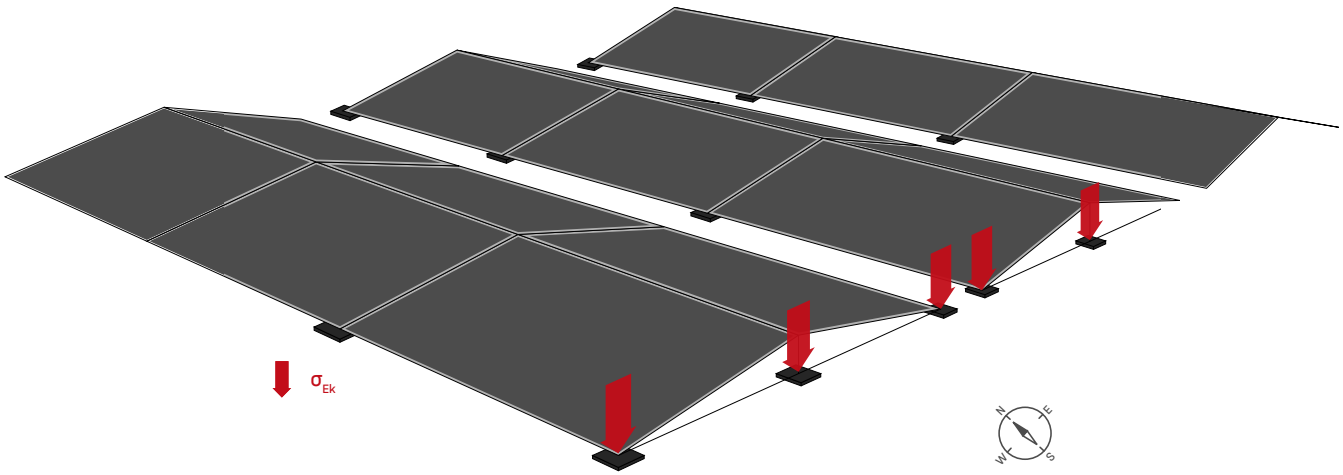
$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$ σ_{Ek} = 9 195 Pa

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$ σ_{Ek} = 4 296 Pa

Maximální zatížení (součet mrtvých zatížení a maximální proměnné zatížení větrem a sněhem)

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$ max σ_{Ek} = 138 640 Pa

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$ max σ_{Ek} = 69 019 Pa



Technická zpráva: statika | Střecha 1

Zatížení H-V

Podle odborného posudku zatížení větrem ústavem I.F.I. Institut für Industrieaerodynamik GmbH

Všeobecné informace

Počet modulů středová plocha	0	
Počet modulů krajní plocha	70	
Počet modulů celkem	70	
Střešní plochy pokrytě moduly	A	= ca. 152,86 m²
Stálé zatížení	$g_{k,System\ incl.\ ballast}$	= 0,11 kN/m²

Součinitele tlaků a sil

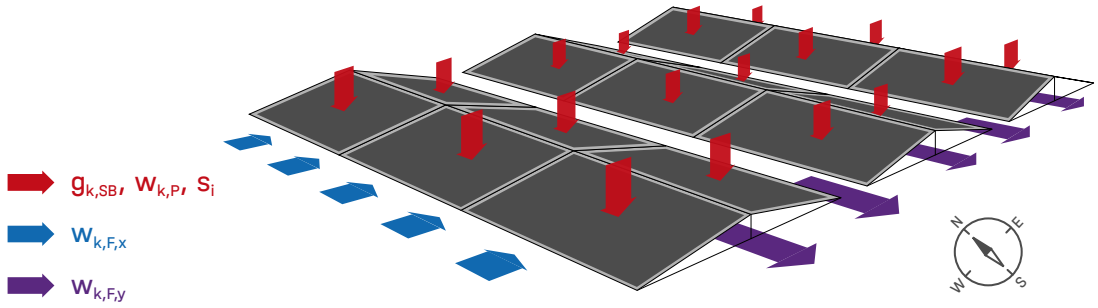
	$C_{p,Pressure}$	= podle normy EN 1991-1-4
	$C_{F,x,averaged}$	= -0,05
	$C_{F,y,averaged}$	= 0,01
Korekce vzdálenosti od okraje	k_{Slxy}	= 1,00
Atika - koeficient korekce	k_p	= 1,00
Koeficient výšky budovy		= 1,00

Zatížení horizontální

$W_{k,F,x}$ = 0,014 kN/m²
$W_{k,F,y}$ = 0,005 kN/m²

Zatížení vertikální

$g_{k,System\ incl.\ ballast}$ = 0,11 kN/m²
$W_{k,Pressure}$ - podle normy EN 1991-1-4
s_i - podle normy EN 1991-1-3

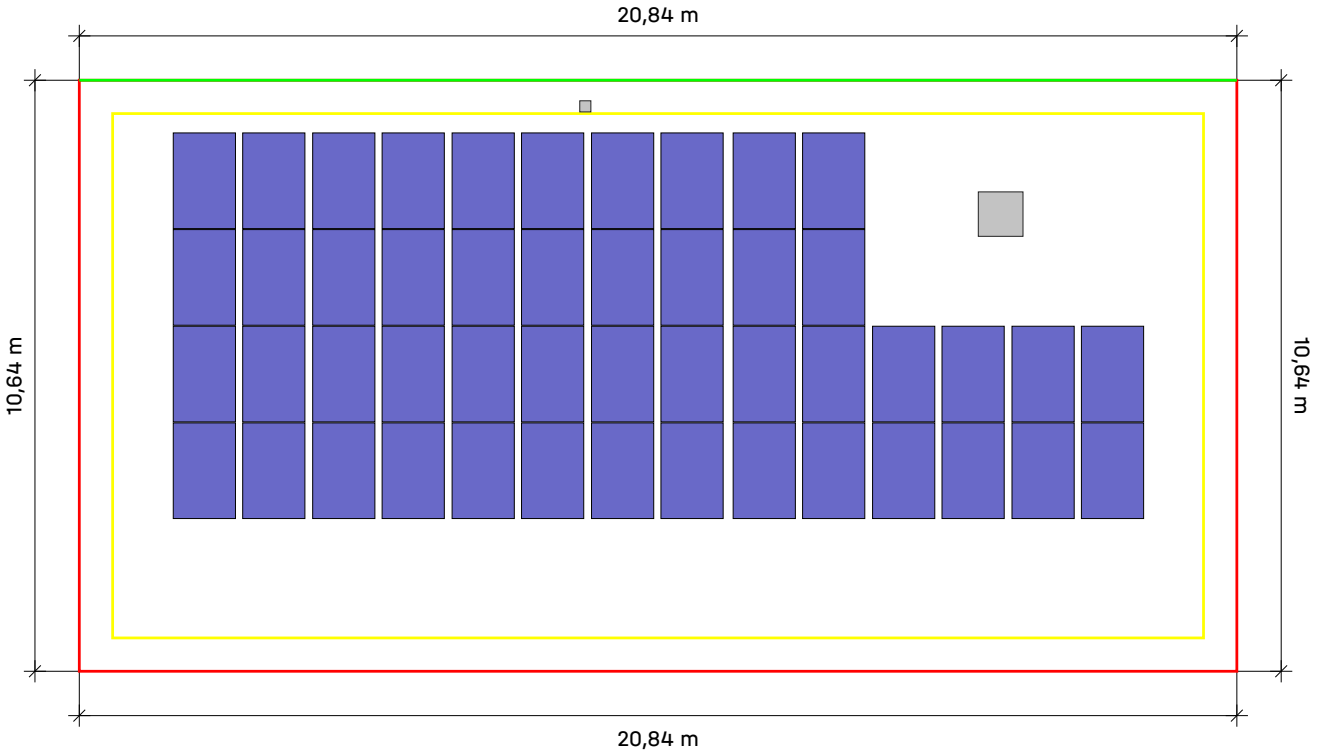


Poznámka:
Hodnoty vertikálního zatížení větrem plochě střechy jsou v zásadě určeny svým efektem posunutí a zůstávají proto také při konstrukci plochého fotovoltaického systému nezměněné. Pro výpočet plochých střech se doporučují součinitele tlaků a sil podle normy CSN EN 1991-1-4.

Střechy | Střecha 1 | Seznam položek

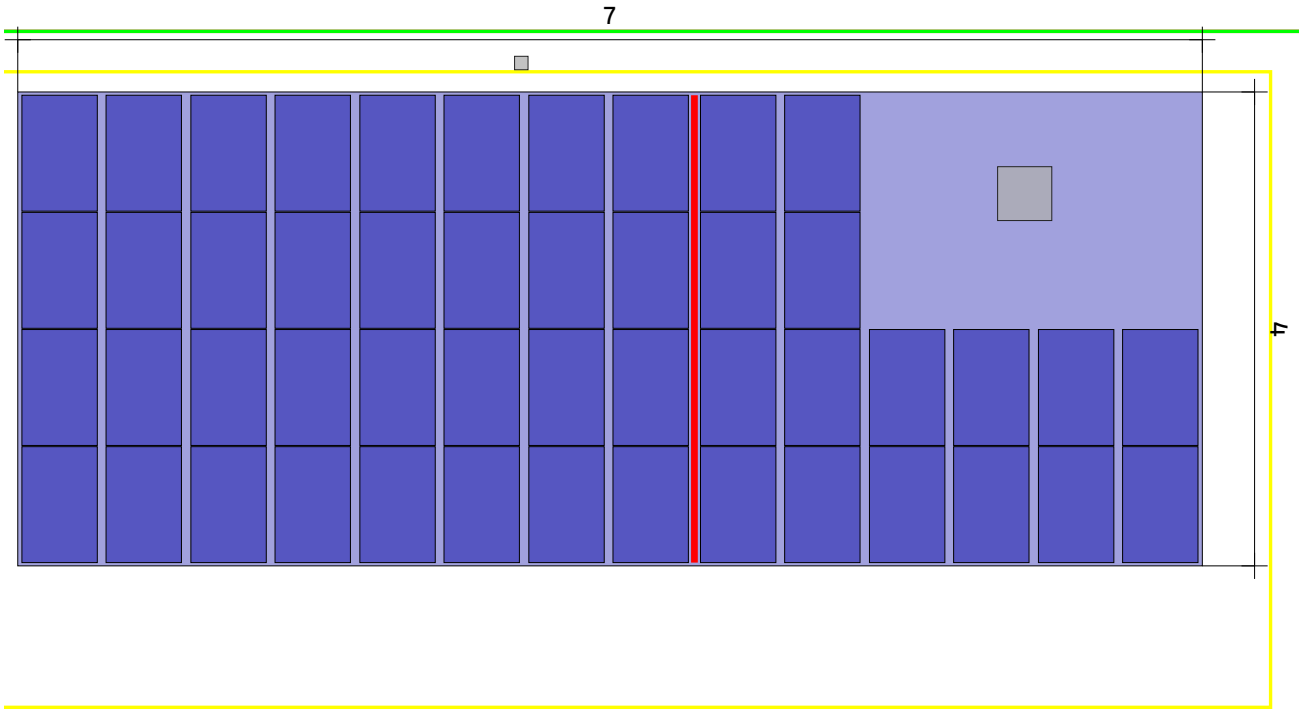
Poloha	Č. výrobku	Výrobek	Počet	Hmotnost
1	2004095	D-Dome 6.10 Base Set L	42	127,0 kg
2	2004125	Dome 6.10 Peak	84	25,2 kg
3	2004123	Dome 6 Connector 195 Set	30	6,5 kg
4	2002870	K2 Solar Cable Manager	70	0,2 kg
5	2002558	MiniClamp MC Set 30-50	112	6,5 kg
6	2002559	MiniClamp EC Set 30-50	56	3,7 kg
7	2002300	Dome SpeedPorter	44	3,3 kg
Součet				**172,4 kg**

Střechy | Střecha 2



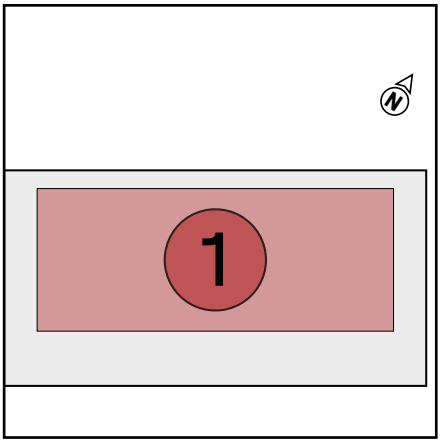
Střecha	Systém	Modul	Napájení	Počet	Celkový výkon
Střecha 2	D-Dome 6.10 Xpress	JAM54S30-410/MR (1000V)	410 Wp	48	19.68 kWp

Střechy | Střecha 2 | Modulární pole 1

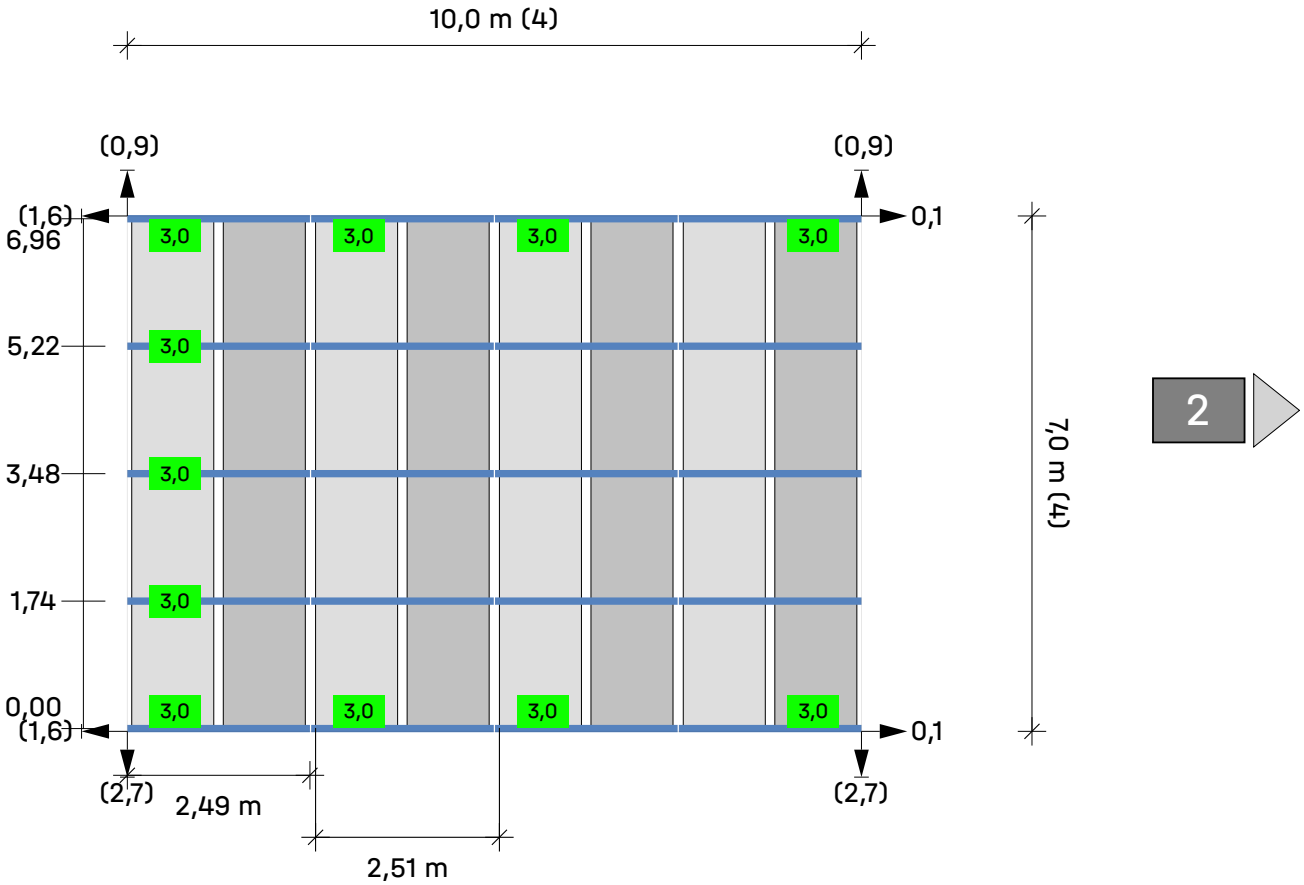


Střecha 3 Modulární pole 1

Montážní systém	D-Dome 6.10 Xpress
Modul	48(19.68 kWp) x JAM54S30-410/MR (1000V)
Rozestup řad	2,51 m
Krok údržby	0,14 m



Střechy | Střecha 2 | Modulární pole 1 | Modulové bloky

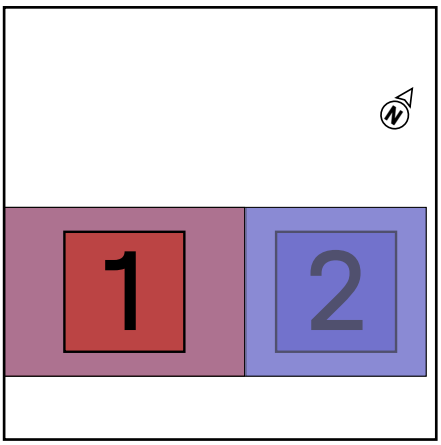


Střecha 3 Modulární pole 1 Blok s moduly 1

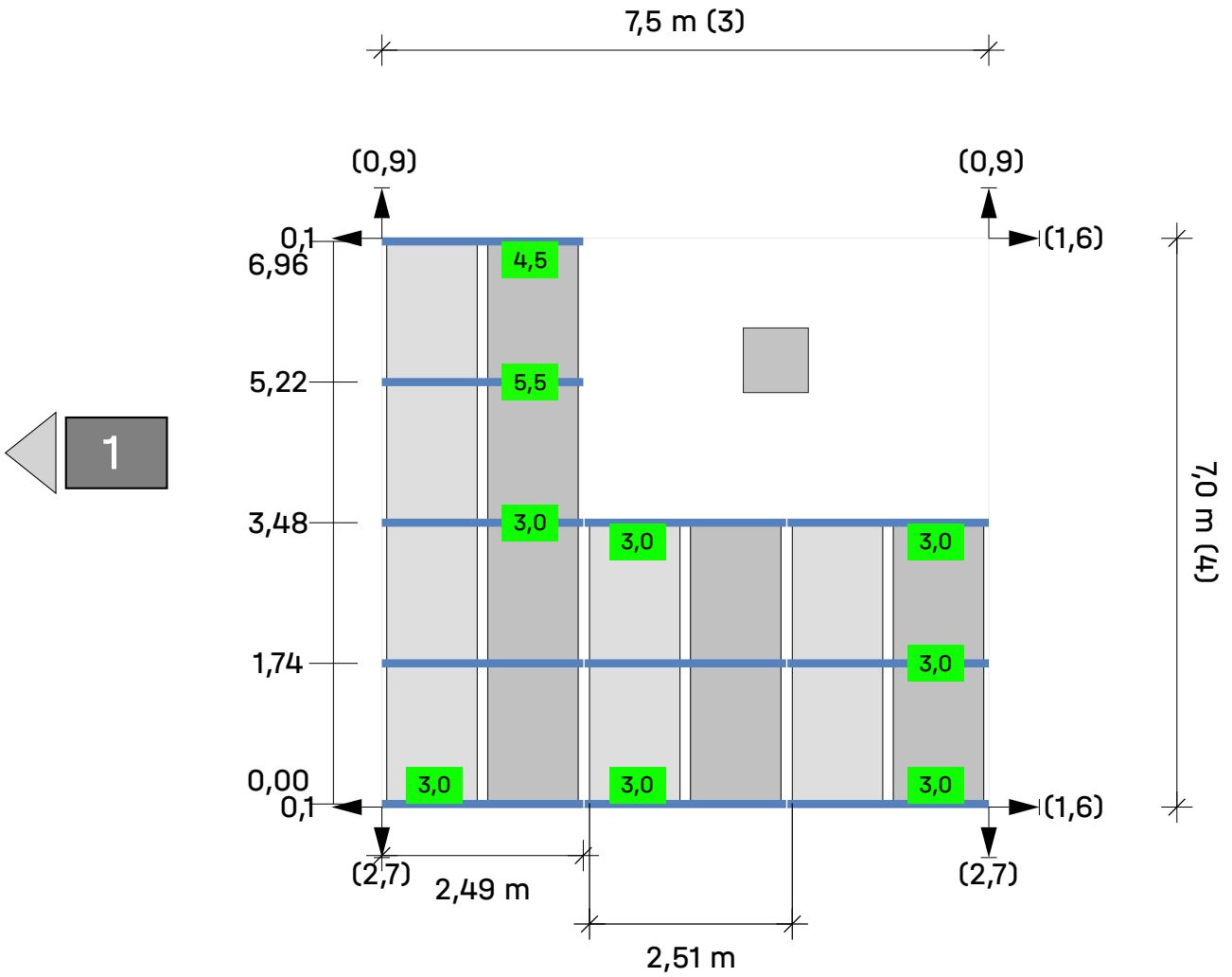
Moduly 4 × 4 = **16**

Legenda

- Indikátor dalšího bloku
- Montážní lišta
- Rozestup řad [m]
- Vzdálenost od okraje střechy [m]
- Dist. na sousední modulový blok/pole [m]
- 25 Zátěž v kilogramech (kg)
- Porterova zátěž



Střechy | Střecha 2 | Modulární pole 1 | Modulové bloky

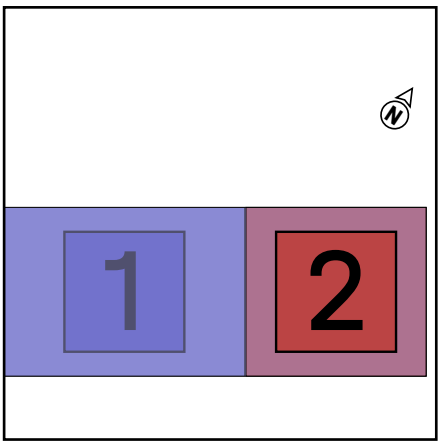


Střecha (3) Modulární pole (1) Blok s moduly 2

Moduly (3 × 4) - 4 = **8**

Legenda

- Indikátor dalšího bloku
- Montážní lišta
- Rozestup řad [m]
- Vzdálenost od okraje střechy [m]
- Dist. na sousední modulový blok/pole [m]
- 25 Zátěž v kilogramech (kg)
- Porterova zátěž



Výsledky | Střecha 2

Střecha	Systém	Modul	Napájení	Počet	Celkový výkon
Střecha 2	D-Dome 6.10 Xpress	JAM54S30-410/MR (1000V)	410 Wp	48	19.68 kWp

Modul

Název	JAM54S30-410/MR (1000V)
Výrobce	Shanghai JA Solar Technology Co. Ltd.
Výkon	410 Wp
Rozměry	1 722×1 134×30 mm
Hmotnost	21,5 kg

Modulové svorky

Svorka modulů	MiniClamp MC Set 30-50
Koncová svorka	MiniClamp EC Set 30-50

Kapacita přítěže

Speed Porter	40,0 kg

Vytížení systému

Provedení	Tlak	Sání
Vytížení systému	79,47%	26,84%
Zatížení modulů (Zkouška únosnosti)	3,15 kN/m²	-0,54 kN/m²
Zatížení modulů (Zkouška použitelnosti)	2,35 kN/m²	-0,37 kN/m²

Konkrétní zatížení

Blok s moduly	Počet podpor	Zátěž [kg]	Vlastní hmotnost [kg]	Stálé zatížení [kN/m²]	Vlastní zatížení (plocha střechy) [kN/m²]
Blok 1	16	33,0	775,40	0,11	
Blok 2	8	31,0	402,20	0,11	
Součet	**24**	**64,0**	**1 177,60**		**0,05**

Poznámky

- Prokázání bezpečnosti polohy a nosnosti systému se provádí kontrolou zdvihu a řazení nákladových případů větrem a dalšími statickými výpočty.
- Na naší domovské stránce najdete krátkou verzi Windkanalgutachtens a certifikát pro další statické výpočty.

Výsledky | Střecha 2

- Návrhová pravidla odpovídají základům navrhování konstrukcí: ČSN EN 1990: 2021.
- Zatížení sněhem se určuje podle ČSN EN 1991-1-3: 2017.
- Zatížení větrem se určuje podle ČSN EN 1991-1-4: 2013.
- Životnost byla zohledněna podle normy Eurokód EN 1991 - Zatížení konstrukcí, zatížení sněhem a Eurokód EN 1991 - Zatížení konstrukcí, zatížení větrem.
- Třída následků byla zohledněna podle normy EN 1990 Eurokód - Zásady navrhování konstrukcí.
- Data a výsledky musí být verifikovány s ohledem na místní podmínky a zkontrolovány odborně dostatečně kvalifikovanou osobou. Dodržujte prosím naše o https://k2-systems.com/en/base-tcu-cs Všeobecné podmínky používání (VPP), speciálně § 2 („Technické a odborné podmínky u zákazníka"), § 7 („Omezení záruky") a § 8 („Omezení ručení").

Technická zpráva: statika | Střecha 2

Všeobecné informace

Název	**FVE - MŠ Čtyřlístek**
Montážní systém	**D-Dome 6.10 Xpress**
Zpracovatel	**Miroslav Korecký**

Informace o poloze

Adresa	**Markova 10, 460 14 Liberec, Česko**
Nadmořská výška	**422,88 m**

Informace o střeše

Výška budovy	**5,00 m**
Typ střechy	**Plochá střecha**
Metoda upevnění	**Zátěž**
Krytina	**Fólie, štěrk,...**
Minimální vzdálenost od okraje	**0,60 m**
Výška atiky	**0,00 m**
Materiál	**Film**
Koeficient tření	**0.5**

Koeficient tření je nutně na místě ověřit. Pokud bude zjištěna menší hodnota, je nezbytně nutné ji zadat sem pro výpočet zatížení!

Zatížení

''Metoda návrhu ''	**CZ EN**
Třída následků	**CC1**
Návrhová životnost	**25 let**
Kategorie terénu	**III - Stromy, vesnice, předměstí, lesy**

Zatížení větrem

Oblast zatížení větrem	**2**
Rychlostní tlak	**$q_{p,50}$ = 0,500 kN/m²**
Faktor upravující zatížení sněhem podle doby návratu	**f_w = 0,921**
Rychlostní tlak	**$q_{p,25}$ = 0,461 kN/m²**

Technická zpráva: statika | Střecha 2

Zatížení sněhem

Prostředí		**Běžná krajina**
Sněhová zábrana mřížová		**Ne**
Zatížení sněhem na zemi	s_k	**= 2,500 kN/m²**
"Tvarový součinitel zatížení sněhem "	μ_i	**= 0,800**
Faktor sklonu střechy	d_i	**= 1,000**
Zatížení sněhem na střeše	$s_{i,50}$	**= 2,000 kN/m²**
Faktor upravující zatížení sněhem podle doby návratu	f_s	**= 0,929**
Zatížení sněhem na střeše	$s_{i,25}$	**= 1,858 kN/m²**

Stálé zatížení

Hmotnost modulů	G_M	**= 21,5 kg**
Hmotnost montážního systému na plochu modulu		**= 1,7 kg**
Plocha modulů	A_M	**= 1,95 m²**
Vlastní hmotnost modulu		**= 11,01 kg/m²**
Vlastní hmotnost montážního systému		**= 0,87 kg/m²**
Celkové vlastní zatížení (kromě předřadníku)		**= 0,12 kN/m²**

Kombinace zatížení

Únosnost

Dílčí součinitel pro stále zatížení - nepříznivé působení (STR)	$\gamma_{G,sup}$	**= 1,35**
Dílčí součinitel pro stále zatížení - příznivé působení (STR)	$\gamma_{G,inf}$	**= 1,00**
Dílčí součinitel pro stálé zatížení - nestabilní působení (EQU)	$\gamma_{G,dst}$	**= 1,10**
Dílčí součinitel pro stále zatížení - stabilní působení (EQU)	$\gamma_{G,stb}$	**= 0,90**
Dílčí součinitel- zatížení proměnné	γ_Q	**= 1,50**
Dílčí součinitel- zatížení n proměnných	γ_Q	**= 1,50**
Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení větrem	$\psi_{0,W}$	**= 0,60**
Kombinační součinitel pro vítr (další proměnlivé vlivy)	$\psi_{1,W}$	**= 0,20**
Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení sněhem	$\psi_{0,S}$	**= 0,50**
Součinitel pro stálé zatížení tříd spolehlivosti	$\kappa_{FI,G}$	**= 0,90**
Součinitel pro proměnlivý zatížení tříd spolehlivosti	$\kappa_{FI,Q}$	**= 0,85**

Kombinace zatěžovacích stavů 01	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * S_{i,n}$
Kombinace zatěžovacích stavů 02	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * W_{k,Pressure}$
Kombinace zatěžovacích stavů 03	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * (W_{k,Pressure} + \psi_{0,S} * S_{i,n})$
Kombinace zatěžovacích stavů 04	$E_d = \gamma_{G,sup} * \kappa_{FI,G} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{FI,Q} * (S_{i,n} + \psi_{0,W} * W_{k,Pressure})$

Technická zpráva: statika | Střecha 2

Kombinace zatěžovacích stavů 06 $E_d = \gamma_{G,inf} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,Uplift}$

Bezpečnost polohy

Zkouška sání $E_d = \gamma_{G,stb} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,n,Uplift}$

Zkouška posunu $E_d = \gamma_{G,stb} * G_k + \gamma_Q * \kappa_{Fl,Q} * W_{k,n,Displacement}$

Použitelnost

Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení větrem $\psi_{0,w} = 0,60$

Kombinační součinitel zatížení pro Zatížení sněhem $\psi_{0,S} = 0,50$

Kombinace zatěžovacích stavů 01 $E_d = G_k + S_{i,n}$

Kombinace zatěžovacích stavů 02 $E_d = G_k + W_{k,Pressure}$

Kombinace zatěžovacích stavů 03 $E_d = G_k + W_{k,Pressure} + \psi_{0,S} * S_{i,n}$

Kombinace zatěžovacích stavů 04 $E_d = G_k + S_{i,n} + \psi_{0,W} * W_{k,Pressure}$

Kombinace zatěžovacích stavů 06 $E_d = G_k + W_{k,Uplift}$

Max. Tlak na izolaci

Všeobecné informace

Stálé zatížení systému $g_{System} = 0,12\ kN/m^2$

Součinitel tlaku a sil $c_{p,Pressure} = 0,20$

Rozložení zátěže pod ochrannou rohoží budovy pod Peak (45°)

Rozměry 75,3 × 380,0 × 23,1 mm

$A_{eff} = 28\ 614,00\ mm^2$

$A_{load\ range\ area} = 1,95\ m^2$

Max. zátěž $G_{ballast\ required} = 3,6\ kg$

Rozložení zátěže pod ochrannou rohoží budovy pod SD (45°)

Rozměry 75,3 × 380,0 × 23,1 mm

$A_{eff} = 28\ 614,00\ mm^2$

$A_{load\ range\ area} = 0,98\ m^2$

Max. zátěž $G_{ballast\ required} = 0,9\ kg$

Technická zpráva: statika | Střecha 2

Kombinace zatížení

	$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$[Pa]	$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$[Pa]
Kombinace zatěžovacích stavů 00	9 195	4 296
Kombinace zatěžovacích stavů 01	134 432	66 915
Kombinace zatěžovacích stavů 02	15 485	7 441
Kombinace zatěžovacích stavů 03	78 103	38 750
Kombinace zatěžovacích stavů 04	138 206	68 801

Účinky mrtvých zátěží (FV systém + předřadník)

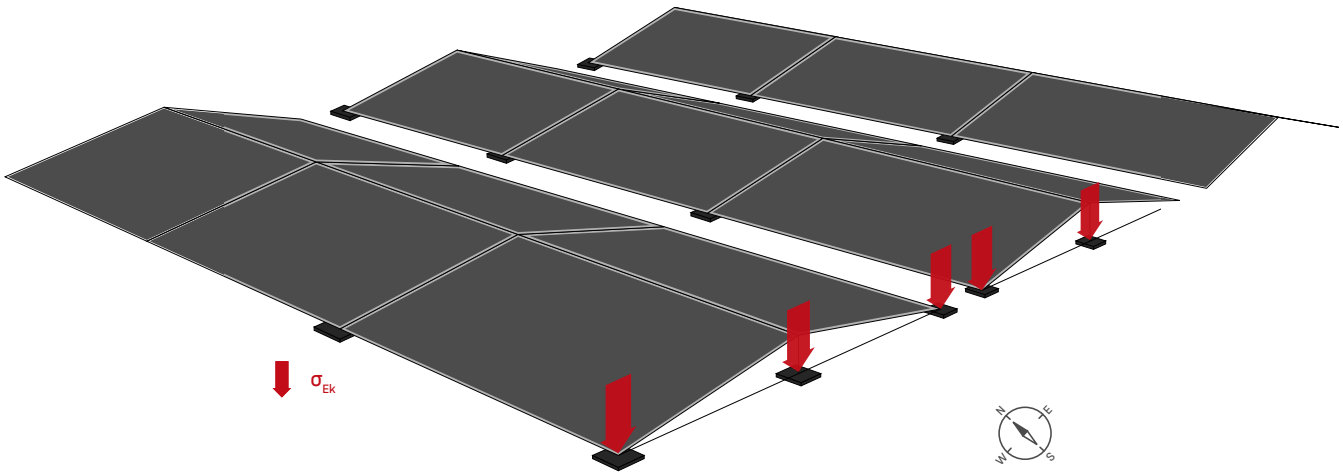
$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$ σ_{Ek} = 9 195 Pa

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$ σ_{Ek} = 4 296 Pa

Maximální zatížení (součet mrtvých zatížení a maximální proměnné zatížení větrem a sněhem)

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,D6_10}$ max σ_{Ek} = 138 206 Pa

$\sigma_{Ek,heat\ insulation,SD}$ max σ_{Ek} = 68 801 Pa



Technická zpráva: statika | Střecha 2

Zatížení H-V

Podle odborného posudku zatížení větrem ústavem I.F.I. Institut für Industrieaerodynamik GmbH

Všeobecné informace

Počet modulů středová plocha	0	
Počet modulů krajní plocha	48	
Počet modulů celkem	48	
Střešní plochy pokrytě moduly	A	= ca. 104,82 m²
Stálé zatížení	$g_{k,System\ incl.\ ballast}$	= 0,11 kN/m²

Součinitele tlaků a sil

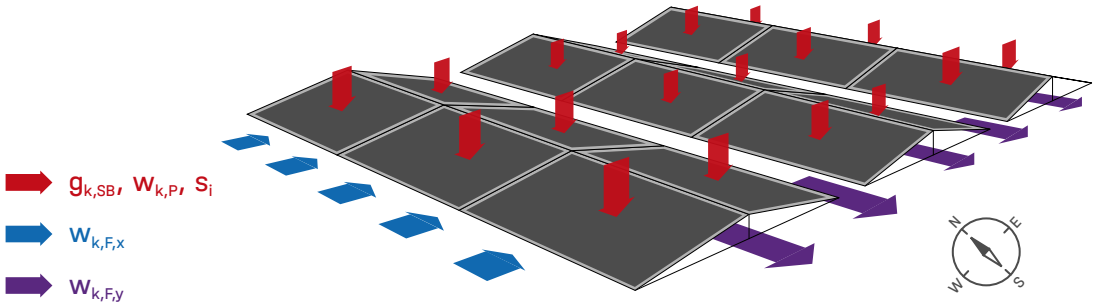
	$C_{p,Pressure}$	= podle normy EN 1991-1-4
	$C_{F,x,averaged}$	= -0,05
	$C_{F,y,averaged}$	= 0,01
Korekce vzdálenosti od okraje	k_{Slxy}	= 1,00
Atika - koeficient korekce	k_p	= 1,00
Koeficient výšky budovy		= 1,00

Zatížení horizontální

$W_{k,F,x}$ = 0,013 kN/m²
$W_{k,F,y}$ = 0,004 kN/m²

Zatížení vertikální

$g_{k,System\ incl.\ ballast}$ = 0,11 kN/m²
$W_{k,Pressure}$ - podle normy EN 1991-1-4
s_i - podle normy EN 1991-1-3



Poznámka:
Hodnoty vertikálního zatížení větrem plochě střechy jsou v zásadě určeny svým efektem posunutí a zůstávají proto také při konstrukci plochého fotovoltaického systému nezměněné. Pro výpočet plochých střech se doporučují součinitele tlaků a sil podle normy CSN EN 1991-1-4.

Střechy | Střecha 2 | Seznam položek

Poloha	Č. výrobku	Výrobek	Počet	Hmotnost
1	2004095	D-Dome 6.10 Base Set L	31	93,7 kg
2	2004125	Dome 6.10 Peak	62	18,6 kg
3	2004123	Dome 6 Connector 195 Set	21	4,5 kg
4	2002870	K2 Solar Cable Manager	48	0,1 kg
5	2002558	MiniClamp MC Set 30-50	68	3,9 kg
6	2002559	MiniClamp EC Set 30-50	56	3,7 kg
7	2002300	Dome SpeedPorter	40	3,0 kg
Součet				**127,7 kg**

Seznam položek

Poloha	Č. výrobku	Výrobek	Počet	Hmotnost
1	2004095	D-Dome 6.10 Base Set L	73	220,8 kg
2	2004125	Dome 6.10 Peak	146	43,8 kg
3	2004123	Dome 6 Connector 195 Set	51	11,0 kg
4	2002870	K2 Solar Cable Manager	118	0,3 kg
5	2002558	MiniClamp MC Set 30-50	180	10,4 kg
6	2002559	MiniClamp EC Set 30-50	112	7,4 kg
7	2002300	Dome SpeedPorter	84	6,4 kg
Součet				**300,1 kg**

Děkujeme, že jste si vybrali montážní systém K2.

Systémy od společnosti K2 Systems se snadno a rychle instalují.
Doufáme, že vám tyto pokyny pomohly.
V případě jakýchkoli dotazů nebo návrhů na zlepšení nás prosím kontaktujte.

Naše kontaktní údaje:

k2-systems.com/en/contact

Service Hotline: +49 (0)7159 42059-0

Platí naše Všeobecné obchodní podmínky. Viz k2-systems.com

K2 Systems GmbH
Industriestraße 18
71272 Renningen
Germany
+49 (0)7159 42059-0
+49 (0)7159 42059-177
info@k2-systems.com
www.k2-systems.com

Projekt

Akce : MŠ Čtyřlístek - FVE - statické posouzení
Část : D.1.2 Stavebně konstrukční řešení
Vypracoval : Ing. Miroslav Korecký
Datum : 31.10.2023
Číslo zakázky : 04/6-2023_DZS

Norma

Použita národní příloha pro Česko

1 Protokol zatížení: Střecha kontejneru a střešní plášť

Stálé zatížení	Charakt. [kN/m^2]	Souč. [–]	Návrh. [kN/m^2]
Ostatní stálé zatížení			
PVC folie včetně separační PP textilie	0.02	1.35	0.03
pěnový polystyren - spádová vrstva (0.25 × 0.100)	0.03	1.35	0.04
Plech FeZn tl. 0,6 mm (78.50 × 0.0006)	0.05	1.35	0.07
vaznice Z155/55/55/3 (0.06 / 0.500)	0.12	1.35	0.16
minerální vlna 180 mm (0.40 × 0.180)	0.07	1.35	0.09
SDK 1x15,0 mm včetně konstrukce	0.18	1.35	0.24
Součet: Ostatní stálé zatížení	0.47	1.35	0.63
Součet: Stálé zatížení	0.47	1.35	0.63
Součet zatížení	0.47	1.35	0.63

1.1 Protokol zatížení: Střecha - na horní profil

Poznámka:
ZŠ=3,0/2=1,5 m

Stálé zatížení	Charakt. [kN/m]	Souč. [–]	Návrh. [kN/m]
Ostatní stálé zatížení			
PVC folie včetně separační PP textilie (0.02 × 1.50)	0.03	1.35	0.04
pěnový polystyren - spádová vrstva (0.03 × 1.50)	0.04	1.35	0.06
Plech FeZn tl. 0,6 mm (0.05 × 1.50)	0.08	1.35	0.10
vaznice Z155/55/55/3 (0.12 × 1.50)	0.18	1.35	0.24
minerální vlna 180 mm (0.07 × 1.50)	0.11	1.35	0.14
SDK 1x15,0 mm včetně konstrukce (0.18 × 1.50)	0.27	1.35	0.36
Součet: Ostatní stálé zatížení	0.70	1.35	0.95
Součet: Stálé zatížení	0.70	1.35	0.95
Součet zatížení	0.70	1.35	0.95

2 Protokol zatížení: FV systém na střeše

Stálé zatížení	Charakt. [kN/m^2]	Souč. [–]	Návrh. [kN/m^2]
Ostatní stálé zatížení			
FV systém	0.12	1.35	0.16
Součet: Ostatní stálé zatížení	0.12	1.35	0.16
Součet: Stálé zatížení	0.12	1.35	0.16
Součet zatížení	0.12	1.35	0.16

2.1 Protokol zatížení: FV systém - na horní profil

Stálé zatížení	Charakt. [kN/m]	Souč. [–]	Návrh. [kN/m]
Ostatní stálé zatížení			
FV systém (0.12 × 1.50)	0.18	1.35	0.24

[FIN EC - Zatížení (32 bit) | verze 11.2023.14.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Součet: Ostatní stálé zatížení	0.18	1.35	0.24
Součet: Stálé zatížení	0.18	1.35	0.24
Součet zatížení	0.18	1.35	0.24

3 Protokol zatížení: Zatížení sněhem

Zatížení podle ČSN EN 1991-1-3

Sněhová oblast:			IV
Charakteristická hodnota zatížení	s_k	=	2.00 kN/m^2
Typ krajiny:			normální
Součinitel expozice	C_e	=	1.00
Tepelný součinitel	C_t	=	1.00
Součinitel zatížení	γ_f	=	1.50

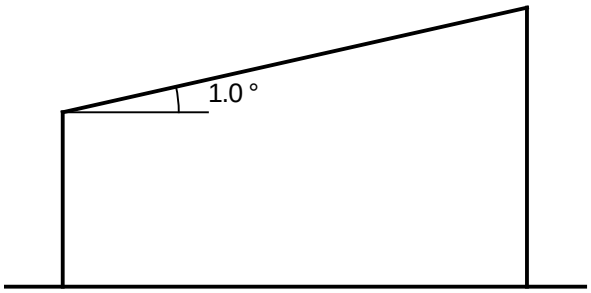
Tvar zastřešení: pultová střecha

Sklon střechy	α	=	1.0 °
Tvarový součinitel	μ_1	=	0.80

Charakteristická hodnota zatížení (v závorce návrhová hodnota)

s_1 = 1.60 kN/m^2 (2.40 kN/m^2)

1.60;(2.40) [kN/m^2]

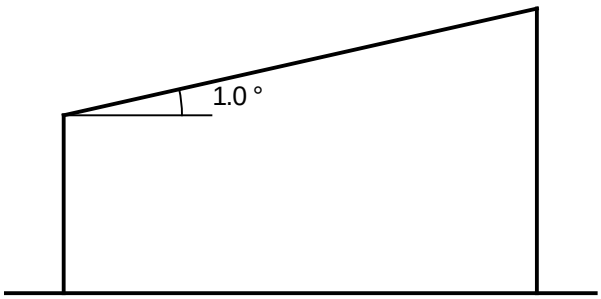


3.1 Lokalizace na zatěžovací šířku 1.50 m: Zatížení sněhem - na horní profil

Charakteristická hodnota zatížení (v závorce návrhová hodnota)

s_1 = 2.40 kN/m (3.60 kN/m)

2.40;(3.60) [kN/m]

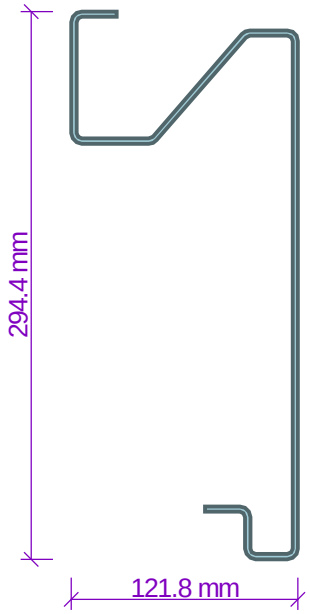


[FIN EC - Zatížení (32 bit) | verze 11.2023.14.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Projekt

Název průřezu : horní profil 280 mm
Akce : MŠ Čtyřlístek - FVE - statické posouzení
Vypracoval : Ing. Miroslav Korecký
Datum : 31.10.2023
Číslo zakázky : 04/6-2023_DZS

Vstupní data



Objekty průřezu

č.	Typ	Popis	Materiál	Plocha [mm²]	Modul pružnosti [MPa]
1	Tvar	Polygon	EN 10210-1 : S 355	1650.7	210000.0

Výsledky

Tabulka hodnot	
Spočteny skutečné průřezové charakteristiky.	
Poloha těžiště v globálním souřadném systému	
vodorovná vzdálenost těžiště od počátku souřadného systému	x = -13.7 mm
svislá vzdálenost těžiště od počátku souřadného systému	y = 25.4 mm
Průřezové charakteristiky	
průřezová plocha	A = 1650.7 mm^2
obvod průřezu	P = 1167.1 mm
vzdálenost těžiště od levé strany min. obálky průřezu	y_{cg} = 85.4 mm
vzdálenost těžiště od dolní strany min. obálky průřezu	z_{cg} = 172.6 mm
moment setrvačnosti k vodorovné těžišťové ose	I_y = 15.99E+06 mm^4
moment setrvačnosti ke svislé těžišťové ose	I_z = 3.293E+06 mm^4
deviační moment setrvačnosti k těžišťovým osám	D_{yz} = -3.544E+06 mm^4
sklon hlavních centrálních os	ϕ = 14.6 °
poloměr setrvačnosti kolmý k vodorovné těžišťové ose	i_y = 98.4 mm
poloměr setrvačnosti kolmý ke svislé těžišťové ose	i_z = 44.7 mm

[FIN EC - Průřez (32 bit) | verze 11.2023.15.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Tabulka hodnot	
moment setrvačnosti k hlavní ose Y	I_{yh} = 16.91E+06 mm^4
moment setrvačnosti k hlavní ose Z	I_{zh} = 2.371E+06 mm^4
poloměr setrvačnosti kolmý k hlavní ose Y	i_{yh} = 101.2 mm
poloměr setrvačnosti kolmý k hlavní ose Z	i_{zh} = 37.9 mm
moment tuhosti v prostém kroucení	I_k = 9.625E+03 mm^4
polární moment setrvačnosti	I_p = 19.28E+06 mm^4
polární poloměr setrvačnosti	i_p = 108.1 mm
plocha pro smyk od posouvající síly ve směru osy Y	A_y = 583.8 mm^2
plocha pro smyk od posouvající síly ve směru osy Z	A_z = 828.8 mm^2
průřezový modul k těžišťové ose y v horních krajních vláknech průřezu	W_{y1} = 131.3E+03 mm^3
průřezový modul k těžišťové ose y v dolních krajních vláknech průřezu	W_{y2} = -92.65E+03 mm^3
průřezový modul k těžišťové ose z v pravých krajních vláknech průřezu	W_{z1} = -90.50E+03 mm^3
průřezový modul k těžišťové ose z v levých krajních vláknech průřezu	W_{z2} = 38.55E+03 mm^3
plastický průřezový modul kolem osy y	$W_{pl,y}$ = 137.9E+03 mm^3
plastický průřezový modul kolem osy z	$W_{pl,z}$ = 57.49E+03 mm^3

[FIN EC - Průřez (32 bit) | verze 11.2023.15.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

1 Projekt

Akce : MŠ Čtyřlístek - statický výpočet
Vypracoval : Ing. Miroslav Korecký
Datum : 31.10.2023
Číslo zakázky : 04/6-2023_DZS

2 Vstupní údaje

2.1 Styčníky

č.	Souřadnice		Podpora						
	Y [m]	Z [m]	Posun Y	K[MN/m]	Posun Z	K[MN/m]	Rotace X	K[MNm/rad]	Natočení [°]
1	0.000	0.000	pevná		pevná				
2	6.055	0.000	pevná		pevná				

2.2 Dílce

Typ, topologie a profily dílců:

č.	Typ	Zač. styč.	Uložení	Kon. styč.	Průřez	Délka [m]	Natočení [°]	Materiál
1	Nosník	1	|----|	2	horní profil 280 mm	6.055	0.00	EN 10210-1 : S 355

2.3 Parametry profilů dílců

Průřezové charakteristiky profilů dílců:

Průřez	Plocha průřezu	Smyk. plocha	Mom. setrv.	Sklon hl. os.
	A [mm^2]	A_z [mm^2]	I_{yh} [mm^4]	ϕ [°]
horní profil 280 mm	1650.7	828.8	16.9128E+06	14.59

Materiálové charakteristiky profilů dílců:

Materiál	Modul pružnosti	Smykový modul	Koef. tepl. rozt.	Měrná tíha
	E [MPa]	G [MPa]	α_t [1/K]	γ [kN/m^3]
EN 10210-1 : S 355	210.0E+03	81.00E+03	12.00E-06	78.50

2.4 Zatěžovací stavy

č.	Název	Kód	Typ	Jako*	γ_f ($\gamma_{f,inf}$)**	Součinitele pro kombinace				
				hlavní		ξ	Kateg.***	ψ_0	ψ_1	ψ_2
1	G1 vlastní tíha-stálé	Vlastní tíha	Stálé	-	1.35(0.90)	0.85	-	-	-	-
2	G2 střecha-stálé	Silové	Stálé	-	1.35(0.90)	0.85	-	-	-	-
3	G3 FV systém-stálé	Silové	Stálé	-	1.35(0.90)	0.85	-	-	-	-
4	S4 silové-proměnné krátkodobé sníh	Silové	Proměnné krátkodobé sníh	ANO	1.50	-	H<1000	0.50	0.20	0.00

* zatížení působí v kombinacích jako hlavní proměnné
** $\gamma_{f,inf}$ pro příznivě působící stálá zatížení
*** Kategorie proměnných zatížení podle tabulky A1.1 v EN 1990

2.5 Zatížení dílců

[FIN EC - FIN 2D (32 bit) | verze 11.2023.19.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Dílec	Zatížení dílců
Zatěžovací stav č.2 - G2 střecha-stálé	
Dílec č.1 1 |----| 2, délka 6.055 m	Spojité silové - Po délce ve směru globální osy Z f = -0.71 kN/m
Zatěžovací stav č.3 - G3 FV systém-stálé	
Dílec č.1 1 |----| 2, délka 6.055 m	Spojité silové - Po délce ve směru globální osy Z f = -0.18 kN/m
Zatěžovací stav č.4 - S4 silové-proměnné krátkodobé sníh	
Dílec č.1 1 |----| 2, délka 6.055 m	Spojité silové - Na průmět ve směru globální osy Z f = -2.40 kN/m

2.6 Kombinace pro výpočet podle 1.řádu

Kombinace 1. řád, pro posouzení mezního stavu únosnosti (MSÚ)

Číslo	Název a druh kombinace Složení
1	G1+G2+G3; základní kombinace
	$\gamma_{f,sup,1}(1.35)$*G1 + $\gamma_{f,sup,2}(1.35)$*G2 + $\gamma_{f,sup,3}(1.35)$*G3
2	S4:G1+G2+G3; základní kombinace
	$\gamma_{f,sup,1}(1.35)$*G1 + $\gamma_{f,sup,2}(1.35)$*G2 + $\gamma_{f,sup,3}(1.35)$*G3 + $\gamma_{f,sup,4}(1.50)$*S4

Kombinace 1. řád, pro posouzení mezního stavu použitelnosti (MSP)

Číslo	Název a druh kombinace Složení
1	G1+G2+G3; charakteristická kombinace
	G1 + G2 + G3
2	S4:G1+G2+G3; charakteristická kombinace
	G1 + G2 + G3 + S4

3 Výsledky

3.1 Deformace pro zatěžovací stavy

3.1.1 Extrémy deformací

Kladné extrémy:

Deformace	Zatěžovací stav	Umístění	Hodnota
Posun Y	-	-	0.0 mm
Posun Z	-	-	0.0 mm
Rotace X	Zatěžovací stav 4	Styčník 2	6.6 mrad

Záporné extrémy:

Deformace	Zatěžovací stav	Umístění	Hodnota
Posun Y	-	-	0.0 mm
Posun Z	Zatěžovací stav 4	Dílec 1 : X = 2.906m	-13.3 mm
Rotace X	Zatěžovací stav 4	Styčník 1	-6.6 mrad

3.2 Deformace pro kombinace I.řádu, MSP

3.2.1 Extrémy deformací

Kombinace 1. řád, pro posouzení mezního stavu použitelnosti (MSP)

Kladné extrémy:

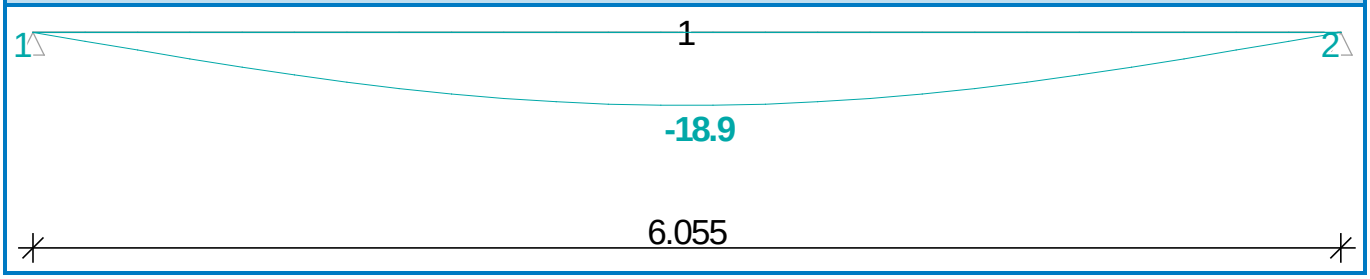
[FIN EC - FIN 2D (32 bit) | verze 11.2023.19.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Deformace	Kombinace	Umístění	Hodnota
Posun Y	-	-	0.0 mm
Posun Z	-	-	0.0 mm
Rotace X	Kombinace 2	Styčník 2	9.4 mrad

Záporné extrémy:

Deformace	Kombinace	Umístění	Hodnota
Posun Y	-	-	0.0 mm
Posun Z	Kombinace 2	Dílec 1 : X = 2.906m	-18.9 mm
Rotace X	Kombinace 2	Styčník 1	-9.4 mrad

Název: Deformace_MSP



Posouzení průhybu:

dmax=L/300=5900/300=19,667 mm > **18,9 mm = VYHOVUJE**

3.3 Vnitřní síly v s. s. dílce pro zatěžovací stavy

3.3.1 Extrémy vnitřních sil

Zatěžovací stav		Pozice	Vnitřní síly		
č.	Název	[m]	N [kN]	V_3 [kN]	M_2 [kNm]
Dílec č.1: 1 |----| 2, délka 6.055 m					
4	S4 silové-proměnné krátkodobé sníh	0.000	0.00	**-7.27**	0.00
4	S4 silové-proměnné krátkodobé sníh	6.055	0.00	**7.27**	0.00
4	S4 silové-proměnné krátkodobé sníh	2.906	0.00	-0.29	**10.98**

3.4 Vnitřní síly v s. s. dílce pro kombinace I.řádu, MSÚ

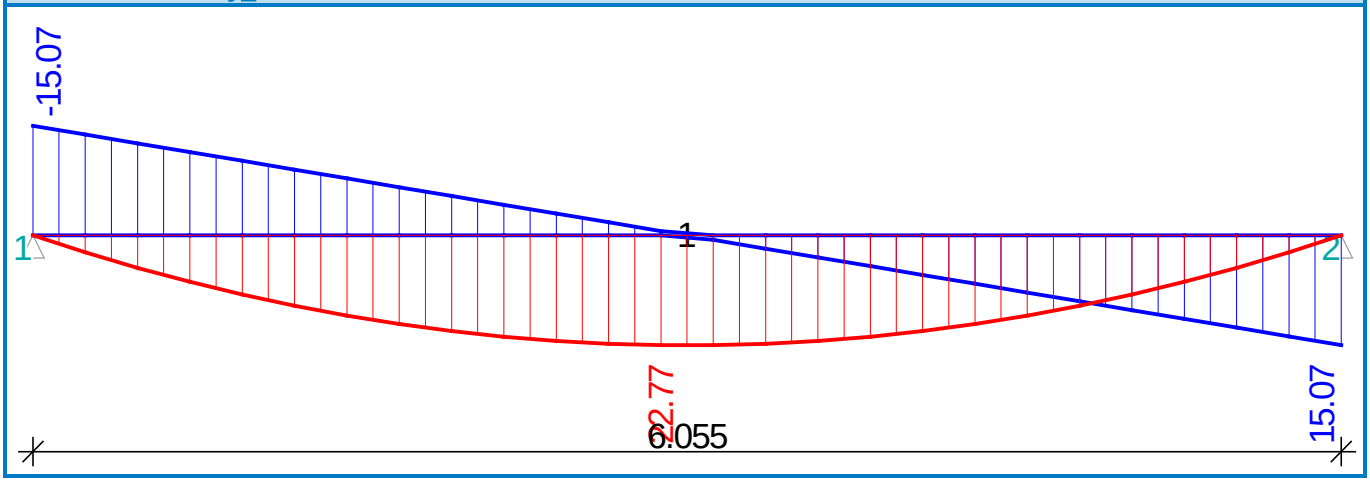
3.4.1 Extrémy vnitřních sil

Kombinace 1. řád, pro posouzení mezního stavu únosnosti (MSÚ)

Kombinace I.řád, MSÚ		Pozice	Vnitřní síly		
č.	Název	[m]	N [kN]	V_3 [kN]	M_2 [kNm]
Dílec č.1: 1 |----| 2, délka 6.055 m					
2	S4:G1+G2+G3	0.000	0.00	**-15.07**	0.00
2	S4:G1+G2+G3	6.055	0.00	**15.07**	0.00
2	S4:G1+G2+G3	2.906	0.00	-0.60	**22.77**

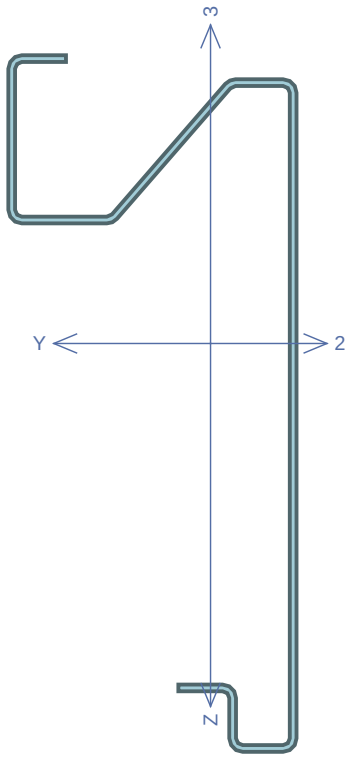
[FIN EC - FIN 2D (32 bit) | verze 11.2023.19.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Název: Vnitřní síly_MSÚ



[FIN EC - FIN 2D (32 bit) | verze 11.2023.19.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

Kritický řez dílce "HORNÍ PROFIL 280 mm" - průřez 1 (2.906m)



Norma **EN 1993-1-1, EN 1993-1-3/Česko**.

Únosnost průřezu	:	γ_{M0}	= 1.000
Únosnost průřezu při posuzování stability	:	γ_{M1}	= 1.000
Únosnost oslabeného průřezu	:	γ_{M2}	= 1.250

Průřez horní profil 280 mm
Průřezová plocha: A = 1.651E03 mm^2
Poloha těžiště:
y_T = 85.4 mm z_T = 172.6 mm
Momenty setrvačnosti:
I_y = 1.599E07 mm^4 I_z = 3.293E06 mm^4
Deviační moment setrvačnosti: D_{yz} = -3.544E06 mm^4
Sklon hlavních centrálních os: φ = 14.6°
Průřezové moduly:
$W_{y,1}$ = -1.313E05 mm^3 $W_{z,1}$ = 9.050E04 mm^3
$W_{y,2}$ = 9.265E04 mm^3 $W_{z,2}$ = -3.855E04 mm^3
Moment tuhosti v prostém kroucení:
I_k = 9.625E03 mm^4
Plastické průřezové moduly:
$W_{pl,y}$ = 1.379E05 mm^3 $W_{pl,z}$ = 5.749E04 mm^3

Materiál: EN 10210-1 : S 355
Materiálové charakteristiky:

Mez kluzu	f_y	:	355.0	MPa
Mez pevnosti	f_u	:	510.0	MPa
Modul pružnosti	E	:	210000	MPa
Modul pružnosti ve smyku	G	:	81000	MPa

Vnitřní síly v souřadném systému průřezu
Zatěžovací případ s největším využitím
Kombinace č.2 - S4:G1+G2+G3
N = 0.000 kN
V_z = -0.603 kN M_y = 22.770 kNm
V_y = 0.000 kN M_z = 3.370 kNm
T_t = 0.000 kNm
T_ω = 0.000 kNm B = 0.000 kNm^2

Parametry vzpěru
Délka dílce: 6.055 m
Se vzpěrem se nepočítá

Parametry klopení
S klopením se nepočítá

Výsledky posouzení - Rozhodující zatěžovací případ: Kombinace č.2 - S4:G1+G2+G3; **Třída průřezu:** podle zadání počítáno jako třída 1
Posudek smyku od posouvající síly V_z:
0.603 kN < 169.163 kN **Vyhovuje**
Vnitřní síly: N = 0.000 kN; M_y = 22.770 kNm; M_z = 3.370 kNm
Posudek nejnepříznivější kombinace prostého tahu a ohybu:
Únosnosti: $M_{y,R}$ = 48.940 kNm; $M_{z,R}$ = 20.410 kNm
| 0.0 + 0.465 + 0.165 | = | 0.63 | < 1 **Vyhovuje**
Štíhlost dílce: 159.8

Průřez vyhovuje

63.0 % VYHOVUJE

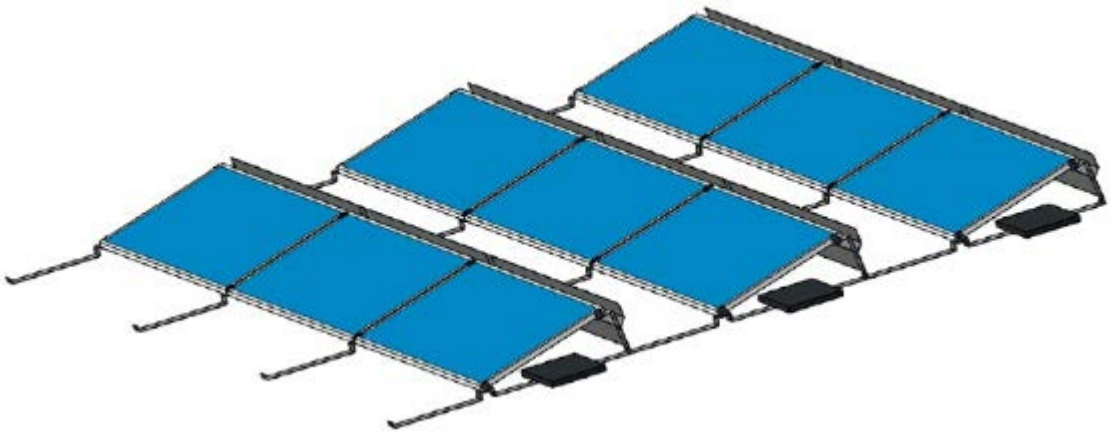
[FIN EC - FIN 2D (32 bit) | verze 11.2023.19.0 | hardwarový klíč 6984 / 1 | Ing. Miroslav Korecký | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.fine.cz]

POŽÁRNĚ BEZPEČNOSTNÍ ŘEŠENÍ STAVBY

TECHNICKÁ ZPRÁVA

„dokumentace pro vydání společného povolení“
dle §1d vyhlášky č. 499/2006 Sb.

AKCE	**Komunitní energetika Liberec I.** **MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC**
INVESTOR	**STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC** **nám. Dr. E. Beneše 1, 460 59 Liberec** **IČ: 00262978**



Vypracoval: Jaroslava Pakostová, Rantířovská 120, 586 05 Jihlava
Telefon: **723721236**
Email: **j.pakostova@cmail.cz**
Datum: **říjen 2023**

Charakteristika objektu

Identifikační údaje stavby:

Název stavby:	Komunitní energetika Liberec I., MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Místo stavby:	stavba občanského vybavení na pozemku p. č. 1242/4 k.ú. Ruprechtice [682144]
Investor:	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC, nám. Dr. E. Beneše 1, 60 59 Liberec, IČ: 00262978
Okres:	Liberec
Kraj:	Liberecký Kraj
Projektant:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
Projektant PBŘ:	Jaroslava Pakostová, Rantířovská 120, 586 01 Jihlava
Projektový stupeň:	projektová dokumentace pro vydání společného povolení

Použité podklady:

ČSN 730802 Požární bezpečnost staveb – Nevýrobní objekty
ČSN 730804 Požární bezpečnost staveb – Výrobní objekty
ČSN 650201 Požární bezpečnost staveb – Hořlavé kapaliny
ČSN 730872 Požární bezpečnost staveb – Ochrana staveb - VZT
ČSN 730848 Požární bezpečnost staveb – Kabelové rozvody
ČSN 730824 Požární bezpečnost staveb – Výhřevnost hoř. látek
ČSN 730810 Požární bezpečnost staveb - Společná ustanovení
ČSN 650201 Požární bezpečnost staveb – Hořlavé kapaliny
ČSN 730818 Požární bezpečnost staveb – Obsazení objektů osobami
ČSN 730873 Požární bezpečnost staveb - Zásobování požární vodou
ČSN EN 1838 – Osvětlení – Nouzové osvětlení
ČSN 730821 – Požární odolnost stavebních konstrukcí
ČSN 730822 – Šíření plamene po povrchu stavebních hmot
ČSN 730823 – Stupeň hořlavosti stavebních hmot (převod na novou ČSN EN 13501-1)
ČSN 752411 Zdroje požární vody
ČSN 061008 Požární bezpečnost tepelných zařízení
ČSN 730821/2007/ed.II – Požární odolnost stavebních konstrukcí
- publikace „ Hodnoty požární odolnosti stavebních konstrukcí podle eurokódů“

Použité zákony, vyhlášky:

- vyhláška MV č.246/2001 Sb. ve znění vyhlášky č. 221/2014 Sb.
- vyhláška č. 268/2009 sb. o technických požadavcích na stavbu ve znění pozdějších předpisů.
- zákon č.183/2006 Sb., o územním plánování a stavebním řádu (Stavební zákon) ve znění pozdějších předpisů.
- vyhláška č.23/ 2008 - „o technických podmínkách požární ochrany“ ve znění vyhlášky č. 268/2011 Sb.
- Vyhláška 460/2021 Sb., Vyhláška o kategorizaci staveb z hlediska požární bezpečnosti a ochrany obyvatelstva.
- NV 34/2016 Sb. o podmínkách požární bezpečnosti při provozu komínů, kouřovodů a spotřebičů paliv.

Obsah PBŘ respektuje požadavky Zákona o požární ochraně č.133/1985 Sb. § 31a písm. c) zákona a vyhlášky č.23/ 2008, jeho rozsah je určen Vyhláškou č.246/2001 Sb. §41. Pro výpočtovou část je využito výpočtových programů FIRE-NX (ing.Bochňák), WinFire Office a VPOSAN firmy FreeRW soft v.o.s.

Stanovení kategorie stavby

Jedná se o stavbu kategorie II. dle vyhlášky č. 460/2021 Sb.

STANOVENÍ KATEGORIE STAVBY
Z HLEDISKA POŽÁRNÍ BEZPEČNOSTI A OCHRANY OBYVATELSTVA

Název stavby:	Kom.energ. Liberec I. - MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Místo stavby:	Markova 1334/10, Liberec, p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice

KATEGORIE STAVBY:	**Stavba kategorie II**	**K II T5**
TŘÍDA VYUŽITÍ:	**pátá třída využití**	

Jedná se o stavbu kategorie 0 podle § 39 zákona o požární ochraně: NE

Základní údaje o stavbě

Zastavěná plocha stavby:	538.00	m^2	Počet nadzemních podlaží (NP):	2
Výška stavby:	3.15	m	Počet podzemních podlaží (PP):	0
Světlá výška podlaží:		m	<= vyplňuje se pouze u jednopodlažních obj.	
Navrhovaný počet osob:	0	osob		
Počet ubytovaných osob:	0	osob		
Počet osob vyžadujících asistenci:	84	osob		

Stanovení třídy využití

Prostory určené ke spánku:	NE
Prostory určené pro veřejnost:	NE
Prostory pro osoby vyžadující asistenci při evakuaci:	ANO

Další informace potřebné pro stanovení kategorie stavby

Budova, která je kulturní památkou:	NE			
Stavba určena výhradně k bydlení:	NE			
Pobytové místnosti v podzemním podlaží:	NE			
Stavba splňující požadavky § 7 odst. 2 písm. a):	NE			
Stavba zdroje požární vody, nejedná-li se o budovu:	NE			
Přístupová komunikace nebo nástupní plocha:	NE			
Hořlavé kapaliny ve stavbě:	NE	Množství:		m^3
Hořlavé nebo hoření podporující plyny:	NE	Objem:		litrů
Zásobník hořlavých, hoření podporujících plynů:	NE	Objem:		m^3
Stavba, ve které se skladují pyrotechnické výrobky:	NE			
Stavba, ve které se vyskytují látky s akutní toxicitou:	NE	Množství:		kg
Stavba, ve které se nachází stálý úkryt:	NE			
Silniční nebo železniční tunel:	NE	Délka:		m
Velkoobjemové skladovací nádrže pro HK:	NE	Množství:		m^3
Tunel metra nebo stanice metra:	NE			
Sklad střeliva:	NE	Množství:		ks
Stavba určená k nakládání s výbušninami:	NE			

v. 15.12.2021

Stručný charakter stavby Předmětem projektu je návrh instalace FVE na objektu MŠ Čtyřlístek, Markova 1334/10 v Liberci.

Navrhovaná FVE bude umístěna na stávajících plochých střechách MŠ Čtyřlístek nacházející se na pozemku p.č. 1242/4. Celkem je navrženo osazení 118 ks FV panelů á410Wp na dvou plochých střechách. Celkový instalovaný výkon FVE = 48,38 kW.

Účel užívání stavby

Objekt je využíván v současné době jako stavba občanské vybavenosti – mateřská škola. Účel užívání se navrhovanými stavebními úpravami nezmění. Stavební úpravy se nedotýkají nosných konstrukcí objektu.

Fotovoltaický systém 48,38 kWp

Technické zařízení pro výrobu elektrické energie ze sluneční energie určené pro přímou vlastní spotřebu v areálu, případné přebytky energie budou dodávány do distribuční soustavy ČEZ Distribuce, a.s.

Technické řešení

FV panely budou na stávající plochou střechu budovy osazeny pomocí typové hliníkové systémové montážní konstrukci zajišťující sklon panelu 10° se střechovitým uspořádáním panelů s orientací V-Z. Panely budou na montážní konstrukci osazeny horizontálně (delší rozměr panelu rovnoběžně s rovinou střešního pláště). Rozestup řad panelů bude 2,51 metru s krokem údržby 0,14 metru.

Montážní konstrukce bude na střeše stabilizována zatěžkávacími betonovými bloky z betonové dlažby. Počet zatěžkávacích bloků a jejich hmotnost je v návrhu upraven s ohledem na velikost zatížení větrem v dané části střechy.

Konstrukce pro FV panely – osazení na plochou střechu

Pro osazení FV modulů na střechu budou použity typové výrobky (střešní montážní konstrukce pro FV moduly pro plochou střechu) s odpovídajícím atestem. Na střeše objektu budou dodatečně přitíženy montážní konstrukce s FV panely a to vždy tak, aby nedocházelo k posunům v rámci střechy, kde bude provedena instalace FV panelů. Konstrukce bude stabilizována dodatečnou zátěží a to vždy tak, aby nedocházelo k uvolnění materiálu ze střechy a nevznikly nebezpečné situace pro osoby a uživatele komunikací kolem budov.

Kabelové prostupy – požární ucpávky

Utěsněni prostupů rozvodů a instalaci stavebně dělicími konstrukcemi bude řešeno v souladu s ČSN 73 0810 čl. 6.2. Utěsnění bude provedeno systémovými požárními ucpávkami - hmotou třídy reakce na oheň A1 nebo A2. Těsnicí konstrukce musí vykazovat stejnou požární odolnost jako konstrukce, kterou rozvody procházejí. Předpokládá se užití systémových protipožárních tmelů např. HILTI s požadavkem pož. odolnosti prostupu do 60 minut.

Rozvaděče RDC a RFVE

Umístění: rozvaděč RDC bude umístěn ve vnitřním prostředí na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP.

Rozvaděč RDC je navržen jako oceloplechová skříň o rozměru 500x400x210 mm, v krytí IP66.

Umístění: rozváděč RFVE bude umístěn ve vnitřním prostředí na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP.

Rozváděč RFVE je navržen jako oceloplechová skříň o rozměru 700x500x210 mm, v krytí IP66.

Uzemnění a hromosvod

Dle ČSN 33 2000-5-54 ed. 3, čl. NA.10.1.1 má být odpor uzemnění uzlu zdroje nejvýše 5 Ω. Dle ČSN 33 2000-4-41 ed. 3, čl. 411.4.2 musí být neživé části instalace spojeny prostřednictvím ochranného vodiče s hlavní uzemňovací přípojnicí instalace (MET, dříve HOP), která musí být spojená s uzemněným bodem silové napájecí sítě.

Dle ČSN 33 2000-4-41 ed. 3, čl. 411.3.1.2 musejí být v každém objektu vstupující kovové části, které jsou náchylné přivést nebezpečný rozdíl potenciálů, a které nejsou součástí elektrické instalace, spojeny s hlavní uzemňovací svorkou vodiči ochranného pospojování.
Uzemňovací soustava bude provedena v souladu s normami ČSN EN 62305-1 až 4, ČSN 33 32 2000-5-54, ČSN 33 2000-4-41.

Tlačítka STOP FVE
FVE systém lze vypnout centrál stopem – vypínacím zařízením „STOP FVE“, které bude umístěno na veřejném přístupovém místě v dosahu jednotek IZS, nebo poblíž nástupního místa HZS. Centrál stop bude opatřen textovou tabulkou „STOP FVE – odpojení FVE od distribuční sítě“. Vypínací prvek central stop (STOP FVE) bude umístěný poblíž hlavního vstupu do budovy a bude náležitě označen. Napojení vypínacího prvku STOP FVE bude provedeno kabelem se zajištěnou funkční integritou při požáru dle požadavku ČSN 73 0848 a ČSN 73 0895

Dispečerské řízení a monitoring
Způsob monitoringu FVE bude detailně upřesněn v rámci realizace stavby. Předpokládá se základní monitoring provozu FVE dle současných standardů poskytující výrobce střídače DC/AC a to přes webové rozhraní. Zajištění konektivity do internetu bude řešeno v rámci realizace stavby napojením na stávající slaboproudé rozvody či WiFi v objektu.

Výběr, dimenzování a uložení kabelových vedení
Vyvedení výkonu z fotovoltaického pole je navrženo solárními ohebnými kabely 1x6 mm2 s UV odolností určenými pro venkovní použití nešířící oheň - samozhášivý kabel dle DIN 60332-1-2, IEC 60322-1. Solární vodiče s PU izolaci jsou uspořádaný tak, aby oba vodiče (+/-) byly co nejblíže k sobě a vždy v jedné ochranné trase tak, aby byl minimalizován vznik vnějších polí a bludných proudů.
Hlavní trasy od FV panelů budou vedeny po střeše v plném plechovém kabelovém žlabu s víkem rozměru 62/50 mm osazeném na střeše na betonových podložkách. Hlavní trasa DC vodičů bude dále vedena přes severozápadní okraj střechy č. 1 po fasádě k technologii FVE umístěnou uvnitř objektu v místnosti stávající prádelny / technického zázemí v 1.NP.

Ochranné pásmo FVE
Zákon č. 458/2000 Sb., zákon o podmínkách podnikání a o výkonu státní správy v energetických odvětvích a o změně některých zákonů (energetický zákon) v § 46 bodě (7) definuje tzv. ochranné pásmo (OP): „Ochranné pásmo výrobny elektřiny je souvislý prostor vymezený svislými rovinami vedenými v kolmé vzdálenosti e) 1 m od vnějšího líce obvodového zdiva budovy, na které je výrobna elektřiny umístěna, u výroben elektřiny připojených k distribuční soustavě s napětím do 1 kV včetně s instalovaným výkonem nad 10 kW.“

Ohyb kabelu
Při kladení jak v objektech, tak v zemi musí být zachován nejmenší poloměr ohybu. Pro celoplastový kabel typu AYKY, CYKY je roven 15ti-násobku vnějšího průměru kabelu (15 d).

Ochrana před nebezpečným dotykem neživých částí elektrických zařízení v soustavě IT dle ČSN 33 2000 – 4-41, čl. 413.2 (ochrana při poruše)

Všechny živé části musí být izolovány od země nebo spojeny se zemí s dostatečně vysokou impedancí. Toto spojení může být buď v nulovém nebo středním bodě sítě, nebo v umělém

nulovém bodě. Umělý nulový bod může být přímo spojen se zemí, jestliže výsledná impedance proti zemi je při frekvenci sítě dostatečně vysoká. Jestliže nulový bod nebo střední bod neexistuje, může se přes velkou impedanci uzemnit vodič vedení. Neživé části musí být uzemněny individuálně, po skupinách nebo společně.

Ochrana před nebezpečným dotykem neživých částí elektrických zařízení v soustavě TN-C-S dle ČSN 33 2000 – 4-41 ed.3, čl.413.1.3 (ochrana při poruše).

Všechny neživé části musí být spojeny s uzemněným bodem sítě prostřednictvím vodičů PEN nebo vodičů PE, které musejí být uzemněny u každého příslušného transformátoru. Bodem uzemnění sítě je střed (uzel) vinutí zdroje.

Vodiče PEN v síti TN-C nebo PE v síti TN-C-S se musí uzemnit buď samostatným zemničem, nebo spojit s uzemňovací soustavou, kromě uzlu zdroje ještě v těchto místech:

- u přípojkových skříní (např. hlavních domovních), jsou-li vzdáleny od nejbližšího místa uzemnění více než 100 m
- ve vnitřním rozvodu u podružných rozvaděčů, jsou-li vzdáleny od nejbližšího místa uzemnění více než 100m a na konci odboček delších než 200m.

Jednotlivá uzemnění vodiče PEN v síti TN-C nebo vodiče PE v síti TN-C-S musí být vhodně rozmístěna a mají mít odpor uzemnění nejvýše 15, není však třeba klást zemnící pásky o celkové délce větší než 20 m nebo jiné rovnocenné zemniče. Vodič PE je uzemněn v hlavním rozvaděči objektu.

Podmínky ČSN 33 2000-7-712 ed.2

Znak 712.514.101musí být pevně umístěn:
– na počátku elektrické instalace;
– v místě měření elektrické energie, je-li vzdáleno od počátku elektrické instalace;
– na spotřebitelském zařízení nebo rozváděči ke kterému je připojeno napájení od měniče.

712.514.102 Každé přístupové místo k živé části na DC straně, jako je, rozvaděč a slučovací box, musí mít trvalé označen upozorňující, že živá část může být po odpojení stále napájena, např. textem „Solární DC – živé části mohou zůstat po odpojení pod napětím

712.514.103 Všechny měniče musí mít označení indikující, že před jakoukoli údržbou musí být měnič odpojen jak z DC strany, tak z AC strany.

712.521.101 Kabely na DC straně musí být vybrány a namontovány tak, aby minimalizovali riziko zemní poruchy a zkratu. Kabel (kabely) nesmí být umístěny přímo na povrchu střechy.

712.521.102 Pro minimalizování indukce napětí z důvodu blesků musí být plocha všech smyček tak malá, je je to jen možné a to zejména pro kabely PV řetězců. DC kabely a vodiče ekvipotencionálního pospojování mají být vedeny společně.

712.534.101 Obecně
Je-li PV systém instalovaný uvnitř prostoru chráněného LPS, pak všechny silové a řídící kabely nebo trasy PV systému musí být odděleny od všech částí LPS.

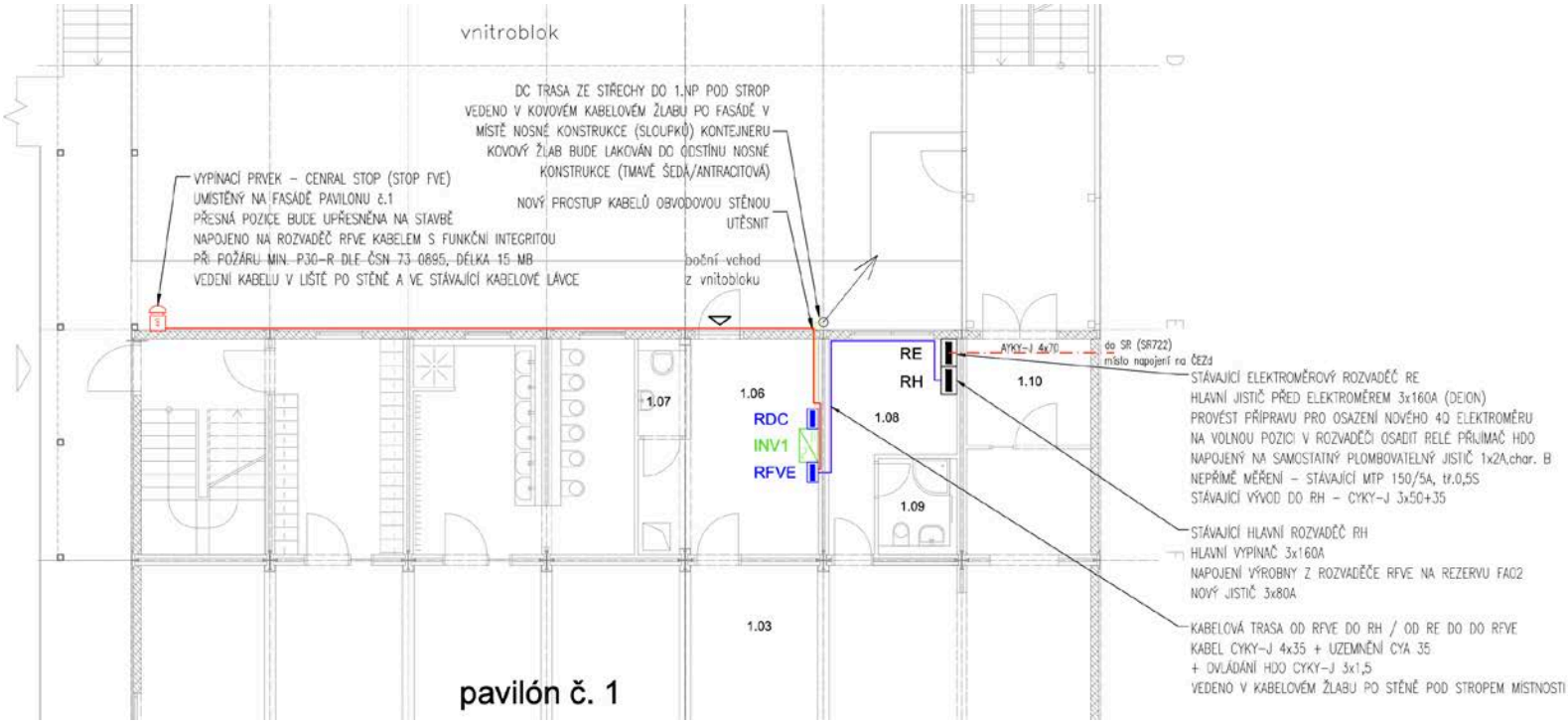
712.511.101 PV moduly musí splňovat požadavky příslušných norem elektrického zařízení, např. EN 61730-1, EN 61215 nebo EN 61646.

712.511.102 Měniče musí být v souladu např. s EN 62109-1 a EN 602109-2.

712.514.102 Každé přístupové místo k živé části na DC straně, jako je, rozvaděč a slučovací box, musí mít trvalé označení upozorňující, že živá část může být po odpojení stále napájena, např. textem „Solární DC – Živé části mohou zůstat po odpojení pod napětím“.

Podmínky vyhlášky 268/2001 Příloha 3
Měnič napětí s odpojovačem v instalaci fotovoltaické výrobny elektřiny je umístěn tak, aby stejnosměrná část rozvodu, která zůstává pod stálým napětím, byla co nejkratší. Střešní instalace fotovoltaických panelů svým provedením neznemožňují odvětrání objektu či prostoru, neomezují provoz, opravy a údržbu spalinových cest, ani nebrání přístupu požárních jednotek při zásahu.

Řešení požární ochrany objektu
Jedná se o stavbu nové FVE o jmenovitém špičkovém výkonu 48,38 kWp, která bude tvořena celkem 118 ks fotovoltaických panelů o jmenovitém výkonu 410 Wp/panel osazenými na plochých střechách dvou pavilonů MŠ Čtyřlístek.
Prostřednictvím DC kabelů 6 mm2 budou jednotlivé stringy od FV modulů napojeny na DC rozváděč (junction box) RDC a z něho do třífázového měniče DC/AC se synergickou technologií referenční typ SOLAREDGE SE50K.
Vyvedení výkonu z fotovoltaického pole je navrženo solárními ohebnými kabely 1x6 mm2 s UV odolností určenými pro venkovní použití nešířící oheň - samozhášivý kabel dle DIN 60332-1-2, IEC 60322-1. Solární vodiče s PU izolaci budou uspořádaný tak, aby oba vodiče (+/-) byly co nejblíže k sobě a vždy v jedné ochranné trase tak, aby byl minimalizován vznik vnějších polí a bludných proudů.
Hlavní trasy od FV panelů budou vedeny po střeše v plném plechovém kabelovém žlabu s víkem rozměru 62/50 mm osazeném na střeše na betonových podložkách. Hlavní trasa DC vodičů bude dále vedena přes severozápadní okraj střechy č. 1 po fasádě k technologii FVE umístěnou uvnitř objektu v místnosti stávající prádelny / technického zázemí v 1.NP.



FVE je z hlediska požární bezpečnosti stavby posouzena jako změna stavby skupiny I dle ČSN 730834.

Z hlediska protipožární ochrany objektu je toto zařízení posuzováno jako otevřené technologické zařízení, nejedná se zde o výrobu plynné hořlavé látky ani o hořlavé kapaliny a v souladu s čl.12.3.1.1.ČSN 730804 se nepožaduje požární odolnost konstrukce. Panely jsou instalovány na hliníkové konstrukci s odpovídajícím uzemněním.

U otevřeného technologického zařízení je požární úsek charakterizován provozním celkem,který se skládá z jednotlivých řad panelů dle čl.5.2.1 ČSN 730804.U otevřeného technologického zařízení se určuje ekonomické riziko podle indexu pravděpodobnosti P1 a P2 (čl.7.5 ČSN 730804).

Fotovoltaický systém 48,38kW
Celková plocha FTV 118 ks x 1,722 x 1,134 = 230,42m2
P1 = 1
P2 = 0,1. 230,42 .1 .1. 2 =46,08

Ekonomické riziko vyhovuje, průsečík hodnot se nachází pod Diagramem 1 a PÚ nemusí být vybaven požárně bezpečnostními zařízeními.

Ve smyslu čl. 3.2 ČSN 730834/2011 lze změnu užívání posuzovat a zařadit jako změnu stavby skupiny I s uplatněním pouze omezených požadavků na požární bezpečnost. Objekt je stávající, instalací FVE se nemění.

Sklon každého FV panelu respektuje sklon střešní roviny.

Vzhledem k charakteru a rozsahu stavebních úprav se jedná o změnu stavby skupiny I ve smyslu kap.4 ČSN 730834.

Nedochází ke **změně užívání dle ustanovení čl. 3.2 této normy:**

a)požární riziko – součin (pn x anx c) se nezvyšuje o více než 15kg/m2,

Fotovoltaický systém 48,38 kW

V souladu s čl. 3.3 ČSN 730834 POZNÁMKA je do požárního zatížení započtena izolace kabelů fotovolatického systému. Izolace kabelů s označením SPEX (sítový polyetylén). Hmotnost kabelu je dle výrobce 38 kg/km – z toho je hmotnost mědi 14 kg/km, hmotnost izolace je 24 kg/km. Celková hmotnost izolace kabelů je 12,00 kg polyetylénu. V souladu s pol. 1.7.10, tab. 1 ČSN 730824 je pro polyetylén stanoven součinitel K = 2,7. Požární zatížení je pn = 0,07 kg/m2.

FVE ve skladbě :

- Vrchní bezpečnostní sklo tl.3,2 mm
- Etylen-vinyl-acetátová (EVA) fólie tl.0,4 mm – 0,48 kg/m2
- Polykrystalické křemíkové solární celly
- Etylen-vinyl-acetátová (EVA) fólie tl.0,4 mm – 0,48 kg/m2
- Zadní kompozitní film hmotnosti při tl.0,6 mm – 0,84 kg/m2
- Obvodový rám z hliníkové slitiny

- Součástí každého panelu je 0,9 m kabelů 1x4 mm2 – hmotnost izolace = 0,06 kg

Navržené FVE panely jsou z materiálů: sklo, křemík, hliníkový rám. Požární zatížení instalovaných kabelů na střešním plášti je do 5,0 kg/m2. Požární riziko se nezvyšuje o více než 15 kg/m2, požární riziko se nemění - vyhovuje.

b)počet osob stanovených původní TZPO se nezvyšuje, pokud se určí zvýšený počet osob o více jak 20%, musí se současně prokázat, že kterákoliv dotčená stávající společná komunikace vyhovuje podle příslušné normy úniku osob, když jde o uvedené zvýšené počty osob, avšak prokáží se vyhovující stávající komunikace, nepovažuje se zvýšený počet osob za změnu užívání objektu nebo prostoru.

K dispozici jsou stávající únikové cesty. Počet osob dle ČSN 730818 se v objektu nezvyšuje. Únikové cesty zůstávají stávající.

c)nevyskytují se zde trvale osoby s omezenou schopností pohybu

d)nedochází k záměně ČSN, jedná se i nadále o výrobní provoz ve smyslu ČSN 730804.

e) nedochází ke změně objektu nástavbou, vestavbou, přístavbou nebo k jiným podstatným stavebním změnám.

Změna využití a navazující stavební úpravy jsou posouzeny z hlediska požární bezpečnosti jako **změna stavby skupiny I** ve smyslu čl. 3.2 ČSN 730834, s možností uplatnění omezených požadavků na požární zabezpečení stavby. Změna stavby skupiny I je posouzena podle kap. 4 ČSN 730834.

Ve smyslu čl. 3.3 ČSN 730834 u změn staveb sk.I nedochází k rozsáhlým stavebním úpravám objektu, ke změně užívání objektu a jejich předmětem je pouze:

a/ úprava, oprava, výměna nebo nahrazení jednotlivých prvků stavebních konstrukcí;
b/ výměna, záměna nebo obnova systému, sestav, popř. prvků technického zařízení budov, které svojí funkcí podmiňují provoz objektu. V rámci výměny, záměny nebo obnovy (a to v případě, kde uvedená zařízení nebo prostory jsou umístěny v nástavbě nebo přístavbě objektu) může být nově vybudována:

1) strojovna osobních výtahů;
2) osobní výtahy u objektů OB2 s požární výškou do 30m;
3) vnější osobní nebo lůžkový výtah;
4) strojovna vzduchotechnického zařízení, pokud rozsah stávajícího vzduchotechnického rozvodu není při obnově rozšířen, nebo bez ohledu na rozšíření, jde-li o jednopodlažní výrobní či skladové objekty;
5) kotelna, která nemá celkový jmenovitý výkon vyšší než 140 kW při nejvyšším jmenovitém tepelném výkonu jednoho kotle do 70 kW včetně;
6) hygienické zařízení;
7) vodovod, kanalizace, ústřední vytápění;
8) solární, fotovoltaické panely umístěné na střešním plášti stávajících objektů, pokud jejich požární zatížení je do 5,0 kg/m2;

c/ dodatečná vnější tepelná izolace (případně i výměna oken) provedená podle 3.1.3. ČSN 730810;
d/různé stavební úpravy budov OB1 a OB2;
e/ výměna, záměna nebo obnova technologického zařízení;

f/ změna vnitřního členění prostorů, kterou nevzniknou místnosti o podlahové ploše větší než 100 m2.

Technické požadavky na změnu staveb skupiny I :
Změny staveb skupiny I nevyžadují další opatření, pokud splňují tyto požadavky:

a) požární odolnost měněných prvků použitých v měněných nosných stavebních konstrukcích, které zajišťují stabilitu objektu nebo jeho části, nebo jsou použity v konstrukcích ohraničujících únikové cesty nebo oddělující prostory dotčené změnou stavby od prostorů neměněných, není snížena pod původní hodnotu; nepožaduje se však požární odolnost vyšší než 45 minut – **vyhovuje.**

Požární odolnost nosné konstrukce a obvodového pláště není snížena pod původní hodnotu, nemění se.

b) třída reakce stavebních výrobků na oheň nebo druh konstrukcí použitých v měněných stavebních konstrukcích není oproti původnímu stavu zhoršen; na nově provedenou povrchovou úpravu stěn a stropů není použito výrobků třídy reakce na oheň E nebo F, u stropů (podhledů) navíc hmot, které při požáru (při zkoušce podle ČSN 73 0865) jako hořící odkapávají nebo odpadávají; v případě chráněných únikových cest nebo částečně chráněných únikových cest (které nahrazují chráněné únikové cesty) musí být použity výrobky třídy reakce na oheň A1 nebo A2 - **vyhovuje.**

Třída reakce stavebních výrobků na oheň a druh konstrukcí použitých v měněných stavebních konstrukcí není oproti původnímu stavu zhoršen.

c) šířka nebo výška kterékoliv požárně otevřené plochy v obvodových stěnách není zvětšena o více než 10 % původního rozměru nebo se prokáže, že odstupová vzdálenost vyhovuje příslušným technickým normám a předpisům, popř. nepřesahuje (i nevyhovující) stávající odstupovou vzdálenost**– vyhovuje.**

FVE v souladu se „ Zásady protipožárního zabezpečení střešních instalací FVE a opatření požární prevence je doporučeno umisťovat mimo požárně nebezpečný prostor objektu, tedy v dostatečném odstupu od světlíků, světlovodů, oken ustupujících podlaží nebo vzduchotechnických výústek. A naopak, protože FVE při požáru uvolňuje teplo kolem sebe, je nutno bez ohledu na odstupové vzdálenosti objektu instalovat zařízení alespoň 1 m od všech požárně otevřených ploch. - **vyhovuje**

Umístění FVE splňuje výše uvedené požadavky, FVE je umístěna mimo požárně nebezpečný prostor stávajících oken na úrovni střešního pláště.

d) nově zřizované prostupy všemi stěnami podle a) jsou utěsněny podle 6.2 ČSN 73 0810;

Vyhovuje, prostupy všemi stěnami podle bodu a) budou utěsněny podle požadavků č. 6.2 a 6.3 ČSN 730810.

6.2.1 Prostupy rozvodů a instalací (např. vodovodů, kanalizací, plynovodů, vzduchovodů), technických a technologických zařízení, elektrických rozvodů (kabelů, vodičů) apod. mají být navrženy tak, aby co nejméně prostupovaly požárně dělicími konstrukcemi. Konstrukce, ve kterých se vyskytují tyto prostupy, musí být dotaženy až k vnějším povrchům prostupujících zařízení, a to ve stejné skladbě a se stejnou požární odolností jakou má požárně dělicí

konstrukce. Požárně dělicí konstrukce může být případně i zaměněna (nebo upravena) v dotahované části k vnějším povrchům prostupů za předpokladu, že nedojde ke snížení požární odolnosti konstrukce.

Prostupy musí být také navrženy a realizovány v souladu s ČSN 73 0802, ČSN 73 0804, ČSN 65 0201, v případě vzduchotechnických zařízení v souladu s ČSN 73 0872 a dalšími ustanoveními souvisícími s prostupy v ČSN 73 08xx. Těsnění prostupů se provádí:

a) realizací požárně bezpečnostního zařízení – výrobku (systému) požární přepážky nebo ucpávky (v souladu s ČSN EN 13501-2+A1:2010, článek 7.5.8), nebo

b) dotěsněním (např. dozděním, případně dobetonováním) hmotami třídy reakce na oheň A1 nebo A2 v celé tloušťce konstrukce a to pouze pokud se nejedná o prostupy konstrukcemi okolo chráněných únikových cest (nebo okolo požárních nebo evakuačních výtahů) a zároveň pouze v případech specifikovaných dále.

Podle bodu a) se prostupy hodnotí kritérii
– EI v požárně dělicích konstrukcích EI nebo REI a nebo
– E v požárně dělicích konstrukcích EW nebo REW.

Podle bodu b) tohoto článku lze postupovat pouze v následujících případech:
1) Jedná se o prostup zděnou nebo betonovou konstrukcí (např. stěnou nebo stropem) a jedná se maximálně o 3 potrubí s trvalou náplní vodou nebo jinou nehořlavou kapalinou (např. teplá nebo studená voda, topení, chlazení apod.). Potrubí musí být třídy reakce na oheň A1 nebo A2 a nebo musí mít vnější průměr potrubí maximálně 30 mm. Případné izolace potrubí v místě prostupů (pokud jsou) musí být nehořlavé, tj. třídy reakce na oheň A1 nebo A2 a to s přesahem minimálně 500 mm na obě strany konstrukce; nebo

2) jedná se o jednotlivý prostup jednoho (samostatně vedeného) kabelu elektroinstalace (bez chráničky apod.) s vnějším průměrem kabelu do 20 mm. Takovýto prostup smí být nejen ve zděné nebo betonové, ale i v sádrokartonové nebo sendvičové konstrukci. Tato konstrukce musí být dotažena až k povrchu kabelu shodnou skladbou. Podle bodu b) se samostatně posuzují prostupy, mezi nimiž je vzdálenost alespoň 500 mm.

POZNÁMKA 1 Je-li ve zděné nebo betonové požárně dělicí konstrukci v době výstavby vynechán montážní otvor (podle bodu b1) např. pro potrubí s vodou, potom po instalaci potrubí musí být otvor dozděn nebo dobetonován (v kvalitě okolní konstrukce) výrobky třídy reakce na oheň A1 nebo A2 a to až k povrchu potrubí a to v celé tloušťce konstrukce.

POZNÁMKA 2 U prostupů podle bodu b2) se předpokládá provedení prostupu se shodným průměrem jako je průměr kabelu. Pokud by byl v sendvičové konstrukci proveden otvor větší, např. o průměru 100 mm pro kabel o průměru 20 mm, pak se postupuje podle bodu a) tohoto článku.

e) nově instalované vzduchotechnické zařízení v objektech dělených či nedělených na požární úseky, nebo v částech objektu nedotčených změnou stavby bude provedeno podle ČSN 73 0872; nově instalované vzduchotechnické rozvody v částech objektu nedotčených změnou stavby nebo nečleněných na požární úseky nesmí být z výrobků třídy reakce na oheň B až F – **vyhovuje.**

Větrání objektu je přirozeně okny a dveřmi umístěnými na fasádě objektu.Veškeré rozvody VZT musí být v souladu s ČSN 730872 a §9 odst.5 vyhl.23/2008Sb.Instalace FVE nemá vliv na VZT.

f) nově zřizované prostupy všemi stropy jsou utěsněny podle čl. 6.2 ČSN 73 0810;

Vyhovuje, prostupy všemi stropy budou utěsněny podle čl. 6.2 a 6.3 ČSN 730810. Další podrobnosti viz. bod d).

g) v měněné části objektu nejsou původní únikové cesty zúženy ani prodlouženy nebo se prokáže, že jejich rozměry odpovídají normovým požadavkům a ani jiným způsobem není oproti původnímu stavu zhoršena jejich kvalita (např. větrání, požární odolnost a druh stavebních konstrukcí, provedení povrchových úprav, kvalita nášlapné vrstvy podlahy apod.);

K dispozici jsou stávající únikové cesty. Počet osob dle ČSN 730818 se v objektu nezvyšuje. Únikové cesty zůstávají stávající.

h) je vytvořen požární úsek z prostorů podle 3.3b), pokud to ČSN 73 0802, ČSN 73 0804 nebo normy řady ČSN 73 08xx jmenovitě vyžadují; požárně dělicí konstrukce tohoto požárního úseku mohou být bez dalšího průkazu navrženy pro III. stupeň požární bezpečnosti; III. stupni požární bezpečnosti musí odpovídat všechny požadavky na stavební konstrukce, včetně požadavků na požárně dělicí konstrukce oddělující požární úsek od sousedních prostorů (nepřihlíží se k případnému požárnímu riziku v ostatních částech objektu) – **vyhovuje.**

Instalací FVE nevzniká požadavek na vytvoření nového požárního úseku.

i) v měněné části objektu nejsou změnou stavby zhoršeny původní parametry zařízení umožňující protipožární zásah, zejména příjezdové komunikace, nástupní plochy, zásahové cesty a vnější odběrná místa požární vody: u vnitřních hydrantových systémů lze ponechat původní hydranty včetně stávající funkční výzbroje; v měněné části objektu musí být rozmístěny přenosné hasicí přístroje podle zásad ČSN 73 0802, ČSN 73 0804 nebo norem řady ČSN 73 08xx – **vyhovuje.**

Instalací FVE na střešní plášť nejsou zhoršeny parametry umožňující protipožární zásah. Instalací FVE nejsou navýšeny požadavky na zásobování vodou pro hašení z vnějšího odběrného místa. Instalace FVE nemění požadavek na instalování vnitřního odběrného místa ani nemění požadavek na počtů přenosných hasicích přístrojů.

<u>Příjezdy a přístupy</u>

Vjezdy určené pro příjezd požárních vozidel na ohrazené pozemky, na nichž jsou stavební objekty, musí být ve svém průjezdném profilu nejméně 3500 mm široké a 4100 mm vysoké v souladu s ČSN 730804) …vjezdy jsou stávající –**vyhovuje**

Podle ČSN 730804 k objektu povede přístupová komunikace alespoň do vzdálenosti 10 m od vchodů do objektu, kterými se předpokládá vedení protipožárního zásahu…**vyhovuje k objektu vede stávající přístupová komunikace, vede minimálně do vzdálenosti 10 m od vchodu do objektu.**
Podle ČSN 730804 se za přístupovou komunikaci považuje nejméně jednopruhová silniční komunikace (viz ČSN 73 6100) se šířkou vozovky nejméně 3,00 m, na nejvíce zatíženou

nápravu 100kN. Pro projektování těchto komunikací platí především ČSN73 6101 nebo ČSN 73 6110; pro navrhování konstrukcí vozovek platí ČSN 73 6114.

Hašení FVE
Při hašení požáru vzniká nebezpeční úrazu elektrickým proudem. V případě požáru FVE jednotky požární ochrany postupují dle Bojového řádu jednotek požární ochrany, dle Metodického listu č. 48.

Podmínky vyhlášky 268/2001 Příloha 3
Měnič napětí s odpojovačem v instalaci fotovoltaické výrobny elektřiny je umístěn tak, aby stejnosměrná část rozvodu, která zůstává pod stálým napětím, byla co nejkratší. Střešní instalace fotovoltaických panelů svým provedením neznemožňují odvětrání objektu či prostoru, neomezují provoz, opravy a údržbu spalinových cest, ani nebrání přístupu požárních jednotek při zásahu.

Dokumentace zdolávání požáru
Před uvedením FVE do provozu, bude vzhledem k obtížnosti zásahu, zpracována Dokumentace zdolávání požáru (DZP), dle Metodického návodu k zpracování DZP (ING.ZDENĚK HANUŠKA, Metodický návod k vypracování dokumentace zdolávání požárů, Praha: MV - Ředitelství HZS ČR, 1996)a v souladu se zákonem č. 133/1985 Sb. ve znění pozdějších předpisů.

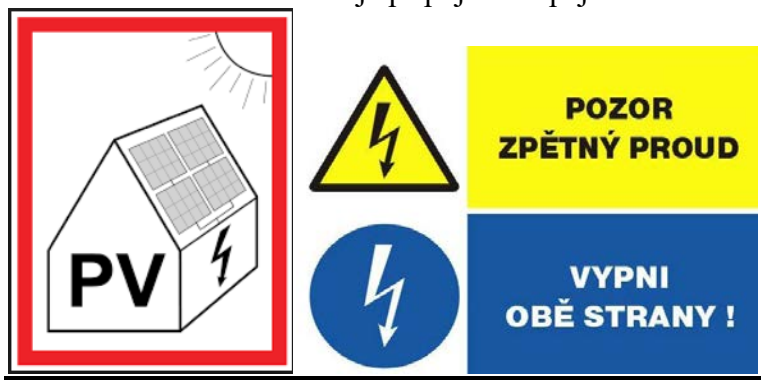
Ochranné pásmo FVE
Zákon č. 458/2000 Sb., zákon o podmínkách podnikání a o výkonu státní správy v energetických odvětvích a o změně některých zákonů (energetický zákon) v § 46 bodě (7) definuje tzv. ochranné pásmo (OP): „Ochranné pásmo výrobny elektřiny je souvislý prostor vymezený svislými rovinami vedenými v kolmé vzdálenosti - 1 m od vnějšího líce obvodového zdiva budovy, na které je výrobna elektřiny umístěna, u výroben elektřiny připojených k distribuční soustavě s napětím do 1 kV včetně s instalovaným výkonem nad 10 kW.“ Na základě výše citovaného zákona vznikne OP okolo této FV výrobny.

<u>Rozsah a způsob rozmístění výstražných a bezpečnostních značek a tabulek:</u>
Předmětné prostory budou osazeny bezpečnostními značkami dle Nařízení vlády č. 375/2017 Sb., kterým se stanoví vzhled, umístění a provedení bezpečnostních značek a značení a zavedení signalů. Vzhled značek je stanoven v ČSN EN ISO 7010 a ČSN ISO 3864 – 1,2,3,4.

- přenosné hasicí přístroje
- únikové východy a směry úniku
- označení elektrorozvaděčů s upozorněním na možné nebezpečí
- označení hlavních nebo podružných vypínačů elektrické energie a uzávěrů produktovou (vody, plyn, topení, el. energie) a směrů přístupu k nim.
- označení tlačítka TOTAL STOP FVE

Pro fotovoltaickou elektrárnu budou umístěny tabulky upozorňující na hlavní vypínače el. energie objektu, tabulky se zákazem kouření a vstupu s otevřeným ohněm, nehasit vodou ani pěnou.V rozvaděči a při vstupu do objektu bude označeno tlačítko STOP FVE.Vzhledem k tomu, že nelze FV panely odpojit, bude tato skutečnost zohledněna – budou na objektu tabulky upozorňující na tuto skutečnost.

Technologické zařízení (měnič, střídač) budou označeny značkami:
Dle ČSN 33 2000-7-712 ed.2 bude pevně umístěn tento znak na počátku instalace, v místě měření elektrické energie, je-li vzdáleno od počátku instalace, na spotřebitelském zařízení nebo rozváděči ke kterému je připojeno napájení od měniče.



Požárně bezpečnostní zařízení

Elektrická požární signalizace (EPS)
Není normativně ani jinými předpisy požadováno.

Samočinné stabilní hasicí zařízení (SSHZ)
Není normativně ani jinými předpisy požadováno.

Zařízení pro odvod tepla a kouře (ZOKT)
Není normativně ani jinými předpisy požadováno.

Závěr
Komunitní energetika Liberec I., MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC je v souladu s požadavky níže uvedených norem a předpisů.

- Projektová dokumentace pro společné povolení.
- ČSN 730804, ČSN 730834,730818,730873,730810.

PBŘ a jeho rozsah je vypracováno v souladu s požadavky Zákona o požární ochraně č.133/1985 Sb.§31a) písm. c) Zákona a vyhlášky č. 246 /2001 Sb. § 41,jsou respektovány všechny požadavky Vyhlášky č.23/2008Sb.

Uživatel je povinen dodržovat všechna protipožární opatření objektu a objekt zabezpečit proti požáru i mimo provozní dobu.

Dojde–li během realizace stavby objektu ke změnám využití nebo změnám dispozice, případně změnám konstrukcí, je nutné požádat o posouzení z hlediska požární ochrany objektu a evakuace osob.

Jihlava, říjen 2023 Vypracovala: Pakostová Jaroslava

Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

D.2 DOKUMENTACE TECHNICKÉHO ZAŘÍZENÍ

D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW

D.2.1 TECHNICKÁ ZPRÁVA

OBSAH TECHNICKÉ ZPRÁVY:

1. ZÁKLADNÍ CHARAKTERISTIKA 2
1.1. OBSAH PROJEKTU 2
1.2. PODKLADY PRO VYPRACOVÁNÍ 2
1.3. ZMĚNY PROJEKTU 3
2. ZÁKLADNÍ TECHNICKÉ ÚDAJE 3
2.1. ZÁKLADNÍ TECHNICKÉ ÚDAJE FVE VÝROBNY, ZPŮSOB A MÍSTO PŘIPOJENÍ K DS 3
2.2. PROUDOVÁ SOUSTAVA 3
2.3. OCHRANA PŘED ÚRAZEM ELEKTRICKÝM PROUDEM – DOTYKEM ŽIVÝCH A NEŽIVÝCH ČÁSTÍ 4
2.4. POSPOJOVÁNÍ 4
2.5. HROMOSVOD 4
2.6. STANOVENÍ VNĚJŠÍCH VLIVŮ 5
2.7. INSTALOVANÝ VÝKON 6
2.8. MĚŘENÍ ZÍSKANÉ EL. ENERGIE 6
2.9. SÍŤOVÁ OCHRANA, ZPOŽDĚNÍ OPĚTOVNÉHO ZAPNUTÍ 6
2.10. OCHRANA PROTI PŘEPĚTÍ 7
3. POPIS ŘEŠENÍ FV SYSTÉMU 7
3.1. MONTÁŽNÍ KONSTRUKCE PRO FV PANELY 8
3.2. FV PANELY 8
3.3. DC KABELÁŽ 10
3.4. ROZVADĚČ RDC 10
3.5. ROZVADĚČ RFVE 10
3.6. STŘÍDAČ DC/AC 10
3.7. MĚŘENÍ SVORKOVÉ VÝROBY 11
3.8. OBCHODNÍ MĚŘENÍ VÝROBY, PŘIJÍMAČ HDO 11
3.9. AC KABELÁŽ, NAPOJENÍ VÝROBNY NA STÁVAJÍCÍ ELEKTROINSTALACI OBJEKTU 11
3.10. UZEMNĚNÍ 12
3.11. KABELOVÉ PROSTUPY 12

3.12. REGULACE VÝKONU VÝROBNY V ROZSAHU 0//100% 12
3.13. VYPÍNACÍ PRVEK STOP FVE 13
3.14. MONITORING FVE A DATOVÁ KOMUNIKACE 13
3.15. PRACOVNÍ A BEZPEČNOSTNÍ PŘEDPISY 13
3.16. VÝSTRAŽNÉ TABULKY A NÁPISY 13
4. ZÁKLADNÍ SKLADBA TECHNOLOGICKÉHO ZAŘÍZENÍ – ÚČEL, POPIS A ZÁKLADNÍB PARAMETRY 13
5. VLIV TECHNOLOGICKÉHO ZAŘÍZENÍ NA STAVEBNÍ ŘEŠENÍ 13
6. ÚDAJE O POTŘEBĚ ENERGIÍ, PALIV, VODY A JINÝCH MÉDIÍ, VČETNĚ POŽADAVKŮ A MÍST NAPOJENÍ, ÚČINNOST UŽITÍ ZDROJŮ A ROZVODŮ ENERGIE 13
7. POŽADAVKY NA OSTATNÍ PROFESE, POŽADAVKY NA OSTATNÍ PROJEKTY 14
8. ZÁVĚR 14
9. PŘÍLOHY 14

1. ZÁKLADNÍ CHARAKTERISTIKA

a) Účel užívání zařízení
Technologie fotovoltaické výrobny jakožto technického zařízení stavby bude sloužit pro výrobu elektrické energie ze sluneční energie. Tato vyrobená elektrická energie bude dodávána do vnitřních rozvodů MŠ Čtyřlístek pro přímou spotřebu, přebytky vyrobené elektrické energie budou dodávány do distribuční sítě ČEZ Distribuce, a.s. Napojení do distribuční sítě bude provedeno přes stávající odběrné místo č. 0002875548.

b) Navrhovaná FVE bude umístěna na stávajících plochých střechách objektu MŠ Čtyřlístek nacházející se na pozemku p. č. 1242/4 v k.ú. Ruprechtice. Technologie FVE je navržena uvnitř objektu.
Rozmístění FVE je patrné z výkresové části. Celkem je navrženo osazení 118 ks FV panelů á410Wp na dvou plochých střechách. Celkový instalovaný výkon FVE = 48,38 kW. Předpokládaná životnost technologie FV modulů je 30 let.

c) Instalace technologie bude realizována v jedné etapě.

1.1. OBSAH PROJEKTU

Projekt řeší fotovoltaický systém (dále FV systém) o celkovém instalovaném výkonu 48,38 kW na objektu MŠ Čtyřlístek v Liberci. Předmětem projektu je návrh rozmístění FV modulů na plochých střechách dvou pavilonů, dále umístění technologie FVE (střídače DC/AC, rozvaděčů RDC a RFVE), a návrh vnitřních kabelových tras pro napojení na stávající rozvody NN včetně realizace úprav stávajícího elektroměrového rozvaděče. Předmětem projektu jsou dále základní úpravy a doplnění stávajících zařízení elektroinstalace objektu dle požadavku Smlouvy o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

1.2. PODKLADY PRO VYPRACOVÁNÍ

Projekt byl vypracován na základě dodaných podkladů, technického návrhu a konzultace pověřených pracovníků.

a) Seznam vstupních podkladů je uveden v průvodní zprávě (část A.) této projektové dokumentace
b) platné ČSN, vyhlášky a směrnice
ČSN 33 2000-1 ed. 2 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 1: Základní hlediska, stanovení základních charakteristik, definice
ČSN 33 2000-4-41 ed. 2 Ochrana před úrazem elektrickým proudem – 2. díl
ČSN 33 2000-4-43 ed. 2 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 4-43: Bezpečnost – Ochrana před nadproudy
ČSN 33 2000-4-46 ed. 2 Elektrotechnické předpisy – Elektrická zařízení – Část 4: Bezpečnost – Kapitola 46: odpojování a spínání

ČSN 33 2000-5-51 ed. 3 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 5-51: Výběr a stavba elektrických zařízení – Všeobecné předpisy
ČSN 33 2000-5-52 ed. 2 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 5-52: Výběr a stavba elektrických zařízení – Elektrická vedení
ČSN 33 2000-5-54 ed. 3 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 5-54: Výběr a stavba elektrických zařízení – Územní a ochranné vodiče
ČSN 33 2130 ed. 3 Elektrické instalace nízkého napětí – Vnitřní elektrické rozvody
ČSN 33 3100 Elektrotechnické předpisy. Roztřídění elektráren a tepláren podle druhu prvotní energie a způsobu práce. Základní názvy
ČSN 33 3320 Elektrotechnické předpisy. Elektrické přípojky
ČSN 33 2000-7-712 ed. 2 Elektrické instalace nízkého napětí – Část 7-712: Zařízení jednoúčelová a ve zvláštních objektech – Fotovoltaické (PV) systémy
ČSN 38 0810 Použití ochran před přepětím v silových zařízeních
ČSN EN 50 438 ed. 2 Požadavky na paralelní připojení mikrogenerátorů s veřejnými distribučními sítěmi nízkého napětí
ČSN EN 50 110-1 ed. 3 Obsluha a práce na elektrických zařízeních
ČSN EN 60 529 Stupně ochrany krytem (krytí – IP kód)
ČSN EN 61 140 ed. 2 Bezpečnostní požadavky na elektrická měřící, řídící a laboratorní zařízení – Část 1: Všeobecné požadavky
ČSN EN 62 35-1 až 4 Ochrana před bleskem
ČSN 73 6005 Prostorové uspořádání sítí technického vybavení
Nařízení vlády č. 194/2022 Sb., o požadavcích na odbornou způsobilost k výkonu činnosti na elektrických zařízeních., nařízení vlády č. 352/2000 Sb. a vyhl. č. 250/2021 Sb.
Vyhláška č. 359/2020 Sb. Vyhláška o měření elektřiny
Úplné znění zákona č. 458/2000 Sb. o podmínkách podnikání a státní správy v energetických odvětvích a o změně některých zákonů (energetický zákon) v platném znění
Vyhláška č. 16/2016 Sb. O podmínkách k připojení k elektrizační soustavě
Nařízení vlády č. 378/2001 Sb. Nařízení vlády, kterým se stanoví bližší požadavky na bezpečný provoz a používání strojů, technických zařízení přístrojů a nářadí
Vyhláška č. 114/2023 Sb., o požadavcích na bezpečnou instalaci výrobny elektřiny využívající obnovitelné zdroje energie s instalovaným výkonem do 50 kW

c) katalogy elektrotechnických výrobků

1.3. ZMĚNY PROJEKTU

Každá změna této projektové dokumentace musí být samostatně projednána.

2. ZÁKLADNÍ TECHNICKÉ ÚDAJE

2.1. ZÁKLADNÍ TECHNICKÉ ÚDAJE FVE VÝROBNY, ZPŮSOB A MÍSTO PŘIPOJENÍ K DS

Umístění výrobny:	Markova 1334/10, 460 14 Liberec p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Celkový instalovaný výkon (Pi):	48,38 kW
Rezervovaný výkon výrobny:	48,40 kW dle Smlouvy o připojení
Typ výrobny:	FVE na objektu – na střeše
Výkon a počet FV panelů:	á410 Wp, 118 ks
Počet a výkon střídačů DC/AC:	1 ks, jmenovitý výkon 50 kW
Hlavní jistič před elektroměrem:	stávající 3 x 160 A
Umístění místa připojení výrobny:	stávající odběrné místo č. 0002875548 – rozpojovací jistící skříň typ SR 722/NVW2 v. č. 1166555 ze sedmé pojistkové řady zleva
Odběrné místo kód (EAN):	(spotřeba): 859182400409090744 (výroba): 859182400409090737
Napěťová hladina:	0,4 kV (NN)
Místo napojení na DS:	ČEZ Distribuce, a.s., stávající odběrné místo – rozpojovací jistící skříň
Hranice vlastnictví:	pojistkové spodky v rozpojovací jistící skříni

Spínací prvek sloužící pro odpojení od DS: pojistky nn v rozpojovací a jistící skříni

2.2. PROUDOVÁ SOUSTAVA

V rámci instalace budou použity tyto rozvodné sítě a napětí:

NN strana:
3 PEN, AC, 50Hz, 400/230V, TN-C
3 PE + N, AC, 50Hz, 400/230V, TN–C-S
DC strana měničů napětí:
2DC 1000V, IT

2.3. OCHRANA PŘED ÚRAZEM ELEKTRICKÝM PROUDEM – DOTYKEM ŽIVÝCH A NEŽIVÝCH ČÁSTÍ

Ochrana je řešena ve smyslu normy ČSN 33 2000-4-41 následovně:
Druh ochranného opatření:

→ Automatické odpojení od zdroje v síti TN:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 411; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 601

U rozvodné soustavy 3+PE+N AC 50 Hz, 230/400V, je ochrana provedena samočinným odpojením od zdroje pomocí nadproudových jisticích prvků ve stanoveném čase dle ČSN 332000-4-41 ed. 2 – ochrana v sítích TN-C.

→ Dvojitá nebo zesílená izolace:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 412; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 6.2

Základní ochrana (dříve ochrana před nebezpečným dotykem živých částí):

→ Základní ochrana:
ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.1.

→ Základní izolace živých částí:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 příloha A, čl. A1; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.1.1

→ Přepážky nebo kryty:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 příloha A, čl. A2; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.1.2

Ochrana při poruše (dříve ochrana před nebezpečným dotykem neživých částí):

→ Přídavná izolace:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 412.1.1.; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.2.1.

→ Ochranné pospojování:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 411.3.1.2.; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.2.2.

→ Automatické odpojení od zdroje:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 411.3.2.; ČSN EN 61140 ed.2 čl. 5.2.5.

Doplňková ochrana:

→ Doplňující ochranné pospojování:
ČSN 33 2000-4-41 ed.2 čl. 415.2

→ Ochranné uzemnění, čl.: 411.3.1.1
Na společnou uzemňovací soustavu se připojí:

Ochranné uzemnění rozvaděčů NN a kovových konstrukcí FVE na střeše v případě nedodržení dostatečné vzdálenosti „s“ od stávajícího / upraveného nebo vyměněného hromosvodu na střeše budov.

Podmínky pro společnou uzemňovací soustavu jsou splněny takto:
V síti TN se neprojeví nebezpečná dotyková napětí. Potenciál společného zemniče nepřekročí hodnoty uvedené v ČSN 33 3204. Spojování zemničů a uzemňovacích přívodů bude provedeno svorkami (vždy dvě svorky na jeden spoj). Spoje musí být mechanicky odolné a musí být chráněny proti korozi pasivní ochranou, která nesmí ovlivňovat vodivost spoje. Uzemňovací přívody od základových zemničů se musí chránit pasivní ochranou proti korozi v místě přechodu ze země na povrch, 30 cm v zemi, 20 cm nad povrch.

2.4. POSPOJOVÁNÍ

Hlavní a doplňující pospojování bude provedeno dle ČSN 33 2000-4-41a ČSN 33 2000-5-54.

2.5. HROMOSVOD

Dle ČSN CLC/TS 50539-12, čl. 4.3 je-li PV pole chráněno pomocí LPS, měla by být zachována minimální dostatečná vzdálenost "s" mezi LPS a kovovou konstrukcí PV pole pro zamezení dílčích bleskových proudů procházejících přes PV pole budovy.

Dle ČSN 33 2000-7-712 ed. 2, čl. 712.534.101 je-li PV systém instalovaný uvnitř prostoru chráněného LPS, pak všechny silové a řídící kabely nebo trasy PV systému musí být odděleny od všech částí LPS.
Po dohodě s dodavatelem FVE a investorem, bude vypracována prováděcí dokumentace nové hromosvodné soustavy na dotčených střechách objektu. Na základě prováděcí dokumentace bude domluvený přesný postup či harmonogram nové dodávky hromosvodné soustavy.
Ochrana před bleskem není podrobně řešena touto dokumentací, bude řešena v rámci realizace stavby samostatnou projektovou dokumentací pro realizaci stavby – VNĚJŠÍ OCHRANA PŘED BLESKEM. Tato dokumentace řeší předběžný návrh vnější hromosvodové soustavy objektu na základě analýzy rizika dle ČSN EN 62305-2 ed.2.

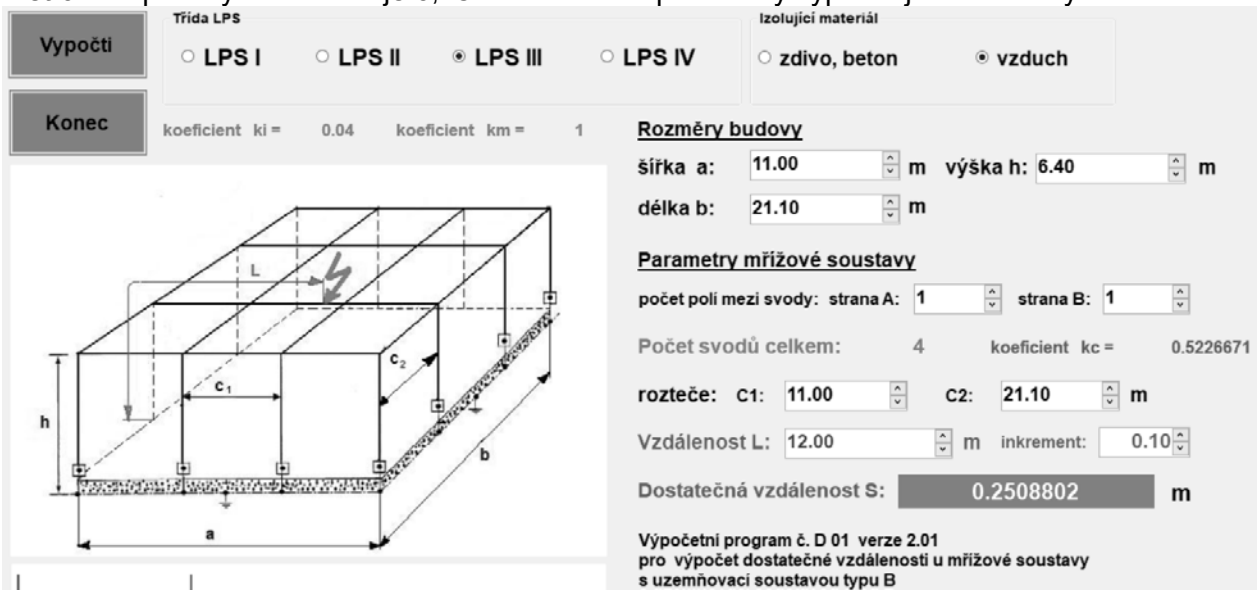
Vzhledem ke stávajícímu stavu, kdy objekt není vybaven hromosvodovou soustavou se předpokládá:

a) doplnění jímací soustavy na střeše objektu v souladu s ČSN EN 62305-3 ed. 2. Nová hromosvodová soustava bude provedena z FeZn nebo AlMgSi 0,5 průměru 8 mm, součástí budou nové jímací tyče a pomocné jímače pro vytvoření ochranného prostoru pro LPS III. s poloměrem valivé koule 45 metrů. Základní rozměr mřížové střešní hromosvodové soustavy bude 15x15 metrů s možnou úpravou +20%. Součástí opravy hromosvodové soustavy bude i doplnění zemnících svodů a jejich připojení na stávající projektem předpokládané vyhovující uzemnění ze zemního pásku FeZn 30x4 vedeného okolo objektu v hloubce 1 metr a ve vzdálenosti 1 metr od objektu.
   Vzhledem k tomu, že budova MŠ Čtyřlístek má kovovou nosnou konstrukci, je nutné zajistit oddálení celé jímací soustavy o dostatečnou vzdálenost „s“, případně řešit celou hromosvodovou soustavu jako izolovanou.

Ochrana před bleskem se skládá:
→ Vnější ochrana před bleskem – jímací systém, systém svodů, systém uzemnění
→ Vnitřní ochrana před bleskem – potenciálové vyrovnání – pospojení

Fotovoltaické panely by měly být umístěny do ochranného prostoru vnější jímací soustavy a měla by být dodržena dostatečná vzdálenost „s“ dle ČSN EN 62305-3 ed.2.

Předběžný výpočet dostatečné vzdálenosti „s“ pro plochou střechu pavilonu č.1 a pavilonu č.2 (střecha č.1 a střecha č.2) objektu MŠ Čtyřlístek na pozemku p. č. 1242/4 - vypočtená hodnota „s“ pro plochou střechu o celkových rozměrech každého pavilonu 21,1x11,0 metru s okapem výšky do +6,4 metru nad přilehlým terénem je 0,25 m. Podrobné parametry výpočtu jsou uvedeny na obrázku:



2.6. STANOVENÍ VNĚJŠÍCH VLIVŮ

Ve smyslu ČSN 33 2000-5-51 ed.3 jsou v řešených prostorech objektů určeny následující vnější vlivy:
Vnitřní prostory:

AA5, AB5, AC1, AD1, AE1, AF1, AG2, AH2, AJ1, AK1, AL1, AM1, AN1, AP1, AQ1, AR1, AS1, BA4, BB1, BC1, BD1, BE2, CA1, CB1. Z hlediska vnějších vlivů lze vnitřní prostory kvalifikovat jako **prostory normální.**

Vnější prostory:
AA7, AB8, AC1, AD3, AE5, AF2, AG1, AH1, AK1, AM1, AN2, AP1, AR3, AQ2, AS2, BA1, BB, BE1, BC3, BD1, BE1, CA1, CB1
Střecha:
AA7, AB8, AC1, AD3, AE5, AF2, AG1, AH1, AK1, AM1, AN3, AP1, AR3, AQ3, AS2, BA4, BB, BE1, BC3, BD1, BE1, CA1, CB1
Z hlediska vnějších vlivů lze venkovní prostory včetně střechy kvalifikovat jako **prostory nebezpečné.**

Zařízení budou obsluhovat osoby (podle normy ČSN EN 61 140):
čl.. 3.30 elektrotechnicky znalá osoba – osoba s příslušným odborným vzděláním a zkušenostmi, které ji umožňují uvědomit si rizika a vyhnout se nebezpečím, které může vytvořit elektřina.
čl.. 3.31 elektrotechnicky poučená osoba – osoba odpovídajícím poučená znalými osobami, nebo provádějící práce pod jejich dozorem, což jí umožní uvědomit si rizika a vyhnout se nebezpečím, které může vytvořit elektřina.
čl.. 3.32 – osoba laik je osoba, která nesplňuje podmínky znalé ani poučné osoby. V zásadě bez přístupu do technologických místností, v prostoru fotovoltaického pole po prokazatelném proškolení a poučení o možných nebezpečích a rizik spojených s pohybem a práci v prostoru FVE nejlépe za přítomnosti znalé nebo poučené osoby.

2.7. INSTALOVANÝ VÝKON

FV systém obsahuje 118 ks FV modulů o jmenovitém výkonu 410 Wp. Celkový instalovaný jmenovitý výkon FVE je 48,38 kW.
V systému je navržen 1x třífázový měnič DC/AC se synergickou technologií se jmenovitým AC výkonem 50 kW.

2.8. MĚŘENÍ ZÍSKANÉ EL. ENERGIE

Pro měření vyrobené energie fotovoltaickým systémem (svorkové výroby) bude sloužit modulový cejchovaný třífázový elektroměr pro přímé měření do 80A umístěný v rozvaděči RFVE.
Pro měření přebytků dodaných do distribuční sítě ČEZ Distribuce, a.s. bude sloužit obousměrný 4Q elektroměr umístěný ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči uvnitř objektu vedle hlavního rozvaděče RH. Měření bude typu B, úředně ověřené.

2.9. SÍŤOVÁ OCHRANA, ZPOŽDĚNÍ OPĚTOVNÉHO ZAPNUTÍ

Frekvenční a napěťová ochrana je vestavěná v navrhovaném střídači DC/AC ref. typ SolarEdge SE50K. FV výrobna se prostřednictvím ochrany připojí k distribuční soustavě v okamžiku, kdy napěti v distribuční soustavě bylo v předcházejících 20 minutách bez přerušení v hodnotách uvedených ve vztahu ke jmenovitému napěti. Podmínkou pro uvedení zařízení do provozu je nutný protokol o nastavení a funkčnosti ochran, který musí byt součástí nebo přílohou výchozí revizní zprávy.

Nastavené ochrany musí být v souladu s PPDS, příloha č. 4.

Tabulka požadovaného nastavení ochran rozpadového místa

	Rozsah nastavení	Doporučené nastavení ochrany	
Nadpětí 3. stupeň U>>>	1,00 - 1,30 Un	1,2 Un	0,1 s (okamž. hodnota)
Nadpětí 2. stupeň U>>	1,00 - 1,30 Un	1,15 Un	5 s (okamžitá hodnota)
Nadpětí 1. stupeň U>	1,00 - 1,30 Un	1,11 Un	60 s (okamžitá hodnota)
Podpětí 1. stupeň U<	0,10 - 1,00 Un	0,7 Un	0 – 2,7 s (1)
Podpětí 2. stupeň U<<	0,10 - 1,00 Un	0,45 Un	≥ 0,2 s
nadfrekvence f >	50 - 52 Hz	51,5 Hz	≤ 0,1 s
podfrekvence f <	47,5 – 50 Hz	47,5 Hz	≤ 0,1 s

(1) Pro 1. stupeň nadpětí se použijí 10-minutové hodnoty odpovídající ČSN EN 50160. Výpočet 10- minutové hodnoty musí odpovídat 10 minutové agregaci podle ČSN EN 61000-4-30, třídě S. Tato funkce musí být založena na průměrné efektivní hodnotě napětí v intervalu 10 minut. Odchylka od ČSN EN 61000-4-30 spočívá v klouzavém měřicím okně. Pro porovnání s vypínací mezí postačí výpočet nové 10-minutové hodnoty nejméně každé 3 s.

Výrobna musí být vybavena funkcemi automatického přizpůsobení a řízení:
- jalového výkonu Q (U) - X1=0,94:1; X2=0,97:0; X3=1,05:0; X4=1,08:-1 s doporučenou časovou konstantou 5s a v závislosti na konkrétní místo DS dle odst. 9.4 PPDS

- snížení činného výkonu P (f) - při nadfrekvenci, které se automaticky neodpojí, je schopna při kmitočtu nad 50,2 Hz snižovat okamžitý činný výkon gradientem 40 % na Hz dle odst. 9.3.1 PPDS

-přizpůsobeni činného výkonu P (U) - U1/Un=109%; U2/Un=110%; U3/Un=111% s doporučenou časovou konstantou 5s dle odst. 9.3.5, obr. č. 19;

2.10. OCHRANA PROTI PŘEPĚTÍ

Účinná ochrana před bleskem a přepětím pro fotovoltaické články je nutná z hlediska životnosti FV článku a citlivé elektroniky DC/AC měničů. Příčinou přepětí ve fotovoltaických panelech jsou induktivní a kapacitní vazby, které jsou způsobeny bleskovými výboji i vzdálenými, a dále spínacím přepětím ze sítě NN. Přepětí vzniká v důsledku šíření bleskového proudu a může způsobit škody na FV článku a měniči. Toto má zpravidla závažné následky na provoz zařízení.

Ochrana fotovoltaických systému, třída I + II
Před vstupem do měniče (DC) je zapojena přepěťová ochrana třídy I+II – bleskový proud Iscpv 10 kA, Imax – 40kA (ochrana plusových a mínusových sběrnic fotovoltaického systému před účinky přepětí) – svodič přepětí ref. typ Mersen STPT12-5K1000V-YPVM. Provozní napětí přepěťové ochrany je navrhnuto tak, aby bylo vyšší než napětí naprázdno FV systému za studeného zimního dne při maximálním slunečním svitu. Přepěťové ochrany slouží v tomto případě pouze jako ochrana proti indukovaným přepětím. Záleží zde velmi na kvalitě hromosvodní ochrany. Vhodnou hromosvodovou soustavou s dostatečným počtem svodů dokážeme odvést velkou část energie blesku do země a zároveň je vyšší pravděpodobnost, že přepěťové ochrany nebudou zničeny. V případě, že nelze na objektech zkonstruovat oddálený hromosvod, nelze zároveň zaručit spolehlivou ochranu před bleskem!
Ochrana napájecí sítě TN-S, třída II.
Na výstupu z měniče DC/AC instalovat kompaktní přepěťovou ochranu třídy I+II – 230/4 TN-C-S, Imax – 50kA, In – 20kA, určená pro ochranu sítí TN-C-S před účinky přepětí – ref. typ Mersen STPT12-12K275V-3PM. Ochrana se používá při požadavku umístit varistorové svodiče třídy II do společného rozváděče nebo jako zesílený varistorový svodič. Jednotlivé varistorové sekce jsou zapojené mezi svorky L a N. Indikace provozního stavu těchto odpojovačů je mechanická. Přepěťová ochrana slouží k tomu, aby nepustila část bleskového proudu do elektroinstalace v případě přímého úderu blesku do FV článku. Toto opatření souvisí obecně s problematikou elektromagnetické kompatibility. Instalací zařízení (myšleno celý komplex FV článku, včetně příslušenství) by neměl vzniknout problém se zavlečením rušení nebo poruch do stávající instalace.

3. POPIS ŘEŠENÍ FV SYSTÉMU

Fotovoltaický systém produkuje elektrickou energii, která bude spotřebovávána pro vlastní spotřebu v objektu MŠ Čtyřlístek. Případný přebytek elektrické energie bude dodáván do distribuční sítě ČEZ Distribuce, a.s. přes stávající odběrné místo.

Výkon z jednotlivých stringů bude vyveden přes pojistkové odpínače a přepěťovou ochranu umístěnou v rozvaděči RDC na svorky invertoru (střídače) DC/AC. Invertor převede stejnosměrné napětí DC na střídavé napětí AC.
Navržená fotovoltaická elektrárna se skládá celkem ze 118 ks FV panelů o jmenovitém špičkovém výkonu 410Wp rozměru 1722x1134x30 mm zapojených do celkem 4 řetězců (stringů) po 29 až 30 ks FV panelů. Celkem je navrženo 60 ks optimizérů typu SolarEdge P850. Optimizéry zmírňují všechny typy ztrát způsobené nesouladem panelů od výrobní tolerance, až po částečné zastínění, čímž se zvyšuje celková účinnost FVE systému. Při provozu FVE systému lze v monitorovacím systému sledovat výkon každého panelu zvlášť a v případě poruchy tak velmi rychle diagnostikovat příčinu. V

případě nouzového požadavku na vypnutí FVE systému (např. v případě požáru) dojde po odpojení AC vstupu střídače k automatickému vypnutí dodávaného výkonu optimizérů (výstupní napětí optimizéru je při vypnutém stavu cca 1 VDC). V DC kabeláži mezi optimizérem a střídačem se po vypnutí vyskytuje bezpečné napětí do 30 VDC, což velmi usnadňuje případný hasební zásah.

Navrhovaným řešením s optimizéry je splněn požadavek Vyhlášky č. 114/2023 Sb., je zajištěno vypnutí výrobny a odpojení ze všech směrů napájení. Výrobna je navržena tak, aby v případě odpojení/vypnutí bylo dosaženo bezpečné úrovně bezpečného stejnosměrného napětí (tj. 120V DC) v jakékoli části stejnosměrného rozvodu této výrobny elektřiny.

Technologie FVE (střídač DC/AC, rozvaděč RDC a RFVE) bude umístěna uvnitř objektu na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP pavilónu č.1 v návaznosti na provozní vstup do prostoru 1.NP z vnitrobloku.
Napojení střídače DC/AC bude realizováno do nového rozvaděče RFVE umístěného poblíž střídače DC/AC na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP pavilonu č.1. Napojení střídače bude provedeno kabelem CYKY-J 5x35 vedeným v kabelovém žlabu po stěně mezi střídačem a rozvaděčem RFVE. V rozvaděči RFVE bude osazeno jištění střídače In=80A, Ir=73A ovládané napěťovou spouští Central stopem (STOP FVE), přímé měření svorkové výroby elektroměrem do 80A úředně cejchovaným, stykač pro řízení výkonu výrobny na základě ovládání HDO a konečně vypínač 3P, 80A na vývodu z rozvaděče RFVE. Vypínací prvek central stop (STOP FVE) bude umístěný poblíž hlavního vstupu do budovy a bude náležitě označen. Napojení vypínacího prvku STOP FVE bude provedeno kabelem se zajištěnou funkční integritou při požáru dle požadavku ČSN 73 0848 a ČSN 73 0895.
Vývod z RFVE do stávajícího hlavního rozvaděče RH bude proveden kabelem CYKY-J 4x35 a bude v RH napojen na stávající místo rezervy FA02 přes nový jistič 3x80A. Kabel od RFVE bude v celé trase vedený v plastové bílé liště po stěně, prostupem stěnou do sousední místnosti s rozvaděčem RE a RH. Do stávajícího hlavního rozvaděče RH bude napojen shora ve směru dle stávajícího vedení z rozvaděče RH.
Obchodní/fakturační měření elektrické energie bude umístěné ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči RE umístěným uvnitř objektu v pavilonu č.1 vedle hlavního rozvaděče RH v místnosti kanceláře. Stávající elektroměrový rozvaděč RE bude připraven pro osazení 4Q elektroměru, bude zde na volnou pozici (rezervu pro HDO) osazen relé přijímač HDO pro výrobnu. Nově osazený relé přijímač HDO bude napojený na samostatný plombovatelný jistič HDO 1x2A, char. B, napojeným před hlavním jističem - bude funkční i při výpadku hlavního jističe. Hlavní jistič před elektroměrem bude stávající s hodnotou 3x160A, char. B.
Napojení elektroměrového rozvaděče od místa připojení na DS ČEZ Distribuce, a.s., tj. napojení na stávající rozpojovací jistící skříň, typ SR 722/NVW2 v. č. 1166555 ze sedmé pojistkové řady zleva, je provedeno kabelem AYKY-J 4x70. Ze stávajícího elektroměrového rozvaděče je napojen stávající hlavní rozvaděč RH stávajícím kabelem CYKY-J 3x50+35.
Výrobna FVE bude schopna úrovňového řízení činného výkonu 0/100% pomocí relé přijímače HDO (výrobna FVE s výkonem do 100 kVA). Přijímač HDO bude umístěn ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči s možností zaplombování. Přijímač HDO musí být instalován tak, aby zůstal pod napětím (funkční) i po odpojení výrobny z paralelního provozu s distribuční soustavou.

3.1. MONTÁŽNÍ KONSTRUKCE PRO FV PANELY

FV panely budou na stávající plochou střechu budovy osazeny pomocí typové hliníkové systémové montážní konstrukci zajišťující sklon panelu 10° se střechovitým uspořádáním panelů s orientací V-Z. Rozestup řad panelů V-Z bude 2,51 metru s krokem údržby 0,14 metru.
Montážní konstrukce bude na střeše stabilizována zatěžkávacími betonovými bloky z betonové dlažby. Počet zatěžkávacích bloků a jejich hmotnost je v návrhu upraven s ohledem na velikost zatížení větrem v dané části střechy. Podrobný návrh montážní konstrukce je uveden v textové části D.1.2 této dokumentace.

3.2. FV PANELY

FVE je navržena s celkem 118 ks PV modulů o jmenovitém výkonu 410 Wp, rozměr panelu 1722x1134x30 mm, hmotnost 21,5 kg, typ monokrystalický, ref. typ JA Solar JAM54S30-410 MR.

Celková technická specifikace navrhované FVE:
počet FV panelů celkem: 118 ks
nominální výkon panelu: 410 Wp
celkový instalovaný výkon: 48,38 kW

Technická specifikace navrhovaných referenčních FV modulů:

Výrobce	JA Solar
Vybraný typ	JAM54S30-410 MR
Počet a typ článků	108 monokrystalických článků
Nominální výkon modulu	410 Wp
Normy	IEC 61215, IEC 61730
Nominální napětí Vmp	31,45 V
Napětí naprázdno Voc	37,32 V
Nominální proud Imp	13,04 A
Zkratový proud ISC	13,95 A
Účinnost	21 %
Maximální systémové napětí	1000 VDC
Rozměry (D x Š x V)	1722 x 1134 x 30 mm
Hmotnost	21,5 kg
Stupeň krytí	IP68

- Výkonový teplotní součinitel fotovoltaického panelu: -0,35 %/°C
- NOCT (jmenovitá provozní teplota článku ve fotovoltaickém panelu): 45±2 °C.
- Pokles výkonosti fotovoltaických panelů by měl být lineární s poklesem max. 0,55%/rok na 84,8% za 25 let.

Pro každé dva FV panely v každém řetězci FV panelů (stringu), případně pro každý koncový lichý FV panel v řetězci (stringu) bude osazen 1x výkonový optimizér s těmito technickými parametry – ref. typ:

Výrobce	Solaredge
Vybraný typ optimizéru	P850
Jmenovitý vstupní DC výkon	850 W
Normy	IEC61000-6-2, IEC61000-6-3, IEC62109-1
Absolutní max. vstupní napětí VOC	125 VDC
Max. vstupní proud ISC	12,5 ADC
Bezpečné výstupní napětí	1±0,1 VDC
Max. výstupní proud při provozu	18 ADC
Max. účinnost	99,5 %
Max. výstupní napětí při provozu	80 VDC
Max. napětí systému	1000 VDC
Rozměry (D x Š x V)	129 x 162 x 59 mm
Váha	1064 g
Stupeň krytí	IP68

Navržená fotovoltaická elektrárna se skládá celkem ze 118 ks FV panelů o jmenovitém špičkovém výkonu 410Wp rozměru 1722x1134x30 mm zapojených do celkem 4 řetězců (stringů) po 29 až 30 ks FV panelů. Celkem je navrženo 60 ks optimizérů typu SolarEdge P850. Optimizéry zmírňují všechny typy ztrát způsobené nesouladem panelů od výrobní tolerance, až po částečné zastínění, čímž se zvyšuje celková účinnost FVE systému. Při provozu FVE systému lze v monitorovacím systému sledovat výkon každého panelu zvlášť a v případě poruchy tak velmi rychle diagnostikovat příčinu. V případě nouzového požadavku na vypnutí FVE systému (např. v případě požáru) dojde po odpojení AC vstupu střídače k automatickému vypnutí dodávaného výkonu optimizérů (výstupní napětí

optimizéru je při vypnutém stavu cca 1 VDC). V DC kabeláži mezi optimizérem a střídačem se po vypnutí vyskytuje bezpečné napětí do 30 VDC, což velmi usnadňuje případný hasební zásah.

3.3. DC KABELÁŽ

Vyvedení výkonu z fotovoltaického pole je navrženo solárními ohebnými kabely 1x6 mm^2 s UV odolností určenými pro venkovní použití nešířící oheň - samozhášivý kabel dle DIN 60332-1-2, IEC 60322-1. Solární vodiče s PU izolaci jsou uspořádaný tak, aby oba vodiče (+/-) byly co nejblíže k sobě a vždy v jedné ochranné trase tak, aby byl minimalizován vznik vnějších polí a bludných proudů.

Hlavní trasy od FV panelů budou vedeny po střeše v plném plechovém kabelovém žlabu s víkem rozměru 62/50 mm osazeném na střeše na betonových podložkách. Hlavní trasa DC vodičů bude dále vedena přes severozápadní okraj střechy č. 1 po fasádě k technologii FVE umístěnou uvnitř objektu v místnosti stávající prádelny / technického zázemí v 1.NP.

Solární vodiče budou vedeny do rozvaděče RDC sloužícího jako junction box pro osazení svodičů přepětí a pojistkových odpínačů DC kabelových tras od FV panelů.

Solární vodiče budou od rozváděče RDC napojeny systémovými konektory MC4 na synergy manager střídače DC/AC. Užité MC4 konektory (typ, výrobce) budou výhradně dle požadavku výrobce střídače! Napojení DC vodičů na střídač DC/AC bude provedeno dle schématu ve výkresové části.

Celkem jsou pro zapojení 118 ks FV panelů navrženy 4 stringy FV modulů po 29 až 30 panelech. Způsob zapojení FV panelů je uveden ve výkresové části a dále v protokolu návrhu střídače v příloze této technické zprávy.

3.4. ROZVADĚČ RDC

Umístění: rozvaděč RDC bude umístěn ve vnitřním prostředí na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP.

Rozvaděč RDC je navržen jako oceloplechová skříň o rozměru 500x400x210 mm, v krytí IP66.

Typ skříně - konstrukčně řešena k osazení na konstrukci – na stěnu.

Přívod spodem, vývody spodem. Jmenovité napětí 1000 V DC.

Celkem je navržen 1 rozvaděče RDC – ozn. RDC.

V rozvaděči RDC je navrženo 4 ks pojistkového odpínače a dále 4 ks přepěťové ochrany. Svodiče přepětí budou napojeny vodičem H07V-K 16 na ekvipotenciální svorkovnici EPS umístěnou mimo rozvaděč RDC na stěně.

Schéma rozvaděče RDC, specifikace skříně a specifikace prvků je uvedena ve výkresové části projektové dokumentace.

3.5. ROZVADĚČ RFVE

Umístění: rozváděč RFVE bude umístěn ve vnitřním prostředí na stěně místnosti technického zázemí/prádelny v 1.NP.

Rozváděč RFVE je navržen jako oceloplechová skříň o rozměru 700x500x210 mm, v krytí IP66.

Přívody spodem, vývody spodem.

V rozvaděči RFVE bude osazeno jištění střídače DC/AC výkonovým jističem FA01 velikosti MC1 In=80A (Ir=73A), 3f. elektroměr přímého měření vlastní svorkové výroby el. energie úředně ověřený, svodič přepětí, vypínač 3P, 80 A. Součástí rozvaděče RFVE bude i stykač pro řízení výkonu výrobny na základě ovládání HDO. Vypínací prvek Central stop - STOP FVE umístěný u hlavního vstupu na fasádě bude působit přes napěťovou spoušť na výkonový jistič FA01 – jistič střídače. Rozpadové místo výrobny na napěťové hladině NN je součástí navrhovaného střídače DC/AC.

Schéma rozvaděče RFVE, specifikace skříně a specifikace prvků je uvedena ve výkresové části projektové dokumentace.

3.6. STŘÍDAČ DC/AC

V systému je navržen 1x 3-fázový střídač DC/AC se synergickou technologií ozn. INV1 se jmenovitým AC výkonem 50 kW.

Technická specifikace navrhovaného referenčního měniče DC/AC se synergickou technologií:

Výrobce	SolarEdge
Koncepce střídače, chlazení	třífázový měnič se synergickou technologií, chlazení vzduchem pomocí ventilátoru
Jmenovitý aktivní výstupní výkon AC	50 kW
Max. trvalý výstupní proud AC (na fázi)	72,5 A
Výstupní napětí – sdružené/fázové	380/220; 400/230
Max. vstupní proud	2x 36,25 A
Max. DC výkon – Měnič/synergická jednotka	75 kW/37,5 kW
Počet synergických jednotek na měnič	2
DC vstup: Měnič / synergická jednotka – počet dvojic konektorů MC4	8/4
Evrop účinnost (ηEU)	98 %
Rozměry (V x Š x H)	Synergická jednotka 558 x 328 x 273 mm Synergy manager 360 x 560 x 295 mm
Hmotnost	Synergická jednotka 32 kg, Synergy manager 18 kg
Stupeň krytí	IP65
Spotřeba v noci	< 8 W

Střídač spolu s rozvaděči RDC a RFVE bude osazen na stěně uvnitř objektu v místnosti technického zázemí/prádelny. Způsob osazení střídače bude proveden dle technického návodu výrobce.

3.7. MĚŘENÍ SVORKOVÉ VÝROBY

V novém rozvaděči RFVE bude osazen cejchovaný 3-f elektroměr přímého měření do 80A pro technologické měření svorkové výroby navrhované FVE výrobny.

3.8. OBCHODNÍ MĚŘENÍ VÝROBY, PŘIJÍMAČ HDO

Obchodní/fakturační měření výroby elektrické energie bude umístěné ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči RE umístěného uvnitř objektu vedle hlavního rozvaděč RH vlevo. Vývod z RE do RH je stávajícím kabelem CYKY-J 3x50+35. Stávající elektroměrový rozvaděč RE bude připraven pro osazení 4Q elektroměru, bude zde osazen na volnou pozici v elektroměrovém rozvaděči relé přijímač HDO jištěný samostatným plombovatelným jističem 1x2A,char. B napojeným před hlavním jističem, který bude funkční i při výpadku hlavního jističe.

V elektroměrovém rozvaděči bude realizována příprava pro osazení nového 4Q elektroměru dle připojovacích podmínek ČEZ Distribuce, a.s. Stávající MTP s převodem 150/5A, třídy přesnosti 0,5S jsou vyhovující a budou zkontrolovány, stejně tak stávající zkušební svorkovnice a pojistkový plombovatelný odpínač FA01 pro MTP s pojistkami. Fakturační měření bude provedeno jako měření typu B.

Napojení elektroměrového rozvaděče od místa připojení na DS ČEZ Distribuce, a.s., tj. napojení na stávající rozpojovací jistící skříň, typ SR 722/NVW2 v. č. 1166555 ze sedmé pojistkové řady zleva, je provedeno kabelem AYKY-J 4x70.

Regulace změny dodávky výkonu výrobny se bude provádět ve všech fázích současně v následujících úrovních 0 % a 100 % jmenovitého výkonu. Signál HDO N-0% bude zatažen kabelovým vedením do rozvaděče RFVE a přes přepínací kontakt stykačem RSI-20-10-A230 bude zaveden do střídače DC/AC. Povelem HDO tak celkově dojde k vypnutí střídače INV1, tj. k odpojení výrobny od DS (0% P) – rozpadové místo je integrováno ve střídači DC/AC.

3.9. AC KABELÁŽ, NAPOJENÍ VÝROBNY NA STÁVAJÍCÍ ELEKTROINSTALACI OBJEKTU

Vyvedení výkonu ze střídače DC/AC do rozvaděče RFVE bude provedeno kabelem CYKY-J 5x35 mm^2. Vedení kabelové trasy bude provedeno po stěně, kabely budou uloženy v kabelovém žlabu osazeném na stěně.

Vývod z RFVE do stávajícího hlavního rozvaděče RH pro napojení výrobny na stávající rozvody NN objektu bude proveden kabelem CYKY-J 4x35 a bude v RH napojen na stávající místo rezervy FA02 přes nový jistič 3x80A. Kabel od RFVE bude v celé trase vedený v plastové bílé liště po stěně, prostupem stěnou do sousední místnosti s rozvaděčem RE a RH, do stávajícího hlavního rozvaděče RH bude napojen shora ve směru dle stávajícího vedení z rozvaděče RH.

3.10. UZEMNĚNÍ

Dle ČSN 33 2000-5-54 ed. 3, čl. NA.10.1.1 má být odpor uzemnění uzlu zdroje nejvýše 5 Ω. Dle ČSN 33 2000-4-41 ed. 3, čl. 411.4.2 musí být neživé části instalace spojeny prostřednictvím ochranného vodiče s uzemněným bodem silové napájecí sítě.

Dle ČSN 33 2000-4-41 ed. 3, čl. 411.3.1.2 musejí být v každém objektu vstupující kovové části, které jsou náchylné přivést nebezpečný rozdíl potenciálů, a které nejsou součástí elektrické instalace, spojeny s hlavní uzemňovací svorkou vodiči ochranného pospojování.

Uzemňovací soustava bude provedena v souladu s normami ČSN EN 62305-1 až 4, ČSN 33 32 2000-5-54, ČSN 33 2000-4-41.

Stávající uzemňovací soustava je provedena jako obvodová (uspořádání typu B). Provedená je tuhým páskem FeZn 30x4mm, který je uložen v hloubce 1 metr a ve vzdálenosti cca 1 metr od objektu. Od zemnícího pásku jsou vedeny zemnící dráty FeZn Ø10 k jednotlivým zkušebním svorkám. Tyto svorky jsou součástí jednotlivých kovových kontejnerů budovy – celkem využito 14 svorek (SZ1-SZ14).

Nové uzemnění bude vedeno od technologie FVE na hlavní uzemňovací přípojnici instalace MET (dříve HOP) umístěnou v prostoru stávajícího hlavního rozvaděče RH pomocí kabelu CYA 1x35 mm2, zž.

Uzemnění bude vedeno od rozvaděče RFVE na uzemňovací přípojnici EPS2 umístěnou na stěně v místě osazení technologie FVE uvnitř objektu. Uzemnění bude provedeno pomocí kabelu CYA 1x25 mm2, zž. Na uzemňovací přípojnici budou napojeny ostatní vodiče ochranného pospojování od technologie FVE umístěné na stěně uvnitř objektu. Ekvipotencionální svorkovnice SEP umístěné v rozvaděči RDC bude připojena vodičem H07V-K 25 mm2,žz, ostatní zařízení pak vodičem H07V-K 16 mm2,žz.

Hliníkové eloxované rámy FV modulů budou uzemněny vodičem H07V-K 6 mm2,zž s montážními oky kotvenými k rámu panelu pomocí nerezových šroubů s vějířovou podložkou – spojení musí zajistit galvanické propojení. Rám každého FV panelu bude propojen s montážní hliníkovou konstrukcí pro FV panely. Alternativně lze užít při montáži FV panelu uzemňovací kontaktní nerezovou podložku zajišťující galvanickou návaznost spojů. Montážní konstrukce pro FV panely bude dále uzemněna vodičem H07V-K 16 mm2,žz napojeným na společnou přípojnici pospojování u rozvaděče RDC, variantně je možno realizovat nové zemnící svody (2 ks) vedené po fasádě napojené na stávající obvodový zemnící pásek. Vedení uzemňovacího vodiče od montážních konstrukcí bude provedeno v těsném souběhu s vodiči DC od FV panelů vedených do rozvaděče RDC.

3.11. KABELOVÉ PROSTUPY

Nové kabelové prostupy stávajícími konstrukcemi budou v případě prostupu požárně dělícími konstrukcemi provedeny s požární odolností dle požadavku PBŘ.

3.12. REGULACE VÝKONU VÝROBNY V ROZSAHU 0//100%

Výrobna FVE bude schopna úrovňového řízení činného výkonu 0/100% pomocí relé přijímače HDO (výrobna FVE s výkonem do 100 kVA). Přijímač HDO bude umístěn ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči s možností zaplombování. Přijímač HDO musí být instalován tak, aby zůstal pod napětím (funkční) i po odpojení výrobny z paralelního provozu s distribuční soustavou. Toto bude zajištěno samostatně plombovatelným jističem HDO 1x2A, char.B ve stávajícím elektroměrovém rozvaděči a jeho napojením před elektroměrem. Regulace změny dodávky výkonu výrobny se bude provádět ve všech fázích současně v následujících úrovních 0 % a 100 % jmenovitého výkonu. Signál HDO N-0% bude zatažen kabelovým vedením do rozvaděče RFVE. Trasa bude vedena v souběhu s navrhovanou vnitřní kabelovou trasou mezi rozvaděčem RE a rozvaděčem RFVE. Přes přepínací kontakt stykačem RSI-20-10-A230 bude zaveden signál HDO do střídače DC/AC. Povelem HDO tak

celkově dojde k vypnutí střídače INV1, tj. k odpojení výrobny od DS (0% P) – rozpadové místo je integrováno ve střídači DC/AC.

3.13. VYPÍNACÍ PRVEK STOP FVE

FVE systém lze vypnout centrál stopem – vypínacím zařízením „STOP FVE“, které bude umístěno na veřejném přístupovém místě v dosahu jednotek IZS, nebo poblíž nástupního místa HZS. Centrál stop bude opatřen textovou tabulkou „STOP FVE – odpojení FVE od distribuční sítě“. Vypínací prvek central stop (STOP FVE) bude umístěný poblíž hlavního vstupu do budovy a bude náležitě označen. Napojení vypínacího prvku STOP FVE bude provedeno kabelem se zajištěnou funkční integritou při požáru dle požadavku ČSN 73 0848 a ČSN 73 0895.

Vypínací prvek STOP FVE bude působit prostřednictvím napěťové spouště na výkonový jistič FA1 osazený v rozvaděči RFVE.

3.14. MONITORING FVE A DATOVÁ KOMUNIKACE

Způsob monitoringu FVE bude detailně upřesněn v rámci realizace stavby. Předpokládá se základní monitoring provozu FVE dle současných standardů poskytující výrobce střídače DC/AC a to přes webové rozhraní. Zajištění konektivity do internetu bude řešeno v rámci realizace stavby napojením na stávající slaboproudé rozvody či WiFi v objektu.

3.15. PRACOVNÍ A BEZPEČNOSTNÍ PŘEDPISY

Pracovníci určení pro práce na elektrických zařízení je budou provádět v rozsahu odpovídajícím jejich odborné způsobilosti ve smyslu NV č. 194/2022 Sb. a v souladu s normou ČSN EN 50 110-1.

Elektrická zařízení budou udržována ve stavu, který odpovídá platným elektrotechnickým normám.

3.16. VÝSTRAŽNÉ TABULKY A NÁPISY

Elektrické zařízení, případně elektrické předměty, musí být před uvedením do provozu vybavené bezpečnostními tabulkami a nápisy předepsané pro tyto zařízení příslušnými normami.

Na rozvaděči RFVE, a dále na ostatních rozváděčích NN budou mimo běžné výstražné tabulky umístěné na viditelném místě hlavní tabulky „Pozor zpětný proud“ a „Elektrický zdroj“.

4. ZÁKLADNÍ SKLADBA TECHNOLOGICKÉHO ZAŘÍZENÍ – ÚČEL, POPIS A ZÁKLADNÍB PARAMETRY

Jedná se o fotovoltaickou výrobnu o celkovém instalovaném výkonu 48,38 kW:

118 ks FV modulů, monokrystalické, á410 Wp

1 ks třífázový měnič 50 kW se synergickou technologií

1 ks nástěnný rozváděč RDC – funkce junction boxu pro DC vodiče od celkem 4 stringů

1 ks nástěnný rozvaděč RFVE (AC)

5. VLIV TECHNOLOGICKÉHO ZAŘÍZENÍ NA STAVEBNÍ ŘEŠENÍ

Instalace FVE si vyžádá změnu v údržbě stávající střechy budov, na které budou instalovány FV moduly.

6. ÚDAJE O POTŘEBĚ ENERGIÍ, PALIV, VODY A JINÝCH MÉDIÍ, VČETNĚ POŽADAVKŮ A MÍST NAPOJENÍ, ÚČINNOST UŽITÍ ZDROJŮ A ROZVODŮ ENERGIE

Celý FVE systém je uvažován jako bezúdržbový systém. Při mimořádných udržovacích pracích na systému lze očekávat drobnou spotřebu elektrické energie ze sítě.

7. POŽADAVKY NA OSTATNÍ PROFESE, POŽADAVKY NA OSTATNÍ PROJEKTY

Stavba

- Stavební přípomocné práce pro realizaci navrhované FVE, především příprava prostupů přes stávající konstrukce stěn včetně jejich náležitého utěsnění a zapravení, dle požadavku PBŘ s požární odolností

- Venkovní část DC kabelů vedených od střechy po fasádě bude uložena v kovovém lakovaném kabelovém žlabu s víkem, odstín lakování kabelového žlabu včetně víka bude shodný s odstínem stávající kovové konstrukce MŠ Čtyřlístek

Hromosvod

- Viz bod č. 2.5 této zprávy.

8. ZÁVĚR

Všechny komponenty systému a způsob provedení musí odpovídat platným normám ČSN.
Provedení elektroinstalace a použitý materiál bude vyhovovat všem požadavkům ČSN, předpisům a směrnicím.
Provedení musí být v souladu se Smlouvou o připojení výrobny k distribuční soustavě na napěťové hladině 0,4 kV (NN) č. 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.
Před uvedením zařízení do provozu bude vypracována výchozí revize dle ČSN 33 1500 a ČSN 33 2000-6-61 a bude požádáno o umožnění trvalého provozu výrobny připojené k distribuční soustavě ČEZ Distribuce.

Dokumentace pro zadání stavby (DZS) sloužící pro výběr zhotovitele stavby byla zpracována podle platných předpisů a vyhlášek. Případné změny nebo doplňky projektové dokumentace je třeba předem projednat a dohodnout s projektantem!
Projekt není určen k jiným než zde uvedeným účelům.

Při realizaci stavby nutno dodržet provozní a montážní předpisy jednotlivých výrobců! Při provádění prací a uvádění zařízení do provozu je nutno dodržet podmínky bezpečnosti práce a ochrany zdraví dle platných předpisů a nařízení!

V Třeštici dne 31.10. 2023 Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký

9. PŘÍLOHY

1) Výstup z návrhového SW referenčního výrobce střídače DC/AC – SolarEdge
2) Výpočet rizika dle ČSN EN 62305-2 ed.2 pro předběžný návrh hromosvodové soustavy

FVE - MŠ ČTYŘLÍSTEK

Markova 1334/10, Liberec, 460 14, Czech Republic |

PŘEHLED SYSTÉMU

118 FV panely | 1 Měnič | 60 Optimizéry

VÝSLEDKY SIMULACE

Instalovaný DC Výkon	Max Dosažitelný AC Výkon	Roční Výroba Energie	Úspora Emisí CO2	Ekvivalent Vysazených Stromů
48,38 kWp	43,37 kW	45,39 MWh	23,28 t	1 069

Maximálně Dosažitelný DC Výkon	DC/AC Naddimenzování	Maximální Aktivní AC Výkon	Výkonový Poměr (Performance Ratio)	Index Výkonnosti
42,63 kW	85 %	50,00 kW	90 %	938 kWh/kWp

FVE - MŠ ČTYŘLÍSTEK

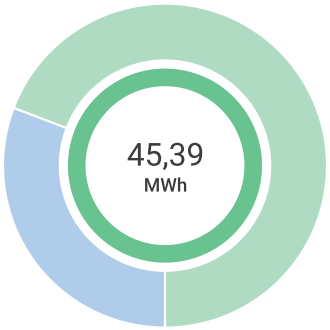
Markova 1334/10, Liberec, 460 14, Czech Republic |

VÝROBA SYSTÉMU

Výroba celkem - 100 %
45,39 MWh

Vlastní spotřeba - 31 %
13,98 MWh

Export - 69 %
31,41 MWh

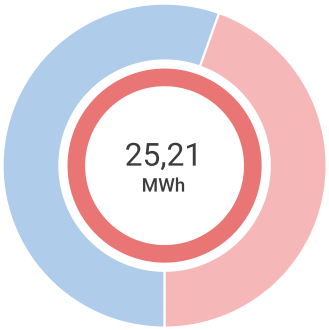


SPOTŘEBA

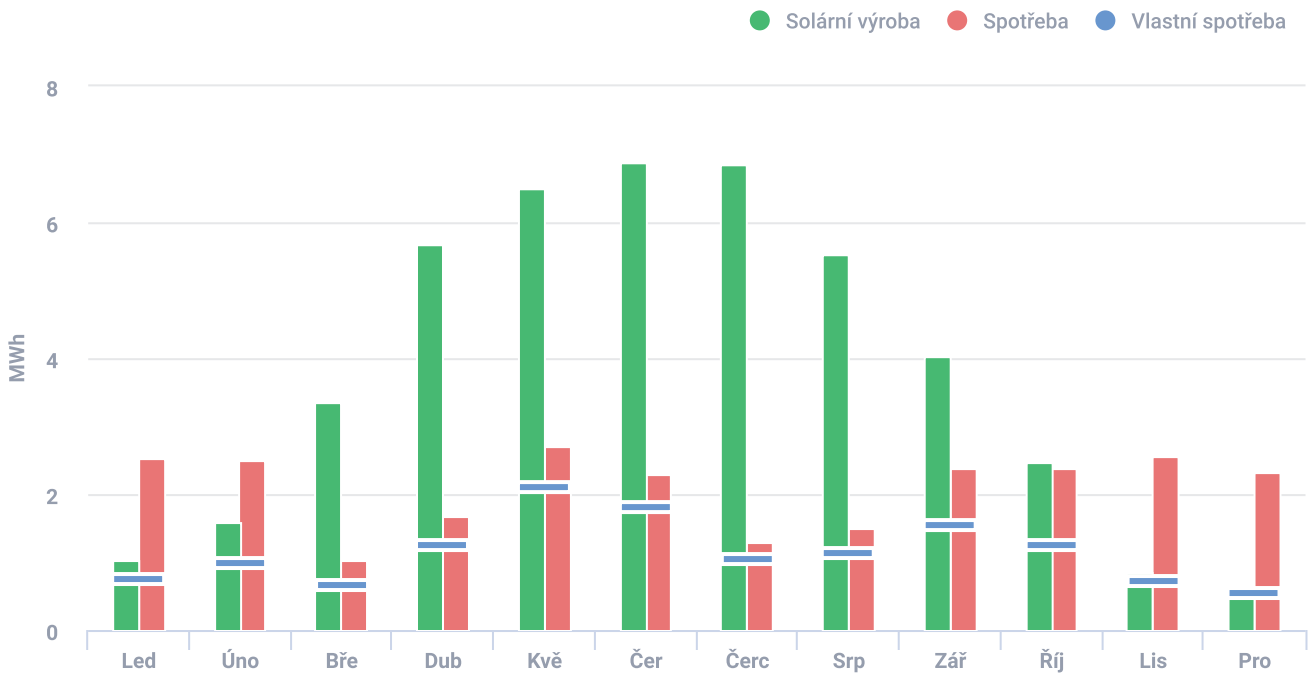
Spotřeba celkem - 100 %
25,21 MWh

Vlastní spotřeba - 55 %
13,98 MWh

Import - 45 %
11,22 MWh



ODHADOVANÁ ENERGIE ZA MĚSÍC



"Oříznutá" energie celkem: 0%

FV PANELY

# Panel	Model	Špičkový výkon	Typ konstrukce	Orientace	Azimut	Sklon
35	JA Solar, JAM54S30 410MR (uživatelem definované)	14,4 kWp			57°	10°
24	JA Solar, JAM54S30 410MR (uživatelem definované)	9,8 kWp			237°	10°

FVE - MŠ ČTYŘLÍSTEK

Markova 1334/10, Liberec, 460 14, Czech Republic |

FV PANELY (POKRAČOVAT)

# Panel	Model	Špičkový výkon	Typ konstrukce	Orientace	Azimut	Sklon
35	JA Solar, JAM54S30 410MR (uživatelem definované)	14,4 kWp			237°	10°
24	JA Solar, JAM54S30 410MR (uživatelem definované)	9,8 kWp			57°	10°
Celkem: 118		48,4 kWp				

KUSOVNÍK

Položky	Číslo dílu	Množství
SE50K Manager		1
P850		60
JAM54S30 410MR		118

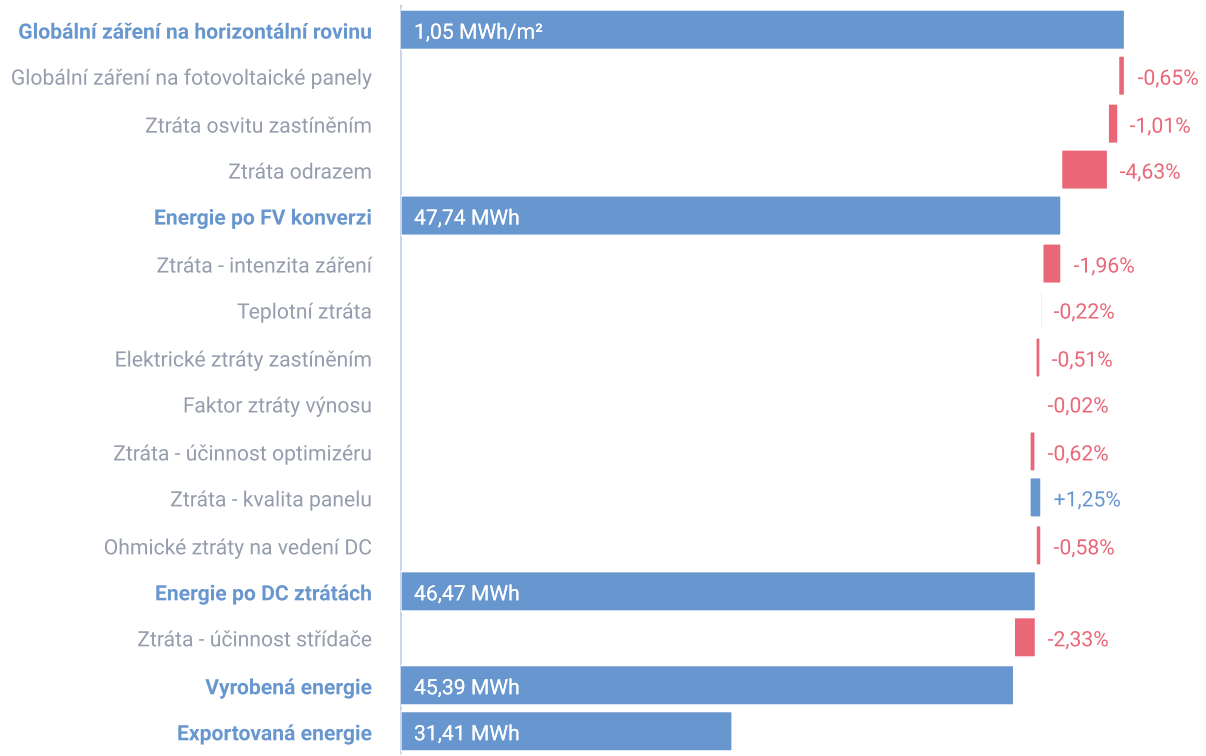
NÁVRH ELEKTRICKÉHO PROVEDENÍ

Měniče & Úložiště	Stringů na měnič	Optimizérů na string	FV panelů na string
1 xSE50K Manager 42.63kW | 85% předimenzování	**Prostřední jednotka**		
	1 x string	15 x P850 (2:1)	30
	1 x string	14 x P850 (2:1), 1 x P850 (1:1)	29
	Levá jednotka		
	1 x string	15 x P850 (2:1)	30
	1 x string	14 x P850 (2:1), 1 x P850 (1:1)	29

FVE - MŠ ČTYŘLÍSTEK

Markova 1334/10, Liberec, 460 14, Czech Republic |

DIAGRAM ZTRÁT SYSTÉMU



PARAMETRY SIMULACE

POLOHA & SÍŤ

Časové pásmo	5. 3. 2023 SEČ (Prague)
Meteorologická stanice	Liberec (2,76 km daleko)
Nadmořská výška stanice	356 m
Zdroj dat stanice	Meteonorm 7.1
Síť	400V L-L, 230V L-N

FAKTORY ZTRÁT

Blízké zastínění	Povoleno
Albedo	0,20
Znečištění/Sníh	0%
Modifikátor úhlu dopadu (IAM), ASHRAE b0 param.	0,05
Faktor tepelné ztráty Uc (const) Zapuštěná montáž	20
Faktor tepelné ztráty Uc (const) Montáž ve sklonu	29
VÍKO Ztrátový součinitel	0%
Nedostupnost systému	0%

Název projektu:

MŠ ČTYŘLÍSTEK

VÝPOČET RIZIKA DLE ČSN EN 62305-2 ED.2

1. ZADÁNÍ

1.1. ZADANÉ HODNOTY OBJEKTU

Rozměry vyšetřovaného objektu (budovy):
šířka = 21.09 m, délka = 36.64 m, výška = 6.4 m
je rozdělen do: 1 vnější zóny a 1 vnitřní zóny
Poloha objektu: objekt obklopen objekty stejné výšky nebo nižšími (z hlediska možného úderu blesku)
činitel polohy C_D = 0.5
Typ objektu a jeho využití: škola
V objektu se vyskytuje celkem 96 osob, uvnitř i vně objektu
Celkový počet uživatelů veřejných služeb = 96
Celková ekonomická hodnota objektu = 6000000 Kč
Vnější LPS (hromosvod): instalován elektricky izolovaný hromosvod třídy LPS III
Rozteč svodů je přibližně 15 m
Hustota úderů blesku v okolí objektu je 2.5 blesků/km^2
Sběrná plocha objektu pro údery do objektu je 4147.687 m^2
Sběrná plocha objektu pro údery v blízkosti objektu je 843900.9 m^2
Počet nebezpečných událostí pro údery do objektu je 0.005184609
Počet nebezpečných událostí pro údery v blízkosti objektu je 2.104568

1.2. ZADANÉ HODNOTY OKOLNÍCH SOUVISEJÍCÍCH OBJEKTŮ

Žádné okolní související objekty nejsou zadány

1.3. ZADANÁ VEDENÍ

Je zadáno jedno vedení

1.3.1. VEDENÍ Č.1 ELEKTRO NN

Celkové parametry vedení:
vedení se skládá z 1 sekce
Celková sběrná plocha pro údery do vedení je 1200 m^2
Celková sběrná plocha pro údery vedle vedení je 120000 m^2
Počet nebezpečných událostí pro údery do vedení je 0.00075
Počet nebezpečných událostí pro údery v blízkosti vedení je 0.075
Celková délka vedení je 30 m
Podmínky stínění, uzemnění a oddělení vnějšího vedení ve vztahu k HOP budovy a systému vyrovnání potenciálu:
Nestíněné kabelové vedení bez definovaného spojení s přípojnicí pospojování (HOP)

Činitel polohy C_{LD} = 1, činitel polohy C_{LI} = 1

SEKCE

1.3.1.1. Sekce č.1

Délka sekce je 30 m, typ vedení sekce je: kabelové, činitel polohy C_I = 0.5
Vedení NN, telekomunikační, datová vedení (bez transformátoru), činitel typu vedení C_T = 1.0
Sběrná plocha pro údery do sekce je 1200 m^2
Sběrná plocha pro údery vedle sekce je 120000 m^2
Počet nebezpečných událostí pro údery do sekce je 0.00075
Počet nebezpečných událostí pro údery v blízkosti sekce je 0.075
Okolí sekce je předměstské s výškou budov do 10 m
Činitel prostředí okolí sekce C_E = 0.50

ZÓNY VYŠETŘOVANÉHO OBJEKTU

1.4. ZADANÉ VNĚJŠÍ ZÓNY

1.4.1. VENKOVNÍ ZÓNA Č.1 VNĚJŠÍ - ZAHRADA

Převažující nejvodivější povrch venkovní zóny je zemina, tráva apod.
Snižující činitel v závislosti na povrchu r_t = 0.01
Ochranná opatření proti krokovým a dotykovým napětím: žádná ochranná opatření
Pravděpodobnost $P_A = P_{TA} \times P_B = 1 \times 0.1 = 0.1$
Využití vnější zóny z pohledu specifických rizik: objekty s jiným využitím bez zvýšeného nebezpečí
Charakter využití je nejblíže: prostory pro výuku (škola)

1.5. ZADANÉ VNITŘNÍ ZÓNY

1.5.1. VNITŘNÍ ZÓNA Č.1 MATEŠSKÁ ŠKOLA

Zóna je zařazena jako LPZ 2
Převažující nejvodivější povrch vnitřní zóny je linoleum a obdobné materiály
Snižující činitel v závislosti na povrchu r_t = 0.00001
Využití vnitřní zóny z pohledu specifických rizik: objekty s jiným využitím bez zvýšeného nebezpečí
Výpočtové požární zatížení je 40 kg/m^2
Riziko vzniku požáru je obvyklé
Snižující činitel v závislosti na riziku požáru r_f = 0.01
Riziko propuknutí paniky v případě požáru: nízká úroveň paniky (cca do 100 osob)
Zvyšující činitel rozsahu ztráty za přítomnosti zvláštního rizika h_z = 2
Přehled možných protipožárních opatření v zóně: hasící přístroje; pevná ručně ovládaná hasící instalace; ruční poplachová instalace; hydranty; požární úseky s požárními přepážkami a uzávěry; chráněné únikové cesty
Snižující činitel v závislosti na protipožárních opatřeních r_p = 0.5
Charakter využití je nejblíže: prostory pro výuku (škola)
Ze zóny nejsou poskytovány služby veřejnosti
Systém vyrovnání potenciálu a zapojení zařízení a spotřebičů v zóně: soustava místních potenciálových sběrnic a zapojení zařízení a spotřebičů typu S (do hvězdy)
Stínění zóny: žádné stínění není provedeno
Do zóny je přivedeno 1 vedení

1.5.1.1. elektro NN

Vedení ve vnitřní zóně je: silové

Koordinovaná ochrana SPD v inženýrské síti: žádná koordinovaná ochrana
Pravděpodobnost P_{SPD} poruchy vnitřních systému z hlediska použitých SPD = 1
Pravděpodobnost P_{EB} poruchy vnitřních systému z hlediska ekvipotenciálního pospojování SPD = 1
Nejmenší vzdálenost kabelů sítě od vnějšího LPS (hromosvodu) = 0.3 m
Nejmenší vzdálenost kabelů sítě od stínění zóny =0.3 m
Vnitřní rozvody - provedení a uložení kabelů: nestíněný kabel - provedena opatření při trasování pro vyloučení smyček
Odolnost elektr. zařízení proti přepětí: zařízení vyhovují ČSN 33 2000-4-443 čl. 443.4 (IEC 60664-1).
Použitá elektrická zařízení odpovídají:
- impulsní výdržné 1,0 kV
Činitel vlivu stínění $P_{MS} = (K_{S1} \times K_{S2} \times K_{S3} \times K_{S4})^2 = 0.0001$, kde:
$KS_{S1} = 1$, $K_{S2} = 1$, $K_{S3} = 0.01$, $K_{S4} = 1$
Pravděpodobnost P_M pro síť = 0.0001
Pravděpodobnost P_{LD} v závislosti na odporu stínění a kategorii přepětí = 1
Pravděpodobnost P_{LI} v závislosti na odporu stínění a kategorii přepětí = 1
Ochranná opatření proti krokovým a dotykovým napětím: jedno nebo kombinace opatření:
- elektrická izolace
- varovné nápisy (interní bezpečnostní předpisy)
Pravděpodobnost P_{TU} úrazu živých bytostí dotykovým napětím od přepětí v elektroinstalaci = 0.001

1.6. ZTRÁTY

1.6.1. ZTRÁTY VE VNĚJŠÍCH ZÓNÁCH

1.6.1.1. vnější - zahrada

Výpočet pro riziko R1 (ztráty na lidských životech) se provede ze zadaných hodnot
Ztráta (hmotnou škodou) L_f = 0.1
Ztráta (poruchou vnitřních systémů) L_o = 0
Ztráta (dotykovým nebo krokovým napětím) L_t = 0.01
Celkový očekávaný počet osob vyskytujících se v objektu = 96
Počet osob vyskytujících se v zóně = 56
Počet hodin za rok kdy se osoby průměrně vyskytují v zóně = 700
Výpočet pro riziko R2 (ztráty na službách veřejnosti) se neuvažuje
Výpočet pro riziko R3 (ztráty na kulturním dědictví) se neuvažuje
Výpočet pro riziko R4 (ztráty ekonomické povahy) se neuvažuje

1.6.2. ZTRÁTY VE VNITŘNÍCH ZÓNÁCH

1.6.2.1. Matešská škola

Výpočet pro riziko R1 (ztráty na lidských životech) se provede ze zadaných hodnot
Ztráta (hmotnou škodou) L_f = 0.1
Ztráta (poruchou vnitřních systémů) L_o = 0
Ztráta (dotykovým nebo krokovým napětím) L_t = 0.01
Celkový očekávaný počet osob vyskytujících se v objektu = 96
Počet osob vyskytujících se v zóně = 96
Počet hodin za rok kdy se osoby průměrně vyskytují v zóně = 8760
Výpočet pro riziko R2 (ztráty na službách veřejnosti) se neuvažuje
Výpočet pro riziko R3 (ztráty na kulturním dědictví) se neuvažuje
Výpočet pro riziko R4 (ztráty ekonomické povahy) se provede ze zadaných hodnot
Ztráta (hmotnou škodou) L_f = 0.2
Ztráta (poruchou vnitřních systémů) L_o = 0.001

Ztráta (dotykovým nebo krokovým napětím) L_t = 0
Celková hodnota majetku včetně produkce celého objektu (odhadní cena v Kč pro účely pojištění) =6000000 Kč
Hodnota části budovy připadající na zónu = 4000000 Kč
Hodnota obsahu zóny = 1000000 Kč
Hodnota vybavení včetně produkce v zóně = 1000000 Kč

1.7. HODNOTY PŘÍPUSTNÉHO RIZIKA

$R1_T$ = (riziko ztrát na lidských životech) = 0.00001
$R2_T$ = (riziko ztrát na službách veřejnosti) = 0.001
$R3_T$ = (riziko ztrát na kulturním dědictví) =0.0001
$R4_T$ = (riziko ztrát ekonomické povahy) =0.0001

2. VÝSLEDKY VÝPOČTU

2.1 VNĚJŠÍ ZÓNY

2.1.1. VNĚJŠÍ - ZAHRADA

Riziko R1 ztrát na lidských životech:
$R1 = R_A + R_B + R_U + R_V$ = 0.000000002416722
R_A - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do stavby) = 0.000000002416722
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0
R_U - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0
Riziko R2 ztrát na službách veřejnosti se v zóně neuvažuje
Riziko R3 ztrát na kulturním dědictví se v zóně neuvažuje
Riziko R4 ztrát ekonomické povahy se v zóně neuvažuje

2.2. VNITŘNÍ ZÓNY

2.2.1. MATEŠSKÁ ŠKOLA

Riziko R1 ztrát na lidských životech:
$R1 = R_A + R_B + R_U + R_V$ = 0.000001268461
R_A - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do stavby) = 0
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0.0000005184609
R_U - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.00000075
Riziko R2 ztrát na službách veřejnosti se v zóně neuvažuje
Riziko R3 ztrát na kulturním dědictví se v zóně neuvažuje
Riziko R4 ztrát ekonomické povahy:
$R4 = R_B + R_C + R_M + R_V + R_W + R_Z$ = 0.00001466764
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0.0000005184609
R_C - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do stavby) = 0.0000008641015
R_M - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti stavby) = 0.00000003507613
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.00000075
R_W - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.000000125
R_Z - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti připojené inženýrské sítě) = 0.000012375

2.3. SOUČTY ZA CELÝ OBJEKT

Riziko R1 ztrát na lidských životech = 0.000001270878

R_A - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do stavby) = 0.000000002416722
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0.0000005184609
R_C - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do stavby) = 0
R_M - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti stavby) = 0
R_U - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.00000075
R_W - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_Z - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti připojené inženýrské sítě) = 0
Riziko R2 ztrát na službách veřejnosti = 0
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0
R_C - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do stavby) = 0
R_M - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti stavby) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_W - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_Z - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti připojené inženýrské sítě) = 0
Riziko R3 ztrát na kulturním dědictví = 0
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0
Riziko R4 ztrát ekonomické povahy = 0.00001466764
R_A - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do stavby) = 0
R_B - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do stavby) = 0.0000005184609
R_C - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do stavby) = 0.0000008641015
R_M - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti stavby) = 0.00000003507613
R_U - součást rizika (úraz živých bytostí způsobený údery do připojené inženýrské sítě) = 0
R_V - součást rizika (hmotná škoda na stavbě způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.00000075
R_W - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery do připojené inženýrské sítě) = 0.000000125
R_Z - součást rizika (porucha vnitřních systémů způsobená údery v blízkosti připojené inženýrské sítě) = 0.000012375

3. VYHODNOCENÍ

RIZIKO ZTRÁT NA LIDSKÝCH ŽIVOTECH R1:
Vypočtená hodnota: 0.0000012708780 < Přípustná hodnota: 0.00001 VYHOVUJE

RIZIKO ZTRÁT ZTRÁT NA SLUŽBÁCH VEŘEJNOSTI R2:
Vypočtená hodnota: 0.0000000000000 < Přípustná hodnota: 0.00100 VYHOVUJE

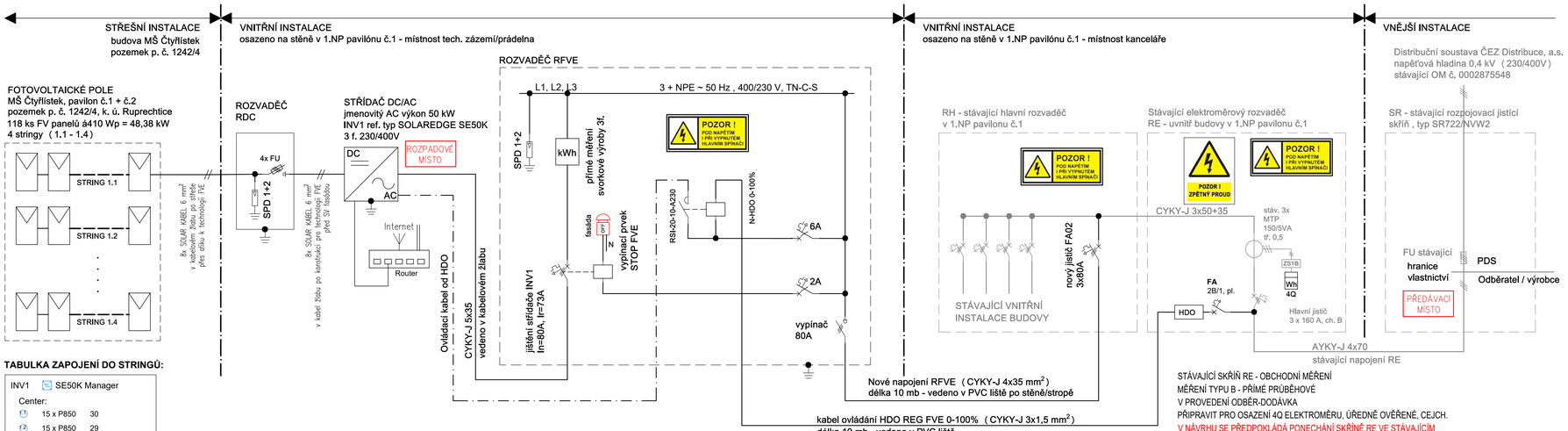
RIZIKO ZTRÁT NA KULTURNÍM DĚDICTVÍ R3:
Vypočtená hodnota: 0.0000000000000 < Přípustná hodnota: 0.00010 VYHOVUJE

RIZIKO ZTRÁT EKONOMICKÉ POVAHY R4:
Vypočtená hodnota: 0.0000146676400 < Přípustná hodnota: 0.00010 VYHOVUJE

C E L K O V Ý V Ý S L E D E K: V Y H O V U J E

Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký, datum 15.10.2023

JEDNOPÓLOVÉ SCHÉMA ZAPOJENÍ FVE VÝROBNY 48,38 kW, Markova 1334/10, Liberec



FV VÝROBNA CELKEM:
118 ks FV panelů 410Wp = 48,38 kW

TABULKA ZAPOJENÍ DO STRINGŮ:

INV1	SE50K Manager		
Center:			
①	15 x P850	30	
②	15 x P850	29	
Left:			
③	15 x P850	30	
④	15 x P850	29	

STÁVAJÍCÍ SKŘÍŇ RE - OBCHODNÍ MĚŘENÍ
MĚŘENÍ TYPU B - PŘÍMÉ PRŮBĚHOVÉ
V PROVEDENÍ ODBĚR-DODÁVKA
PŘIPRAVIT PRO OSAZENÍ 4Q ELEKTROMĚRU, ÚŘEDNĚ OVĚŘENÉ, CEJCH.
V NÁVRHU SE PŘEDPOKLÁDÁ PONECHÁNÍ SKŘÍNĚ RE VE STÁVAJÍCÍM MÍSTĚ - PROSTOR ŠKOLKY JE VEŘEJNĚ PŘÍSTUPNÝ PRACOVNÍKŮM PDS ZA SOUČINNOSTI ODPOVĚDNÝCH OSOB V PROVOZU MŠ ČTYŘLÍSTEK. POKUD BUDE NUTNÉ PŘEMÍSTĚNÍ SKŘÍNĚ ELEKTROMĚROVÉHO ROZVADĚČE RE NA FASÁDU OBJEKTU, PAK BUDE REALIZOVÁN NOVÝ ELEKTROMĚROVÝ ROZVADĚČ RE VE VYSTROJENÍ DLE STÁVAJÍCÍHO ROZVADĚČE (BUDOU UŽITY KOMPONENTY ZE STÁVAJÍCÍHO ER) , NOVÝ ROZVADĚČ BUDE V NÁSTĚNÉM PROVEDENÍ A BUDE UMÍSTĚN NA FASÁDĚ OBJEKTU. PŘESNÉ MÍSTO UMÍSTĚNÍ BUDE UPŘESNĚNO NA STAVBĚ.

V RE OSADIT PŘIJÍMAČ OVLÁDÁNÍ SIGNÁLU HDO
NAPOJIT ZE SAMOSTATNÉHO JISTIČE HDO B/1x2A,pl.
SKŘÍŇ RE OZNAČIT "POZOR ZPĚTNÝ PROUD" A
"POZOR POD NAPĚTÍM I PŘI VYPNUTÉM HLAVNÍM SPÍNAČI"

LEGENDA:

STÁVAJÍCÍ ZAŘÍZENÍ
NOVÉ ZAŘÍZENÍ

ZAŘÍZENÍ NN:

Rozvodná soustava: TN-C
Napěťová soustava: 3 + NPE ~50 Hz, AC, 400/230 V, TN-C-S
2P, DC, IT, 1000 V
Ochrana dle ČSN 332000-4.41: SAMOČINNÝM ODPOJENÍM OD ZDROJE

ROZPADOVÉ MÍSTO **Požadované nastavení ochran NN dle Přílohy č. 4 PPDS**
ochrana vestavěná ve střídači DC/AC

Funkce	Rozsah nastavení	Požadované nastavení ochrany	
Nadpětí 3. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,2 Un	0,1 s (okamž.t.h.)
Nadpětí 2. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,15 Un	5 s (okamž.h.)
Nadpětí 1. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,11 Un (1)	60 s (okamž.h.)
Podpětí 1. stupeň U<	0,10–1,00 Un	0,70 Un	2,7 s
Podpětí 2. stupeň U<<	0,10–1,00 Un	0,45 Un (2)	0,2 s
nadfrekvence f >	50 – 52 Hz	51,5 Hz	≤0,1 s
podfrekvence f <	47,5 – 50 Hz	47,5 Hz	≤0,1 s

(1) Pro 1. stupeň nadpětí se použijí 10-minutové hodnoty odpovídající ČSN EN 50160.
Výpočet 10-minutové hodnoty musí odpovídat 10 minutové agregaci podle ČSN EN 61000-4-30, třídě S. Tato funkce musí být založena na průměrné efektivní hodnotě napětí v intervalu 10 minut. Odchylka od ČSN EN 61000-4-30 spočívá v klouzavém měřicím okně. Pro porovnání s vypínací mezí postačí výpočet nové 10-minutové hodnoty nejméně každé 3 s.
(2) Tento napěťový stupeň vyvolá rychlé odpojení od sítě při blízkých zkratech. Nastavení 0,45 Un se volí pro výrobny připojené do sítí VN a při měření napětí na straně nižšího napětí.

NASTAVENÍ INVERTORU DLE POŽADAVKŮ PPDS - ŘÍZENÍ JALOVÉHO VÝKONU Q(U)
- Příloha č. 4, čl. 9.4, obr. 20
X_1=0,94:1; X_2=0,97:0; X_3=1,05:0; X_4=1,08:-1
Doporučená časová konstanta 5 s.

NASTAVENÍ INVERTORU DLE POŽADAVKŮ PPDS - PŘIZPŮSOBENÍ ČINNÉHO VÝKONU P(U)
- Příloha č. 4, čl. 9.3.5, obr. 19

ZÁKLADNÍ TECHNICKÉ ÚDAJE FVE VÝROBNY:

Umístění:	**Markova 1334/10, Liberec**
	budova MŠ Čtyřlístek na pozemku p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Typ výrobny:	FV na objektu (CFV)
Rezervovaný výkon dle TPP:	48,40 kW
Výkon a počet FV panelů:	410 Wp, 118 ks
Jmenovitý výkon výrobny:	118*410 = 48,38 kW
Počet a výkon střídačů DC/AC:	1x 50 kW - 3 f.
Výrobce střídače a typ:	ref. typ SOLAREDGE SE50K
Jmenovitý max. AC výkon:	50 kW
Jmenovité napětí Un:	230/400 V
Způsob připojení (počet fází):	3
napojení na DS:	stávající OM č. 0002875548, ČEZ Distribuce a.s.
napěťová hladina:	NN (0,4 kV)
Režim provozu:	přebytky do DS
EAN spotřeby:	859182400409090744
EAN výroby:	859182400409090737
Hlavní jistič před elektroměrem:	stávající 3 x 160 A / char. B

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

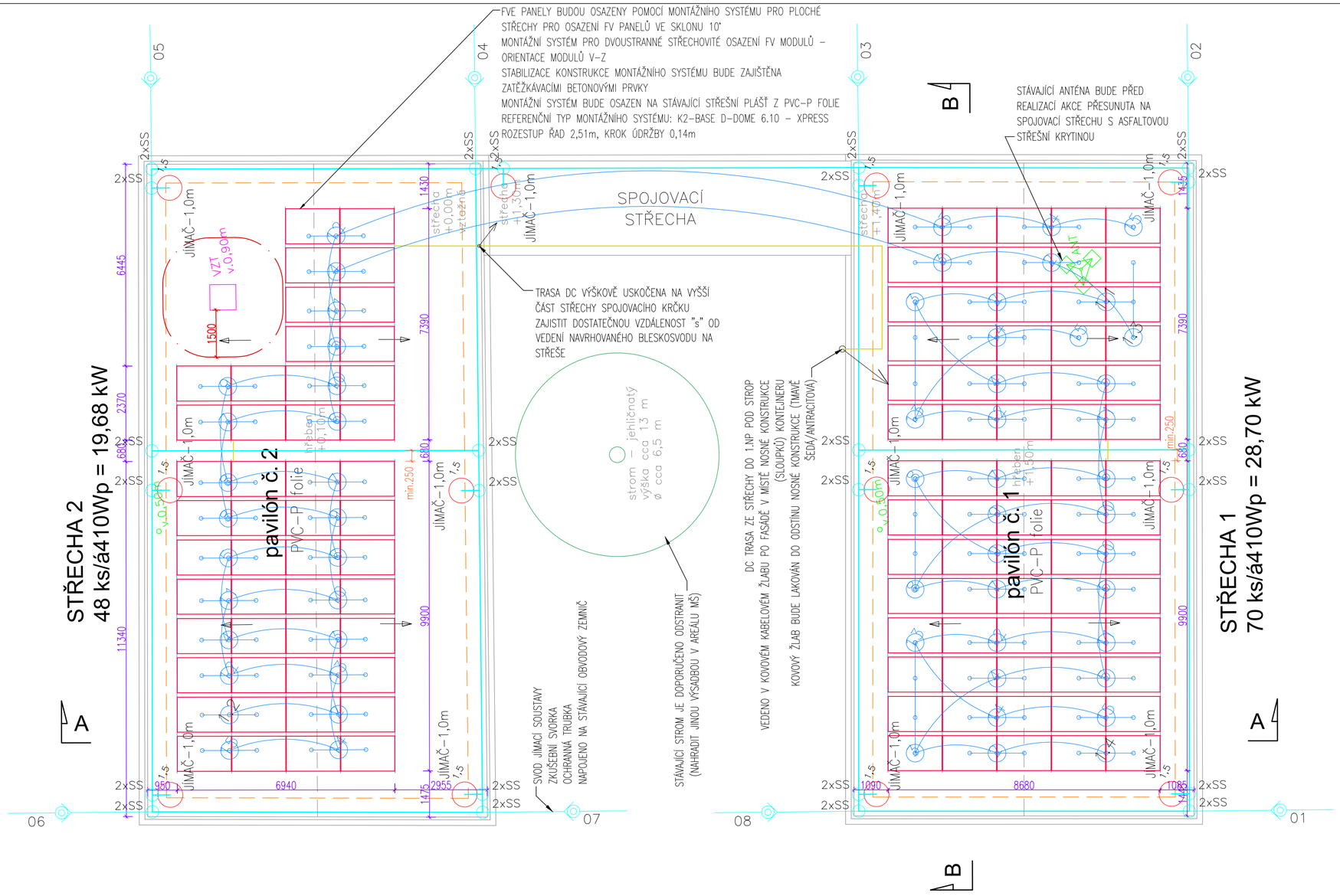
D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

Generální projektant:
atelier
Ing. Miroslav Korecký - ATELIER MK
Třešťice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986
M | +420 605 578 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz

Investor/Vlastník:
STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1
460 59 Liberec 1
IČ: 00262978

Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký | Odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986

Stupeň: DZS
Akce: Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Číslo zakázky: 04/6-2023_DZS
Datum: 10/2023
Místo stavby: pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Revize:
Formát: 4x A4 | Číslo paré:
Část: D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW | Měřítko: - - -
Výkres: JEDNOPÓLOVÉ SCHÉMA FVE 48,38 kW | Číslo: D.2.1-01



LEGENDA

- FV panel á410 Wp (1722x1134x30 mm), sklon 10° střechovitě, orientace V–Z
- hrany střechy, zákres vnitřních prvků střechy
- hranice minimálního odsazení montážní konstrukce pro FV panely od okraje střechy
- stávající prvky na střeše (VZT, odvětrávací hlavice kanalizace, větrací komínky střešního pláště)
- hranice požárně nebezpečného prostoru
- navrhované základní kabelové trasy DC
- navrhované DC stringování – INV1
- předběžný návrh vedení jímací soustavy hromosvodu na střeše budovy

TABULKA STRINGOVÁNÍ

INV1 SE50K Manager

Center:

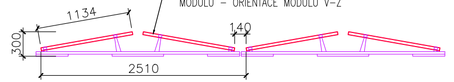
01	15 x P850	30
02	15 x P850	29

Left:

03	15 x P850	30
04	15 x P850	29

SCHÉMA MONTÁŽNÍ KONSTRUKCE PRO OSAZENÍ FV PANELŮ

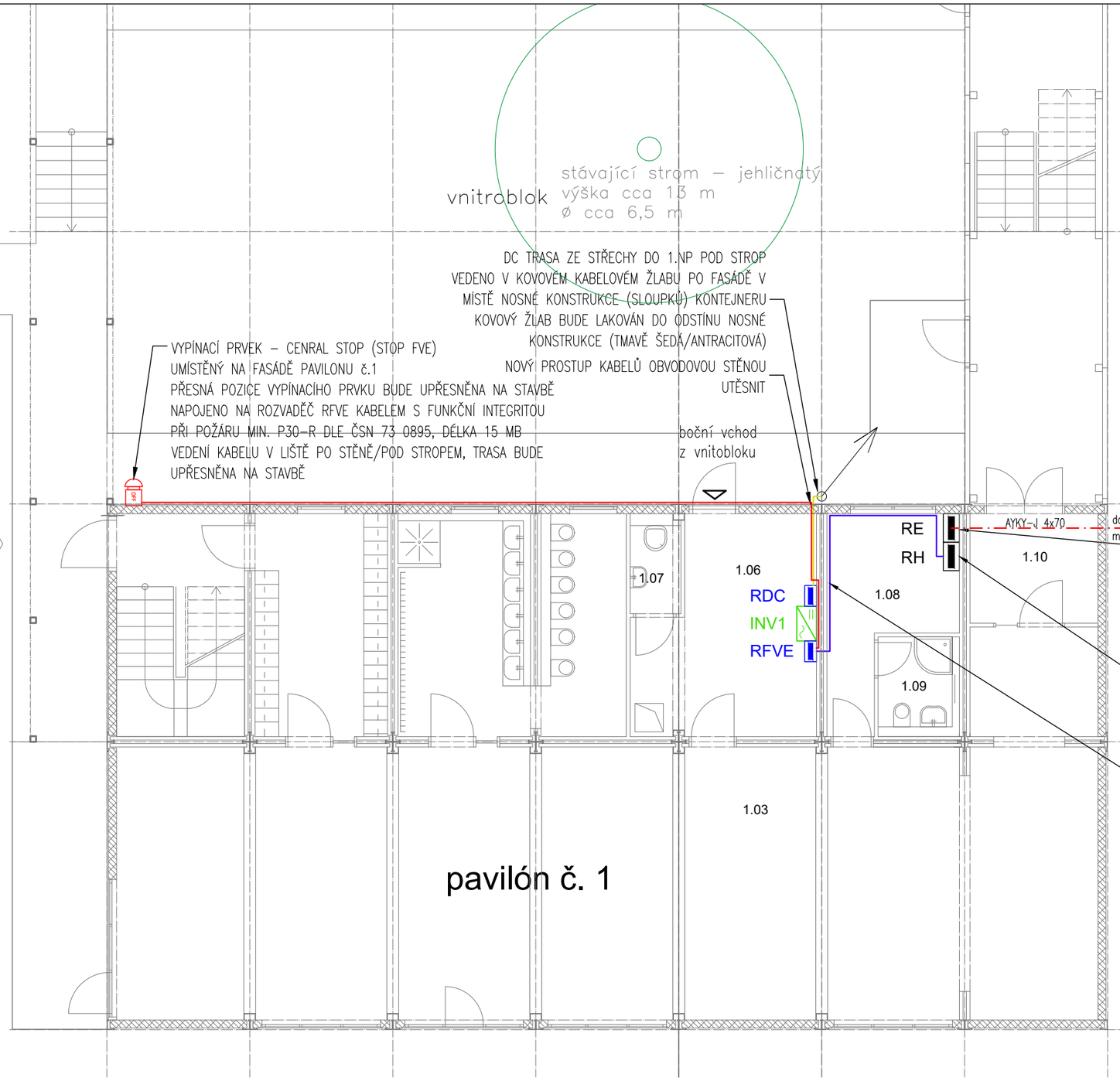
M 1:50



č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

DOKUMENTACE PRO ZADÁNÍ STAVBY

Generální projektant:	Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986 M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz
Investor/stavebník:	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC nám. Dr. E. Beneše 1 460 59 Liberec 1 IČ: 00262978
Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
Stupeň:	DZS
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
Datum:	10/2023
Revize:	
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Formát:	3x A4
Číslo parè:	
Část:	D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW
Měřítko:	1:100
Výkres:	CELKOVÝ PŮDORYS STŘECH – ROZMÍSTĚNÍ FVE, STRINGOVÁNÍ
Číslo:	D.2.1–02



STÁVAJÍCÍ ELEKTROMĚROVÝ ROZVADĚČ RE
HLAVNÍ JISTIČ PŘED ELEKTROMĚREM 3x160A (DEION)
PROVÉST PŘÍPRAVU PRO OSAZENÍ NOVÉHO 4Q ELEKTROMĚRU
NA VOLNOU POZICI V ROZVADĚČI OSADIT RELÉ PŘIJÍMAČ HDO
NAPOJENÝ NA SAMOSTATNÝ PLOMBOVATELNÝ JISTIČ 1x2A,char. B
NEPŘÍMÉ MĚŘENÍ – STÁVAJÍCÍ MTP 150/5A, tř.0,5S
STÁVAJÍCÍ VÝVOD DO RH – CYKY-J 3x50+35

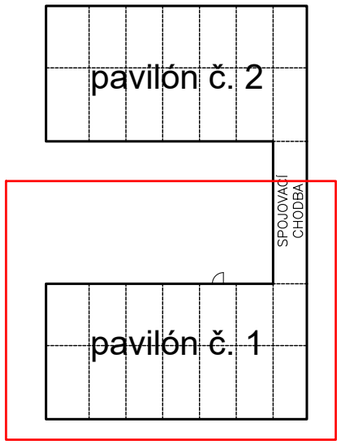
STÁVAJÍCÍ HLAVNÍ ROZVADĚČ RH
HLAVNÍ VYPÍNAČ 3x160A
NAPOJENÍ VÝROBNY Z ROZVADĚČE RFVE NA REZERVU FA02
NOVÝ JISTIČ 3x80A

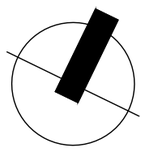
KABELOVÁ TRASA OD RFVE DO RH / OD RE DO DO RFVE
KABEL CYKY-J 4x35 + UZEMNĚNÍ CYA 35
+ OVLÁDÁNÍ HDO CYKY-J 3x1,5
VEDENO V KABELOVÉM ŽLABU PO STĚNĚ POD STROPEM MÍSTNOSTI

PAVILON č. 1

1.01	SCHODIŠŤOVÝ PROSTOR	12,69
1.02	ŠATNA DĚTI	13,11
1.03	HERNA DĚTI	127,06
1.04	KOUPELNA DĚTI	13,11
1.05	WC DĚTI	8,46
1.06	SKLAD	16,00
1.07	ÚKLID	2,2
1.08	KANCELÁŘ	9,31
1.09	KOUPELNA	3,57
1.10	**CHODBA**	**6,21**

PŮDORYS - SCHÉMA





č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

LEGENDA

- navrhované základní kabelové trasy AC
- stávající kabelové trasy NN - domovní vedení pro napojení RE a RH
- navrhované základní kabelové trasy DC
- navrhované umístění měniče DC/AC
- navrhované umístění rozvaděčů RDC, RFVE

Generální projektant:
atelier
Ing. Miroslav Korecký - ATELIER MK
Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986
M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz

Investor/stavebník:
STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1
460 59 Liberec 1
IČ: 00262978

Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký
Odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986

Akce: Komunitní energetika Liberec I.
MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC

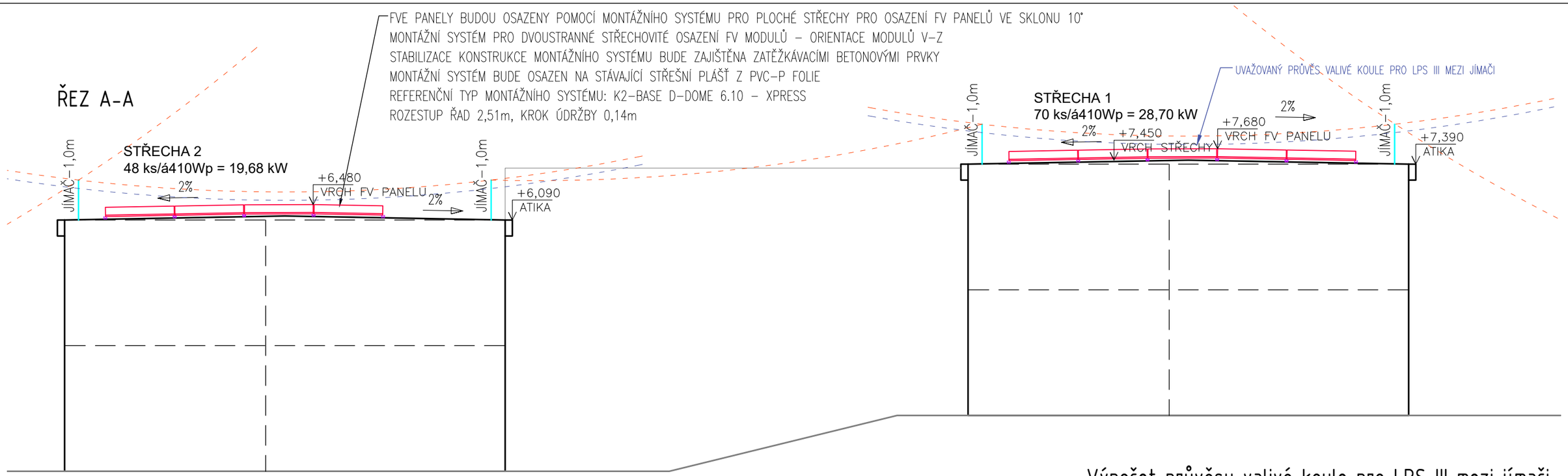
Místo stavby: pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice

Část: D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW

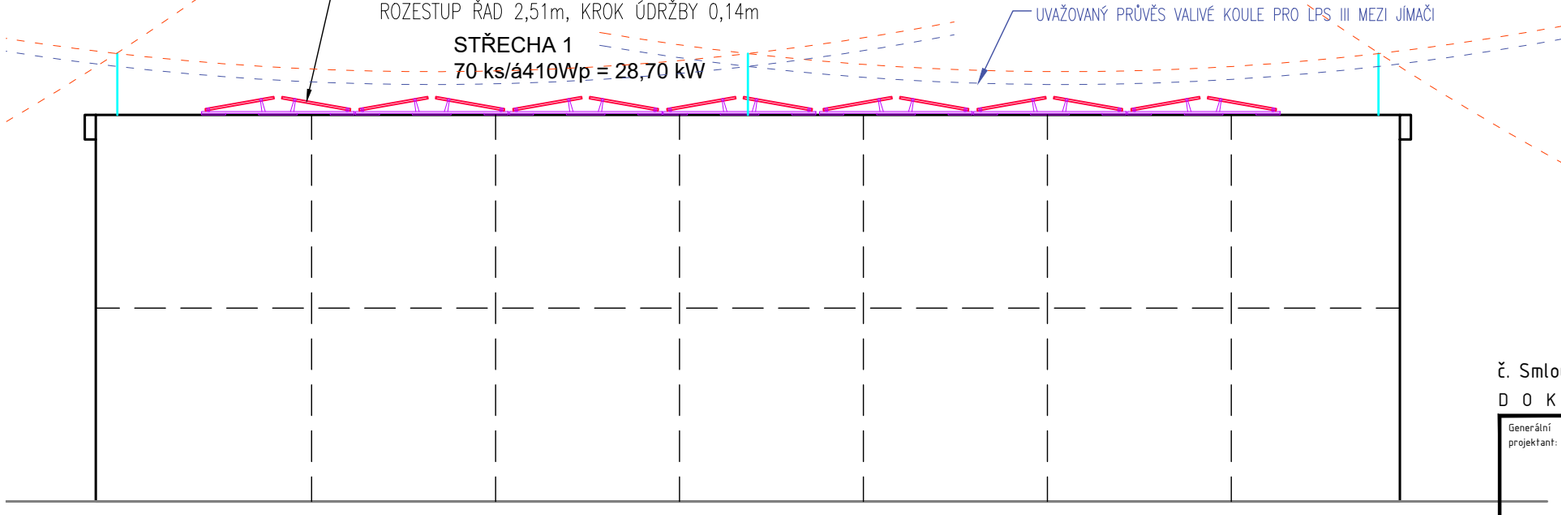
Výkres: PŮDORYS 1.NP - ROZMÍSTĚNÍ FVE

Stupeň: DZS
Číslo zakázky: 04/6-2023_DZS
Datum: 10/2023
Revize:
Formát: 2x A4
Měřítko: 1:100
Číslo: D.2.1-03
Číslo paré:

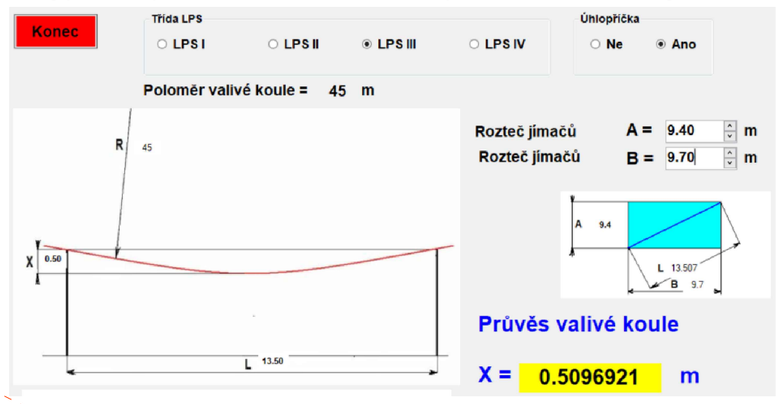
ŘEZ A-A



ŘEZ B-B



Výpočet průvěsu valivé koule pro LPS III mezi jímači

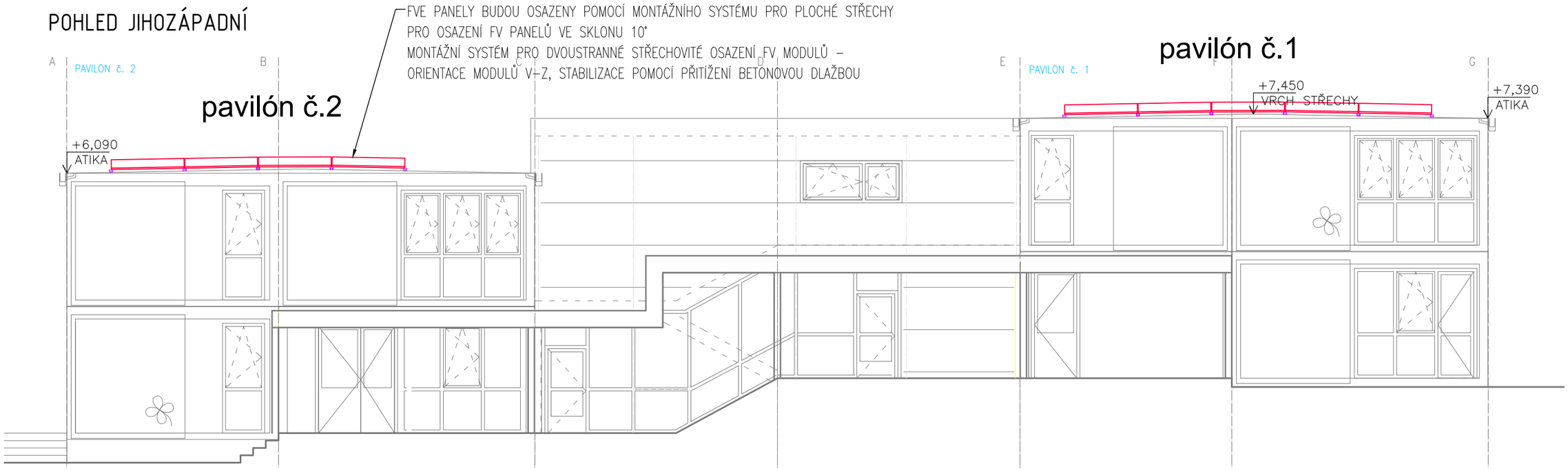


č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

Generální projektant:	Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986 M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz	Investor/stavebník:	STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC nám. Dr. E. Beneše 1 460 59 Liberec 1 IČ: 00262978
Vypracoval: Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant: Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986	Stupeň:	DZS
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC	Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
		Datum:	10/2023
		Revize:	
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice	Formát:	2x A4
Část:	D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW	Měřítko:	1:100
Výkres:	ŘEZ A-A, B-B – ROZMÍSTĚNÍ FVE	Číslo:	D.2.1-04

POHLED JIHOZÁPADNÍ



POHLED SEVEROZÁPADNÍ

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

DOKUMENTACE PRO ZADÁNÍ STAVBY

Generální projektant:

atelier

Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK

Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986

M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz

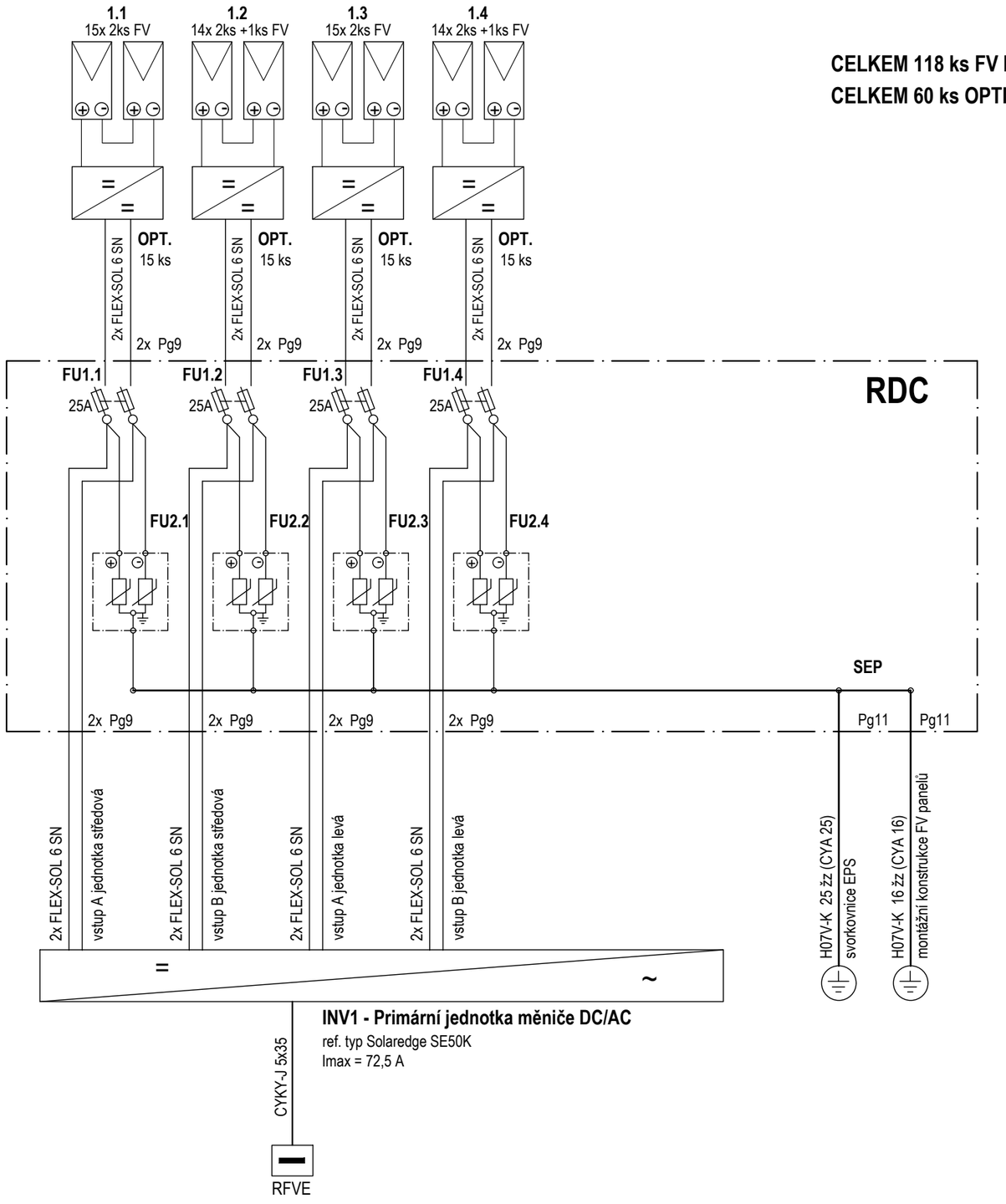
Investor/stavebník:

STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1
460 59 Liberec 1
IČ: 00262978

Vypracoval:	Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986

Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Část:	D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW
Výkres:	POHLED JIHOZÁPADNÍ / SEVEROZÁPADNÍ - ROZMÍSTĚNÍ FVE

Stupeň:	DZS
Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
Datum:	10/2023
Revize:	
Formát:	2x A4
Měřítko:	1:100
Číslo:	D.2.1-05
Číslo paré:	



CELKEM 118 ks FV MODULŮ
CELKEM 60 ks OPTIMIZÉRŮ

INV1 SE50K Manager

Center:

1.1	15 x P850	30
1.2	15 x P850	29

Left:

1.3	15 x P850	30
1.4	15 x P850	29

Specifikace skříně a přístrojů:

- Rozvodnice oceloplechová nástěnné provedení, plné dveře, IP66, rozměr 500x400x210mm, vč: - 1ks
  - montážní rám DIN pro min. 54 modulů pro skříň - 1ks
  - úplná krycí deska pro modulové přístroje na DIN liště - 1ks
  - upevňovací materiál (příchytky, montážní závěsy ke skříni) - 1kpl

- Vývodka + matice, Pg 9 - 16ks
- Vývodka + matice, Pg11 - 2ks

- FU1.1-FU1.4 - pojistkový odpínač ref. typ Mersen CUS101HEL + 2x PV4 -25A gPV - 4kpl
- FU2.1-FU2.4 - svodič přepětí ref. typ Mersen STPT12-5K1000V-YPVM - 4ks
- SEP - svorkovnice ekvipotenciální - 1ks

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

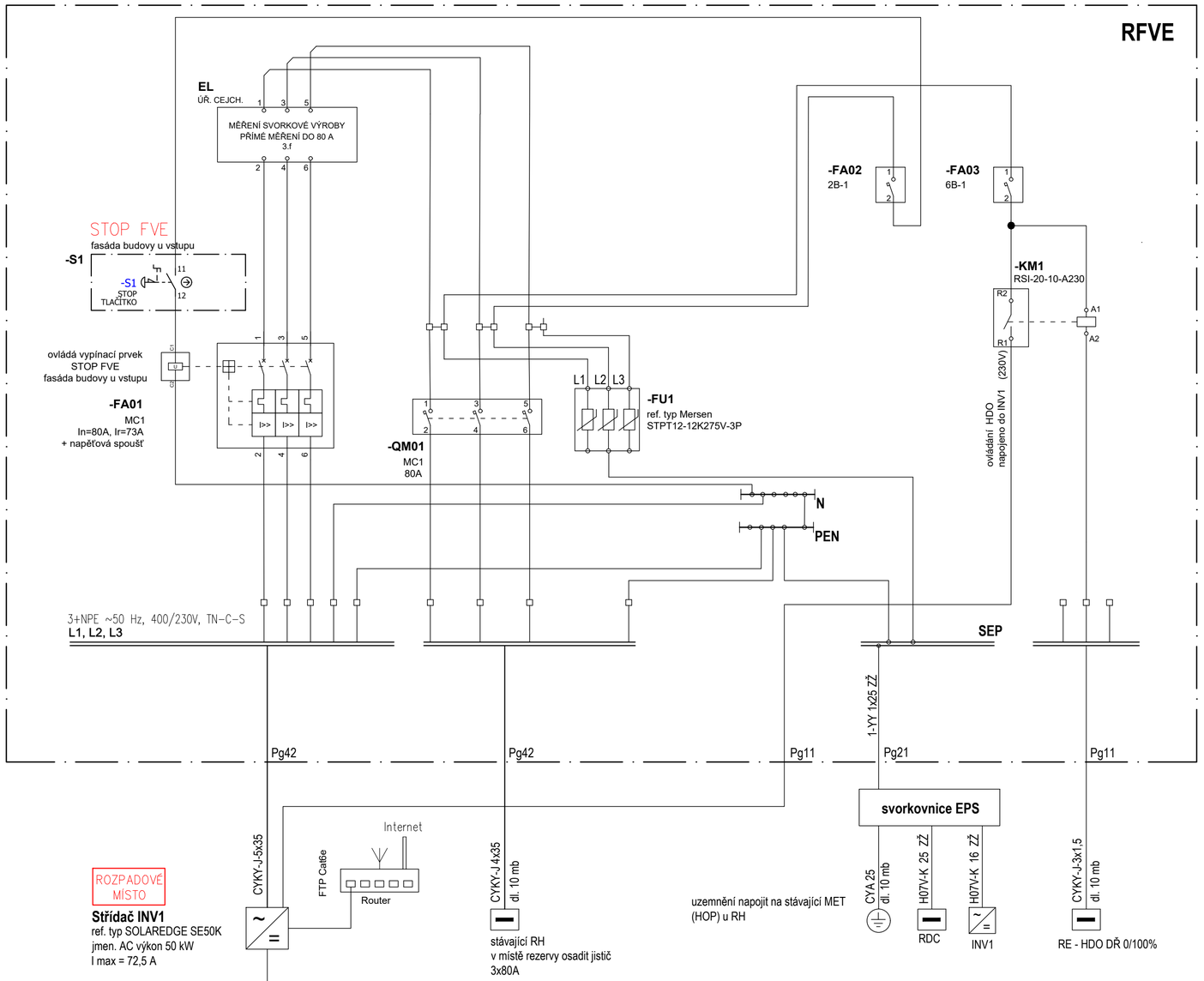
D O K U M E N T A C E P R O Z A D Á N Í S T A V B Y

Generální projektant:
atelier
Ing. Miroslav Korecký – ATELIER MK
Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986
M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz

Investor/stavebník:
STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1
460 59 Liberec 1
IČ: 00262978

Vypracoval:	Ing. Miroslav Korecký
Odpovědný projektant:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice
Část:	D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW
Výkres:	SCHÉMA ROZVADĚČE RDC

Stupeň:	DZS
Číslo zakázky:	04/6-2023_DZS
Datum:	10/2023
Revize:	
Formát:	2x A4
Měřítko:	- - -
Číslo:	D.2.1-06
Číslo paré:	



Specifikace skříně a přístrojů:

- Rozvodnice oceloplechová, plné dveře, IP66, rozměr 700x500x210mm, vč:
- montážní rám DIN pro skříň - 1ks
- montážní deska 650x450 mm pozink plná plech 2 mm - 1ks
- úplná krycí deska pro modulové přístroje na DIN liště - 1ks
- upevňovací materiál (příchytky, montážní závěsy ke skříni) - 1kpl

- Vývodka + matice, Pg11 - 2ks
- Vývodka + matice, Pg21 - 1ks
- Vývodka + matice, Pg42 - 2ks

- FA01 - výkonový jistič vel. MC1, In=80A, Ir=73A + napěťová spoušť - 1kpl
- FA02 - jistič 2B-1 - 1ks
- FA03 - jistič 6B-1 - 1ks
- QM01 - vypínač MC1, 80A - 1ks
- KM1 - stykač RSI-20-10-A230 (spínací kontakt) - 1ks
- S1 - vypínací prvek STOP FVE na dveřích rozváděče vč. napojení - 1kpl
- EL - elektroměr, přímé měření do 80A, úředně ověřený - 1ks
- FU1 - svodič přepětí ref. typ Mersen STPT12-12K275V-3PM - 1ks
- PEN - rozbočovací můstek - 1ks
- N - rozbočovací můstek - 1ks
- SEP - svorkovnice ekvipotenciální - 1ks
- svorkovnice EPS - umístěna mimo rozvaděč RFVE - 1ks
- vč. kompletního podružného materiálu jinak nespecifikovaného - 1 kpl

ROZPADOVÉ MÍSTO

Požadované nastavení ochran NN

ochrana vestavěná ve střídači DC/AC

Funkce	Rozsah nastavení	Doporučené nastavení ochrany	
Nadpětí 3. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,2 Un	0,1 s (okamž.h.)
Nadpětí 2. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,15 Un	5 s (okamžik.h.)
Nadpětí 1. stupně U>>	1,00–1,30 Un	1,11 Un (1)	≤0 s
Podpětí 1. stupeň U<	0,10–1,00 Un	0,70 Un	2,7 s
Podpětí 2. stupeň U<<	0,10–1,00 Un	0,45 Un	0,2 s (okamžik.h.)
nadfrekvence f >	50 – 52 Hz	51,5 Hz	≤0,1 s
podfrekvence f <	47,5 – 50 Hz	47,5 Hz	≤0,1 s

(1) Pro 1. stupeň nadpětí se použijí 10–minutové hodnoty odpovídající ČSN EN 50160. Výpočet 10–minutové hodnoty musí odpovídat 10 minutové agregaci podle ČSN EN 61000–4–30, třídě S. Tato funkce musí být založena na průměrné efektivní hodnotě napětí v intervalu 10 minut. Odchylka od ČSN EN 61000–4–30 spočívá v klouzavém měřicím okně. Pro porovnání s vypínací mezí postačí výpočet nové 10–minutové hodnoty nejméně každé 3 s.

č. Smlouvy o připojení: 23_SOP_01_4122125709, ČEZ Distribuce, a.s.

DOKUMENTACE PRO ZADÁNÍ STAVBY

Generální projektant:
atelier
Ing. Miroslav Korecký - ATELIER MK
Třeštice 67, 588 56 Telč IČ: 706 72 156 AO ČKAIT: 0101986
M | +420 605 518 563 E | korecky@atelier-mk.cz W | www.atelier-mk.cz

Investor/stavebník:
STATUTÁRNÍ MĚSTO LIBEREC
nám. Dr. E. Beneše 1
460 59 Liberec 1
IČ: 00262978

Vypracoval:	Ing. Miroslav Korecký	Odpovědný projektant:	Ing. Miroslav Korecký, ČKAIT 0101986
Akce:	Komunitní energetika Liberec I. MŠ ČTYŘLÍSTEK, MARKOVA 1334/10, LIBEREC		
Místo stavby:	pozemek p.č. 1242/4, k.ú. Ruprechtice		
Část:	D.2.1 FOTOVOLTAICKÝ SYSTÉM 48,38 kW		
Výkres:	SCHÉMA ROZVADĚČE RFVE		

Stupeň: DZS
Číslo zakázky: 04/6-2023_DZS
Datum: 10/2023
Revize:
Formát: 2x A4
Číslo parè:
Měřítko: - - -
Číslo: D.2.1-07