

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3b: Beeldkwaliteitsplan

Beeldkwaliteitsplan

Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation, locatie Apha

version 2.0 | 17 Juni 2022

Contents

Inleiding 3

Beschrijving van de Scope 4

Leeswijzer 4

Locatie 5

Locatie beschrijving 5

Architectonisch concept 6

Functionaliteit 6

TenneT wind op zee 7

Landstation ensemble 8

Unificerende elementen 9

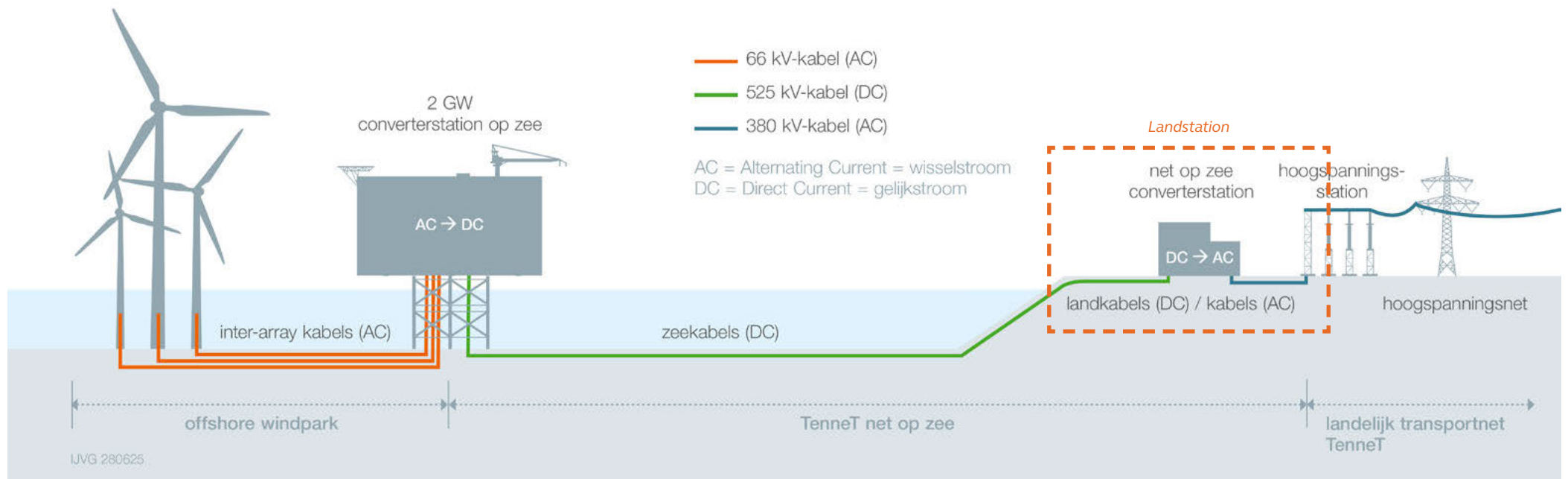
Univicerende Façade 10

Adaptieve elementen 13

Adaptieve Façade 14

Inleiding

Vanwege de toenemende vraag naar duurzame energie worden er op de Noordzee meerdere windparken aangelegd. Om deze parken te verbinden met het stroom netwerk aan land zijn er verschillende installaties nodig om de op zee geproduceerde wind aan land te brengen, zie afbeelding 1. De landstations zijn een essentieel onderdeel van de keten om dit transport te realiseren. De landstations hebben als functie de elektriciteit om te zetten van 525 kV gelijkspanning naar 380 kV wisselspanning zodat deze verder landinwaarts het stroom netwerk op kan. De installatie als zodanig heeft een capaciteit van 2 GW. Bij het landstation vinden verschillende processen plaats waarbij een veel tal van installaties nodig zijn. Deze worden zowel in de buitenlucht als in pandig worden ondergebracht.



Afbeelding 1 Tracéschema wind op zee. bron: TenneT

Beschrijving van de Scope

Arcadis Nederland B.V. heeft opdracht gekregen om TenneT te helpen bij het realiseren van de landstations. Dit landstation voldoet aan de nieuwe 2 GigaWatt standaard om de uitrol van offshore wind te versnellen. Onderdeel van de scope is het waarborgen van de architectonische kwaliteit van het complex. Dit zorgt voor een betere inpassing in de lokale context en draagt bij aan positieve belevingswaarde van de inpassing.

Leeswijzer

In dit document worden de uitgangspunten uiteengezet die gelden ten aanzien van de vormgeving en inpassing van de bouwdelen en gebouwen van het landstation. Het fungeert als leidraad bij de uitvoering en bij oplevering van het project. Het beeldkwaliteitsplan heeft als doel de samenhang en inpassing van het complex te waarborgen.

Locatie

Locatie beschrijving

Het landstation wordt gerealiseerd aan de Belgiëweg Oost en Europaweg Zuid in Borssele, Zeeland. Het gebied, liggend aan de Westerschelde, kenmerkt zich door het industriële karakter (afbeelding 2). Het kavel wordt dan ook omringt met industriële functies. De dichtstbijzijnde woonkern, de stad Borssele, bevindt zich op 1.5 km hemelsbreed. Het natuurreservaat 't Sloe bevindt zich op ongeveer 500 m van het kavel. Dit natuurgebied wordt doorkruist door een bestaand hoogspannings tracé.

Het kavel zelf kenmerkt zich door het braakliggende uitgestrekte graslandschap zoals te zien is op afbeelding 3. Direct aan de zuidkant ligt de Europaweg Zuid, waar direct achter zich de kerncentrale bevindt. Ten westen van het kavel is een zonnepark gepositioneerd. Aan de oostzijde ligt een raffinaderij die zich kenmerkt door de grote hoeveelheid opslagtanks. Aan de noordzijde van het kavel bevindt zich kleinschaliger overige industrie.



Afbeelding 2 Locatie Borssele bron: maps.google.com



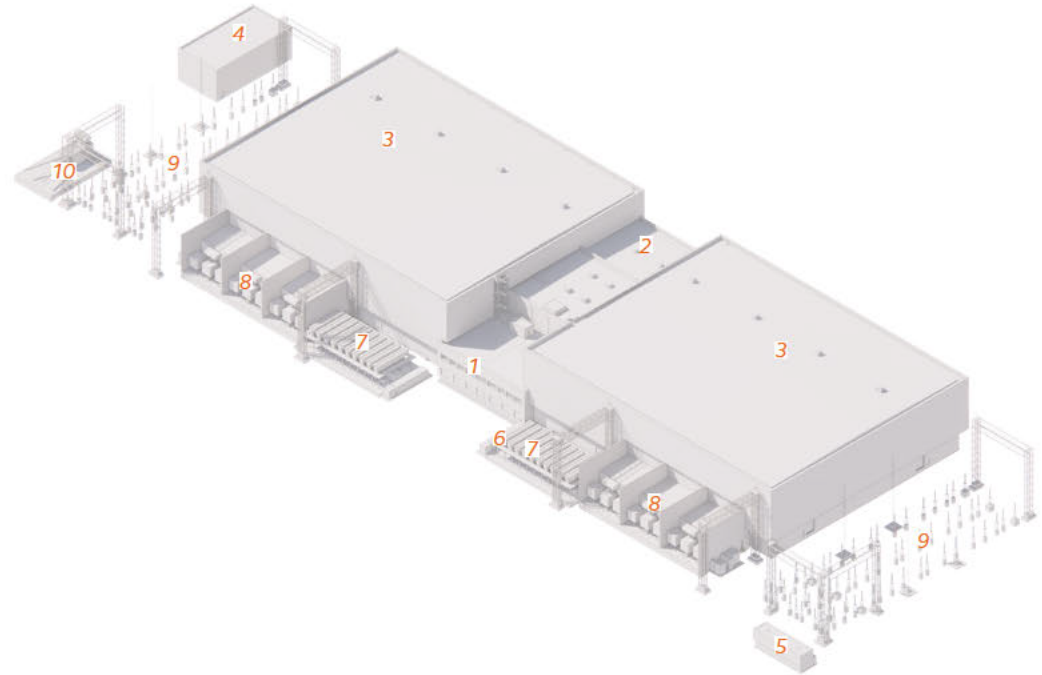
Afbeelding 3 Kavel Borssele bron: maps.google.com

Architectonisch concept

Functionaliteit

Het landstation kent verschillende technische onderdelen die weergegeven zijn in axonometrie op afbeelding 4. Deze onderdelen worden zowel in pandig als in de buitenlucht geplaatst, afhankelijk van de vereisten die aan de installatie gesteld is. Het algemene doel van de installaties is het omzetten van de 525 kV gelijkstroom vanuit zee naar 38 0kV wisselstroom landinwaarts.

1. *Central Service Building*
2. *DC space neutral*
3. *Converter Hall*
4. *Sparepart Building*
5. *Third party building*
6. *Diesel generator space*
7. *Converter coller space*
8. *HVDC Transformer cell*
9. *AC Yard*
10. *Spare HVDC Transformer space*



Afbeelding 4 Functie axonometrie

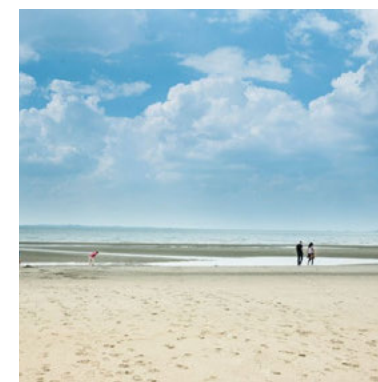
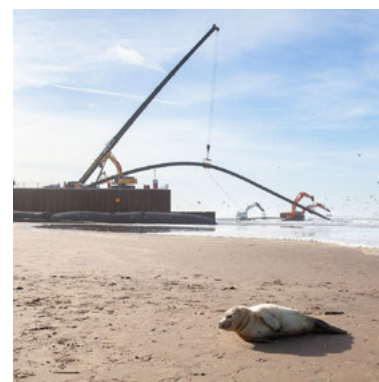
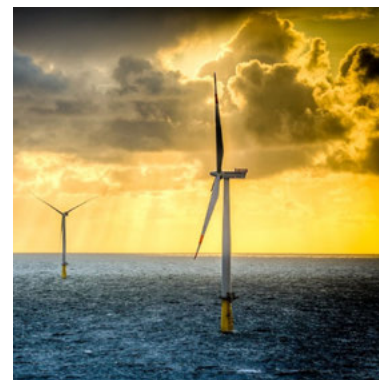
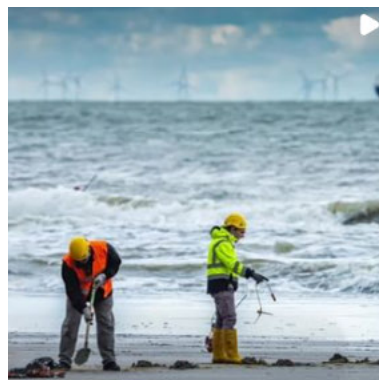
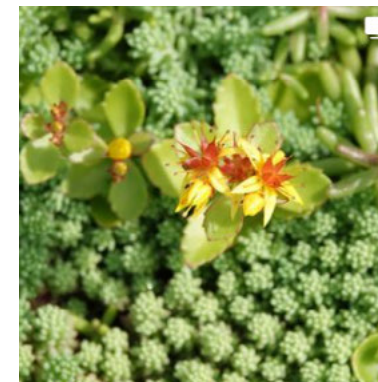
TenneT wind op zee

Om de samenhang en inpassing van het landstation te waarborgen is er een architectonisch concept vanuit de functie ontwikkeld. Hierbij is een beeldanalyse gemaakt met betrekking tot de gehele keten van de energieopwekking op zee tot aan het transport landinwaarts. Een selectie van de beeldanalyse is te zien op afbeelding 5 tot en met 13.

De gehele keten die nodig is om de elektriciteit op land te gebruiken overspant verschillende soorten context. Op zee is het systeem omgegeven door water en lucht. De windturbines en converterstation op zee worden blootgesteld aan de natuurlijke elementen. Vanuit het offshore windpark gaan de 525kV kabels door de zee kering richting het landstation en doorkruisen hierbij verschillende natuurgebieden. Het landstation is gepositioneerd nabij de kust en zal dan ook direct worden beïnvloed door het zeeklimaat.

Vanuit het landstation wordt de stroom verder getransporteerd over de landtracés door middel van het 380 kV netwerk. De tracés zijn duidelijk zichtbaar door de kabelmasten welke een archetypische herkenbaarheid kennen. De landtracés alleen doorkruisen verschillende typen gebieden en vinden zich een weg door natuurgebieden en de stedelijke omgeving.

De technische transport systemen van TenneT zijn verweven met de context waarin deze worden geplaatst. Hierdoor is een zorgvuldige inpassing op zijn plaats waarbij techniek, natuur en bebouwing hand in hand gaan.



Afbeelding 5-13 Tracé locaties bron: TenneT

Landstation ensemble

Het landstation ensemble kent een grote verscheidenheid aan installaties en bebouwing. De hoeveelheid van de installaties die in het zicht zullen zijn heeft een significant impact op het totaalbeeld. Dit is te zien op afbeelding 14. De gelijkspanningskabels vanuit zee zullen ondergronds zijn weg vinden richting het landstation. De diesel generator, converter coolers, HVDC transformer cells, AC Yards en de Spare HVDC zullen in het zicht blijven. De HVDC transformer cells zullen zichtbaar worden omhult met beton wanden vanwege de gestelde eisen. Naast deze hoofdelementen zullen ook secundaire installaties in het zicht blijven.

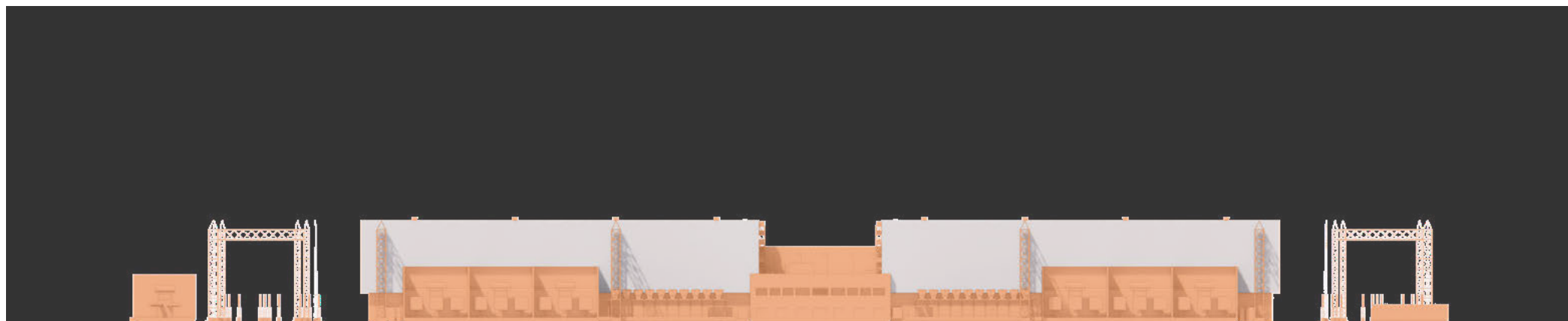
Na de stroom omzetting gaan de kabels met wisselspanning via het landtracé bovengronds het landtraject in en zullen zichtbaar vertrekken vanuit het landstation. Het controlegebouw vormt het centrum van het complex en is daar ook fysiek gepositioneerd. Dit is het enige gebouw wat ook een verblijfsfunctie kent en waarbij een duidelijk entree zichtbaar is. Achterliggen bevindt zich de neutrale DC-hal die zoveel mogelijk opgenomen is in hetzelfde volume. Aan weerszijden vinden zich de twee converter en DC-hallen. De reserveonderdelenhal en de 3rd-partyroom zijn de enige vrijstaande gebouwen.



Afbeelding 14 Landstation ensemble aanzicht

Unificerende elementen

Er is een grote diversiteit in zowel de zichtbare techniek als in de bebouwing. Hierdoor ontstaat een ensemble met ogenschijnlijk losse componenten die weinig relatie met elkaar hebben. Om een eenheid te creëren binnen het ensemble worden zowel de technische onderdelen, laagbouw als de plinten van converterhallen uitgevoerd in eenzelfde architectonische articulatie (afbeelding 15). Deze samenhang wordt gevonden in materiaalgebruik, kleur, form en reliëf. Hierdoor ontstaan een eenheid binnen het ensemble waarbij de verschillende technische elementen en bebouwing een eenheid vormen. Het uitgangspunt hierbij is het vormen van een basis palet waarbij de samenhang tussen de verschillende onderdelen centraal staat. Hierbij volgt de esthetiek de techniek en vormt zich een geheel.



Afbeelding 15 Unificerende elementen

Unificerende Façade

Het basismateriaal van de gevel wordt uitgevoerd in witgrijs, een kleur die veel in de technische installaties voorkomt, zie afbeelding 16 en 17. Hierdoor wordt de aansluiting gevonden tussen de techniek en de bouwdelen. Bij vervuiling heeft deze kleur als voordeel een maskerende werking te hebben waardoor de vuil afzetting minder zichtbaar is en de verschijningsvorm constant blijft.

Het witgrijze basismateriaal heeft een licht reflecterende eigenschap waardoor de verschillende onderdelen in de omgeving zijn invloed hebben op de gevel en zo de samenhang te bevorderen. Hierbij is een gewalste aluminium plaat het uitgangspunt zoals te zien is op afbeelding 18.

Het materiaal en vorm komt als zodanig voor in de technische systemen en vormt daardoor een geheel. Ook zou een gezet aluminium gevelpaneel toegepast kunnen worden te zien op afbeelding 19. Het basismateriaal wordt uitgevoerd in een element dat een verticale benadrukking heeft. Hierdoor ogen de kleinere volumes hoger en sluiten deze beter aan bij de hogere bouwdelen en technische installaties (afbeelding 20).



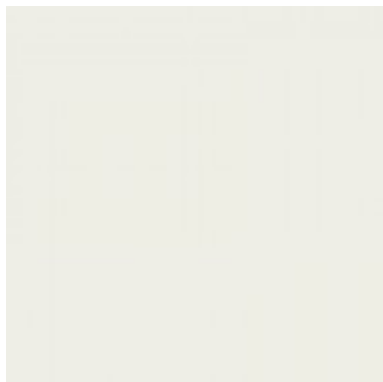
Afb. 17 Witgrijze kleur van de techniek



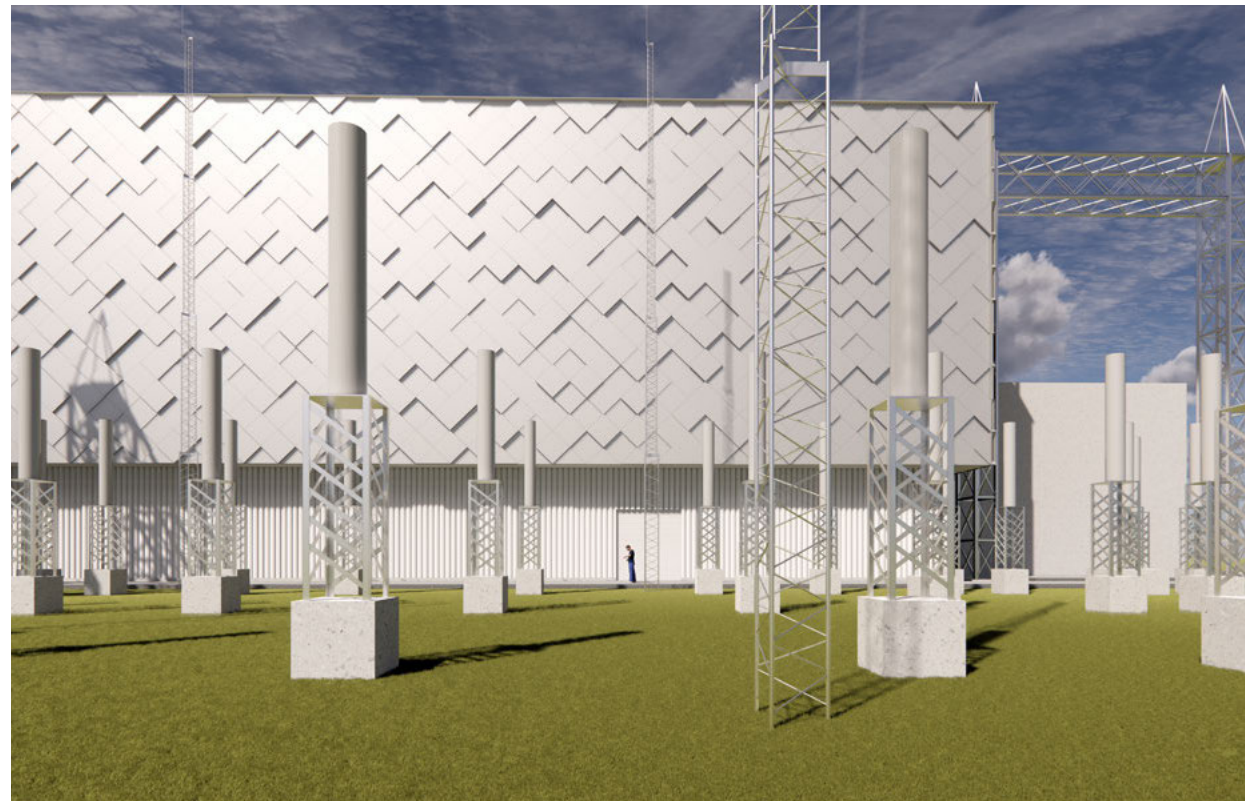
Afb. 18 Gewalste aluminium plaat



Afb. 19 Aluminium gevel element



Afbeelding 16 Witgrijs



Afbeelding 20 Impressie unificerende Façade

Kozijnen

De kozijnen worden uitgevoerd in witgrijs gecoat aluminium waarbij het uitgangspunt is om de profielen zo slank mogelijk te houden. Alle bijkomende detaillering wordt ook uitgevoerd in het witgrijs.

Deuren

De deuren worden uitgevoerd in witgrijs gecoat metaal waarbij het uitgangspunt is om de profielen zo slank mogelijk te houden. Beglazing wordt geminimaliseerd en alleen toegepast wanneer dit strikt noodzakelijk is. Gesloten deurbladen worden voorzien van horizontale lamellen roosters uitgevoerd in witgrijs. Het type rooster wordt bepaald op basis van het rooster, hierna genoemd, met de grootste behoefte in ventilatiecapaciteit (afbeelding 21).

Lamellenroosters

Ventilatie roosters worden uitgevoerd als horizontale lamellen roosters. Het type rooster wordt geselecteerd op basis van het rooster met de grootste ventilatie behoefte. Dit geselecteerde rooster wordt consequent toegepast op de verschillende onderdelen zoals te zien is op afbeelding 21.

Gegalvaniseerde elementen

Installaties en voorzieningen worden als zodanig toegepast.

Roestvrijstalen elementen

Installaties en voorzieningen worden als zodanig toegepast.



Afbeelding 21 Lamellenroosters bron: jazo.nl

Betonnen wanden

De toegepaste beton wanden worden uitgevoerd zonder toegevoegde kleurstoffen. De buitenkant van de betonwanden worden voorzien van een verticale reliëf structuur. Het uitgangspunt is een reliëf die eenzelfde uitstraling heeft als de het gevel reliëf. De oppervlakte heeft een gladde afwerking (afbeelding 22).

Overige betonnen elementen

De overige toegepaste betonnen elementen worden uitgevoerd zonder toegevoegde kleurstoffen. Afwerking op basis van de technische eisen.

Hekwerk

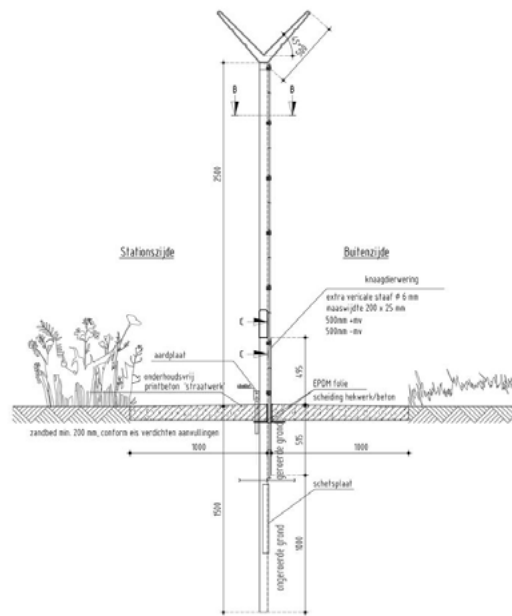
Hekwerken worden uitgevoerd in verzinkte en gealvanieerde materialen. Een impressie tekening van het hekwerk is te zien op afbeelding 23.

Overige elementen

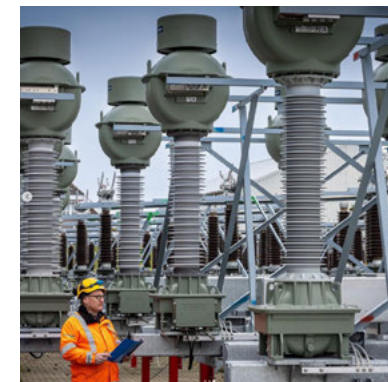
Alle overige technische en bouwkundige elementen worden, waar technisch mogelijk, uitgevoerd in witgrijs (afbeelding 16 en 24).



Afbeelding 22 Impressie betonnen wand



Afbeelding 23 Hekwerkstaander



Afbeelding 24 Technische installaties bron: TenneT

Adaptieve elementen

De converterhallen met aangrenzend DC-hallen bevinden zich in het centrum van het ensemble. Deze zijn bouwkundig en esthetisch uitgevoerd als een enkel volume. De gebouwen zijn zowel als volume als in hoogte de meeste dominante bouwmassa's zo als te zien is in afbeelding 25. De converterhallen en DC-hallen hebben een sleutelfunctie in het proces. In deze gebouwen vindt de daadwerkelijke omzetting plaats van gelijkstroom naar wisselstroom. Zowel qua functie als qua verschijning zijn deze bouwdelen onderscheidt ten opzichte van de rest van het complex.

Vanwege het onderscheidende karakter van de converterhallen lenen deze zich uitstekend om ook esthetisch onderscheidend te zijn. Het uitgangspunt van deze façades is het verbinden met de omgeving. Herkenbaar en onderscheidend ten opzichte van de rest van het complex. De gevels reageren en reflecteren op de omgeving door middel van een dynamisch en hedendaagse uitstraling.



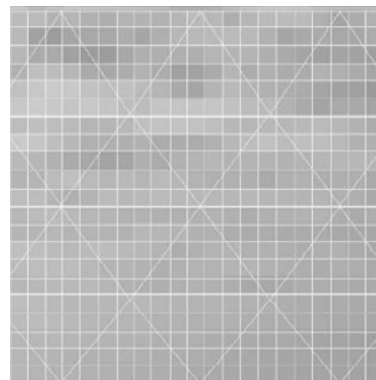
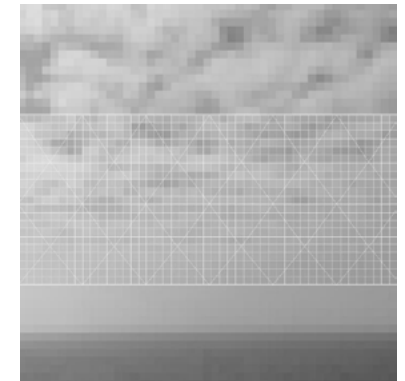
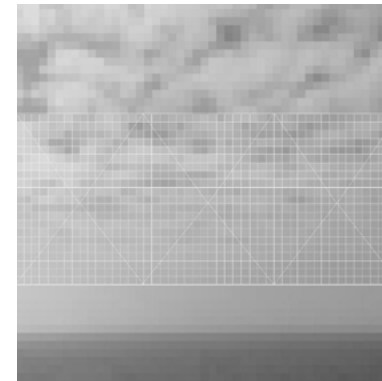
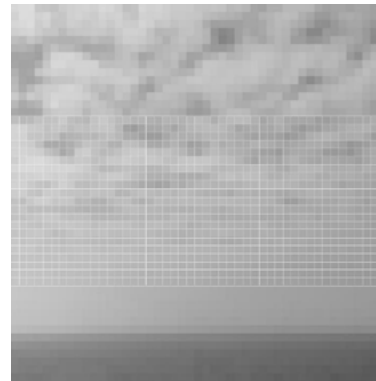
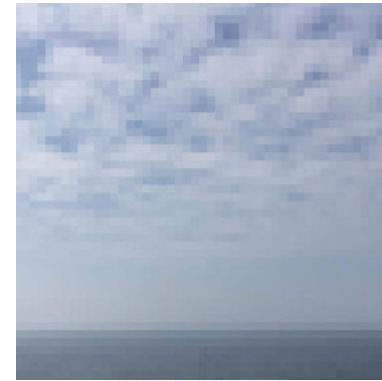
Afbeelding 25 Adaptieve elementen

Adaptieve Façade

Het basisconcept van de adaptieve gevel voert terug naar de locatie waar de energie opgewekt wordt; op zee. Ter plaatse van de windturbines heeft de lucht een dominante rol op de atmosfeer. Op bijna ieder moment van de dag doet de lucht zich anders voor en, in combinatie met de reflectie op het water, geeft dit een bijzonder dynamisch effect. Bij het aan land brengen van deze atmosfeer, en toe te passen op de gevel, wordt de beleving van de locatie waar de energie opgewekt zichtbaar op de façade van het landstation.

Het beeld van zee wordt technisch verkaderd om zo toegepast te kunnen worden in het architectonisch gevelbeeld. Dit proces is weergegeven in afbeelding 26 tot en met 32. Hierbij wordt de reflectie opgedeeld in pixels met formaten die technisch optimaal kunnen worden uitgevoerd.

De diagonale richtingen versterkt de samenhang tussen het exterieur en de stabiliteit schoren in het interieur van de converterthal (afbeelding 33). Daarnaast komen de diagonale richtingen ook veelvuldig terug op de land tracés in de form van hoogspanningsmasten zoals te zien is op afbeelding 34.



Afbeelding 26-32 Façade concept

Afbeelding 33 Schoren converterthal

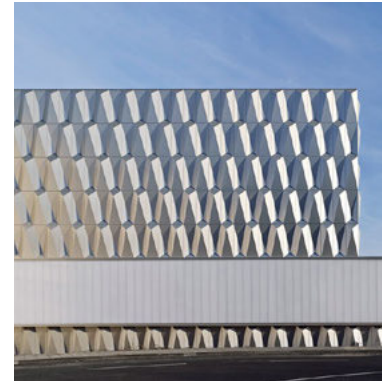
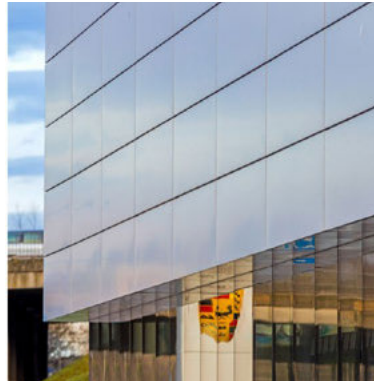
Afbeelding 34 Hoogspanningsmast
bron: TenneT

De adaptieve gevel wordt uitgevoerd in een licht reflecterend aluminium cassettesysteem in de blank aluminium zie afbeelding 35 en in de referenties op afbeelding 36 tot en met 38. Hierbij wordt de coating zo neutraal als technisch mogelijk uitgevoerd. Het paneel reflecteert licht de omgeving waardoor het volume zich voegt naar de context. Hierbij heeft de verschijning van de lucht een dominante rol op de gevel en wordt de esthetische verschijning dynamisch beïnvloed door de weersomstandigheden. Het materiaal sluit aan bij de technische installaties en voegt zich daardoor goed in het algehele beeld.

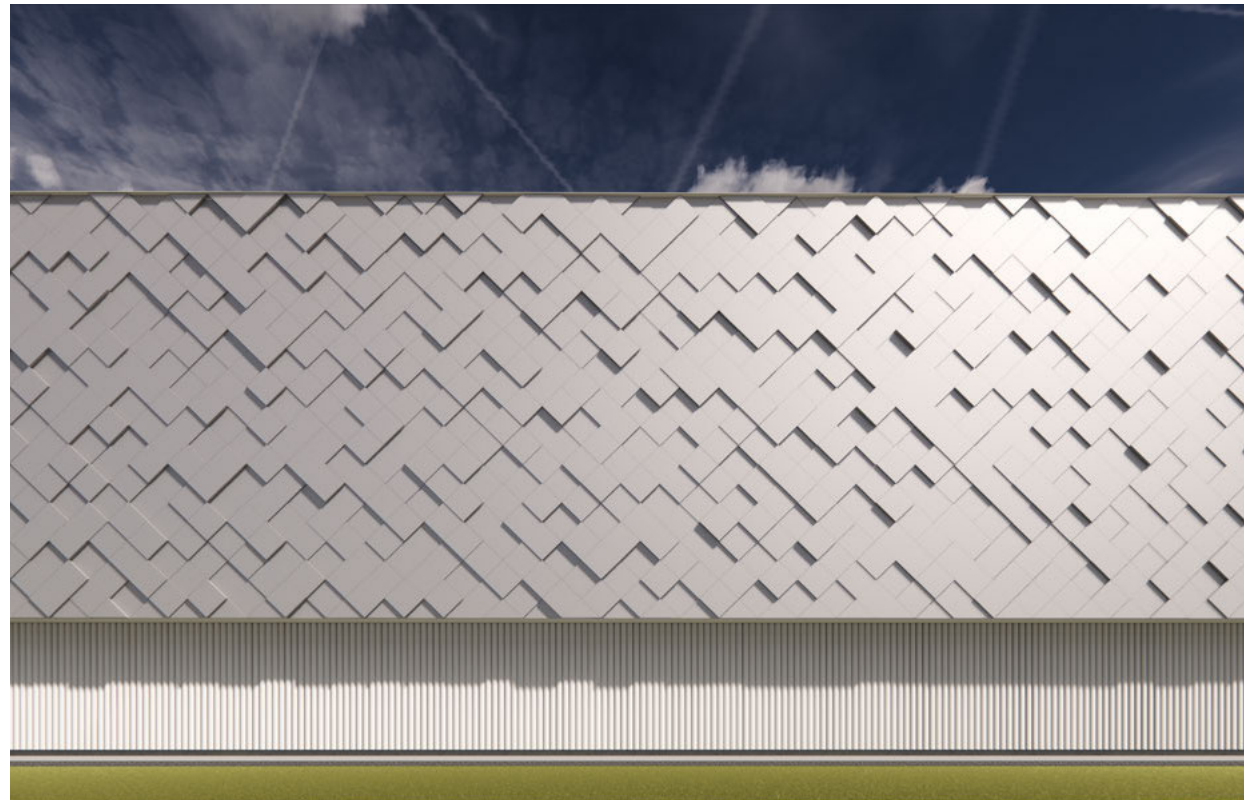
Om de pixels te accentueren worden deze zo uitgevoerd dat deze individuele pixels goed te onderscheiden zijn. Dit wordt gewaarborgd door het toepassen van cassettes met afwisselende dieptes. Hierdoor wordt ook het dynamisch gevelbeeld benadrukt. Daarbij is het uitgangspunt dat de naast gelegen cassettes een andere diepte kennen. Ook wordt er een accentuerende voeg tussen de elementen. Een impressie van de gevel is te zien op afbeelding 39, 40 en 41.



Afbeelding 35 Blank aluminiumkleurig



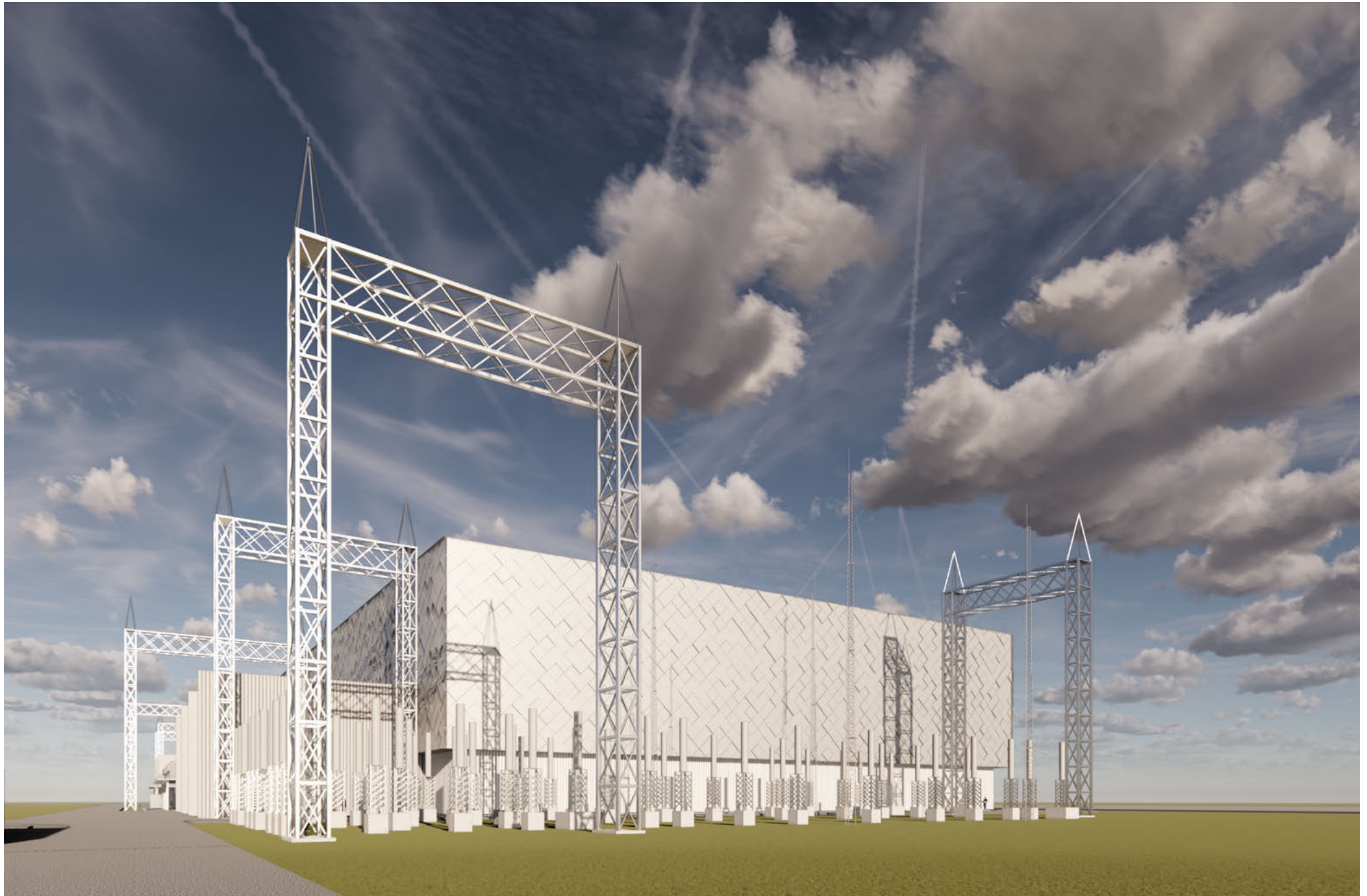
Afbeelding 36-38 Cassettesysteem met lichte reflectie



Afbeelding 39 Impressie adaptieve façade



Afbeelding 40 Impressie totaalbeeld



Afbeelding 41 Impressie totaalbeeld

Over Arcadis

Arcadis is een toonaangevend wereldwijd ontwerp en consultancybureau voor de natuurlijke en gebouwde omgeving. Wij maken het verschil voor onze klanten en de maatschappij met doeltreffende, duurzame en digitale oplossingen. Met 27.000 mensen in meer dan 70 landen genereerden we in 2020 een omzet van €3,3 miljard. Wij ondersteunen UN Habitat met kennis en expertise om leefomstandigheden te verbeteren in gebieden getroffen door de gevolgen van de klimaatverandering.

www.arcadis.com

Contact

[Redacted]

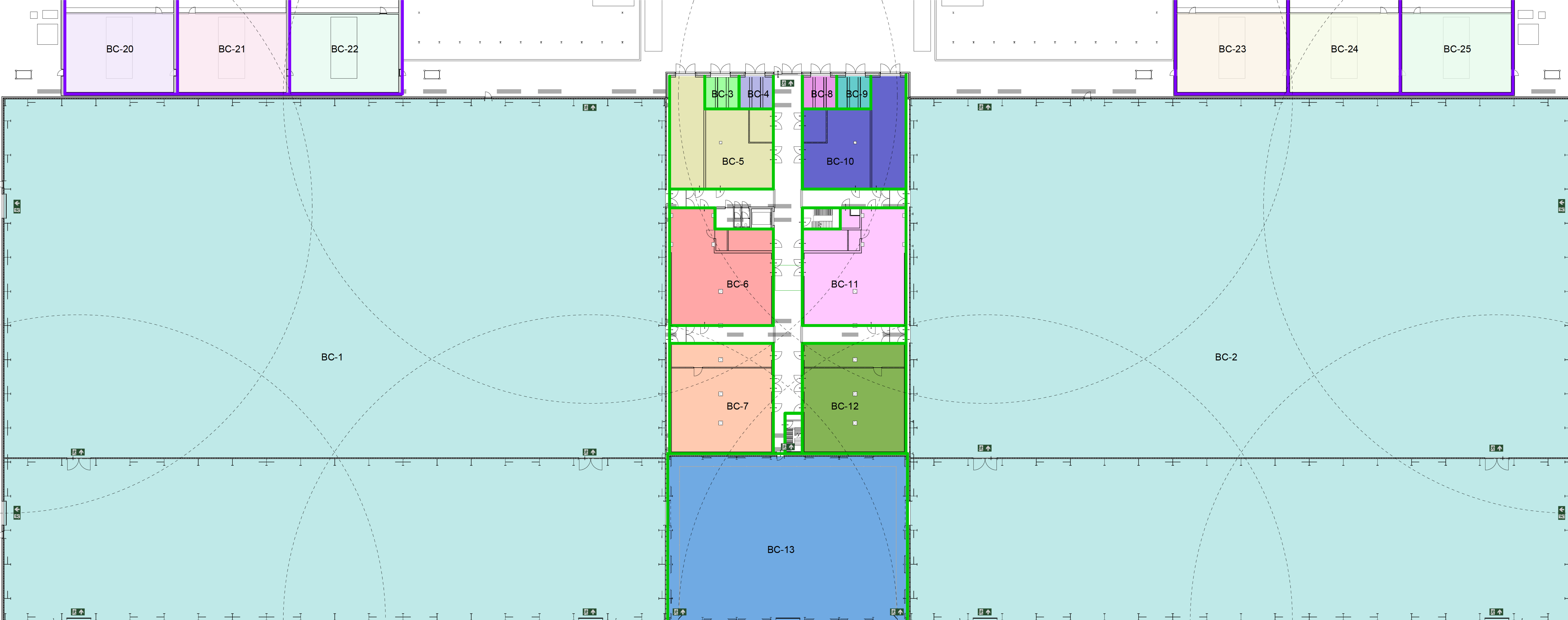
Architect, Senior Project Leader

[Redacted]

[Redacted]

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3c: Brandveiligheid

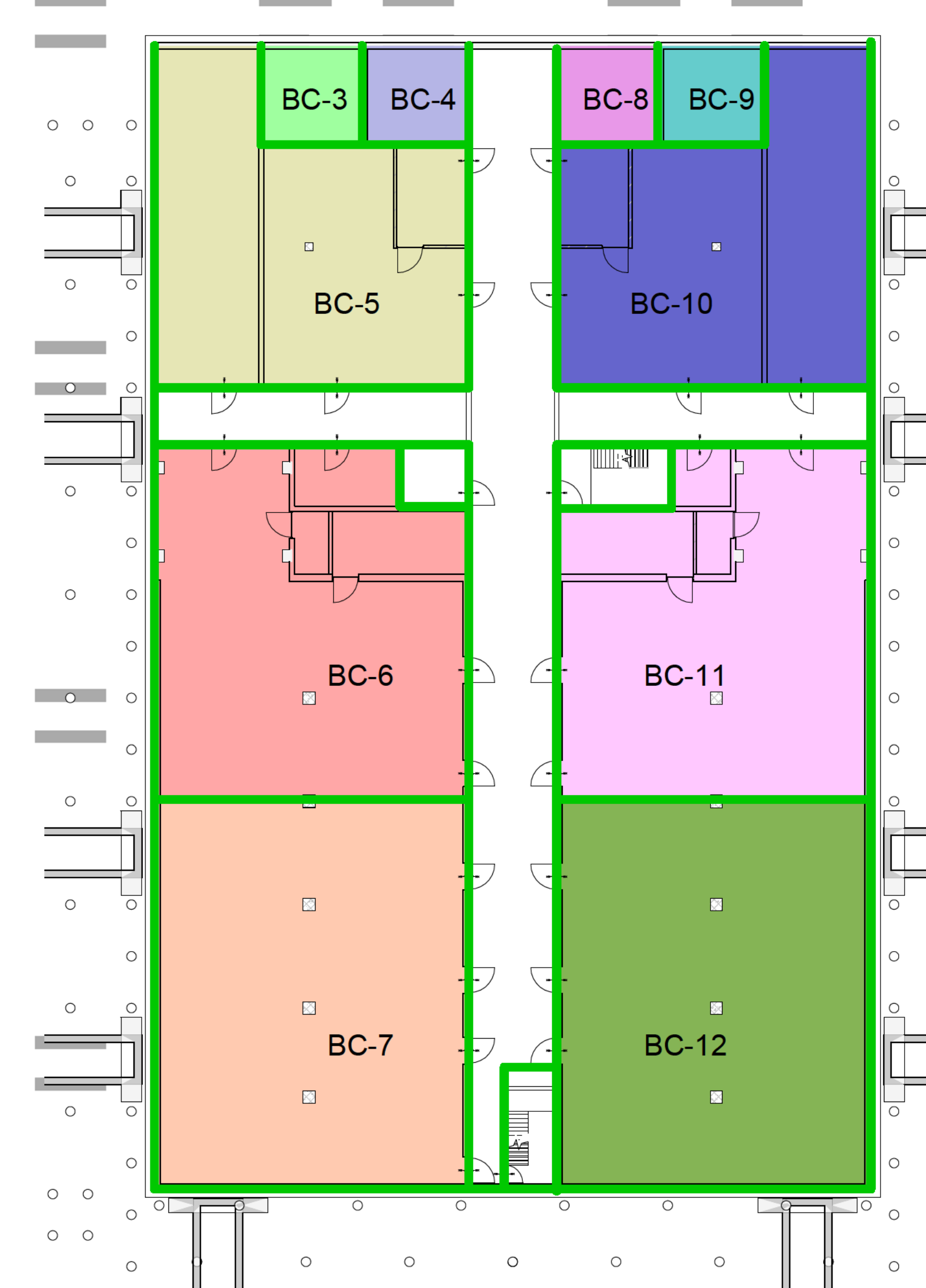


Legend fire safety/Ruivoel brandveiligheid

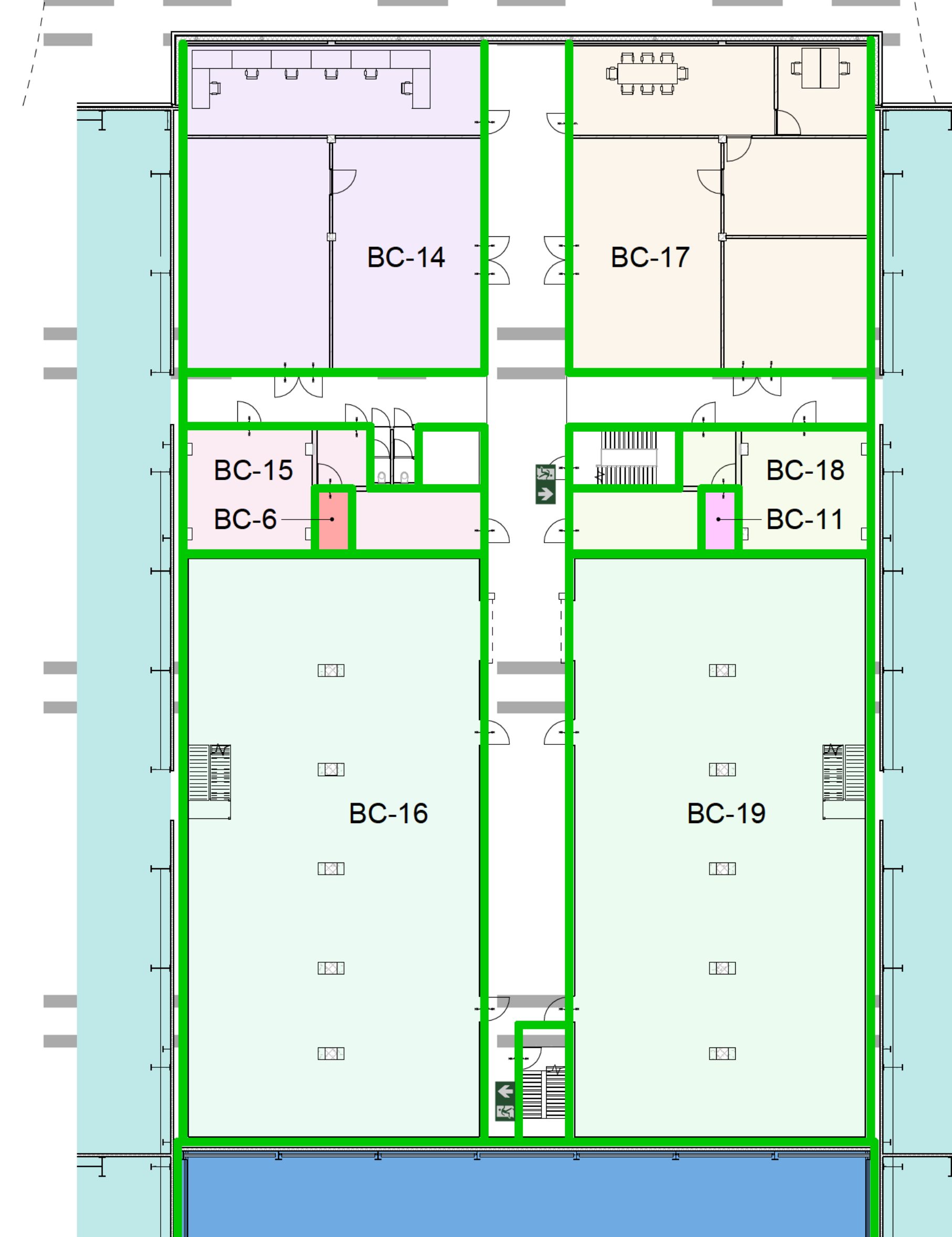
- 60 min. fire safety/ 60 min. brandwerend
- 120 min. fire safety/ 120 min. brandwerend

Fire compartment / Brandcompartimentering	
Fire compartment/Brandcompartimentering	Area/Oppervlakte
BC-1/BC-2	7362.74 m²/7362.74 m²
BC-3	43.17 m²
BC-4	43.17 m²
BC-5	381.38 m²
BC-6	499.43 m²
BC-7	499.88 m²
BC-8	43.17 m²
BC-9	499.88 m²
BC-10	381.38 m²
BC-11	499.88 m²
BC-12	499.88 m²
BC-13	837.60 m²
BC-14	296.90 m²
BC-15	66.12 m²
BC-16	425.03 m²
BC-17	296.90 m²
BC-18	66.75 m²
BC-19	425.03 m²
BC-20	183.00 m²
BC-21	183.00 m²
BC-22	183.00 m²
BC-23	183.00 m²
BC-24	183.00 m²
BC-25	183.00 m²

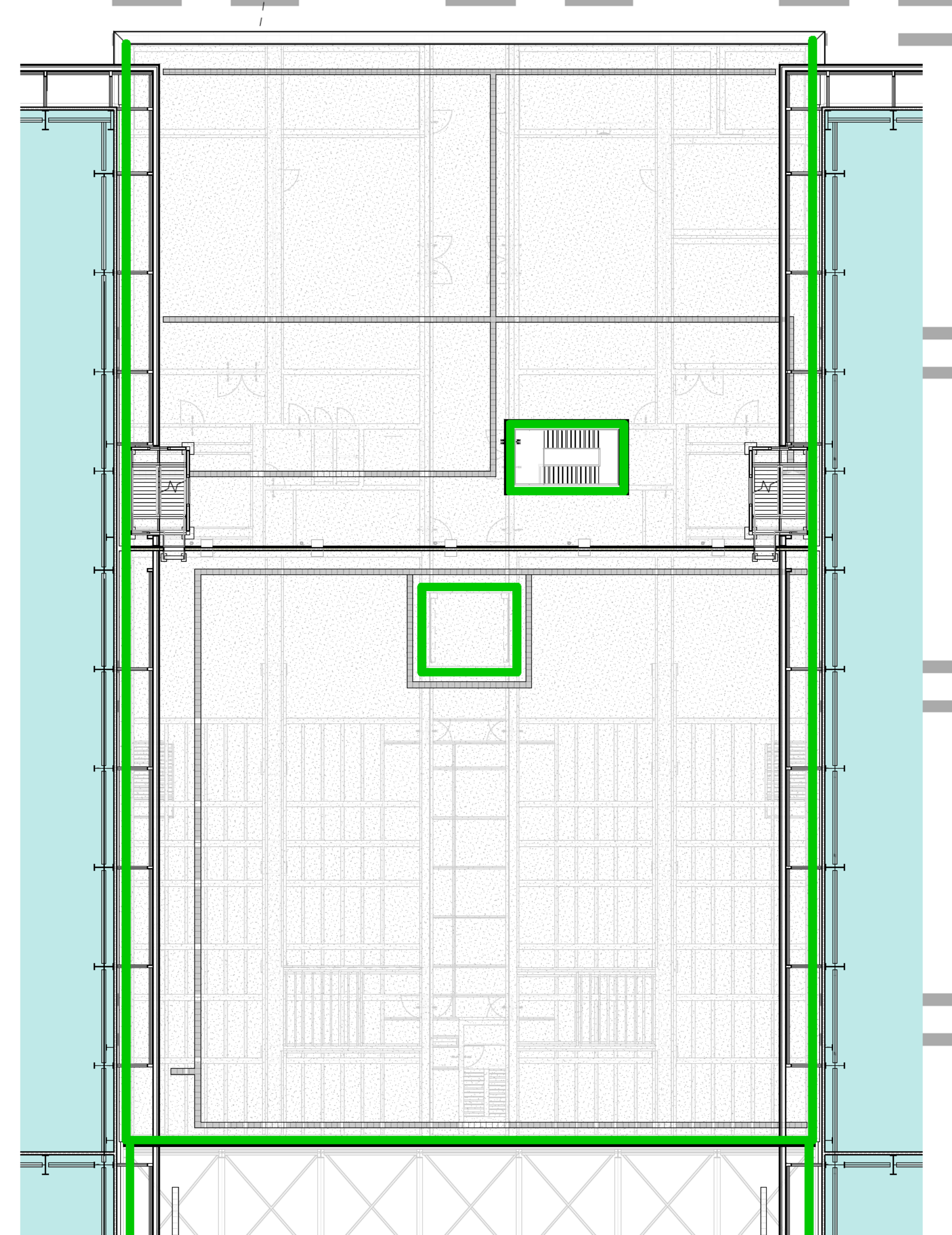
Ground floor - Fire Safety
Begane grond - Brandcompartimentering
1:200



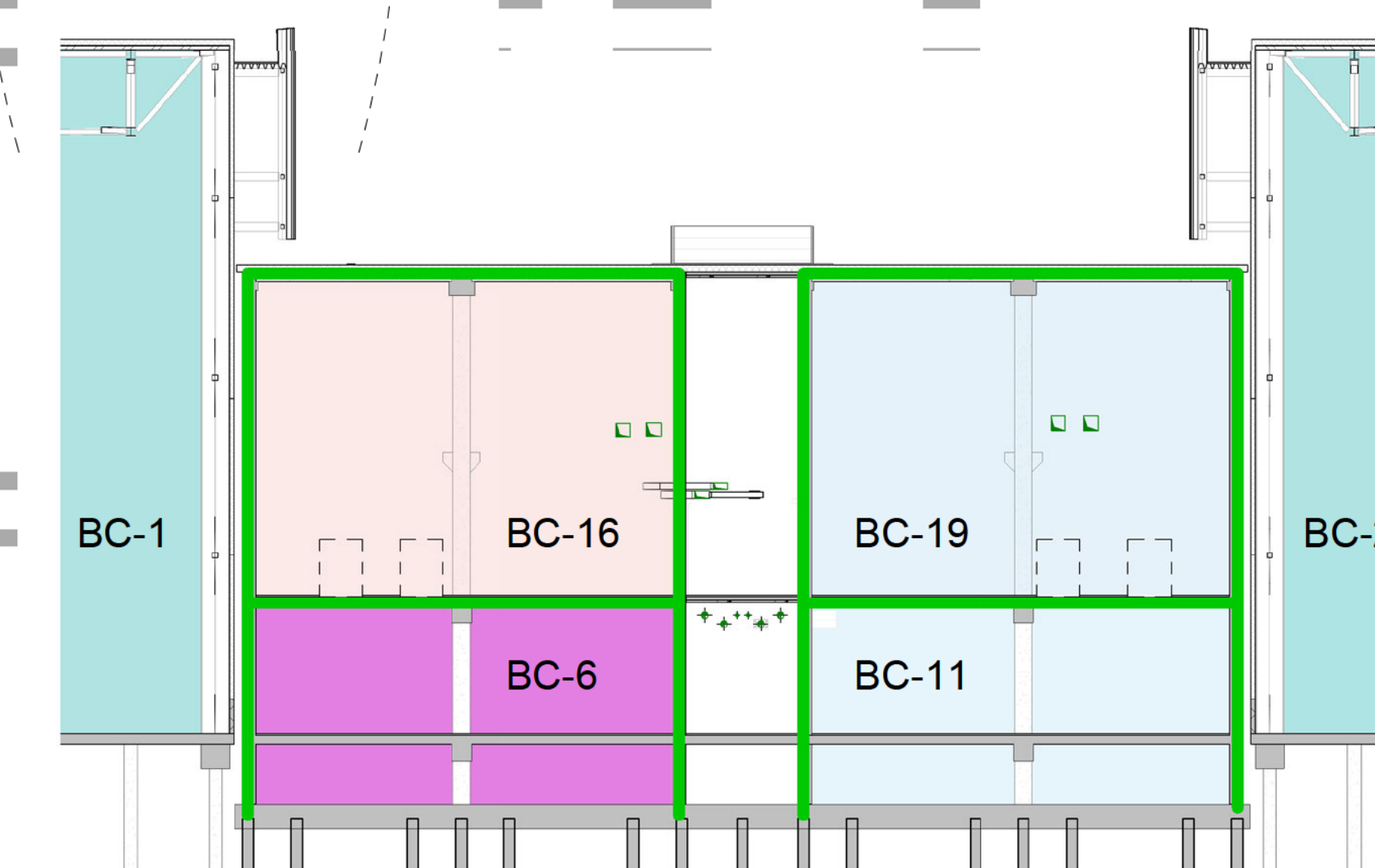
Basement - Fire Safety
Kelder - Brandcompartimentering
1:200



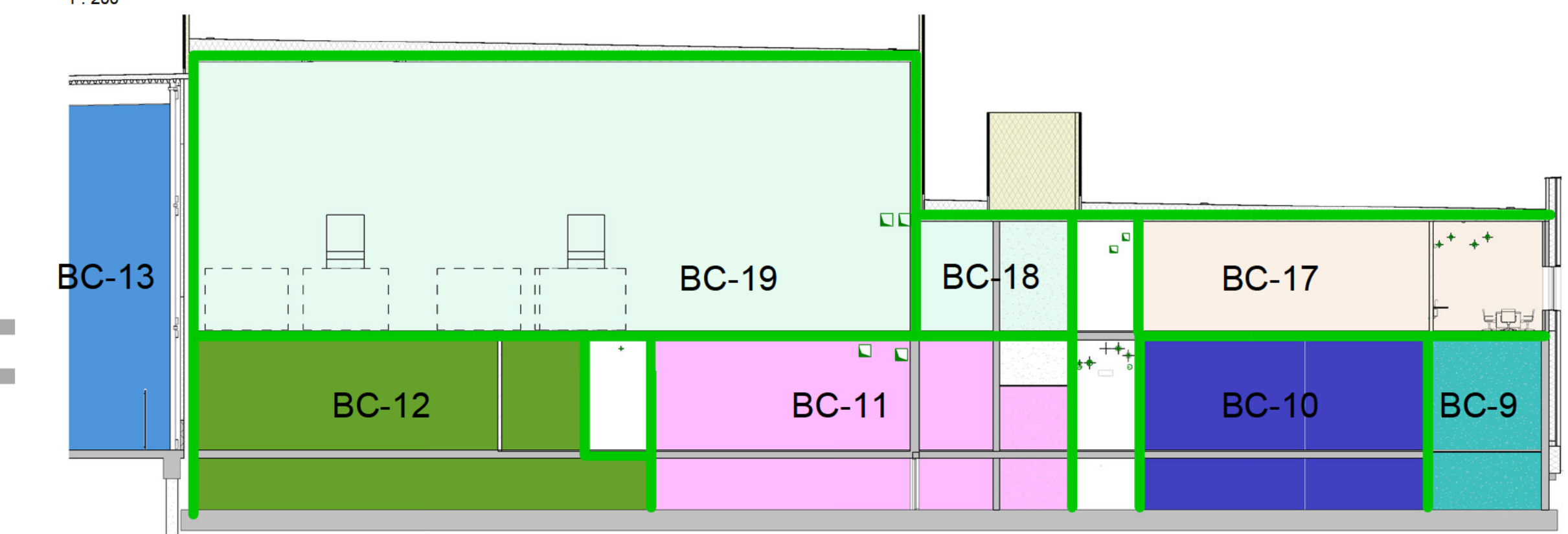
First floor - Fire Safety
Eerste verdieping - Brandcompartimentering
1:200



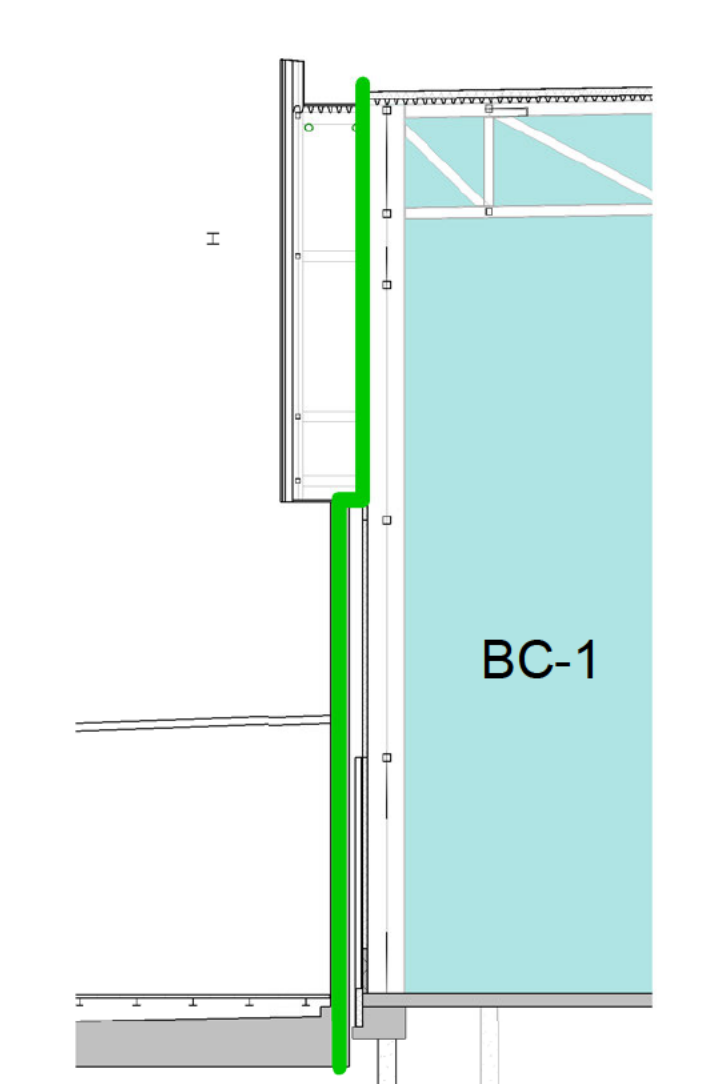
Roof - Fire Safety
Dak - Brandcompartimentering
1:200



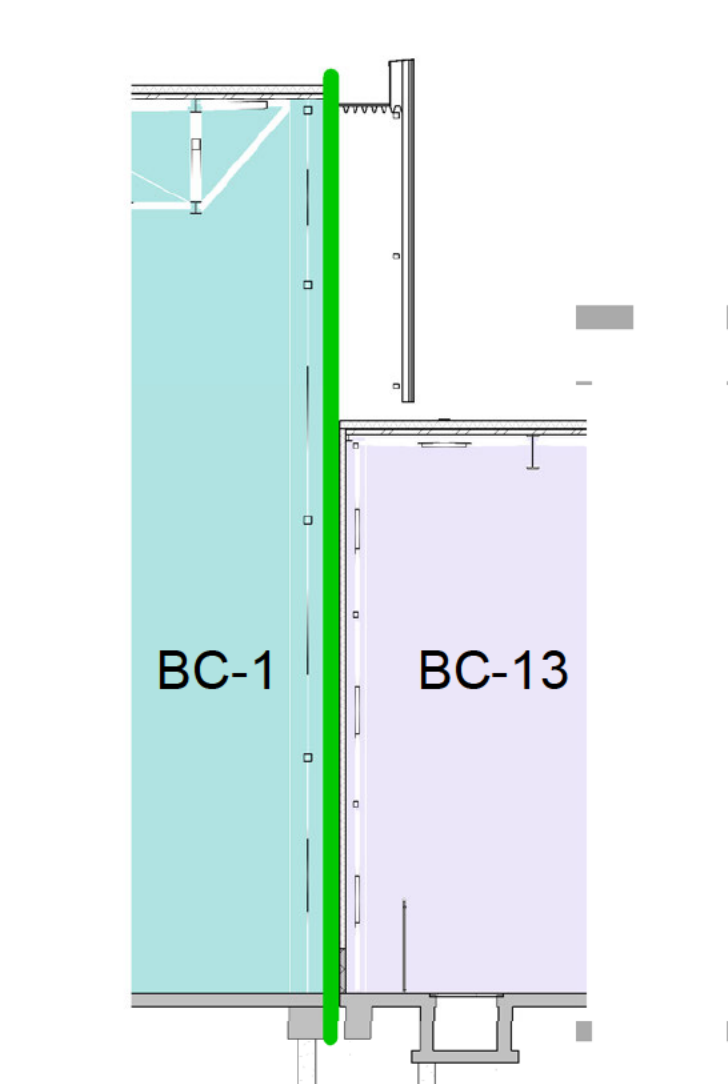
Section Converter building/Central service building
1:200



Section DC space neutral/Central service building
1:200



Section HVDC Transformer cell/Converter building
1:200



Section Converter building/DC space neutral
1:200

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouwvergunning			17-06-2022
1	Concept building permit/bouwvergunning			01-04-2022

Client
Tennet
Taking power further

Originator
ARCADIS
Mecaplan 1
Kortrijksesteenweg 100
2014-1000 Ghent, Belgium
Tel: +32 (0)9 238 1215
www.arcadis.com

Project
TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation
Projectnummer : 30100556
Phase : Final permit
Security Category : AS2 - Internal

Subject
2GW Landstation
Plan fire safety and escape TenneT
2GW Landstation
Plattegronden brandcompartimentering Bouwbesluit

Scale : As indicated
Contractnumber : bd
Sheetsize : A0+2 (841x1500)
Sheet :
Purpose of Issue :
Revision :
Date :
Revision :
Date :

SCALE 1:200

IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRAW-FS-9001 2

Integraal brandveiligheidsplan

Integral plan fire safety

**HVDC Landstation IJmuiden Ver, Alpha Borssele
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-FS-0001
TenneT**

17 juni 2022

Contactpersoon



Arcadis Nederland B.V.
Postbus 1018
5200 BA 's-
Hertogenbosch
Nederland

Inhoudsopgave

GEEN INHOUDSOPGAVEGEGEVENS GEVONDEN.

Bijlagen

Bijlage A | Integraal brandveiligheidsplan / Integral fire safety plan **5**

Bijlage B | Brandveiligheid NEN 6079 / Fire safety NEN 6079 **6**

Colofon **7**

Index of revisions

Revision date	Description
17 juni 2022	Definitieve bouwvraag/Final building permit
1 april 2022	Concept bouwvraag/building permit

Table 1| Index of revisions

Bijlage A | Integraal brandveiligheidsplan / Integral fire safety plan



TenneT 2GW Landsations
Algemeen ontwerp

Integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)
Bouwbesluit 2012

In opdracht van Arcadis te 's Hertogenbosch
17 juni 2022
Versie 7187.12

Auteur:



moBius
consult

BOUWFYSICA – AKOESTIEK – BRANDVEILIGHEID – DUURZAAM BOUWEN – INSTALLATIETECHNIEK – ONDERZOEK

Vestiging Driebergen
Patrimoniumstraat 1
3971 MR Driebergen
T 0343 51 28 86

Vestiging Delft
Mijnbouwstraat 110
2628 RX Delft
T 015 215 96 00

mail@moBiusconsult.nl · www.moBiusconsult.nl

moBius consult bv / KvK Utrecht 30109543



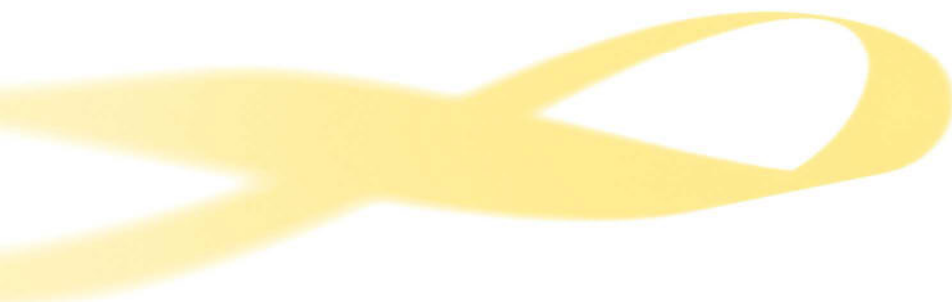


Inhoud

1	Inleiding	5
1.1	Doel van het integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)	5
1.2	Algemene omschrijving IBVP	5
1.3	Revisie IBPV	5
1.4	Bijzondere omstandigheden	6
2	Informatie	7
2.1	Actoren	7
2.2	Status brandveiligheid	7
2.3	Gebruikskenmerken	8
2.4	Wet en regelgeving	8
3	Inventariseren, analyseren en kiezen	9
3.1	Inventarisatie	9
3.2	Afbakening	9
3.3	Energie	9
3.4	Risico-inventarisatie	9
3.5	Analyse	10
3.6	Toegangsbeveiliging	12
3.7	Kwaliteitseisen	12
3.8	Zorgplicht	12
4	Het Integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)	13
4.1	Gelijkwaardigheid	13
4.2	BOR, verplichtingen voor de ingebruikname van het gebouw	13
5	Inhoud IBVP, beoordeling gebouw	14
5.1	Beperking van uitbreiding van brand (afdeling 2.10)	14
5.2	Subbrandcompartimentering (afdeling 2.11)	15
5.3	Vluchtroutes (afdeling 2.12)	16
5.4	Trappen (afdeling 2.5)	17
5.5	Sterkte bij brand (afdeling 2.2)	17
5.6	Beperking ontwikkeling brand en rook (afdeling 2.9)	18
5.7	Beperking van het ontstaan van een brandgevaarlijke situatie (afdeling 2.8)	19
5.8	Hulpverlening bij brand (afdeling 2.13)	20
6	Toetsing conform hoofdstuk 6 (installaties) van het Bouwbesluit	22
6.1	Elektriciteit en noodstroomvoorziening (afdeling 6.1)	22
6.2	Brandmeldinstallatie (afdeling 6.5 artikel 6.20)	22
6.3	Ontruimingsinstallatie (afdeling 6.6. artikel 6.23)	22
6.4	Ontruiming organisatie (indien van toepassing bij onderhoud)	23
6.5	Vluchtrouteaanduiding (afdeling 6.6 artikel 6.24)	23
6.6	Deuren in vluchtroutes (afdeling 6.6 artikel 6.25)	23



6.7	Zelfsluitende deuren in vluchtroutes (afdeling 6.6 artikel 6.26)	23
6.8	Bluswatervoorziening (afdeling 6.7 artikel 6.30)	23
6.9	Blustoestellen (afdeling 6.7 artikel 6.31)	24
6.10	Bereikbaarheid voor hulpverleningsdiensten (afdeling 6.8)	24
6.11	Droge blusleiding	24
6.12	Waterwinning	25
6.13	Accu ruimte	25
6.14	Dieselgenerator	26
7	Hoofdstuk 7, gebruik van bouwwerken.	27
8	Samenvatting en conclusie	28
9	IBVP	29
9.1	Positie en functie van het IBVP	29
9.2	Positie bevoegd gezag	29
9.3	Juridische status van het document	29
9.4	Collectief geheugen	29
9.5	Kwaliteit IBVP en IBVP-opsteller	29
9.6	Voldoende deskundigheid	29
9.7	Onafhankelijke validatie	30
9.8	Acceptatie door opdrachtgever en bevoegd gezag	30
9.9	Van IBVP naar installatiespecificaties	30
9.10	Verantwoordelijkheid voor IBVP	30
9.11	Tot slot van het Integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)	31
10	Uitvoeren en controleren	32
10.1	Uitvoeren	32
10.2	Administreren	32
11	Voltooiing, oplevering, ingebruikname, eindbeoordeling	33
11.1	Wijze van beoordeling gebouw gebonden installaties	33
12	Onderhoud, evaluatie en actualisatie IBVP	34
12.1	IBVP actualiseren	34

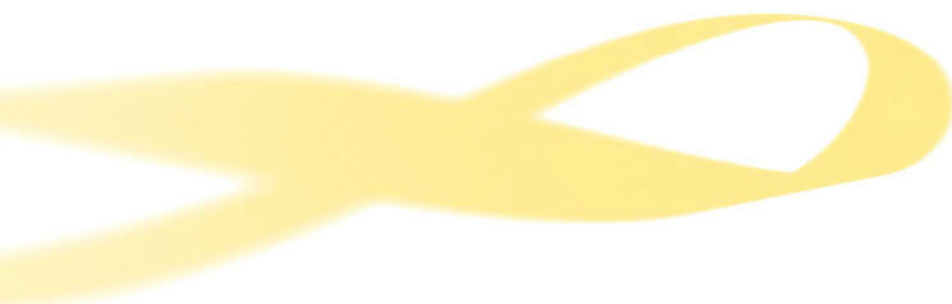




Bijlage in te dienen documenten

- 1 **Brand/rookcompartimentering, tekeningen van Arcadis**
- 2 **Certificaten brandwerende doorvoeringen¹**
- 3 **Certificaten brandwerende deuren kozijnen en ramen¹**
- 4 **Calamiteitenplan¹**
- 5 **Onderhoud¹**
- 6 **Beheer¹**

¹ Nog aan te vullen informatie tijdens realisatie en gebruik





1 Inleiding

1.1 Doel van het integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)

Dit Integraal Brandveiligheidsplan (IBPV) is bedoeld om een eenduidige, duidelijke en gemotiveerde beschrijving te maken van de gekozen maatregelen in, aan, of bij het beschreven bouwwerk op het gebied van brandpreventie.

Dit IBPV is gebaseerd op de gestelde eisen conform het Bouwbesluit 2012.

1.2 Algemene omschrijving IBVP

Dit IBVP heeft betrekking op de nieuwbouw van TenneT 2GW Landstations, waaronder meerdere landstations dienen te worden gerealiseerd. De meerdere landstations worden op identieke wijze ontworpen en gerealiseerd. Het gaat hierbij om gebouwen die bestaan uit meerdere brandcompartimenten waarvan de meeste aan elkaar zijn gekoppeld.

Dit zijn:

- Omvormergebouw A en B
- Centraal dienstengebouw
- DC neutrale schakelruimte
- HVDC Transformatoren A en B R
- Reserve onderdelengebouw.
- Derde partijen gebouw

Reserve onderdelengebouw en derde partij gebouw worden op voldoende afstand van het cluster gerealiseerd. Het gebouw is onbemand en 24/7 operationeel.

Met de beschrijvingen in dit IBVP wordt beoogd aan alle partijen, die bij de bouw van genoemde gebouwen betrokken zijn, inzicht te verschaffen in de te nemen brandpreventieve maatregelen.

Het betreft hier het inzicht in beslissingen en maatregelen of wijzigingen in uitvoering- en gebruiksfase. Ook zal dit plan inzicht geven welke organisaties verantwoordelijk zijn voor de totstandkoming van de betreffende brandwerende voorzieningen.

Verder wordt er beoogd om een structuur aan te bieden waarin op een verantwoorde wijze keuzes kunnen en moeten worden gemaakt voor wat betreft het niveau van de brandpreventieve maatregelen.

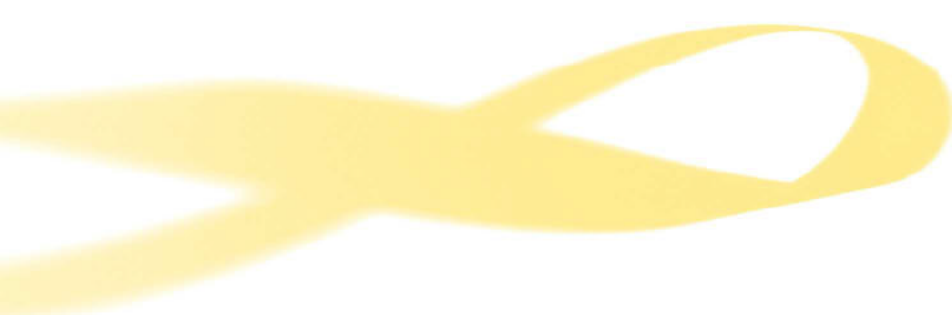
Uitgangspunten voor deze rapportage zijn:

- Tekeningen Arcadis, definitief ontwerp tekeningnummers
#2GW-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-FS-9001*
#2GW-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-FS-9100*
- Bouwbesluit 2012 met de daarbij behorende NEN-normen

*) #2GW is de generieke code voor de tekenset

1.3 Revisie IBPV

Revisie A: Eerste opzet 1 april 2022; opgesteld door





Revisie B: Bouwbesluit 2012 opzet juni 2022; aangevuld door [REDACTED]

1.4 Bijzondere omstandigheden

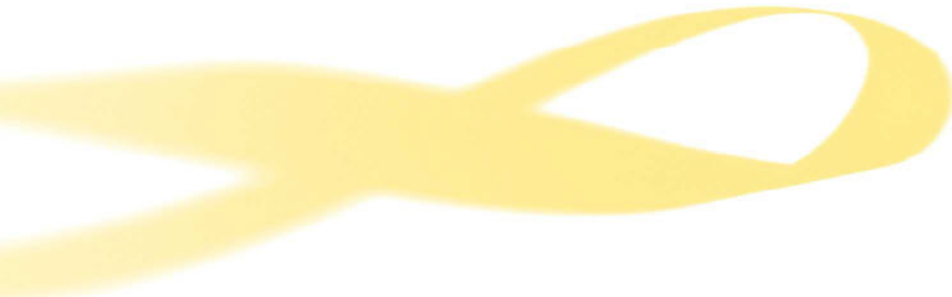
Het gebouw omvat een DC-AC omvormer voor de elektrische energie die van de windmolenparken afkomstig is. De gelijkspanning wordt omgezet in wisselspanning. Het gaat om hoge spanningen, waardoor het blussen van een brand niet is toegestaan (elektrocucie gevaar) respectievelijk onmogelijk is.

Het gebouw is in brandcompartimenten ingedeeld.

Twee gebouwen zijn groter dan de grenswaarden die in het Bouwbesluit 2012 zijn aangegeven. Middels gelijkwaardigheid zal in rapport 7187.11 nader op de gelijkwaardige brandveiligheid worden ingegaan.

De wettelijke maatregelen en de maatregelen gericht op het bereiken van een, aan de wettelijke voorschriften, gelijkwaardige oplossing zijn onderdeel van de aanvraag WABO Vergunning Bouwen.

- Het Landstation zal tijdens de operationele fase in principe geheel onbemand functioneren en wordt op afstand bewaakt en geregeld. Gedurende een beperkt aantal dagen per jaar zal personeel op de locatie aanwezig zijn voor inspectie, onderhoud en/of reparatie.
- Mocht er in omvormerdeel A een eventuele brand uit breken, zal omvormerdeel B en de DC neutrale schakelruimte door blijven functioneren.
- Indien blussen gewenst is start dat niet eerder nadat het station (A of B) is afgeschakeld en door de installatieverantwoordelijke van TenneT is vrijgegeven voor bluswerkzaamheden door de Brandweer. De brandweer neemt geen initiatief om tot blussing over te gaan vanwege het electrocutie risico.
- Een brandcompartiment mag gecontroleerd uitbranden.





2 Informatie

In dit hoofdstuk is de informatie opgenomen van de partijen die betrokken zijn bij de startfase van het IBVP.

2.1 Actoren

Onderstaande actoren zijn betrokken bij het totstandkomen van het integraal plan Brandveiligheid

Belanghebbende	Naam	Rol in proces	Belang in proces
Opdrachtgever	TenneT	Opdrachtgever	Brandveilig gebouw
Engineersbureau	Arcadis	Ontwerpde partij	Ontwerp van brandveilig gebouw
Gemeente	Nader te bepalen	Overheid, contolerende instantie	Controle op brandveiligheidsmaatregelen
Regionale Brandweer	Regionale Brandweer	Toetser aan Bouwbesluit en gelijkwaardige brandveiligheid	Controle op brandveiligheidsmaatregelen
Gebruiker	TenneT	Gebruiker van het gebouw	Veilig gebruik van het gebouw
IBVP opsteller	Th. Selten	Opsteller, Rapporteur	Ontwerp brandpreventieve voorzieningen

2.2 Status brandveiligheid

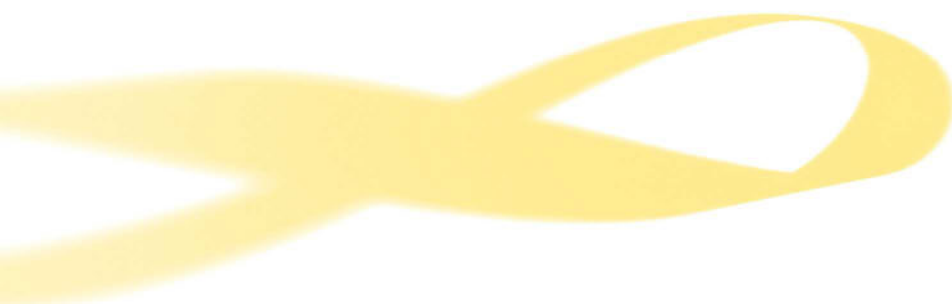
In opdracht van Arcadis te 's Hertogenbosch wordt door *moBius consult* de advisering ten aanzien van de brandveiligheid verzorgd in het project TenneT 2GW Landstations.

Het betreft nieuwbouw.

In het gebouw zijn de volgende gebruiksfuncties gehuisvest:

- De hoofdfunctie van het gebouw is overige gebruiksfunctie.
- Voor onderhoudspersoneel is een besturingsruimte, kantoor en een ruimte met een pantry voorzien. Deze ruimten zullen enkele dagen per jaar in gebruik zijn en vallen onder de industriefunctie, zie tekeningen Architect.
- Het hoogst gelegen verblijfsgebied bevindt zich op 4,8 meter boven peil (maaiveld).
- De gebruiksfunctie van de hoogst gelegen verblijfsgebied is: industriefunctie.
- Het laagst gelegen verblijfsgebied bevindt zich op peil niveau.
- Er bevindt zich nog een kelder van 2,1 meter hoog onder de begane grond
- De totale hoogte van het hoogste gebouw bedraagt circa 25 meter (bovenkant dak).
- De bovenkant van de installaties in het Omvormergebouw bedraagt circa 15 meter.
- Vanwege het elektrocutie risico worden geen brandslanghaspels maar CO₂ handblussers geplaatst.

Dit gebouw dient brandveilig te worden ontworpen. Bij voorkeur met maatregelen die er voor zorgen dat het gebouw in grote mate kan worden behouden bij een brand/calamiteit.





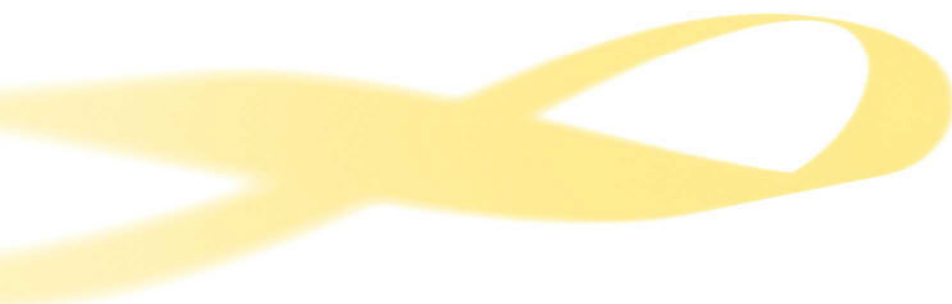
Dit plan omvat een omschrijving van de situatie, de Bouwkundige, Installatietechnische en Organisatorische (BIO) maatregelen om tot een brandveilig gebouw te komen dat brandveilig wordt gebruikt.

2.3 Gebruikskennmerken

Het gebouw wordt gebruikt als industriegebouw waarin de gelijkstroom van de windmolens wordt omgezet naar een wisselstroom van 50 Hz met een vermogen van 2 GW.

2.4 Wet en regelgeving

De maatregelen die worden genomen om de brandveiligheid te waarborgen zijn gebaseerd op het Bouwbesluit 2012, status juli 2021.





3 Inventariseren, analyseren en kiezen

Het gebouw is voorzien van elektrische en elektronische apparatuur om grote vermogens om te zetten. Het gebruik van water is niet toegestaan. De brandweer zal in geval van een calamiteit de eventuele inzet alleen baseren op instructies van de ter plaatse aanwezige veiligheidsdeskundige.

3.1 Inventarisatie

Het ontwerp is gebaseerd op de tekeningen van Arcadis.

3.2 Afbakening

Deze rapportage omvat het TenneT gebouw met apparatuur in en rond het gebouw. Het toetsingskader voor de brandveiligheid zijn de brandveiligheidsvoorschriften, zoals omschreven in hoofdstuk 2 van het Bouwbesluit 2012, zowel de bouweisen als de gebruikseisen. De doelstelling is om het gebouw en de installaties van buiten af tegen brand te beschermen en in het gebouw de maximale branduitbreiding te beperken tot het betreffende brandcompartiment. Tevens worden maatregelen genomen om het veilig vluchten te garanderen.

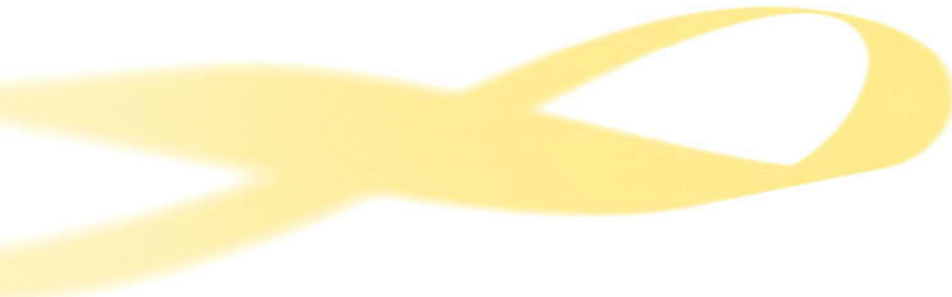
3.3 Energie

Het TenneT gebouw is een bijzonder gebouw. Dat wil zeggen dat dit type gebouw niet past binnen de standaard randvoorwaarden van het Bouwbesluit. Enkele brandpreventieve maatregelen zullen op een alternatieve wijze worden gerealiseerd. Hierin wordt in de onderstaande hoofdstukken verder ingegaan.

3.4 Risico-inventarisatie

Tijdens de ontwerpfase van het gebouw heeft de volgende inventarisatie plaatsgevonden.

- Het oppervlak van twee ruimten zijn groter dan het Bouwbesluit. Het Bouwbesluit geeft een randvoorwaarden voor een maximale grootte van een brandcompartiment van 2.500 m² bij een industriefunctie dat mag uitbranden. Bij deze randvoorwaarde geldt een 60 minuten brandwering.
- Het Centraal Dienstengebouw omvat twee onafhankelijke besturingsunits die Omvormergebouw A respectievelijk B besturen en die kleiner zijn dan 2.500 m².
- Doelstelling is om een brandrisico in een vroegtijdig stadium te herkennen en preventieve maatregelen te nemen zodat er geen vuurhaard kan ontstaan. Dat gebeurt bijvoorbeeld door aan DC zijde de stroomtoevoer te onderbreken.
- Doorvoeringen van brandcompartimenten moeten kwalitatief goed worden uitgevoerd, en volledig voldoen aan bijbehorende certificaten.
- De brandveiligheid van en in dit gebouw is van maatschappelijk belang ten aanzien van de elektriciteitsproductie.





3.5 Analyse

Na de Risico-inventarisatie is verder nagedacht over de wijze van aanpak. De volgende oplossingsrichtingen zijn onderzocht en beoordeeld.

Analyse van de brandveiligheid leidt tot de volgende overwegingen:

Het gebouw bestaat uit 2 grote industriehallen (Omvormergebouw) met een hoogte van 25 meter. Met daartussen de het Centraal Dienstengebouw. In het gebouw zijn geen gevaarlijke stoffen aanwezig. Het brandcompartiment is bijzonder omdat het gebouw vermogenselektronica, HVDC Transformatoren en bekabeling omvat. Het gaat in dit gebouw om grote vermogens en hoge spanningen. Het gebouw is niet geschikt om bluswerkzaamheden door de brandweer uit te laten voeren, vanwege het risico op kortsluiting en elektrocutie. Het gebouw is onbemand, dus voor dit gehele gebouw is de lichte industrie functie van toepassing.

Omdat er incidenteel onderhoudswerkzaamheden plaatsvinden wordt voor die ruimten de eisen voor een industrie functie gehanteerd.

Brandcompartimentering

De brandcompartimentering in het gebouw moet perfect worden uitgevoerd. Bij een eventuele brand zal deze niet, of in een laat stadium van de brand na het afschakelen van de elektra, geblust kunnen worden. De apparatuur in het gebouw zal bij een brand voornamelijk rookontwikkeling tot gevolg hebben. Het Omvormer Gebouw heeft ten behoeve van brandoverslag een weerstand tegen brandoverslag (WBO) op basis van afstand, en een weerstand tegen brand doorslag (WBD) van 60 minuten tussen Omvormer Gebouw en overige brandcompartimenten.

De brandweerstand tussen de Omvormergebouwen en trafo's bedraagt 120 minuten (zie 7187.11 rapportage NEN 6079.rap).

De brandweerstand tussen het Centraal Dienstengebouw en het DC Neutrale Schakelruimte enerzijds en omvormergebouw heeft een WBD van 60 minuten.

Op minimaal 5 meter afstand van het Omvormer Gebouw bevindt zich een Omvormerkoeler installatie in een buitenopstelling. De koelinstallatie vormt vanwege de geringe vuurlast (enkele electromotoren) geen risico richting het Omvormer Gebouw.

Weerstand tegen rookdoorgang

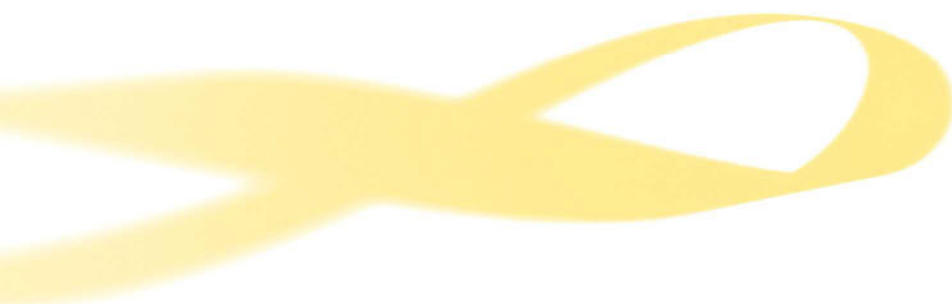
Omdat er bij een calamiteit sprake is van sterke rookontwikkeling wordt de kwalificatie R₂₀₀ toegepast op rookwerende en brandwerende scheidingen.

Preventie

Er moeten maatregelen worden genomen die het ontstaan van een brand voorkomen.

De grootte van het brandcompartiment is niet relevant, omdat er maatregelen worden genomen die voorkomen dat er een branduitbreiding ontstaat ter grootte van het volledige brandcompartiment.

De minimale weerstand tegen brand doorslag en brand overslag (WBDBO) bedraagt tussen de 60 en 120 minuten, zoals aangegeven op de tekeningen van de architect.





Vluchten

De vluchtwegen moeten voldoen aan het Bouwbesluit 2012. Het betreft het vluchten van het onderhoudspersoneel. Het centraal Dienstengebouw heeft een extra beveiligde vluchtroute in de vorm van een kruis in het midden van het gebouw.

Tussen het Omvormer Gebouw en het Centraal Diensten Gebouw bevinden zich rooksluizen. Die moeten zorg dragen voor de beperking van de verspreiding van rook vanuit het Omvormer Gebouw naar het Centraal Diensten Gebouw.

Sterkte bij brand

Sterkte bij brand wordt bepaald alsof een brandcompartimentsbrand gaat ontstaan en is minimaal gelijk aan de hoogste eis uit onderstaande eisen:

- basis eis Bouwbesluit,
- de WBDBO eis van de diverse brandcompartimenten op basis van de NEN 6079,
- het Omvormer Gebouw heeft geen sterkte bij brand. De brandweerstand bevindt zich in de naastgelegen gebouwen.

Ontwikkeling van brand en rook

Het gebouw moet aan de hoogste eisen voldoen ten aanzien van brand- en rookontwikkeling. Dit geldt zowel voor de bouwmaterialen als de gebruikte bekabeling.

Er worden geen apparaten gebruikt die een risico op brand kunnen vormen, zoals straalkachel/elektrische kachels enz.

Ventilatie accuimte conform NEN-EN-IEC 62485-2

De accuimte wordt voorzien van waterstofdetectie en een ventilatie storing/ run-status melding. Het laden van de accu's wordt onderbroken bij uitval van mechanische ventilatie en bij detectie van waterstofgas. Daarom wordt er geen plofluk opgenomen in de constructie van de accuimte.

Installaties

Het gehele gebouw is van noodverlichting voorzien met een lichtsterkte van 1 lux, en een uur autonomie.

Brandmeldinstallatie

Er wordt geen brandmeldinstallatie voorgeschreven conform het Bouwbesluit.

Ontruimingsinstallatie

Een ontruimingsinstallatie is niet voorgeschreven conform het Bouwbesluit.

Ventilatie

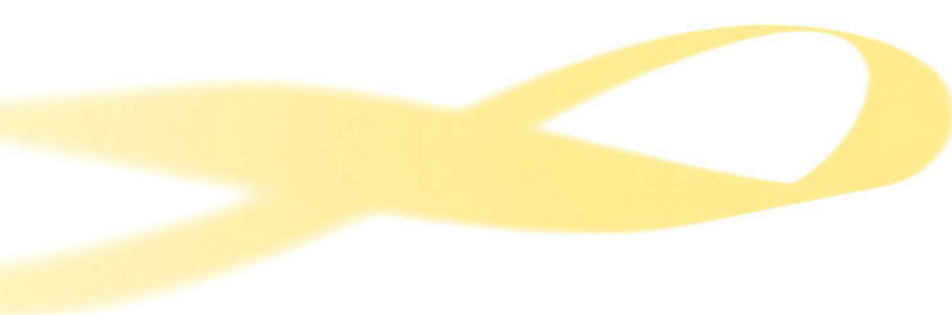
Het ontwerp van de HVAC kasten is dusdanig dat de installatie door kan blijven draaien terwijl er onderhoud wordt gepleegd. Het betreft hier een redundante uitvoering.

Vluchtrouteaanduiding

Vluchtroute aanduiding wordt als transparantverlichting uitgevoerd.

Brandslanghaspels

Brandslanghaspels worden niet voorgeschreven en niet uitgevoerd. Men wil geen water in het gebouw. Alleen CO2 blussers zijn vanwege het elektrocutierisico toegestaan.





Brandweer

De brandweer zal bij een alarm het terrein niet betreden. Slechts onder begeleiding en supervisie TenneT kan toegang worden verstrekt. De brandweer wacht de instructie van TenneT af en neemt geen eigen initiatief.

Continuïteit

Het gebouw omvat twee Omvormer Gebouwen. Wanneer er brand is in een van de Omvormer Gebouwen, zal het andere Omvormer Gebouw en de Neutrale schakelruimte actief blijven.

In deze IBVP rapportage zijn de uitgangspunten en randvoorwaarden zo eenduidig mogelijk vastgelegd. Voor de gelijkwaardige brandveiligheidsoplossing is overeenstemming met de gemeente en de regionale brandweer noodzakelijk.

3.6 Toegangsbeveiliging

De gehele locatie wordt voorzien van een hekwerk met poorten. De locatie is alleen toegankelijk voor geautoriseerd personeel. Alle individuele gebouwen en technische ruimtes zijn door middel van tagreaders afgesloten en alleen toegankelijk voor geautoriseerd personeel. Specifieke technische ruimtes zijn door middel van LOTO systemen zodanig beveiligd dat deze alleen te betreden zijn wanneer de hoogspanningsinstallatie is uitgeschakeld.

3.7 Kwaliteitseisen

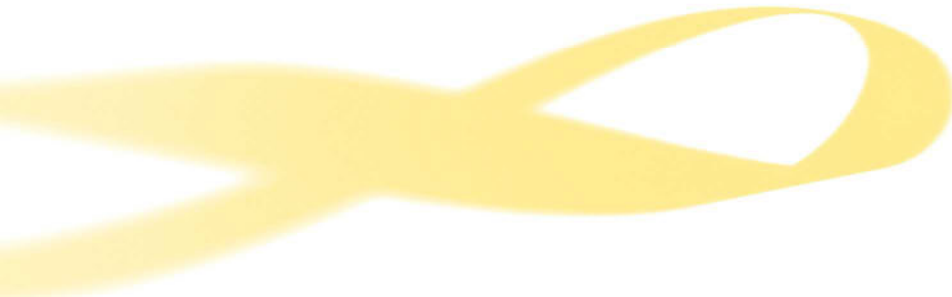
Voor de diverse installaties zijn kwaliteitseisen van toepassing. Vanwege de lichte industriefunctie worden Brandmeld- en ontruimingsinstallatie niet voorgeschreven.

Bouwkundig

- Rookscheidingen worden gedicht op basis van eisen S200.
- De kwaliteit van de brandcompartimentering, die conform de tekeningen, moet worden gerealiseerd voldoen aan nieuwbouweisen Bouwbesluit 2012. De toegepaste brand- en rookvoorzieningen dienen volgens certificaten te worden uitgevoerd.

3.8 Zorgplicht

De eigenaar van het gebouw heeft vanuit Bouwbesluit 2012 artikel 1.16 een zorgplicht. Installaties moeten functioneren conform de voorschriften en adequaat worden gecontroleerd, beheerd en onderhouden. Van alle brandpreventieve zaken zoals deuren, brandwerend glas enzovoort moeten certificaten zijn verstrekt ten behoeve van het beheer van het gebouw. Doorvoeringen door brandscheidingen moeten voor de oplevering altijd worden gecontroleerd op de kwalitatief juiste uitvoering, en gebaseerd zijn op certificaten.





4 Het Integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)

In het integraal brandveiligheidsplan zijn alle maatregelen opgenomen, die zorg dragen voor een brandveilig gebouw. Het gaat hierbij om de veiligheid van de aanwezige personen als ook de veiligheid van het gebouw.

4.1 Gelijkwaardigheid

In hoofdstuk 4 worden conform het Bouwbesluit de risico's en de maatregelen beschreven. In deze paragraaf worden de maatregelen benoemd die tot een gelijkwaardige brandveiligheid moeten leiden. De uitgangspunten van de gelijkwaardigheid hebben invloed op de nadere beoordeling van de brandveiligheid van het gebouw. Bij het toepassen van gelijkwaardige oplossingen zijn de uitgangspunten van essentieel belang. Wijziging van de uitgangspunten heeft een wijziging van de vergunning tot gevolg.

Gelijkwaardigheidsbepaling conform artikel 1.3 van het bouwbesluit.

Ten behoeve van het gebouw wordt een beroep gedaan op de gelijkwaardigheidsbepaling conform artikel 1.3 van het Bouwbesluit 2012.

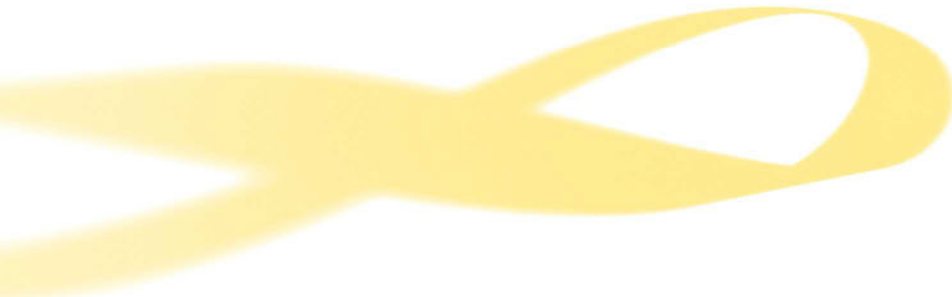
Het verzoek betreft het toepassen van een brandcompartiment groter dan 2.500 m² voor het TenneT gebouw. Er vindt geen beheersbaarheid van brand (B.v.B.) berekening plaats, omdat wordt uitgegaan van:

- het feit dat in de beide grote brandcompartimenten een compartimentsbrand mag ontstaan. Het uitgangspunt is dat de vuurlast 6 kg vurenhout per m² bedraagt en de WBDBo in 60 respectievelijk 120 minuten wordt gerealiseerd.
- dat installatietechnische maatregelen worden getroffen om te voorkomen dat een beginnende brand niet door kan ontwikkelen door bijvoorbeeld de DC spanning af te schakelen.
- dat de installaties niet met water respectievelijk schuim mogen worden geblust, wordt dus geen brandweerinzet voorzien.
- de omvormer gebouwen niet door brand zullen worden bedreigt omdat de toegepaste materialen moeilijk brandbaar zijn. Er is wel sprake van rookontwikkeling bij een defect.

4.2 BOR, verplichtingen voor de ingebruikname van het gebouw

Gebruiksvergunning conform eisen uit de BOR, artikel 2.2

Het gebouw is niet gebruiksvergunning plichtig conform artikel 2.2 uit de BOR.





5 Inhoud IBVP, beoordeling gebouw

De beoordeling van de brandveiligheid wordt uitgevoerd aan de hand van de eisen uit het Bouwbesluit 2012. In dit hoofdstuk worden, in de achtereenvolgende paragrafen, de relevante eisen uit de brandveiligheidsafdelingen van het Bouwbesluit behandeld. Bij elk hoofdstuk zijn de maatregelen opgenomen die moeten worden getroffen.

De beoordeling is gebaseerd op de gebruiksfuncties, bezetting en ruimtesoorten zoals beschreven in hoofdstuk 1. De beoordeling vindt plaats op basis van de gelijkwaardigheidsmaatregelen genoemd in hoofdstuk 3. Andere uitgangspunten kunnen leiden tot andere uitkomsten.

Indien er uitgangspunten worden gewijzigd moeten deze in dit IBVP document worden verwerkt!

5.1 Beperking van uitbreiding van brand (afdeling 2.10)

In deze paragraaf wordt ingegaan op de huidige brandcompartimentering van het gebouw. Op de tekeningen is de uitvoering van de diverse brandwerende scheidingen weergegeven, zie tekeningen van de architect.

Trappenhuizen

De trappenhuizen zijn steenachtig uitgevoerd en moeten een brandwering en sterkte bij brand bezitten van minimaal 60 minuten naar de aangrenzende ruimten.

Wanden

Over het algemeen steenachtige wanden of een staalconstructie met steenwol isolatie met een brandwering van 60/ 120 minuten, zie tekening architect. Daar waar de wanden een brandwering van 60 (of 120) minuten bezitten moeten alle doorvoeringen 60 (of 120) minuten brandwerend worden uitgevoerd. Daar waar sprake is van een rookscheiding moeten de doorvoering rookdicht gemaakt worden. De doorvoeringen moeten met en volgens certificaat worden uitgevoerd. De eis met betrekking tot de weerstand tegen rookdoorgang is R_{200} .

Vloeren/plafonds

Vloeren zijn uitgevoerd in beton.

Dakvlak, stalen dak, met daarop steenwol isolatie en kunststof dakbedekking (PVC) in klasse A1.

WBDBO van de brandcompartimenten

De WBDBO van de diverse wanden en verdiepingsvloeren bedraagt minimaal 60 minuten.

Brandoverslag

Brandoverslagrisico wordt nader bepaald in "7187.11 rapportage NEN 6079".

Zelfsluitende deur tussen brandcompartimenten

In de inwendige brandwerende scheidingen zijn alleen zelfsluitende deuren toegepast.

Ventilatiesystemen en subbrandcompartimentering

Alle brandkleppen moeten motor bediend zijn. Volgens de NEN 6075 worden de brandkleppen aangestuurd door een rookmelder als bedoeld in NEN 2555 of een rookmelder in een



brandmeldinstallatie als bedoeld in NEN 2535, met de rookmelder geplaatst in de ruimte of in het betreffende luchtkanaal.

Koelers

Op minimaal 5 meter afstand van het Omvormer Gebouwd staan de Omvormer koelers als een buitenopstelling om de DC-AC omvormers te koelen.

De koelers ten behoeve van de omvormers vormen een heel laag brandrisico en hebben uiteindelijk een brandlast die zeer gering is. Er lopen alleen een paar 400 VAC kabels heen om de ventilatoren te voeden, de glycol die er doorheen loopt is niet brandbaar. Met deze punten wordt er ontworpen om het risico te reduceren en te voldoen aan de wettelijke eisen. Deze installatie vormt daarom geen brandoverslag risico naar het gebouw, omdat deze koelers bestaan uit metalen/onbrandbare delen. De elektromotoren kunnen naar wens ook met thermistor beveiliging worden voorzien. Dit betekent dat de elektromotoren op temperatuur worden bewaakt.

5.2 Subbrandcompartimentering (afdeling 2.11)

In deze paragraaf wordt ingegaan op de keuze voor de subbrandcompartimentering van het gebouw. Bij het bepalen van de subbrandcompartimenten is rekening gehouden met de gebruiksfunctie en bezetting, om te voldoen aan de eisen ten aanzien van de vluchtafstanden. Vanuit regelgeving voor technische ruimten zijn er twee uitgangen verplicht bij technische ruimten van meer dan 50 m².

Ligging van de subbrandcompartimenten

Er wordt van uitgegaan dat de volgende ruimten als aparte subbrandcompartimenten worden uitgevoerd:

- Trappenhuisen (liggen buiten brandcompartimenten).
- Brandcompartimenten.
- Extra beveiligde vluchtroutes (liggen buiten brandcompartimenten).

Ventilatiesystemen en brandcompartimentering

Er dient door de installateur extra aandacht te worden besteed aan doorvoering naar beschermde vluchtroutes om de juiste rookwering te voorzien. De eisen zijn opgenomen in de NEN 6075. Het criterium R₂₀₀ is van toepassing.

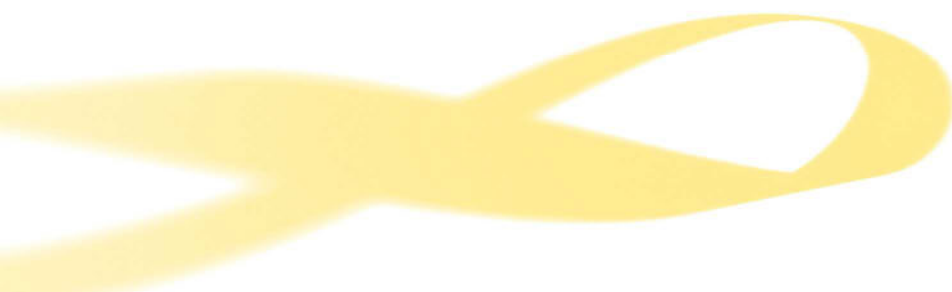
Zelfsluitende deur op de scheiding van de subbrandcompartimenten

In de inwendige brand/subbrandcompartiment scheidingen worden alleen zelfsluitende deuren (constructieonderdelen) toegepast.

Overdruk

In de grote gang van het Centraal Diensten Gebouw heerste een overdruk van de gang naar de brandcompartimenten.

Deze situatie beperkt de rookdoorgang naar de centrale gang (extra beschermde vluchtroute)





5.3 Vluchtroutes (afdeling 2.12)

In deze paragraaf wordt ingegaan op de lengte van de loopafstanden en de dimensionering van de vluchtmogelijkheden. Het vluchten binnen een subbrandcompartiment wordt beoordeeld aan de hand van de lengte van de loopafstanden. Er is onderscheid gemaakt tussen vluchtmogelijkheden binnen een verblijfsgebied en verblijfsruimte, vluchtmogelijkheden binnen een beschermd subbrandcompartiment en vluchtmogelijkheden binnen een subbrandcompartiment.

Vluchten/ aanvalsplan binnen een verblijfsgebied en verblijfsruimte

Op de volgende punten is het plan beoordeeld en uitgewerkt:

- De overige loopafstanden vallen binnen de maximaal toegestane lengte van vluchtwegen, vanwege de lage incidentele bezetting wordt uitgegaan van een maximale looplengte van 60 meter.
- De vereiste vrije doorgang van de uitgangen is aanwezig en bedraagt minimaal 0,85 meter.
- De draairichtingen van de vluchtdeuren zijn juist, een nooddeur is geen schuifdeur.
- Het aantal toegangen voldoet aan de eisen.
- De vluchtdeuren zijn minimaal 5 meter van elkaar verwijderd.
- Een doodlopend einde is korter dan 30 meter.
- De technische ruimten groter dan 50 m² hebben minimaal twee vluchtdeuren.

Vluchten binnen subbrandcompartiment

Het vluchten binnen een subbrandcompartiment is getoetst:

- Elk subbrandcompartiment heeft minimaal 2 toegangen, afhankelijk van de bezetting.
- De loopafstanden vallen binnen de maximaal toegestane lengte van vluchtwegen.
- De vereiste vrije doorgang van de uitgangen is aanwezig, met een minimum breedte van 0,85 meter.
- De draairichtingen van de vluchtdeuren zijn juist, een nooddeur is geen schuifdeur.
- Bij toepassing van meer dan een vluchtweg, zijn de vluchtdeuren minimaal 5 meter van elkaar verwijderd.

In deze paragraaf wordt verder het vluchten vanuit een subbrandcompartiment beschreven.

Vluchten naar een veilige plaats

Alle vluchtroutes leiden via het eigen terrein naar de openbare weg, waarbij geen af te sluiten deuren gepasseerd worden.

Vluchten uit het subbrandcompartiment

Opmerkingen:

- Per subbrandcompartiment staan minimaal 2 vluchtroutes ter beschikking of één extra beveiligde vluchtroute.
- Er is sprake van samenvallende vluchtroutes in de extra beveiligde vluchtroute.
- De technische ruimten in het gebouw hebben ieder twee deuren om de technische ruimte te kunnen verlaten.
- Het aantal vluchtroutes per subbrandcompartiment voldoet.

In het gebouw bevinden zich geen ruimten voor het continue verblijf van personen.

Het gebouw heeft wel de beschikking over voldoende vluchtdeuren. Het gebouw (omvormer deel) mag niet door mensen worden betreden als de installatie in gebruik is.



Vluchttrappenhuis

De trappenhuisen voldoen aan de richtlijnen doordat:

- De rookvrije vluchtroutes zijn onafhankelijk.
- De trappenhuisen zijn ingericht als extra beschermde vluchtroute, als deze verblijfsruimtes ontsluiten die hoger liggen dan 8 meter.
- De trap naar het dak wordt ook uitgevoerd als een extra beveiligde vluchtroute met een WBDBO en sterkte bij brand van minimaal 60 minuten.

Inrichting vluchtroute

- De WBDBO tussen twee vluchtroutes bedraagt minimaal 30 minuten.
- De WBDBO tussen een extra beschermde vluchtroute en aansluitende ruimte bedraagt minimaal 60 minuten, bijvoorbeeld bij een trappenhuis hoger dan 8 meter.

Capaciteit van een vluchtroute is gebaseerd op de nieuwbouweisen uit Bouwbesluit 2012

Het gebouw is onbemand. Gezien de geringe bezetting tijdens onderhoudswerkzaamheden kan worden gesteld dat aan de eisen wordt voldaan. De minimale eis voor een vluchtdeurbreedte bedraagt 85 cm. De minimale hoogte van een vluchtroute bedraagt 2,30 meter.

5.4 Trappen (afdeling 2.5)

Een trap is een verticale vluchtroute. Deze vluchtroute moet een bepaalde capaciteit bezitten zowel in aantal personen (breedte) als capaciteit (steilheid). In deze paragraaf wordt ingegaan op de voorschriften, die gelden voor de vluchttrappenhuisen. De voorschriften voor een trap zijn alleen van toepassing voor vloeren van verblijfsgebieden en niet voor vloeren van technische ruimten, kruipruimtes, bergzolder, vlie-ring of lichte industriefunctie.

- De trappen moeten minimaal voldoen aan de gegevens uit tabel 2.33.
- Een trap heeft een maximale hoogte van 4 meter.
- Vrije hoogte boven de trap bedraagt minimaal 2,1 meter bij utiliteitsfunctie.
- Trappen hoger dan 8 meter worden uitgevoerd als een extra beveiligde vluchtroute (trappenhuis) met een WBDBO van minimaal 60 minuten.

5.5 Sterkte bij brand (afdeling 2.2)

In deze paragraaf worden de eisen die gesteld worden aan de sterkte bij brand van de hoofddraagconstructie behandeld.

Tijdsduur bezwijken van het gebouw

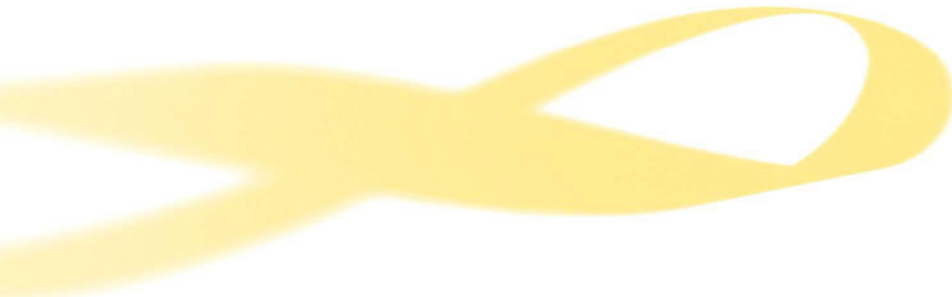
Controle van de constructeur of de hoofddraagconstructie aan deze eisen voldoet:

Het hoogst gelegen verblijfsgebied ligt op 4,85 meter hetgeen lager is dan 5 meter:

Daardoor is er geen sterkte bij brand eis, op basis van hoogst gelegen verblijfsgebied.

Echter:

- Omdat conform het Bouwbesluit tussen brandcompartimenten groter dan 1.000 m² een WBDBO eis van 60 minuten moet worden voorzien, moet de WBDBO op basis van brandwerende wanden of vol-





doende afstand tot andere percelen of gebouwen worden gerealiseerd. Voor brandwerende wanden betekent dit een sterkte bij brand van minimaal 60 minuten.

- Conform de Risico berekeningen op basis van de NEN 6079 moet er tussen trafo's en het Omvormer Gebouw een WBDBO worden voorzien van 120 minuten. De sterkte bij brand van deze wand bedraagt daarom ook minimaal 120 minuten.

5.6 Beperking ontwikkeling brand en rook (afdeling 2.9)

In deze paragraaf wordt ingegaan op de maatregelen, die zijn genomen ter beperking van de ontwikkeling van brand en rook. Deze maatregelen zijn gebaseerd op de Europese regelgeving, namelijk de NEN-EN 13501-1. In de bestekfase zal met de materialisering rekening worden gehouden met voornoemde voorschriften in het gebouw en de gebouw gebonden installaties.

Bekleding, aankleding en constructie van het binnenoppervlak

Met de volgende punten wordt in de bestekfase rekening gehouden:

Wanden en plafonds:

- Materialen aan de besloten binnenzijde van een extra beschermde vluchtroute bezitten brandklasse B en rookklasse s2 volgens de NEN-EN 13501-1.
- Materialen aan de besloten binnenzijde van overige ruimten bezitten brandklasse D en rookklasse s2 volgens de NEN-EN 13501-1.

Elektrische leidingen en pijpisolatie grenzend aan de binnenlucht

- Elektrische leidingen die grenzen aan de binnenlucht in een extra beschermde vluchtroute voldoen minimaal aan brandklasse B_{2ca} en rookklasse s_{1(ca)} volgens de NEN-EN 13501-6.
- Elektrische leidingen die grenzen aan de binnenlucht in overige ruimten voldoen minimaal aan brandklasse C_{ca} en rookklasse s_{2(ca)} volgens de NEN-EN 13501-6. Maximaal 10% van het oppervlakte van elke afzonderlijke ruimte is vrijgesteld van de eis met betrekking tot rookklasse.
- Pijpisolatie die grenst aan de binnenlucht in een extra beschermde vluchtroute voldoet minimaal aan brandklasse B₁ en rookklasse s_{1(l)} volgens de NEN-EN 13501-1.
- Pijpisolatie die grenst aan de binnenlucht in overige ruimten voldoet minimaal aan brandklasse C₁ en rookklasse s_{2(l)} volgens de NEN-EN 13501-1. Maximaal 10% van het oppervlakte van elke afzonderlijke ruimte is vrijgesteld van de eis met betrekking tot rookklasse.

Bovengenoemde bekabelingseisen zijn van toepassing aan de gebouw gebonden installaties.

Vloeren:

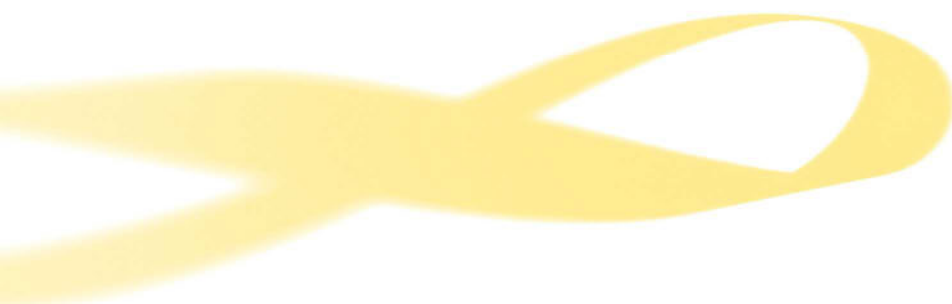
- Materialen op de vloer, trap en hellingbaan van een extra beschermde vluchtroute bezitten brandklasse C_f en rookklasse s_{1f} volgens de NEN-EN 13501-1.
- Materialen aan de vloer, trap en hellingbaan van de besloten binnenzijde van overige ruimten bezitten brandklasse D_f en rookklasse s_{1f} volgens de NEN-EN 13501-1.

Bij de keuze van afwerkingmaterialen van het gebouw wordt hiermee rekening gehouden. Het betreft alle trappenhuisen van het gebouw. Maximaal 5% van het totale oppervlak is vrijgesteld van deze eis (stopcontacten, plinten e.d.).

Bekleding, aankleding en constructie van het buitenoppervlak

Met de volgende punten wordt in de bestekfase rekening gehouden:

Overige buitenwanden, exclusief dakvlakken:





- Aangezien de lichte industriefunctie zijn er geen extra eisen aan de buitengevel.
- De buitengevel moet voldoen aan klasse D volgens de NEN-EN 13501-1.

Het gebouw voldoet aan de voor alle buitenwanden aan de gestelde eisen.

Gezien de zware eisen aan het gebouw wordt geadviseerd om de gevel minimaal in klasse B uit te voeren.

Maximaal 5% van het totale oppervlak is vrijgesteld van deze eis (stopcontacten, plinten e.d.).

Dakoppervlak, voorzieningen ten aanzien van de dakafwerking

Met het volgende punt wordt in de besteksfase rekening gehouden:

- De dakafwerking is niet brandgevaarlijk, conform de NEN 6063.
- Hieraan wordt voldaan bij toepassing van een kunststof dak met een kwalificatie A1.
- De dakisolatie bestaat uit steenwol.

Zonnepanelen

Op de daken van de beide Converterhallen kunnen zonnepanelen worden geplaatst voor de opwekking van duurzame energie. De bijbehorende omvormers worden op het dak van het control building geplaatst.

Vanuit de bouwregelgeving zijn er geen eisen aan PV-panelen.

Om de risico's ten aanzien van brandveiligheid te beheersen worden de volgende maatregelen getroffen:

- Dakisolatie van steenwol;
- Dakbedekking kwalificatie A1
- De PV installatie dient te voldoen aan de NEN1010 en NPR 5310;
- De PV installatie zal worden gekeurd conform SCIOS Scope 12;
- De daken zijn door middel van een vaste trap(pentoren) toegankelijk;
- Er wordt voorzien in een droge blusleiding naar de daken van de beide converterhallen.

Door deze aanpak zal een eventuele vuurhaard van zonnepanelen niet naar beneden uit kunnen breiden.

5.7 Beperking van het ontstaan van een brandgevaarlijke situatie (afdeling 2.8)

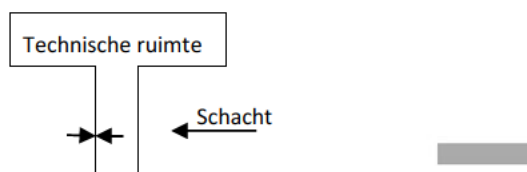
In deze paragraaf wordt ingegaan op de maatregelen ter voorkoming van het ontstaan van brand of een brandgevaarlijke situatie.

Aanwezigheid van schachten, kokers of kanalen

Opmerking:

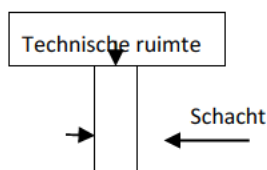
- Aan schachten, die brandwerende wanden en vloeren doorsnijden, worden eisen gesteld aan de brandwerendheid van materialen. De installateur draagt zorg voor een brandwerende scheiding ter plaatse van doorvoeringen, die brandwerende wanden en vloeren doorsnijden. De waarde van deze brandwerende scheiding is minimaal gelijk aan de waarde van de brandwerende scheiding van de wand of de vloer.

Uitvoering schachten en technische ruimte, oplossingsmogelijkheden





Indien de schacht bij de technische ruimte hoort dient in de wand van de schacht de brandwering dubbelzijdig (dus van brandruimte naar schacht en van schacht naar brandcompartiment) te worden uitgevoerd.

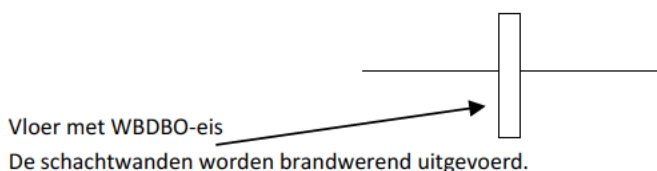


Indien de schacht niet bij de technische ruimte hoort en er geen ontstekingsbronnen in de schacht aanwezig zijn, kan in de wand van de schacht de brandwering enkelzijdig (dus van brandruimte naar schacht) worden uitgevoerd. Van technische ruimte naar schacht wordt dan wel in brandwering voorzien.

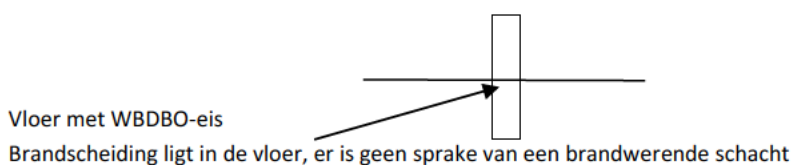
Brandwerende schacht of brandscheiding

De uitvoering van de brandwering kan bij schachten op twee manieren plaatsvinden. Aannemer en installateur moeten voor een van beide uitvoeringen kiezen.

Uitvoering brandwerende schacht



Uitvoering brandwerende vloer



Alle brandwerende doorvoeringen dienen te worden gebaseerd op certificaten die aantonen dat met de gerealiseerde brandwering aan de gestelde eisen wordt voldaan.

5.8 Hulpverlening bij brand (afdeling 2.13)

Bij brand moet efficiënt kunnen worden ingegrepen. Hierna worden de maatregelen genoemd die hieraan bijdragen.

Eisen ten aanzien van een brandweerlift

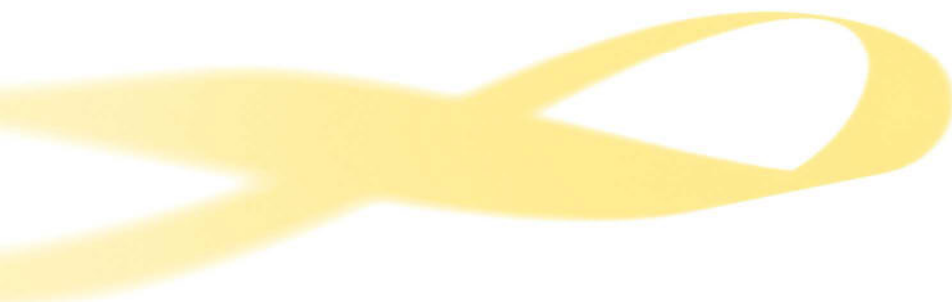
- Er wordt geen brandweerlift voorgeschreven.

Maximale toegestane loopafstanden

Het volgende punt is gecontroleerd en in orde bevonden:



- De loopafstanden van de uitgang van gebruiksgebied of subbrandcompartiment naar de vluchttrappenhuizen voldoen aan de eis van 75 meter.





6 Toetsing conform hoofdstuk 6 (installaties) van het Bouwbesluit

De toetsing aan de brandveiligheid wordt uitgevoerd aan de hand van de eisen uit het Bouwbesluit hoofdstuk 6 en betreft installatie van gebouwen. In dit hoofdstuk wordt in de achtereenvolgende paragrafen de relevante installatietechnische eisen uit de brandveiligheidsartikelen van het Bouwbesluit behandeld.

6.1 Elektriciteit en noodstroomvoorziening (afdeling 6.1)

Bij een calamiteit moet nog een goede oriëntatie mogelijk blijven. In deze paragraaf worden de maatregelen opgenomen die hiertoe bijdragen.

Verlichtingssterkte

Met het volgende punt wordt in de besteksfase rekening gehouden:

- Een verblijfsruimte, een onder meetniveau gelegen functieruimte en een besloten beschermde vluchtroute, heeft een verlichtingsinstallatie die een verlichtingssterkte van ten minste 1 lux kan geven op de totale gebruikte breedte van de bovenzijde van een vloer, van een trap en van een hellingbaan of verkeersroute.

Noodverlichting

- Een onder meetniveau gelegen functieruimte wordt voorzien van noodverlichting.
- Een besloten ruimte van een beschermde vluchtroute wordt voorzien van noodverlichting.
- Omdat naast gelegen brandcompartimenten zich gedragen als rookvrije vluchtroutes, moeten de verkeersroutes worden voorzien van noodverlichting.
- De liftkooi wordt voorzien van noodverlichting.
- De noodstroomvoorziening geeft binnen 15 seconden na het uitvallen van de voorziening voor elektriciteit, voldoende stroom om de betrokken verlichtingsinstallatie gedurende ten minste 60 minuten te laten werken en geeft een verlichtingssterkte van minimaal 1 lux op de vloer van een verblijfsruimte, verkeersruimte of trap.
- De noodverlichting wordt voorzien van een centrale noodstroomvoorziening.
- De noodstroomvoorziening voldoet aan de bij ministeriële regeling aangewezen voorschriften.
- Verdere gegevens, zie rapportage installatieadviseur.

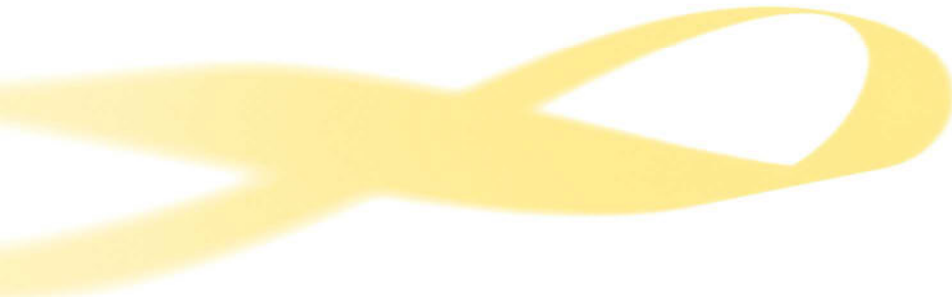
6.2 Brandmeldinstallatie (afdeling 6.5 artikel 6.20)

Een brandmeldinstallatie draagt bij aan een vroegtijdige ontdekking van brand. In deze paragraaf wordt ingegaan op de voorschriften uit het Bouwbesluit die hiervoor gelden.

- Op grond van het Bouwbesluit wordt bij lichte industrie geen brandmeldinstallatie voorgeschreven.

6.3 Ontruimingsinstallatie (afdeling 6.6. artikel 6.23)

Een ontruimingsinstallatie zorgt voor een effectieve wijze van waarschuwen bij een calamiteit. In deze paragraaf wordt ingegaan op de voorschriften uit het Bouwbesluit die hiervoor gelden.





- Op grond van het Bouwbesluit lichte industriefunctie geen brandmeldinstallatie voorgeschreven. Daarom wordt er ook geen ontruimingsalarminstallatie voorzien.

6.4 Ontruiming organisatie (indien van toepassing bij onderhoud)

Een goed georganiseerde BHV en oefening van de ontruiming dragen bij aan de veiligheid voor de aanwezige personen.

- Er is geen BHV organisatie
- De aanwezige personen krijgen een veiligheidsinstructie voordat men in het gebouw gaat werken.

6.5 Vluchtrouteaanduiding (afdeling 6.6 artikel 6.24)

Vluchtrouteaanduiding draagt bij aan een efficiënte ontruiming van het gebouw bij een calamiteit.

- In verkeersroutes wordt, goed zichtbaar, vluchtrouteaanduiding aangebracht.
- De installatie voldoet aan de NEN 6088, uitgave 1995, en de NEN 6088/A1, uitgave 1997.
- Daar waar noodverlichting wordt geëist, is de vluchtrouteaanduiding uitgevoerd als transparantverlichting conform de eisen gesteld in paragraaf 5.2 tot en met 5.6 van de NEN- EN 1838, uitgave 1999.

6.6 Deuren in vluchtroutes (afdeling 6.6 artikel 6.25)

Deuren in vluchtroutes moeten aan bepaalde eisen voldoen om het veilig vluchten en de brandwering te waarborgen. Daarvoor moet aan de volgende voorschriften worden voldaan. De eisen zijn middels aanduidingen op de tekeningen verwerkt.

Met de volgende zaken wordt rekening gehouden.

- Een nooddeur is geen schuifdeur.
- Automatisch werkende deuren mogen het vluchten niet hinderen.
- Een aan de buitenlucht grenzende deur krijgt aan de buitenkant de tekst "nooddeur vrijhouden", conform de NEN 3011.

6.7 Zelfsluitende deuren in vluchtroutes (afdeling 6.6 artikel 6.26)

Eisen gesteld aan deuren in vluchtroutes:

- Deuren in brand- of subbrandcompartimentgrenzen zijn zelfsluitend.

Bovenstaande eisen zijn in de tekeningen verwerkt.

6.8 Bluswatervoorziening (afdeling 6.7 artikel 6.30)

Conform het Bouwbesluit 2012 zal de bluswatervoorzieningen direct bereikbaar moeten zijn en binnen een maximale afstand van het gebouw liggen om snel tot een inzet over te kunnen gaan. De afstand van de primaire waterwinning tot de brandweeringang van de locatie bedraagt niet meer dan 40 meter.





Voor de realisatie zie paragraaf 6.12 Waterwinning

6.9 Blustoestellen (afdeling 6.7 artikel 6.31)

Bij een (beginnende) brand moet deze efficiënt kunnen worden bestreden. In deze paragraaf zijn de maatregelen beschreven die hieraan bijdragen. Blustoestellen bieden een aanvullende voorziening in het bestrijden van brand. Een beginnende brand kan door het goede gebruik van een blustoestel in de kiem worden gesmoord. In dit artikel wordt nader ingegaan op de brandveiligheidsmaatregelen middels blustoestellen.

Er worden CO₂ blussers toegepast, en vanwege het elektrocutie risico worden geen brandslanghaspels toegepast.

Onderhoud

De eigenaar moet zorgdragen voor 2 jaarlijks onderhoud van de toestellen conform de NEN 2559.

6.10 Bereikbaarheid voor hulpverleningsdiensten (afdeling 6.8)

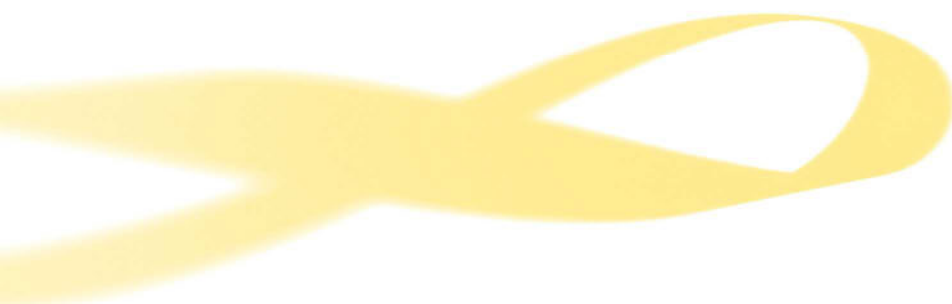
Een gebouw dient voor de brandweer snel en efficiënt bereikbaar te zijn. Dit gebouw is daarop een uitzondering. De brandweer wacht de instructies van de beheerder af en zal pas actie ondernemen als toegang wordt verschaft en er toestemming tot bluswerkzaamheden plaats zal vinden. Naar verwachting zal er geen sprake zijn van een brandweerinzet.

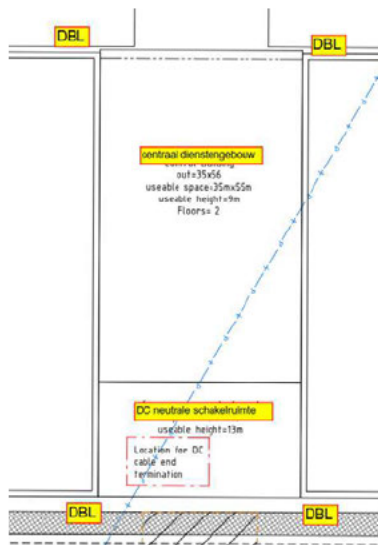
Brandweertoegang

Elk gebouw heeft een brandweeringang, deze is aangegeven op de tekeningen. Betreden slechts onder begeleiding van TenneT toegestaan.

6.11 Droge blusleiding

Om een eventuele vuurhaard op het dak te bestrijden worden droge blusleiding toegepast. De locatie van de vier Droge Blus Leidingen zijn aangegeven op onderstaand figuur.





Het voedings- en de afnamepunten van de DBL aansluiting worden uitgevoerd als stortz aansluitingen 3" nok 82 en aan de onderzijde een uitloopenrichting, zodat voor afkoppelen de kolom water uit de stijgleiding afgevoerd kan worden.

Het ontwerp en de feitelijke realisatie van het droge blusleiding systeem zal altijd met de betreffende veiligheidsregio worden afgestemd.

6.12 Waterwinning

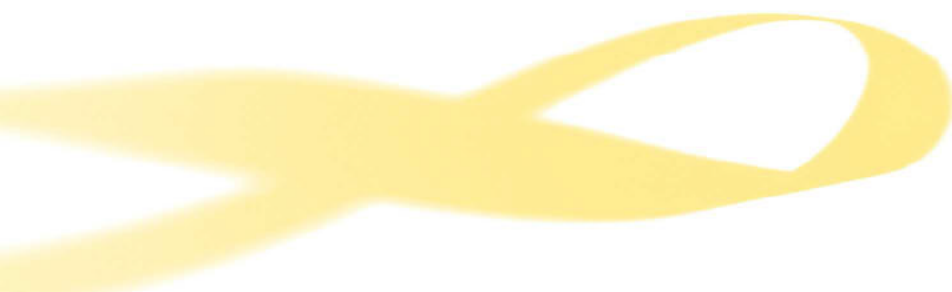
Er wordt een reinwaterkelder gerealiseerd met een capaciteit van 180 m³ als minimale blusvoorraad voor blusactiviteiten voor een uur. In dit uur kan de overheidsbrandweer groot water transport realiseren voor blusactiviteiten na dit uur. Of er zullen hydranten worden gerealiseerd met een hydrant nabij de ingang van het terrein.

De feitelijke realisatie van de bluswatervoorziening zal altijd, in nader overleg, met de betreffende veiligheidsregio worden afgestemd.

6.13 Accu ruimte

De accu ruimte die van natte open batterijen zijn voorzien (lood-zuur batterijen) hebben de volgende kenmerken:

- Bij het laden komt waterstofgas vrij.
- De ruimte wordt Ex uitgevoerd en wordt voorzien van aparte ventilatie zodat er geen explosief waterstof / lucht mengsel kan ontstaan.

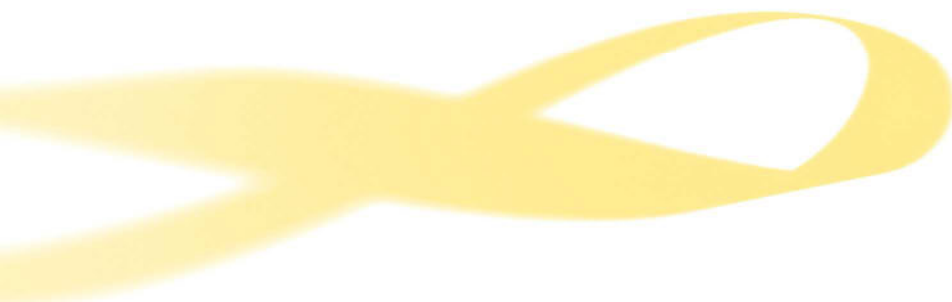




6.14 Dieselgenerator

Buiten het gebouw wordt een dieselgenerator opgesteld.

Deze generatorunit is een op zichzelf staande generator met een eigen brand beveiligingsinstallatie.





7 Hoofdstuk 7, gebruik van bouwwerken.

Voorkomen van brandgevaar en ontwikkeling van brand, nieuwbouw.

Zelfsluitende constructies in vluchtroutes Afdeling 7.1 Artikel 7.3.

Deuren zijn zelfsluitend of zijn van een mechanisme voorzien, dat de deuren doet sluiten in geval van rook-detectie.

Aankleding van een ruimte Afdeling 7.1 Artikel 7.4.

Daar waar een verblijfsgebied of een inrichting van een beschermde vluchtroute is voorzien voldoet de aankleding minimaal aan de voorwaarden gesteld onder artikel 7.4.

Inrichting Afdeling 7.1 Artikel 7.5

Brandveilige inrichting.

Brandgevaarlijke stoffen Afdeling 7.1 Artikel 7.6

Controle op brandgevaarlijke stoffen.

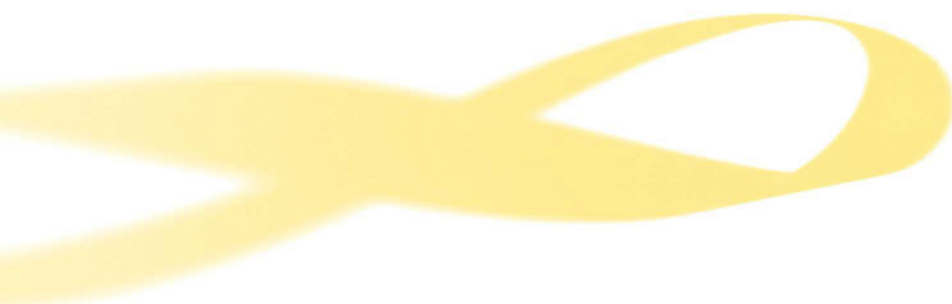
Brandgevaarlijke stoffen, niet milieugevaarlijk Afdeling 7.1 Artikel 7.6

Controle op brandgevaarlijke, niet milieugevaarlijke stoffen.

Deuren in vluchtroutes Afdeling 7.2 Artikel 7.10.

Deuren hinderen niet tijdens het vluchten.

Indien automatisch werkende deuren worden toegepast, vallen deze vrij wanneer de spanning uitvalt.

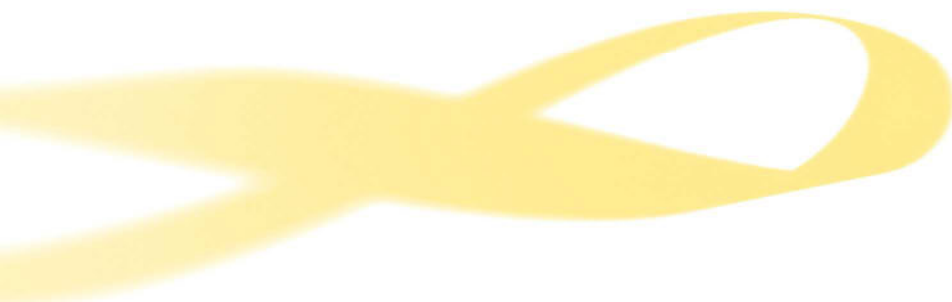




8 Samenvatting en conclusie

Ten behoeve van bouwvoorbereidingsfase:

- Goedkeuring door de gemeente/regionale brandweer.
- Dit rapport, de tekeningen met daarop aangegeven de specificaties van het gebouw en het Programma van eisen vormen de basis voor de offerteaanvraag voor de installateurs.





9 IBVP

In dit hoofdstuk zijn statussen van het IBVP opgenomen.

9.1 Positie en functie van het IBVP

De functie van het IBVP is om een document samen te stellen waarin alle aspecten die een relatie met brandveiligheid hebben vast te leggen. Alle afspraken die worden gemaakt dienen in dit document te worden vastgelegd. Mochten er tijdens de voorbereiding, uitvoering of gebruik van het gebouw iets wijzigen dat invloed heeft op de brandveiligheid, dan worden alle betreffende aspecten eerst in dit document verwerkt, en dan pas uitgevoerd.

9.2 Positie bevoegd gezag

Dit document ligt aan de basis van de aanvraag omgevingsvergunning en de gebruiksmelding en de controle door de overheid over het gebruik en onderhoud van het gebouw.

9.3 Juridische status van het document

Dit document vormt de basis voor de aanvraag omgevingsvergunning activiteit bouwen.

9.4 Collectief geheugen

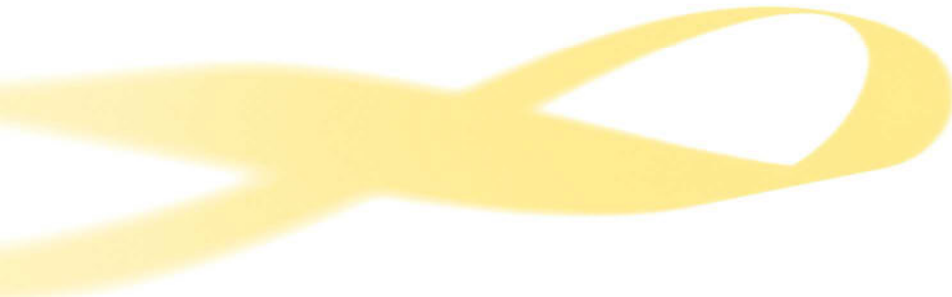
Aangezien diverse organisaties en gebruikers in de toekomst terug kunnen vallen op dit document ligt ook voor toekomstige generaties vast waarom welke maatregelen zijn genomen om tot een brandveilig gebouw en brandveilig gebruik is gekomen. De motivatie van de diverse keuzes liggen in dit document vast.

9.5 Kwaliteit IBVP en IBVP-opsteller

Opsteller
Th Selten, Adjunct hoofdbrandmeester preventie

9.6 Voldoende deskundigheid

Voor de diverse controles worden bedrijven ingeschakeld die afdoende deskundigheid hebben om de betreffende werkzaamheden te controleren.





9.7 Onafhankelijke validatie

Controles vinden plaats door onafhankelijke gecertificeerde instellingen die op hun beurt een certificaat verstrekken voor de brandveiligheidsinstallaties, na controle en goedkeuring.

9.8 Acceptatie door opdrachtgever en bevoegd gezag

Voordat er maatregelen worden genomen moeten de plannen goed zijn gekeurd door:

- Gemeente
- Brandweer
- TenneT
- Certificerende partij

9.9 Van IBVP naar installatiespecificaties

Vanuit de algemene brandveiligheidseisen in dit plan worden brandveiligheidsinstallaties voorzien. De installatiespecificaties liggen als volgt vast:

1. IBVP
2. PvE's
3. Goedkeuring door overheid van PvE's
4. Ontwerp door installateur.
5. Ontwerp goed laten keuren door overheid en certificerende instantie.
6. Installatie conform goedgekeurde PvE's.
7. Certificering van de installaties door certificerend instituut, indien van toepassing.
8. Opstellen van onderhoudsschema, en onderhoud organiseren.
9. Vastleggen van onderhoudsresultaten en opvolgen van aanbevelingen.

9.10 Verantwoordelijkheid voor IBVP

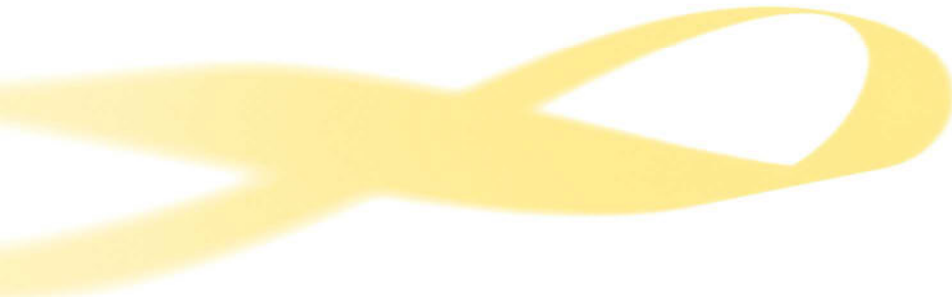
De verantwoordelijk voor de opzet van het IBVP ligt bij moBius consult bv.

De opstelling van het IBVP vindt plaats met betrokkenen van de regionale brandweer en gebruiker van het gebouw en moBius consult bv. Op enig moment zal het document worden overgedragen aan de eigenaar die op dat moment verantwoordelijk wordt voor de handhaving van het IBVP.

In dit hoofdstuk dient te worden vastgelegd welke verantwoording de beheerder van het gebouw en welke verantwoording de gebruiker heeft. In deze situatie is Tennet zowel gebruiker als eigenaar.

De gebruiker van het gebouw is verantwoordelijk voor:

- Bedrijfsnoodplan
- Ontruimingsplan
- Vrijhouden vluchtwegen
- Verplichte melding defecten aan beheerder
- Dat er geen brandgevaarlijke situaties ontstaan





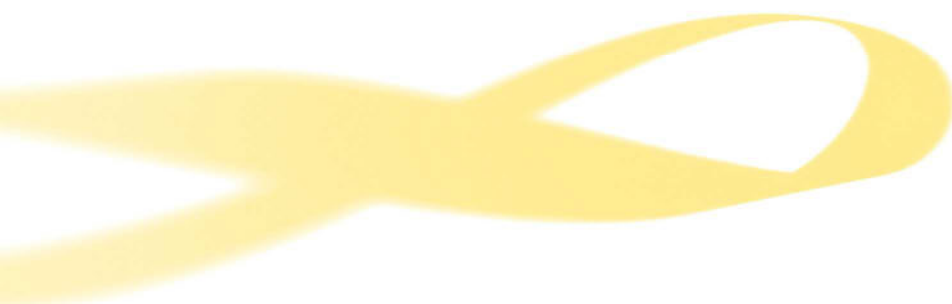
- Het gebouw wordt gebruikt conform de gebruiksfuncties en bezettingen die in de omgevingsvergunning zijn opgenomen.

De beheerder van het gebouw is verantwoordelijk voor:

- De Bluswatervoorziening met de minimale capaciteit van 180 m³
- Kleine blusmiddelen
- Transparanten en noodverlichting
- Afstelling deurdrangers
- Bouwkundige wijzigingen

9.11 Tot slot van het Integraal Brandveiligheidsplan (IBVP)

Dit plan is een "levend" document waarin alle uitgangspunten, afwegingen en brandveiligheidsmaatregelen zijn opgenomen. Dit document maakt onderdeel uit van het brandveilige gebruik van het gebouw. Dit document wordt overgedragen aan de eigenaar wanneer alle beschreven maatregelen zijn uitgevoerd. Dit document is leidend indien in een later stadium aanpassing worden gewenst of uitgevoerd. Alle motivaties en keuzes zijn opgenomen in dit document.





10 Uitvoeren en controleren

Dit hoofdstuk omvat de controles die hebben plaatsgevonden tijdens de werkzaamheden om tot een brandveilig gebouw te komen met een brandveilig gebruik.

10.1 Uitvoeren

De volgende zaken worden uitgevoerd:

1. Bouwkundige maatregelen om betreffende wanden rookdicht uitvoeren.
2. Bouwkundige maatregelen om alle brandwerende scheidingen goed brandwerend uit te voeren
3. Doorvoeringen brandwerend uitvoeren met behulp van brandwerende pasta, brandmanchetten en brandkleppen.
4. Controle op uitvoering van de diverse brandveiligheidsinstallaties door onafhankelijke organisaties.

10.2 Administreren

Tekeningen en overzicht van alle brandwerende constructies

Tekeningen noodverlichting

Tekeningen transparanten

Tekeningen luchtbehandelingsinstallatie

Tekeningen riool

Tekeningen waterleiding

Tekeningen elektrische installatie

Tekeningen bouwkundige uitvoering van het gebouw.

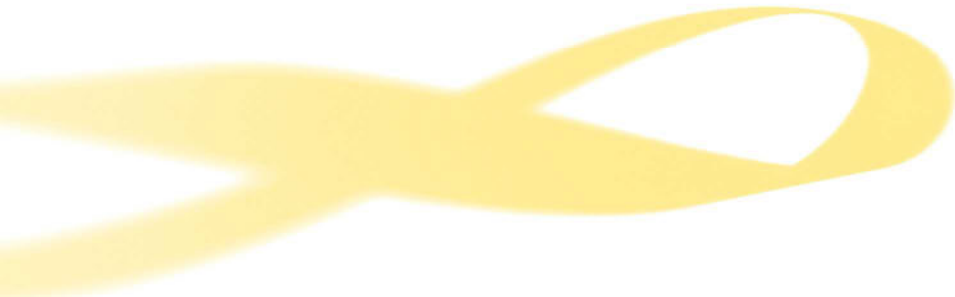
Tekeningen ontruimingsplattegronden

Calamiteitenplan

Ontruimingsplan

Onderhoudsprotocollen van:

- Brandwerende doorvoeringen
- Noodverlichting
- Transparanten
- Elektrische installatie
- Droge blusleidingen
- Bluswatervoorziening



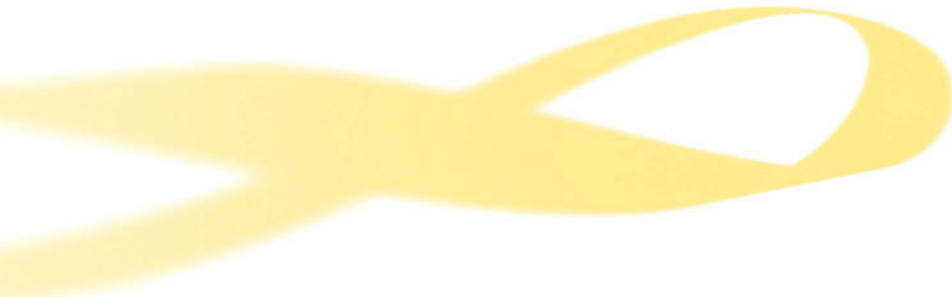


11 Voltooiing, oplevering, ingebruikname, eindbeoordeling

De eindinspecties vinden plaats voor de in bedrijf name van het gebouw.

11.1 Wijze van beoordeling gebouw gebonden installaties

Bouwkundige werkzaamheden
Brandwerende doorvoeringen
Tekeningen noodverlichting
Tekeningen transparanten
Tekeningen luchtbehandelingsinstallatie
Tekeningen riool
Tekeningen waterleiding
Tekeningen elektrische installatie
Tekeningen bouwkundige uitvoering van het gebouw.





12 Onderhoud, evaluatie en actualisatie IBVP

Het onderhoud van dit document wordt na oplevering overgedragen aan TenneT. Alle zaken in relatie tot brandveiligheid zullen actueel in dit plan worden opgenomen.

De namen en adressen van alle bedrijven die hebben bijgedragen tot het brandveilig maken van het gebouw dienen te worden vastgelegd, met daarin een beschrijving van taak en verantwoording. Op deze wijze is altijd te achterhalen welk bedrijf verantwoordelijk was voor welke deel van de brandbeveiliging. Tijdens de realisatie wordt middels inspecties gecontroleerd of aan de gestelde eisen wordt voldaan. Voor ieder oplevering is gecontroleerd (door inspectie-instelling of controlerend bureau) of aan de in de opdracht gestelde eisen is voldaan. Eerder kan niet tot oplevering worden overgegaan.

De diverse leveranciers worden van elkaars werkzaamheden en verantwoordelijkheden op de hoogte gesteld. De leveranciers zijn daardoor in staat om optimaal samen te werken.

12.1 IBVP actualiseren

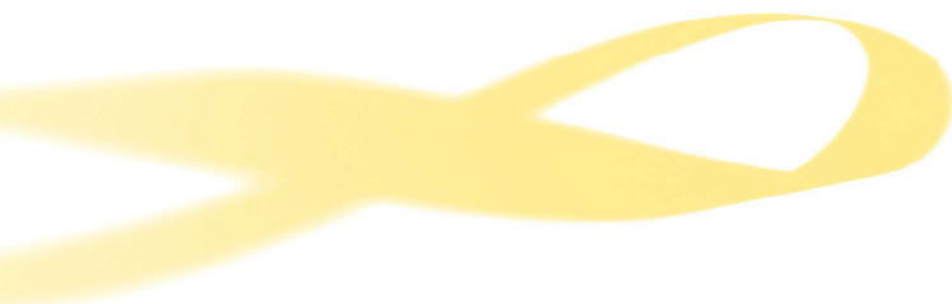
Het actualiseren van het IBVP wordt uitgevoerd door moBius consult, tot en met de aanvraag omgevingsvergunning.

Daarna is het document op verzoek overdraagbaar aan Arcadis/ TenneT.

Tijdens de realisatie van alle brandveiligheidsmaatregelen zal dit document moeten worden aangepast aan de actuele situatie indien er wijzigingen plaatsvinden.

Verder moeten er bijlagen worden toegevoegd (certificaten, onderhoudscontracten enz.)

Driebergen, 17 juni 2022



Bijlage B | Brandveiligheid NEN 6079 / Fire safety NEN 6079



TenneT 2GW Landstations
Algemeen ontwerp
Brandveiligheid NEN 6079

In opdracht van Arcadis te 's Hertogenbosch
17 juni 2022
Versie 7187.14

moBius
consult

BOUWFYSICA – AKOESTIEK – BRANDVEILIGHEID – DUURZAAM BOUWEN – INSTALLATIETECHNIEK – ONDERZOEK

Vestiging Driebergen
Patrimoniumstraat 1
3971 MR Driebergen
T 0343 51 28 86

Vestiging Delft
Mijnbouwstraat 110
2628 RX Delft
T 015 215 96 00

mail@moBiusconsult.nl - www.moBiusconsult.nl

moBius consult bv / KvK Utrecht 30109543





Inhoud

1	Inleiding	3
2	Projectkenmerken	4
3	Risicobenadering beoordeling Bouwbesluit 2012	5
4	Berekening volgens NEN 6079	7
4.1	Bepaling van de toetsingsmethodiek	8
4.2	Bepaling P_{os}	9
4.2.1	Bepaling $P_{1,1}$	9
4.2.2	Bepaling P_2	10
4.2.3	Bepaling van P_3 en P_4	10
5	Bepaling normatieve overschrijdingskans	16
6	Toetsing	17
7	Gevoeligheidsanalyse	17
8	Overige ontwerpaspecten	18
8.1	HVDC Transformatoren	18
8.2	Bluswatervoorziening, waterwinning en bereikbaarheid gebouw	18
8.3	Vluchtveiligheid	18
9	Voorwaarden voor de gebruiksfase	19
9.1	Eisen aan het gebruik	19
9.2	Toezichtarrangement	19
9.3	Aanbevelingen om het risico op brand te minimaliseren	19
10	Conclusie	20

Bijlage

1	Berekening vuurlast
2	Berekeningen warmtestralingsfluxen



1 Inleiding

In opdracht van Arcadis is door *moBius consult* de advisering ten aanzien van de brandveiligheid verzorgd voor het project TenneT 2GW Landstations.

Vanwege de grootte van het Omvormer Gebouw en het principe dat er naar verwachting geen bluswerkzaamheden door de brandweer zal plaatsvinden gezien het risico op elektrocutie, en de aard van de inrichting met zich meebrengt, is gekozen voor een risicogerichte benadering.

Uitgangspunten voor deze rapportage zijn:

- Tekeningen Arcadis, definitief ontwerp tekeningnummers
#2GW-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-FS-9001*
#2GW-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-FS-9100*
#2GW-T010-ARC-AZA001-Z-C-D-DRW-CE-2030*
*) #2GW is de generieke code voor de tekenset
- Bouwbesluit 2012 met de daarbij behorende NEN-normen, specifiek:
 - NEN 6068+C1:2016 nl
 - NEN 6069+A1:2016 nl
 - NEN 6079+C1:2016/A1:2018nl

De eisende partijen zijn het bevoegd gezag en de eisen gesteld door de eigenaar/gebruiker.
De eisen dienen binnen de regelgeving van het Bouwbesluit 2012 te vallen.



2 Projectkenmerken

Gebouw

Het gebouw bestaat grofweg uit:

- Omvormergebouw A en B
- Centraal dienstengebouw
- DC Neutrale Schakelruimte
- HVDC Transformatoren A en B R
- Derde partijen gebouw

In het gebouw zijn de volgende gebruiksfuncties gehuisvest:

- De hoofdfunctie van het gebouw is overige gebruiksfunctie.
- Voor onderhoudspersoneel is een besturings ruimte, kantoor en een ruimte met een pantry voorzien. Deze ruimten zullen enkele dagen per jaar in gebruik zijn en vallen onder de industriefunctie.
- Het hoogst gelegen verblijfsgebied (voor incidenteel gebruik) bevindt zich op 4,85 meter boven peil (maaiveld).
- De gebruiksfuncties van de hoogst gelegen verblijfsgebieden zijn: industriefunctie en overige gebruiksfunctie.
- Het laagst gelegen verblijfsgebied bevindt zich op peil niveau.
- De kabel kelder bevindt zich 2 meter onder peil.
- De totale hoogte van het gebouw bedraagt circa 25 meter (bovenkant dak).
- De bovenkant van de installaties bedraagt circa 15 meter.
- Er worden geen BSH toegepast, maar wel handblussers CO₂ in verband met het electroctie gevaar bij gebruik making van water.
- Het gebouw ligt vrij van overige bebouwing.
- De opdrachtgever/eigenaar stelt hogere eisen aan het gebouw dan de wetgever.
- Tussen omvormergebouw en DC Neutrale Schakelruimte hebben een vrijwillige brandwering van 120 minuten.
- Het gebouw is onbemand en 24/7 operationeel.

Verdere detaillering en situatie is te vinden in de tekeningen van de architect.

Gebruiksfuncties

In het gebouw zijn de volgende gebruiksfuncties aanwezig:

Overige gebruiksfunctie	Hoofdfunctie van het gebouw
Industriefunctie	In de ruimten die soms bezet zijn in verband met onderhoud.



3 Risicobenadering beoordeling Bouwbesluit 2012

In deze paragraaf wordt de keuze voor een risico-gerichte aanpak van het bouwplan beschreven. Het gaat hierbij om de twee Omvormer Gebouwen. Dit zijn de brandcompartimenten die groter zijn dan 2.500 m². De overige brandcompartimenten voldoen aan de Bouwbesluit eisen.

De doelstelling is om voor het Omvormer Gebouw aan te tonen dat op basis van gelijkwaardigheid aan de brandveiligheidseisen conform het Bouwbesluit 2012 wordt voldaan. De onderbouwing vindt plaats conform de NEN 6079 "Brandveiligheid van grote brandcompartimenten – Risico benadering".

De rapportage is gebaseerd op de NEN 6079+C1:2016/A1:2018nl die in juni 2018 door NNI definitief is gepubliceerd (hierna genoemd als NEN 6079)

Compartimentering volgens Bouwbesluit 2012

Het gebouw heeft een gebruiksoppervlakte van:

Omvormergebouw:	$2 \times 7.162,5 \text{ m}^2 = 14.325 \text{ m}^2$
Centraal dienstgebouw:	$2 \times 1.925 \text{ m}^2 = 3.850 \text{ m}^2$
Kelder:	$2 \times 963 \text{ m}^2 = 1.926 \text{ m}^2$
DC Neutrale Schakelruimte:	<u>700 m²</u>
Totaal	20.801 m ²

Het gebouw is in meerder brandcompartimenten ingedeeld, waarbij de brandveiligheid van de beide Omvormer gebouwen op basis van gelijkwaardigheid (NEN 6079) worden uitgevoerd. De overige brandcompartimenten zijn kleiner dan 2.500 m² en voldoen aan de standaard Bouwbesluit eisen. Onderling geldt tussen de verschillende brandcompartimenten een vereiste WBDBO van 60 minuten.

Brandoverslagrisico Omvormer Gebouw NEN 6079

De vuurlast bedraagt 6 kg vurenhout/m² conform berekening vuurlast.

In het Omvormer Gebouw bevinden zich de volgende detectie systemen.

- UV detectie: daarmee wordt gewaarschuwd voor een potentieel gevaar, maar de installatie hoeft niet te worden afgeschakeld
- Aspiratie systeem: Een eerste detectie dat er een potentieel probleem plaats kan vinden op basis van rookontwikkeling.
- Aparte rookdetectie middels puntmeting.

Wanneer beide laatst genoemde meldingen plaatsvinden wordt de DC aansluiting afgeschakeld binnen 125 milliseconden. Een mogelijke ontstekingsbron wordt hierdoor afgeschakeld en er is geen vuurhaard meer in de ruimte.

- Er is daardoor geen kans dat er een compartimentbrand kan ontstaan.
- Er bestaat ook geen brandoverslag risico, omdat er geen vuurhaard is.

De benaderingsmethode vanuit de NEN 6079 gaat er vanuit dat de brand niet mag overslaan naar één van de buurpercelen.

Het beperken van de schade op het eigen perceel hoort daarbij niet tot de doelstelling van deze benadering. De gebouweigenaar dient zich te realiseren dat in geval van een brand in een van de brandcompartimenten, het betreffende compartiment als verloren moet worden beschouwd. Tevens mag brand in één brandcompartiment niet leiden tot een branddoorslag naar een ander brandcompartiment in het gebouw.



Stralingsberekeningen

Standaard wordt bij een vuurlast van 60 kg vurenhout uitgegaan van een stralingsniveau van 45 kW/m². Aangezien de vuurlast in het Omvormer Gebouw beperkt is tot 6 kg vurenhout, mag worden aangenomen dat het stralingsniveau ook dienovereenkomstig laag is. De gevels bestaan uit onbrandbaar materiaal zoals staal en steenwol. Bij een lineaire benadering zou het stralingsniveau op 4,5 kW/m² bedragen. Voor de veiligheid is bij de berekeningen uitgegaan van 2x die waarde, namelijk 9 kW/m². Dit betekent dat er geen stralingsniveau van 15 kW/m² kan ontstaan naar de buurpercelen. Er is doordoor geen brandoverslagrisico.

Vluchtveiligheid

De vluchtveiligheid zal voldoen aan de standaard eisen uit het Bouwbesluit. Vanwege de incidentele en beperkte bezetting (zie tekening architect) wordt uitgegaan van een maximale vluchtweglengte van 60 meter ingedeeld en 45 meter niet ingedeelde ruimte.

Niet ingedeelde ruimte.

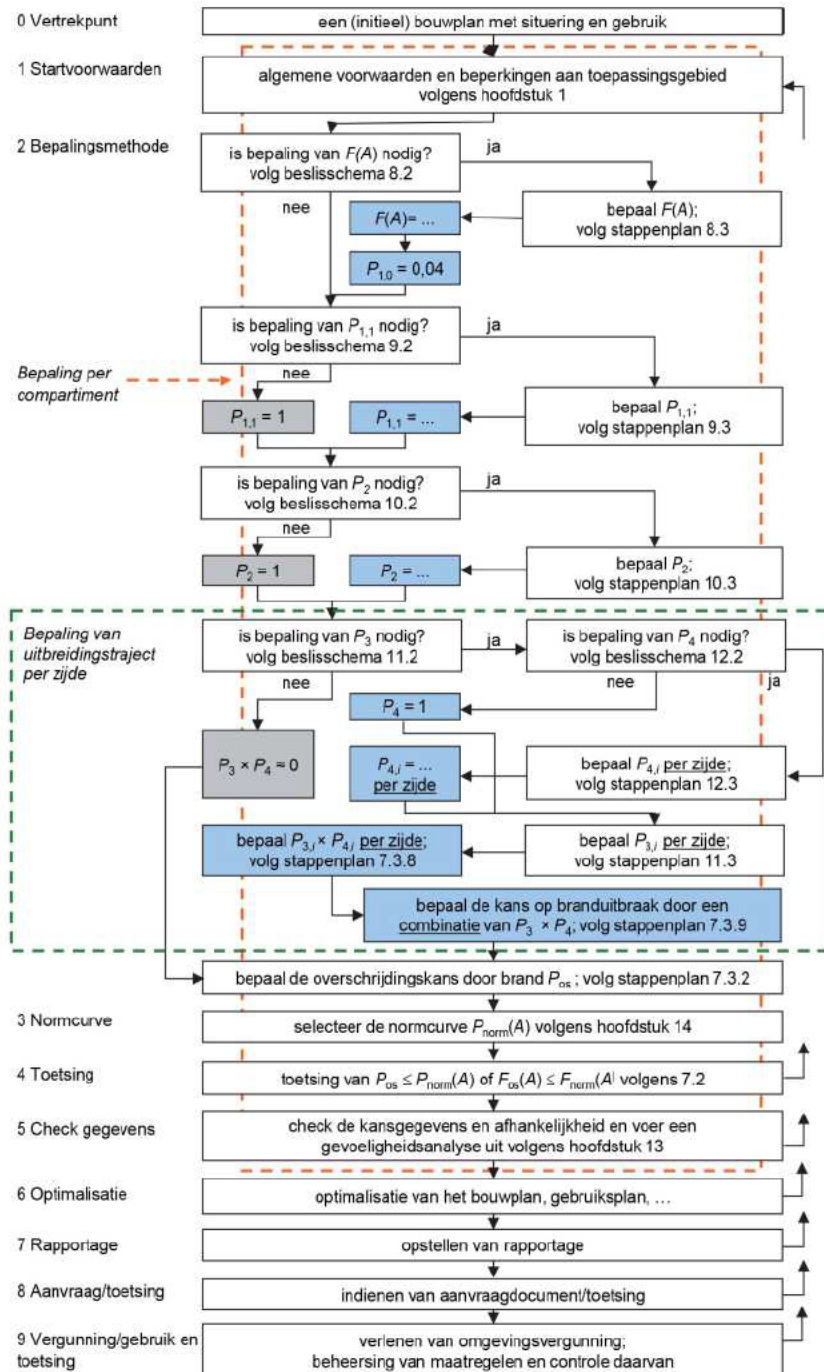
Het Omvormer Gebouw moet geschikt zijn voor meerdere type omvormer installaties voor iedere verschillende leverancier. De aanvraag omgevingsvergunning gaat voor het Omvormer Gebouw uit van een niet ingedeelde ruimte.





4 Berekening volgens NEN 6079

Het principe van de beoordeling van een NEN6079-compartiment berust op de volgende werkwijze:





4.1 Bepaling van de toetsingsmethodiek

De risicobenadering van NEN 6079 is gebaseerd op een vergelijking tussen de overschrijdingsfrequentie ($F_{os}(A)$) van de gebruiksoppervlakte van het NEN6079-compartiment en de normatieve overschrijdingsfrequentie ($F_{norm}(A)$).

De overschrijdingsfrequentie voldoet als hij onder de normatieve overschrijdingsfrequentie ligt:

$$F_{os}(A) \leq F_{norm}(A)$$

Waarbij:

$F_{os}(A)$ de verwachte overschrijdingsfrequentie per jaar is van de gebruiksoppervlakte A van het NEN 6079-compartiment door brand, in 1/j;

$F_{norm}(A)$ de normatieve (aanvaardbare) overschrijdingsfrequentie per jaar voor de gebruiksoppervlakte A van het NEN 6079-compartiment, in 1/jr.

De beoordeling kan ook worden geschreven als:

$$F(A) \times P_{1,0} \times P_{os} \leq F(A) \times P_{1,0} \times P_{norm}(A)$$

Omdat $F(A)$ voorkomt aan beide zijden (zowel in $F_{os}(A)$ als in $F_{norm}(A)$), kan deze worden 'weggestreept'. De bepaling van $F(A)$ is zodoende niet altijd benodigd. Hiervoor dient het volgende beslisschema te worden aangehouden:



Project specifiek

In het onderhavige geval is het niet noodzakelijk om $F(A)$ te bepalen. Deze bepaling is van toepassing bij een kosten baten analyse, hetgeen hier niet van toepassing is.

De beoordeling kan als volgt worden geschreven: $P_{os} \leq P_{norm}(A)$

Het beïnvloedbare deel van de overschrijdingskans van de gebruiksoppervlakte van het NEN 6079-compartiment door brand (P_{os}) dient in de toetsing kleiner of gelijk te zijn dan de normatieve overschrijdingskans ($P_{norm}(A)$).



4.2 Bepaling P_{os}

In zijn eenvoudigste vorm wordt de verwachte overschrijdingskans van de gebruiksoppervlakte van het NEN 6079-compartiment door brand:

P_{os} wordt bepaald met de volgende formule:

$$P_{os} = P_{1,1} * P_2 * (P_3 * P_4)$$

Waarbij:

P_{os} = is de te verwachten overschrijdingskans

$P_{1,1}$ = de kans op het ontstaan van een lokale brand

P_2 = de kans op het ontwikkelen tot een compartimentsbrand

P_3 = de kans op uitbreiding van de brand buiten het brandcompartiment. Dit kan door het falen van één van de brandscheidingen. Dit risico wordt beoordeeld voor alle scheidingsconstructies.

P_4 = de kans op feitelijke doorgroei buiten het brandcompartiment, gegeven het falen van ten minste één NEN 6079-scheidingsconstructie. Dit risico wordt bepaald naar alle zijde van het compartiment.

In de volgende paragrafen worden de waarden van $P_{1,1}$, P_2 , en $(P_3 * P_4)$ bepaald.

4.2.1 Bepaling $P_{1,1}$

De bepaling van $P_{1,1}$ is gericht op de bepaling van het beïnvloedbare deel van de kans, gegeven ontsteking, dat een potentieel ernstige initiële brand in het NEN 6079-compartiment zich daadwerkelijk ontwikkelt tot een lokale brand. Hiervoor wordt het volgende beslisschema aangehouden:



Om het risico te verkleinen zijn de volgende aanvullende maatregelen getroffen:

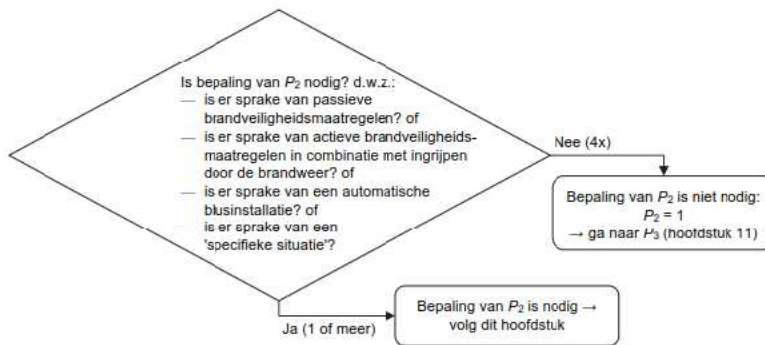
Er wordt voorzien in een vrijwillige brandmeldinstallatie in de vorm van een aspiratie detectiesysteem en automatische bewaking toegepast, zodat in een vroegtijdig stadium kan worden ingegrepen (DC voeding afschakelen). Vooralsnog is deze maatregel niet meegenomen bij de bepaling van het risico en wordt $P_{1,1}$ daarom niet nader bepaald:

$$P_{1,1} = 1$$



4.2.2 Bepaling P₂

Deze fase is gericht op de bepaling van de kans, gegeven een lokale brand, dat deze doorgroeit tot een volledig ontwikkelde compartimentsbrand. Bij een volledig ontwikkelde compartimentsbrand wordt ervan uitgegaan dat 100 % van het compartiment brandt. Hiervoor wordt in de NEN 6079 het volgende beslissingeschema aangehouden:



In het gebouw is sprake van een specifieke situatie.

Door het afschakelen van de DC stroomtoevoer wordt de energiebron uitgeschakeld. De vuurlast vervalt door gebrek aan energie. Het afschakelen gebeurt automatisch binnen 250 milliseconden.

De rookdetectie wordt uitgevoerd door 2 onafhankelijke systemen namelijk een aspiratie meldsysteem (men kan al ingrijpen voordat een vuurhaard zich zou kunnen ontwikkelen. Bij de tweede detectie met puntmelders wordt de installatie binnen 250 milliseconde uitgeschakeld.

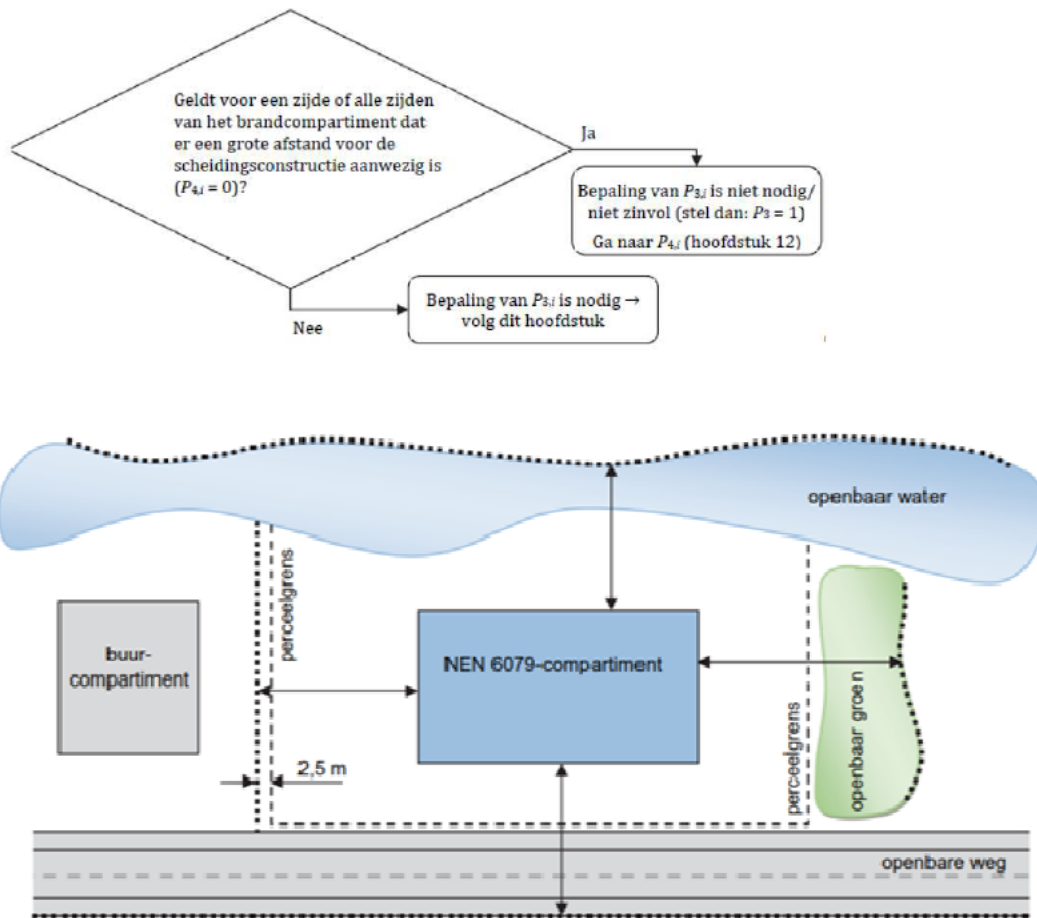
Vooralsnog is deze maatregel niet meegenomen en wordt P₂ daarom niet nader bepaald:

P₂ = 1

4.2.3 Bepaling van P₃ en P₄

Bepaling P₃

Deze fase is gericht op de bepaling van de kans, gegeven een ontwikkelde compartimentsbrand, op het falen van ten minste een van de NEN 6079-scheidingsconstructies. Uit de vuurlastberekening blijkt dat de vuurlast in het Omvormer Gebouw 6 kg vurenhout per m² bedraagt. Gezien de beperkte vuurlast zal het uitbreiden van een vuurhaard naar andere compartimenten onwaarschijnlijk zijn, vanwege de vuurlast van 6 kg vurenhout equivalenten ten opzicht van de WBDBO van 120 minuten tussen het Omvormer Gebouw enerzijds en het centraal Dienstengebouw en DC Neutrale Schakelruimte anderzijds. Voor de overige wanden van het Omvormer Gebouw worden de brandoverslag berekeningen gemaakt.



Aangezien er andere brandcompartimenten tegen de gevel van het omvormer gebouw bevinden, en andere zijden op afstand van andere brandcompartimenten/gebouwen bevindt moet deze situatie worden beoordeeld.

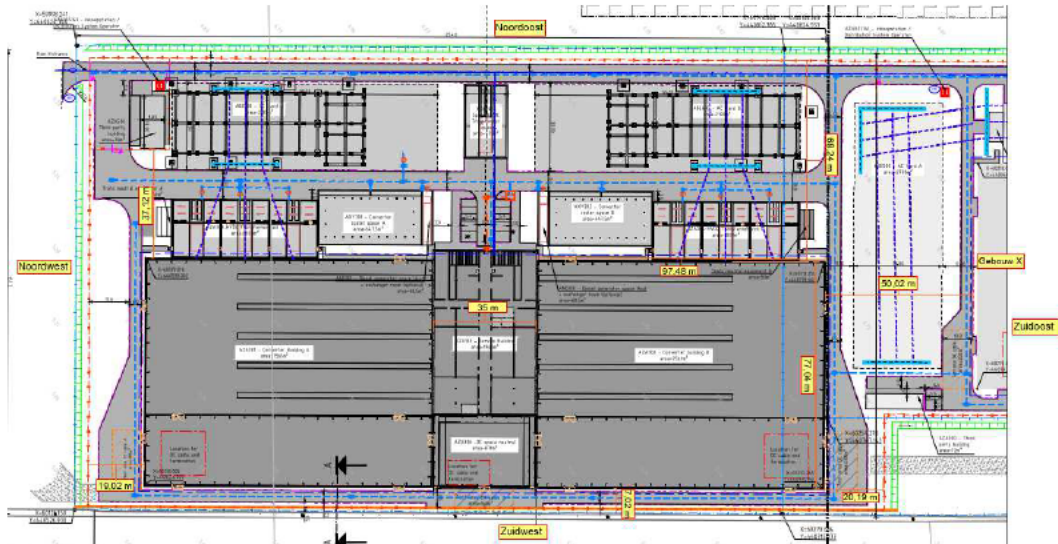
Berekening warmtestralingsflux

Voor de beoordeling wordt uitgegaan van de beoordeling van beide Omvormer Gebouwen samen, brandoverslag op afstand tot de erfgrans en onderling.

- Gevel Noordoost;
vuurlast 6 kg vurenhout/m² en WBDBO van 0 min. naar openbaar terrein en 3rd party room en 120 minuten brandwering van de HVDC transformatoren;
- Gevel Zuidoost;
vuurlast 6 kg vurenhout/m² en WBDBO van 0 min. naar openbaar terrein en gebouw X;
- Gevel Zuidwest;
vuurlast 6 kg vurenhout/m² en WBDBO van 0 min. naar openbaar terrein;



- Gevel Noordwest;
vuurlast 6 kg vurenhout/m² en WBDBO van 0 min. naar openbaar terrein.



Inwendige gevels

De inwendige gevels Zuidoost/Noordwest zijn inwendige brandcompartimentgrenzen tussen enerzijds het Omvormer Gebouw en anderzijds het Centraal Diensten Gebouw en DC Neutrale Schakelruimte.

Deze wanden zijn uitgevoerd in een steenachtige constructie 120 minuten brandwerend.

Beoordelingsaspecten:

- De equivalente minimale brandduur wordt uitgegaan van 30 minuten volgens tabel B.7 (in werkelijkheid circa 6 minuten maar deze waarde is niet in de tabel opgenomen.)
- De toegepaste brandwering is 60 minuten (vrijwillig 120 minuten)
- In wand opgenomen relevante doorgangen respectievelijk doorvoeringen zijn 120 minuten brandwerend uitgevoerd.
- De wand is hoger dan 9 meter
- De faalkans conform Tabel B.7 bedraagt 0,14

De inwendige gevels Noordoost zijn inwendige brandcompartimentgrenzen tussen enerzijds het Omvormer Gebouw en anderzijds de HVDC Transformatoren. Deze wanden zijn uitgevoerd in een steenachtige constructie zonder relevante doorvoeringen 60 minuten brandwerend uitgevoerd.

- De equivalente minimale brandduur wordt uitgegaan van 30 minuten volgens tabel B.7 (in werkelijkheid circa 6 minuten maar deze waarde is niet in de tabel opgenomen.)
- De toegepaste brandwering is 120 minuten (vanwege branddoorslagrisico)
- De wand is hoger dan 9 meter zonder relevante doorgangen of doorvoeringen.
- De faalkans conform Tabel B.7 bedraagt 0,04

Dit is een conservatieve benadering, omdat de brandduur circa 6 minuten bedraagt en omdat niet de gehele wand aansluit op een ander brandcompartiment. De apparatuur zal automatisch afschakelen bij rookdetectie. Hierdoor zal de reactietijd minder dan 6 minuten bedragen. De DC-voeding wordt daarna direct



afgeschakeld en zodat de energiebron niet meer functioneert. Daardoor wordt de brandontwikkeling stop gezet.

Uitwendige gevels vuurlast Omvormer Gebouw

De Omvormer Gebouwen zijn groter dan de in het Bouwbesluit aangegeven maximale gebruiksoppervlak voor een lichte industriefunctie. Het gebruiksoppervlak is namelijk 7.162,5 m². In deze ruimten wordt gelijkstroom omgezet in wisselstroom. Er bevindt zich moeilijk brandbare kunststof afgeschermd bekabeling voor toevoer van DC stroom en afvoer van AC stroom en een geringe hoeveelheid olie (200 liter). Verder wordt het brandcompartiment met zoveel als mogelijk onbrandbare materialen gebouwd: betonnen constructie, staalconstructie, steenwol gevel en dakisolatie, en moeilijk brandbare dakbedekking die geschikt is om zonnepanelen op te plaatsen. Het plaatsen van zonnepanelen wordt in deze aanvraag nog niet meegenomen, wel worden de randvoorwaarden meegenomen.

Spiegelbeeld Omvormer gebouw NEN 6079

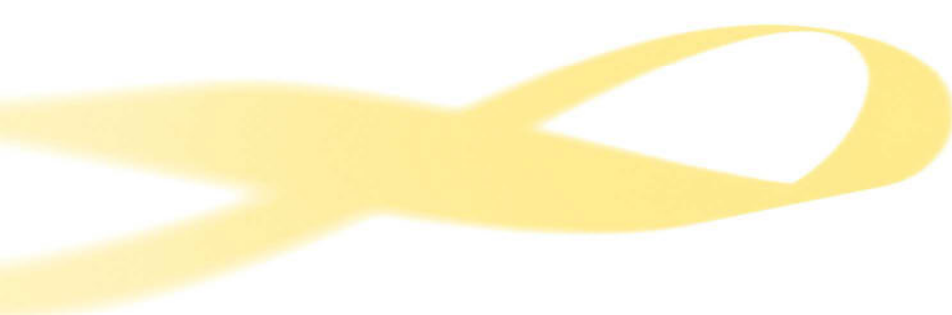
Het is duidelijk dat het spiegelbeeldbeginsel niet zeer robuust is: een bestaand gebouw dat dichterbij staat dan het spiegel symmetrisch loopt een substantieel risico op branduitbreiding. De norm NEN 6079 maakt grote compartimenten mogelijk, waarbij het realiseren van de benodigde lage kans op branduitbreiding geheel is neergelegd bij de brandoverslagbescherming.

Volgens de berekeningsmethode uit de NEN 6079 heeft de afstand tot de perceelgrens alleen een positieve invloed op de faalkans, indien de maximale warmtestralingsflux op 2,5 meter vanaf de erfgrans op het grondgebied van de buurman kleiner is dan 15 kW/m².

Stralingsberekeningen naar gebouwen op eigen terrein en naar buurpercelen.

De berekening naar de burens gaat uit van een bronstraling van 9 kW/m², hierdoor is er geen sprake van brandoverslag naar buurpercelen. Voor de volledigheid zijn er wel de berekeningen gemaakt zodat er een volledig overzicht is van alle gevels/ wanden.

Het is van belang om te weten dat het hier gaat om een generiek ontwerp. Op het moment dat er door bijvoorbeeld een andere kavel afmeting wijzigingen zijn ten opzichte van dit generieke ontwerp dan zal een berekening op basis van deze wijzigingen moeten aantonen dat aan de uitgangspunten van dit rapport wordt voldaan.





Uitwendige gevels en inwendige gevels

<i>Wand/ gevel</i>	<i>Hoogte m*1</i>	<i>Breedte m</i>	<i>Afstand m</i>	<i>Perceelgrens/ rand v d weg</i>	<i>Afstand x t.b.v. de berekening *2</i>	<i>kW/m²</i>	<i>P_{4,ijs}</i>
<i>Noordoost gevel</i>	10	97,5	68	<i>Ja</i>	70,5	0,43	0
<i>Noordoost gevel 3 party room</i>	10	97,5	37	<i>Nee</i>	37	0,67	0
<i>Zuidoost gevel</i>	10	77	20	<i>Ja</i>	22,5	1,54	0
<i>Zuidoost gevel Gebouw X</i>	10	77	50	<i>Nee</i>	50	0,62	0
<i>Zuidwest gevel</i>	10	97,5	7	<i>Ja</i>	9,5	4,18	0
<i>Noordwest gevel</i>	10	77	19	<i>Ja</i>	21,5	1,93	0
<i>Tussen Omvormer gebou- wen</i>	10	77	35	<i>Nee</i>	35	1,08	0
<i>Tussen Omvormer Gebouw en Centraal Dienstengebouw*3</i>					0		0.14
<i>Tussen Omvormer Gebouw en HVDC Transformatoren *4</i>					0		0.04

*1 de maximale hoogte die wordt gehanteerd voor de bepaling van het stralingsniveau bedraagt 10 meter

*2 de werkelijke afstand is de afstand van gevel tot erfgrans + 2,5 meter

*3 De faalkans voor de inwendige scheiding beton hoger dan 9 meter met relevante doorvoeringen volgens tabel B7

*4 De faalkans voor de inwendige scheiding beton hoger dan 9 meter volgens tabel B6

Bepaling P4

Deze fase is gericht op de bepaling van de kans, gegeven het falen van ten minste één compartimentscheiding, dat er feitelijk doorgroei van brand plaatsvindt buiten het compartiment.

In het gebouw zijn enkele gevels brandwerend uitgevoerd. De overige gevels hebben brandwering op basis van afstand tot naastgelegen brandcompartimenten. De brand kan zich daardoor niet uitbreiden. De vuurlast bedraagt 6 kg vurenhout per m². De WBDBO van het brandcompartiment is voor de diverse situaties berekend.

De faalkans van een scheidingsconstructie hoger dan 9 meter uitgevoerd in steenachtig materiaal met daarin opgenomen relevante doorgangen of doorvoeringen voor de brandwerende wand tussen Centraal Diensten Gebouw en Omvormer Gebouw bedraagt 0,14 bij een brandwering van 60 minuten.



De faalkans van een scheidingsconstructie hoger dan 9 meter uitgevoerd in steenachtig materiaal voor de brandwerende wand tussen HVDC Transformatoren en Omvormer Gebouw bedraagt 0,04 bij een WBDBO van 120 minuten. (dit zijn de meest ongunstige benaderingen, omdat de vuurlast veel lager is 6 i.p.v. 30 vurenhout equivalenten).

4.2.4 Berekening $P_3 * P_4$

De kans op falen van de brandwerende gevel wordt bepaald door ($P_3 * P_4$).

Voor de maatgevende combinatie van de gevels kan $P_3 * P_4$ als volgt worden berekend:

$$P_3 * P_4 = 1 - (1 - P_3 * P_{4, \text{Noordoost HVDC transformatoren}}) * (1 - P_3 * P_{4, \text{Zuidoost}}) * (1 - P_3 * P_{4, \text{Z-O Centraal Diensten Gebouw}}) * (1 - P_3 * P_{4, \text{Zuidwest}}) * (1 - P_3 * P_{4, \text{Noordwest}})$$

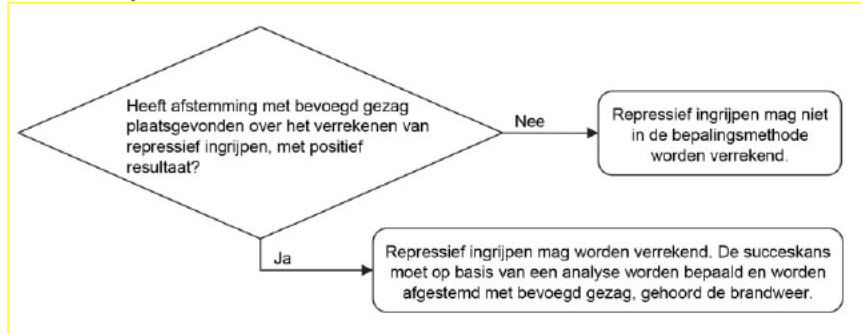
$$P_3 * P_4 = 1 - (1 - 1,00 * 0,04) * (1 - 1,00 * 0,00) * (1 - 1,00 * 0,14) * (1 - 1,00 * 0,00) * (1 - 1,00 * 0,00)$$

$$P_3 * P_4 = 1 - (0,00) * (0,96) * (0,86) = 1 - 0,8256 = \mathbf{0,1744}$$

Waarbij $P_3 = 1$; $P_4 = 0,1744$

Deze waarde wordt bereikt bij toepassing van een brandwering tussen Omvormer Gebouw en de HVDC Transformatoren van 120 minuten en een brandwering van 60 minuten tussen Omvormer Gebouw en Centraal Dienstengebouw en Omvormer Gebouw.

4.2.5 Repressief handelen brandweer



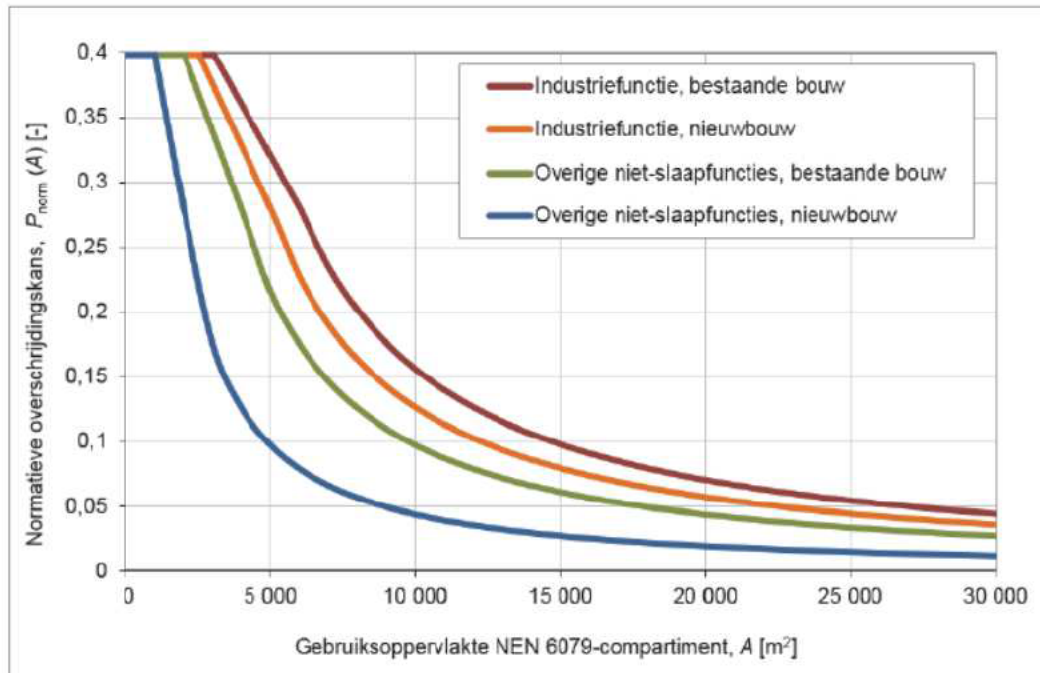
Repressief ingrijpen door de brandweer wordt nagenoeg uitgesloten. Er vindt geen inzet door de brandweer plaats in dit brandcompartiment vanwege het elektrocutie gevaar. Gezien de maatregelen zoals het toepassen van rookdetectie, en het afschakelen van de energiebron (elektriciteit) zal een eventuele vuurhaard zich niet kunnen ontwikkelen.



5 Bepaling normatieve overschrijdingskans

De normatieve overschrijdingskans ($P_{norm(A)}$) wordt bepaald aan de hand van paragraaf 14.2 van NEN 6079. Hierin is de onderstaande figuur opgenomen.

Figuur 1: Normcurve



Voor een industriefunctie nieuwbouw groter dan 5000 m^2 geldt de normcurve:

$$P_{norm(A)} = 5,023 \cdot 10^3 \cdot A^{-1,15}$$

Voor het beschouwde brandcompartiment Omvormer Gebouw houdt dit in:

$$A \text{ (oppervlakte)} = 7.162,5 \text{ m}^2$$

$$P_{norm(A)} = 5,023 \cdot 10^3 \cdot 7162,5^{-1,15} = \mathbf{0,185}$$

De berekende kans bedraagt **0,1744** voor iedere hal.



6 Toetsing

Het beïnvloedbare deel van de overschrijdingskans van de gebruiksoppervlakte van het NEN 6079-compartiment door brand (P_{os}) dient in de toetsing kleiner of gelijk te zijn dan de normatieve overschrijdingskans ($P_{norm}(A)$).

P_{os} wordt bepaald met de volgende formule:

$$P_{os} = P_{1,1} * P_2 * (P_3 * P_4) = 1 * 1 * 0,1744 = 0,1744$$

In paragraaf 4.6 is de $P_{norm}(A)$ berekend op 0,185.

$$P_{os} \leq P_{norm}(A)$$

$$0,1744 \leq 0,185 \text{ voldoet}$$

7 Gevoeligheidsanalyse

In de berekeningen zijn een aantal aannamen en schematiseringen toegepast. In deze paragraaf wordt ingegaan op de risico's van afwijkingen van deze schematisering. De belangrijkste punten zijn:

- Repressie, inzet van de brandweer
- Aanname omvang en plaats van de bronstraling

Repressie, inzet van de brandweer

De risico-benadering is er op gericht dat in geval van brand ook zonder inzet van de brandweer er een aanvaardbaar klein risico is op branduitbreiding naar één van de belendende percelen of binnen het gebouw. In de praktijk zal er naar verwachting geen brandweerinzet plaatsvinden.

Aanname omvang en plaats van de bronstraling

Door de geringe vuurlast van 6 kg vurenhout/m² zal het stralingsniveau van 45 kW/m² niet worden bereikt. Er wordt in de berekeningen uitgegaan van een stralingsniveau van 9 kW/m² (4,5 kW/m² met 100% reserve). Er is geen rekening gehouden met een aflopende straling tijdens de brandfase. In de praktijk zullen lagere bronstralingen optreden.

Op het bedrijventerrein is in het stedenbouwkundig plan een maximale bouwhoogte van 25 meter toegestaan. Indien er op het belendende perceel dicht bij de erfgrens op deze hoogte wordt gebouwd blijft de normkans gelijk.



8 Overige ontwerpaspecten

8.1 HVDC Transformatoren

Direct aan het gebouw bevinden zich 2 x 3 transformator ruimten.

Iedere HVDC Transformator is een eigen brandcompartiment. De brandweerstand van de HVDC Transformatoren bedraagt 60 minuten. Vanwege het branddoorslag risico van het Omvormer Gebouw naar de HVDC Transformatoren wordt in een brandweerstand van 120 minuten tussen de HVDC transformatoren en Omvormer Gebouw voorzien tot 12 meter hoogte.

De HVDC Transformatoren zelf hebben een hoogte van circa 6,8 meter.

8.2 Bluswatervoorziening, waterwinning en bereikbaarheid gebouw

Conform het Bouwbesluit 2012 zal de bluswatervoorzieningen direct bereikbaar moeten zijn en binnen een maximale afstand van het gebouw liggen om snel tot een inzet over te kunnen gaan. De afstand van de primaire waterwinning tot de brandweeringang van de locatie bedraagt niet meer dan 40 meter. Het terrein van TenneT is pas toegankelijk voor de brandweer als TenneT personeel daar toestemming voor verleent.

Er wordt een reinwaterkelder gerealiseerd met een capaciteit van 180 m³ als minimale blusvoorraad voor blusactiviteiten voor een uur. In dit uur kan de overheidsbrandweer groot water transport realiseren voor blusactiviteiten na dit uur. Of er zullen hydranten worden gerealiseerd met een hydrant nabij de ingang van het terrein.

De bluswatervoorziening zal op basis van een toezicht arrangement tenminste 1x per 5 jaar worden gecontroleerd.

De feitelijke realisatie van de bluswatervoorziening zal altijd, in nader overleg, met de betreffende veiligheidsregio worden afgestemd.

8.3 Vluchtveiligheid

Het gebouw heeft meerder brandcompartimenten. Hierbij dient de vluchtweg lengte zodanig te zijn dat aan de voorwaarden uit het bouwbesluit 2012 wordt voldaan.

In het gebouw wordt vanwege de incidentele lage bezetting (normaal bevinden zich geen personeelsleden in het gebouw) uitgegaan van 60 meter ingedeeld en 45 meter niet ingedeelde ruimte.



9 Voorwaarden voor de gebruiksfase

9.1 Eisen aan het gebruik

Er zijn in het gebouw geen gebruiksbeperkingen.

9.2 Toezichtarrangement

Toezichtarrangement is een algemene verplichting bij het toepassen van de norm NEN 6079. De frequentie van het toezichtarrangement moet worden afgestemd met het bevoegd gezag. In de onderhavige situatie is er geen sprake van speciale voorzieningen. Een toezichtarrangement is maar beperkt nodig, er kan een lage frequentie worden aangehouden. Tijdens een onaangekondigd bezoek dienen de volgende zaken gecontroleerd te worden, het vrijhouden van het buitenterrein.

9.3 Aanbevelingen om het risico op brand te minimaliseren

Gevelbekleding

Het gebouw is hoger dan 13 meter, en heeft geen vloer hoger dan 5 meter boven het meetniveau. Volgens het Bouwbesluit 2012 worden geen aanvullende eisen gesteld aan de brandwerendheid van de gevelbekleding.

Vanwege het belang van het gebouw wordt vrijwillig geadviseerd om de gevels minimaal in klasse B te laten voldoen.

Batterij pakketten

In het gebouw zijn UPS ruimten voorzien voor noodvoeding ten behoeve van de functie van het gebouw. Type batterij is vastgelegd in de tekeningen van de architect. Het betreft Li-Ion batterijen respectievelijk Loodzuur batterijen. Voor loodzuur accu ruimten wordt voorzien en voldoende ventilatie ter voorkoming van ontwikkeling van een situatie waarbij de H₂O₂ onder de onderste explosiegrens blijft.

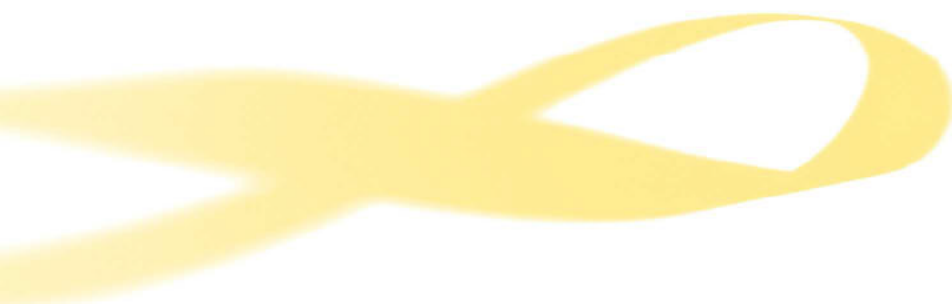




10 Conclusie

Het Omvormer Gebouw voldoet aan de voorwaarden en berekeningsmethodieken volgens NEN 6079 vanwege de toepassing van steenachtige brandwerende wanden met een WBDBO van 60 minuten (tussen Centraal Diensten Gebouw en DC Neutrale Schakelruimte respectievelijk 120 minuten (voor de scheiding tussen de HVDC Transformatoren en het Omvormer Gebouw) en de grote afstand van de overige geveldelen en de lage vuurlast wordt voldaan aan de voorwaarden. Het beïnvloedbare deel van de overschrijdingskans van de gebruiksoppervlakte van het NEN 6079-compartiment door brand (P_{os}) is in de toetsing (0,1744) kleiner dan de normatieve (0,185) overschrijdingskans. Hiermee is de gelijkwaardigheid van de omvang van de brandcompartimentering volgens artikel 1.3 van het Bouwbesluit aangetoond.

Driebergen, 17 juni 2022



Berekening NEN6060-compartiment



Project Tennet gebouwen Maasvlakte en Borsele
 Onderdeel Bepaling vuurbelasting
 Brandcompartiment Converter Hall

Oppervl. BC 7.354 m²
 Datum 14-03-22

Permanente vuurbelasting

Onderdeel	Oppervlakte Inhoud	Eenheid	Gewicht	Verbran- dingswaarde	Eenheid	Vuurlast	Eenheid
Vloeren							
Beton	7354	m2	1	0	MJ/kg	0	MJ
Wanden vuurlast telt voor 2/3 mee							
Staal						0	MJ
Steenwol						0	MJ
Beton						0	MJ
Dak, vuurlast telt voor 1/3 mee							
Steenwol						0	MJ
EPDM dakbedekking	7354	m2	1	45	MJ/m2	110.303	MJ
Dampremmende folie	7354	m2	0,2	43,1	MJ/kg	21.129	MJ

Berekening NEN6060-compartiment



Project Tennet gebouwen Maasvlakte en Borsele
 Onderdeel Bepaling vuurbelasting
 Brandcompartiment Converter Hall

Oppervl. BC 7.354 m²
 Datum 14-03-22

Permanente vuurbelasting

Onderdeel	Oppervlakte		Gewicht	Verbran- dingswaarde	Eenheid	Vuurlast	Eenheid
	Inhoud	Eenheid					
Deuren							
Buitendeuren staal/glas	12	st	1	0	MJ/st	0	MJ
Ramen							
Nvt							
Constructie							
Beton						0	MJ
Staal						0	MJ

Berekening NEN6060-compartiment



Project	Tennet gebouwen Maasvlakte en Borsele	Oppervl. BC 7.354	m ²
Onderdeel	Bepaling vuurbelasting	Datum	14-03-22
Brandcompartiment	Converter Hall		

Permanente vuurbelasting

Onderdeel	Oppervlakte Inhoud	Eenheid	Gewicht	Verbran- dingswaarde	Eenheid	Vuurlast	Eenheid
Diversen							
Installaties	7.354	m ²		50	MJ/m ²	367.675	MJ
Overig (10%)						49.911	MJ
Totaal permanente vuurbelasting:						549.017	MJ

Berekening NEN6060-compartiment



Project	Tennet gebouwen Maasvlakte en Borsele	Oppervl. BC 7.354	m ²
Onderdeel	Bepaling vuurbelasting	Datum	14-03-22
Brandcompartiment	Converter Hall		

Variabele vuurbelasting

Onderdeel	Aantal Oppervlakte	Eenheid	Gewicht	Verbran- dingswaarde	Eenheid	Vuurlast	Eenheid
AC Volt Dividers: insulating oil (1 liter=0,82 kg)	46,8	liter	0,82	42,3	MJ/kg	1623,3048	MJ
AC Current Transformers: insulating oil (1 liter=0,82 kg)	63	liter	0,82	42,3	MJ/kg	2185,218	MJ
Scheidingswanden: Converter hall/DC cable rooms: gips						0	MJ
bekabeling moeilijk brandbaar	8100	kg		18	MJ/kg	145800	Mj
onbrandbare technische installaties						0	MJ
Bushing station met 200 liter olie, in afgesloten vat insulating oil (1 liter=0,82 kg)	200	liter	0,82	42,3	MJ/kg	6937,2	MJ
Onvoorzien (10%)						15.655	MJ
Totaal variabele vuurbelasting:						172.200	MJ

Tabel 3: Gemiddelde vuurbelasting oppervlakte totaal

Invoerveld eerst invullen, dan pas zijn de indicatieve waarden in Tabel 3 correct

Onderdeel	equivalent vurenhout	vuurlast	vuurlast	eenheid
variabele vuurbelasting	26.294	3,6	499.585	MJ
permanente vuurbelasting	28.896	3,9	549.017	MJ
Totaal gemiddelde vuurbelasting:	55.190	7,5	1.048.603 MJ	
	equivalent vurenhout		55.190	
	equivalent 1000M2		7,51 vuurlast	

Tabel 4: Piekvuurbelasting

Onderdeel	equivalent vurenhout	vuurlast	vuurlast	eenheid
variabele vuurbelasting op 1.000 m2 bedraagt: inclusief 10 % verhoging	3.933	3,9	74.732	MJ
permanente vuurbelasting op 1.000 m2	3.930	3,9	74.661	MJ
Totaal piekvuurbelasting:	7.863	7,9	149.393 MJ	
	equivalent vurenhout		7.863	
	vuurlast op 1000M2 piek		7,86 vuurlast	

**Maatgevende vuurbelasting (Qm)
Brandduur**

**7,86 vuurlast
8 minuten**

Vuurlast (L)	equivalent ton vurenhout	55
Maximale toegestane vuurlast	equivalent ton vurenhout	600
Conclusie	geen overschrijding maximale vuurlast	

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

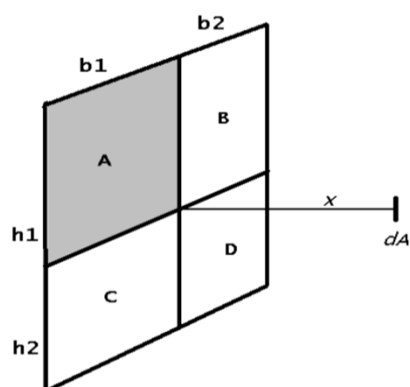
Project:	project	TenneT
Variante:	variant	Noordoost gevel
Werknummer:	werknr	7187
Initialen:	RHe	TS
Overig:	overig	tbv bepaling van warmtestraling naar buurperceel NO

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

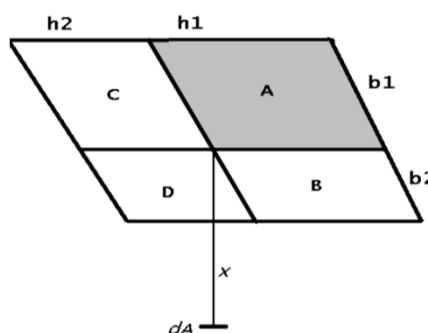
Brongegevens

Qbron = **9** kW/m²
 T = **1,0**

bronstraling
 transmissiecoëfficiënt



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x = **70,50** m

hoogte	h1 =	5,00 m	h1/x =	0,0709
	h2 =	5,00 m	h2/x =	0,0709
breedte	b1 =	48,75 m	b1/x =	0,6915
	b2 =	48,75 m	b2/x =	0,6915

zichtfactoren	F(A) =	0,012	F(C) =	0,012
	F(B) =	0,012	F(D) =	0,012

Resultaat

Zichtfactor (f)	0,048
Warmtestraling	0,43 kW/m ²

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

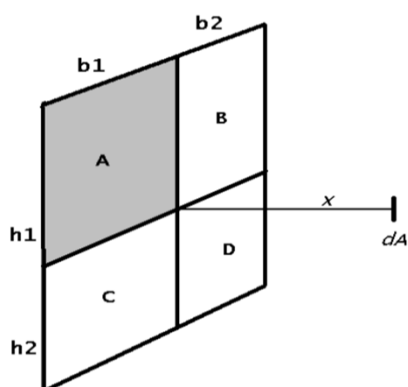
Project:	project TenneT
Variante:	variant Noordoost gevel naar 3rd party room
Werknummer:	werknr 7187
Initialen:	RHe TS
Overig:	overig tbv bepaling van warmtestraling naar buurperceel NO

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

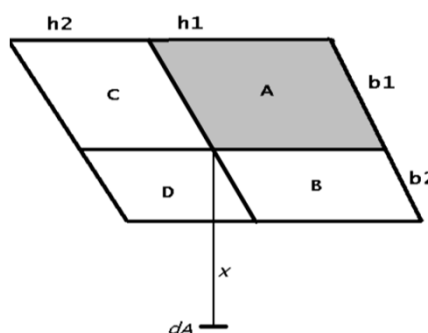
Brongegevens

Qbron = 9 kW/m²
 T = 1,0

bronstraling
 transmissiecoëfficiënt



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x =	37,00 m	
hoogte	h1 = 5,00 m	h1/x = 0,1351
	h2 = 5,00 m	h2/x = 0,1351
breedte	b1 = 93,00 m	b1/x = 2,5135
	b2 = 4,00 m	b2/x = 0,1081
zichtfactoren	F(A) = 0,033	F(C) = 0,033
	F(B) = 0,005	F(D) = 0,005

Resultaat

Zichtfactor (f) 0,075
 Warmtestraling 0,67 kW/m²

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

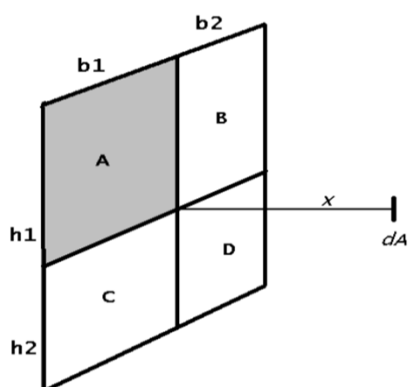
Project:	project TenneT
Variante:	variant Zuidoost gevel naar burelen
Werknummer:	werknr 7187
Initialen:	RHe TS
Overig:	overig tbv bepaling van warmtestraling naar buurperceel NO

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

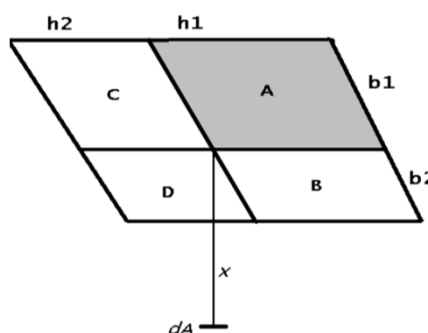
Brongegevens

Qbron = 9 kW/m²
 T = 1,0

bronstraling
 transmissiecoefficient



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x = 22,50 m

hoogte h1 = 5,00 m

$h1/x = 0,2222$

h2 = 5,00 m

$h2/x = 0,2222$

breedte b1 = 54,00 m

$b1/x = 2,4000$

b2 = 13,00 m

$b2/x = 0,5778$

zichtfactoren

F(A) = 0,053

F(C) = 0,053

F(B) = 0,033

F(D) = 0,033

Resultaat

Zichtfactor (f) 0,171
 Warmtestraling 1,54 kW/m²

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

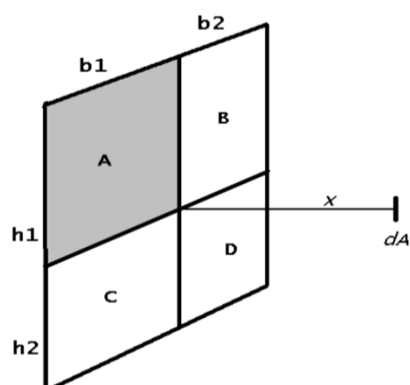
Project:	project TenneT
Variante:	variant Zuidoost gevel naar gebouw X
Werknummer:	werknr 7187
Initialen:	RHe TS
Overig:	overig tbv bepaling van warmtestraling naar spare part

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

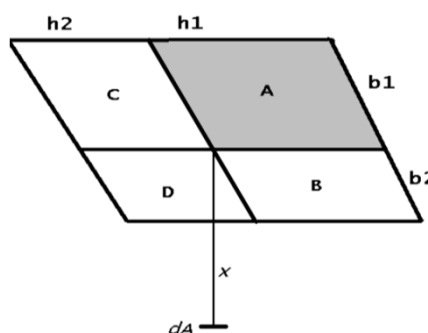
Brongegevens

Qbron = 9 kW/m²
 T = 1,0

bronstraling
 transmissiecoëfficiënt



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x =	50,00 m	
hoogte	h1 = 5,00 m	h1/x = 0,1000
	h2 = 5,00 m	h2/x = 0,1000
breedte	b1 = 51,50 m	b1/x = 1,0300
	b2 = 25,50 m	b2/x = 0,5100
zichtfactoren	F(A) = 0,021	F(C) = 0,021
	F(B) = 0,014	F(D) = 0,014

Resultaat

Zichtfactor (f) 0,069
 Warmtestraling 0,62 kW/m²

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

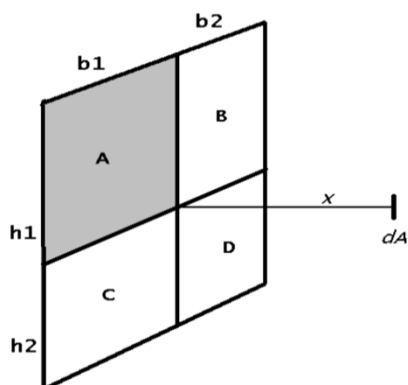
Project:	project	TenneT
Variante:	variant	Zuidwest gevel
Werknummer:	werknr	7187
Initialen:	RHe	TS
Overig:	overig	tbv bepaling van warmtestraling naar buurperceel ZW

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

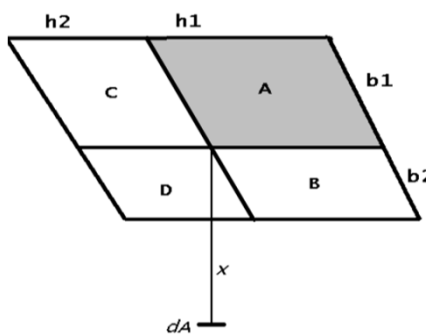
Brongegevens

Qbron = **9** kW/m²
 T = **1,0**

bronstraling
 transmissiecoëfficiënt



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x = **9,50** m

hoogte h1 = **5,00** m

h1/x = 0,5263

h2 = **5,00** m

h2/x = 0,5263

breedte b1 = **48,75** m

b1/x = 5,1316

b2 = **48,75** m

b2/x = 5,1316

zichtfactoren

F(A) = 0,116

F(C) = 0,116

F(B) = 0,116

F(D) = 0,116

Resultaat

Zichtfactor (f) 0,464
 Warmtestraling 4,18 kW/m²

BRANDVEILIGHEID VAN GEBOUWEN: BRANDOVERSLAG
Berekening brandoverslagrisico met zichtfactoren

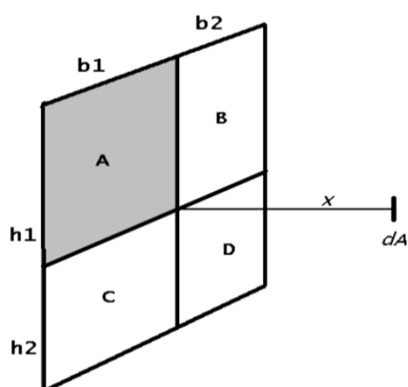
Project:	project	TenneT
Variante:	variant	Noordwest gevel
Werknummer:	werknr	7187
Initialen:	RHe	TS
Overig:	overig	tbv bepaling van warmtestraling naar buurperceel NW

ZICHTFACTOR EN WARMTESTRALINGSFLUX
IN EEN OBSERVATIEPUNT, GELEGEN VOOR EEN STRALEND VLAK

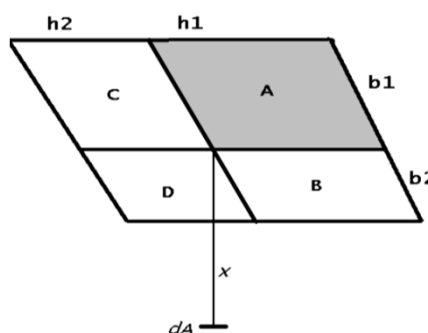
Brongegevens

Qbron = **9** kW/m²
 T = **1,0**

bronstraling
 transmissiecoëfficiënt



stralingsoverdracht tussen verticale vlakken



stralingsoverdracht tussen horizontale vlakken

Geometrische gegevens

afstand tot vlak x = **21,50** m

hoogte h1 = **5,00** m

$h1/x = 0,2326$

h2 = **5,00** m

$h2/x = 0,2326$

breedte b1 = **38,50** m

$b1/x = 1,7907$

b2 = **38,50** m

$b2/x = 1,7907$

zichtfactoren

F(A) = 0,054

F(C) = 0,054

F(B) = 0,054

F(D) = 0,054

Resultaat

Zichtfactor (f) 0,214
 Warmtestraling 1,93 kW/m²

Colofon

INTEGRAAL BRANDVEILIGHEIDSPLAN
INTEGRAL PLAN FIRE SAFETY
HVDC LANDSTATION IJMUIDEN VER, ALPHA BORSSELE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-FS-0001

KLANT
TenneT

AUTEUR
[REDACTED]

PROJECTNUMMER
30100856

ONZE REFERENTIE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-FS-0001

DATUM
17 juni 2022

STATUS
Definitief

GECONTROLEERD DOOR

VRIJGEGEVEN DOOR

[REDACTED]
Architectural engineer

[REDACTED]
Senior projectleider

Over Arcadis

Arcadis is een toonaangevend wereldwijd ontwerp- en consultancybureau voor de natuurlijke en gebouwde omgeving. Wij maken het verschil voor onze klanten en de maatschappij met doeltreffende, duurzame en digitale oplossingen. Met 27.000 mensen in meer dan 70 landen genereerden we in 2020 een omzet van €3,3 miljard. Wij ondersteunen UN-Habitat met kennis en expertise om leefomstandigheden te verbeteren in gebieden getroffen door de gevolgen van de klimaatverandering.

www.arcadis.com

Arcadis Nederland B.V.

Postbus 1018
5200 BA 's-Hertogenbosch
Nederland

T +31 (0)88 4261 261

Arcadis. Improving quality of life

Volg ons op



[arcadis-nederland](https://www.linkedin.com/company/arcadis-nederland)



[arcadis_nl](https://twitter.com/arcadis_nl)



[ArcadisNetherlands](https://www.facebook.com/ArcadisNetherlands)

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3d1: Constructief ontwerp - ontwerpnota

Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning

Structural permit designnote

**Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation,
Location Alpha Borssele
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-SE-0001
TenneT**

17 juni 2022

Contactpersoon



Arcadis Nederland B.V.
Postbus 1018
5200 BA 's-Hertogenbosch
Nederland

Inhoudsopgave

1	Introduction	8
1.1	Project data	8
2	Technical specification	11
2.1	General	11
2.1.1	Standards, specifications and documents	11
2.1.2	Tennet specifications	11
2.1.3	Level of development	12
2.2	Reliability differentiation	14
2.2.1	Design life and reliability	14
2.2.2	Reliability strategy	15
2.2.3	ψ factors	17
2.2.4	Partial factors for actions	18
2.2.5	Partial factors for materials	19
2.3	General load assumptions	19
2.3.1	Comparison requirements	19
2.3.2	Live loads	19
2.3.3	Wind actions	23
2.3.4	Snow actions	23
2.3.5	Rainwater actions	24
2.3.6	Temperature	24
2.3.7	Accidental actions	25
2.3.8	Groundwater actions	26
2.4	Deformations and displacements	27
2.4.1	Deformations	27
2.4.2	Displacements	28
2.4.3	Vibrations	29
2.5	Geotechnical	30
2.5.1	Foundation	30
2.5.2	Groundwater level	30
2.6	Sustainability	30

2.6.1	Material	30
2.7	Fire safety	30
2.7.1	Fire resistance structure	30
2.8	Materials	32
2.8.1	Concrete	32
2.8.2	Steel	32
2.8.3	Timber	32
2.8.4	Mortar	32
3	Results CC3 assessment	33
4	General	35
5	Converter building	36
5.1	General	36
5.2	Stability	37
5.2.1	X-direction (// gridline A)	37
5.2.2	Y-direction (// gridline 1)	37
5.3	Foundation	38
5.4	Reliability strategy	38
5.5	Load assumptions	40
5.5.1	Dead loads	40
5.5.2	Live loads	41
5.5.3	Wind actions	42
5.5.4	Temperature	42
5.6	Secondary structures	43
5.6.1	Cantilever facade	43
6	DC space neutral	44
6.1	General	44
6.2	Stability	45
6.2.1	X-direction (// gridline A)	45
6.2.2	Y-direction (// gridline 1)	45
6.3	Foundation	45
6.4	Reliability strategy	46
6.5	Load assumptions	48
6.5.1	Dead loads	48
6.5.2	Live loads	49

6.5.3	Wind actions	50
7	Central service building	51
7.1	General	51
7.2	Stability	52
7.3	Foundation	53
7.4	Reliability strategy	54
7.5	Load assumptions	56
7.5.1	Dead loads	56
7.5.2	Live loads	57
7.5.3	Wind actions	59
7.5.4	Temperature	60
7.5.5	Accidental actions	60
8	HVDC (spare) transformer assembly	61
8.1	General	61
8.2	Stability	62
8.3	Foundation	62
8.4	Load assumptions	63
8.4.1	Dead loads	63
8.4.2	Live loads	63
8.4.3	Wind actions	63
8.4.4	Temperature	64
8.4.5	Accidental actions	64
9	Sparepart building	65
9.1	General	65
9.2	Stability	66
9.2.1	X-direction (// gridline A)	66
9.2.2	Y-direction (// gridline 1)	66
9.3	Foundation	66
9.4	Load assumptions	67
9.4.1	Dead loads	67
9.4.2	Live loads	68
9.4.3	Wind actions	68
9.4.4	Temperature	69
10	Third party building	70

10.1	General	70
10.2	Stability	70
10.3	Foundation	71
10.4	Load assumptions	71
10.4.1	Dead loads	71
10.4.2	Live loads	71
10.4.3	Wind actions	73
11	Other structures	74
11.1	General	74
11.1.1	AC yard	74
11.1.2	Diesel generator space	75
11.1.3	Converter cooler space	75
11.1.4	Zero point transformer space	76
11.2	Foundation	76
Bijlagen		
Bijlage A Documentlist		77
Bijlage B Richtlijnen TenneT		79
	Richtlijn [T1]: SPE.04.004 Algemene specificatie constructieberekeningen	80
Colofon		84

Index of revisions

Version	Revision date	Description
2	17 Juni 2022	Definitief bouwaanvraag / building permit
1	1 april 2022	Concept bouwaanvraag / building permit

Table 1| Index of revisions

1 Introduction

1.1 Project data

TenneT is voornemens drie landstations te realiseren die de verbinding vormen tussen de windparken op zee en het Nederlandse elektriciteitsnet. Dit project vormt een onderdeel van het Energieakkoord van de Nederlandse overheid. Windenergie is een van de belangrijkste pijlers van de energietransitie. Het is de taak van TenneT om het net op zee te ontwikkelen en aan te sluiten op het elektriciteitsnet op land.

De hoofddoelstelling van het systeem Landstations IJmuiden Ver is dan ook het converteren van de 525kV-DC naar 380/400kV-AC op drie locaties aan de kust van Nederland en zo de koppeling te maken tussen de zeekabels en het landzijdige grid.

Arcadis is verantwoordelijk voor het ontwerp van het subsysteem "Civiel-Bouwkundig". Onderdeel van dit subsysteem is het constructief ontwerp van de diverse objecten op landstation locatie. Dit rapport heeft betrekking op het constructief ontwerp ten behoeve van de aanvraag van de omgevingsvergunning bouwen. Tevens dient dit constructief ontwerp om een civiele aannemer te selecteren en vervolgens in bouwteamverband het ontwerp verder uit te werken richting uitvoeringsgereed ontwerp.

TenneT plans to build three land stations that will form the connection between offshore wind farms and the Dutch electricity grid. This project is part of the Dutch government's Energy Agreement. Wind energy is one of the main pillars of the energy transition. It is TenneT's task to develop the grid at sea and connect it to the electricity grid on land.

The main objective of the system Landstations IJmuiden Ver is to convert the 525kV-DC to 380/400kV-AC at three locations on the coast of the Netherlands, thus creating the link between the sea cables and the land-based grid.

Arcadis is responsible for the design of the subsystem "Civil-Construction". Part of this subsystem is the structural design of the various objects at land station location. This report covers the structural design for the application of the environmental permit. This structural design is also used to select a civil contractor and to further develop the design in a building team towards a design ready for execution.

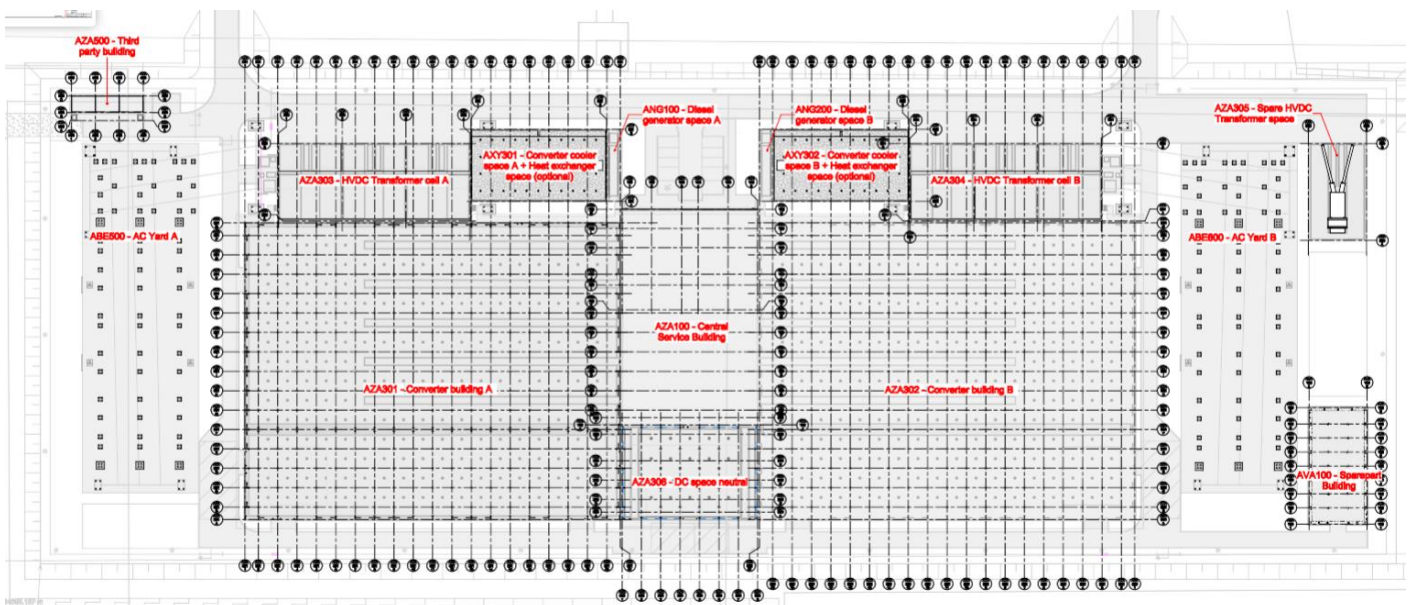


Figure 1| Situatietekening / Key plan

Het subsysteem “Civiel-Bouwkundig” bestaat vanuit de constructieve scope uit de onderstaande objecten:

- AC yard;
- Diesel generator space;
- Spare part building;
- Converter cooler space;
- Centraal dienstengebouw;
- Converter building;
- HVDC transformer assembly;
- Spare HVDC Transformer space;
- DC space neutral;
- Zero point transformer space
- Third party building.

Het constructief ontwerp van de antennes, isolatoren en gantrys (portalen) vallen buiten het kader van dit document en zullen verder worden uitgewerkt door de HVDC leverancier.

Uitgangspunt voor dit rapport en de aanvraag van de omgevingsvergunning bouwen is dat conform de Regeling Omgevingsrecht paragraaf 2.2¹, paragraaf 2.7² een verzoek tot latere aanlevering is ingediend en aanvaard. De ontbrekende gegevens zoals gesteld in de regeling dienen uiterlijk binnen een termijn van drie weken voor de start van de uitvoering van de desbetreffende handeling worden overgelegd.

Het voorliggende rapport betreft een schriftelijke toelichting op het ontwerp van de constructies waaruit blijkt:

- de aangehouden belastingen en belastingcombinaties;
- de constructieve samenhang;
- het stabiliteitsprincipe;
- de omschrijving van de bouwconstructie en de weerstand tegen bezwijken bij brand hiervan.

Bij deze schriftelijke toelichtingen horen de tekeningen conform de documentenlijst in Bijlage A waarop de onderdelen nader zijn uitgewerkt:

- tekeningen van de definitieve hoofdopzet van de constructie van alle verdiepingen inclusief globale maatvoering;
- schematisch funderingsoverzicht of palenplan met globale plaatsing, aantallen en paalpuntniveaus, inclusief globaal grondonderzoek waaruit de draagkracht van de ondergrond blijkt;
- plattegronden van vloeren en daken, inclusief globale maatvoering;
- overzichtstekeningen van constructies in staal, hout en geprefabriceerd beton, inclusief stabiliteitsvoorzieningen en dilataties; principedetails van karakteristieke constructieonderdelen (1:20/1:10/1:5), inclusief maatvoering.

¹ | Op een later tijdstip aan te leveren gegevens en bescheiden.

² | Uitgestelde indieningsvereisten omtrent het bouwen.

The structural scope of the "Civil-Construction" subsystem consists of the objects listed below:

- AC yard;
- Diesel generator space;
- Spare part building;
- Converter cooler space;
- Central service building;
- Converter building;
- HVDC transformer assembly;
- Spare HVDC Transformer space;
- DC space neutral;
- Zero point transformer space
- Third party building.

The structural design of the antennas, insulators and gantry's (portals) are not included in the scope of this document and will be further elaborated by the HVDC supplier.

The starting point for this report and the application for the environmental permit for construction is that, in accordance with the Environmental Law Regulations, paragraph 2.2³, paragraph 2.7⁴, a request for later delivery has been submitted and accepted. The missing data as stated in the regulation must be submitted within a period of three weeks before the start of the implementation of the relevant action.

This report concerns a written explanation of the design of the structures showing:

- *the loads and load combinations;*
- *the structural coherence;*
- *the stability principle;*
- *the description of the building structure and its resistance to fire failure.*

These written explanations are accompanied by drawings in accordance with the list of documents in Bijlage A in which the components are elaborated more:

- *drawings of the design of all floor structures including global dimensions;*
- *schematic overview of the foundation or pile plan with numbers and pile point levels, including global soil investigation showing the bearing capacity of the subsurface;*
- *floor plans of floors and roofs, including global dimensions;*
- *general drawings of structures of steel, timber and prefabricated concrete, including stability provisions and expansion joints; principle details of characteristic structural components (1:20/1:10/1:5), including dimensions.*

³ The data and documents to be delivered at a later date.

⁴ Deferred submission requirements for construction.

2 Technical specification

2.1 General

2.1.1 Standards, specifications and documents

De van toepassing zijnde voorschriften, richtlijnen, eisen en documenten staan opgesomd in de documentenlijst conform Bijlage A.

The applicable regulations, guidelines, requirements and documents are listed in the document list in accordance with Bijlage A.

2.1.2 Tennet specifications

Door TenneT zijn de onderstaande eisen en richtlijnen van toepassing verklaard:

- Eisen: conform systematic assurance (Relatics).
- Richtlijnen: [T1].

TenneT has declared the following requirements and guidelines applicable:

- *Requirements: in accordance with systematic assurance (Relatics).*
- *Guidelines: [T1].*

2.1.3 Level of development

Dit rapport omvat de ontwerpnota met betrekking tot het voorontwerp van de hoofdconstructie op basis van de taken zoals omschreven in de DNR-STB 2014. Een overzicht van de taken is opgenomen in Table 2.

This report includes the design note related to the preliminary design for the main structure based on the tasks as defined in the DNR-STB 2014. An overview of the tasks is given in Figure 2.

Code Code	Taak Task	Inhoud Content
39	Maken Voorontwerp Constructies <i>Make preliminary structural design</i>	
39-1	Opstellen conceptuele uitgangspunten Constructies <i>Preparation of conceptual structural assumptions</i>	inleiding / ruimtelijke opzet / constructies / constructieve functies en prestaties per ruimte / vrije ruimte per ruimte / belastingen per ruimte / brandveiligheid per ruimte <i>introduction / spatial layout / structures / structural functions and performance per space / free space per space / loads per space / fire safety per space</i>
39-2	Ontwikkelen alternatieven Voorontwerp Constructies <i>Develop alternatives Preliminary structural design</i>	mogelijke constructieprincipes / afweging / (voorlopige) keuze constructieprincipe(s) / motivatie keuze vaststelling minimale ruimtebehoefte constructies <i>possible structural principles / consideration / (preliminary) choice structural principle(s) / reasons for choice determination of minimum space requirement structures</i>
39-3	Maken Voorontwerp Constructies <i>Make preliminary structural design</i>	hoofdropzet draagconstructie / voorlopige materiaalkeuze / globale dimensionering hoofdconstructie (1:100/1:200) / principe fundering: globaal palen- en balkenplan / principe stabiliteit / principe dilataties / relevante doorsneden (1:100/1:200) / principedetails fundering en gevelconstructie (1:20) / diversen: afhankelijk van opgedragen activiteiten <i>main design of load-bearing structure / provisional choice of materials / global dimensions of main load-bearing structure (1:100/1:200) / principle of foundation: global pile and beam plan / principle of stability / principle of dilatations / relevant cross-sections (1:100/1:200) / principle details of foundation and façade structure (1:20) / miscellaneous: dependent on activities commissioned</i>
2959	Opstellen ontwerpnota constructies <i>Preparation of design note for structures</i>	
2959-1	Opstellen ontwerpnota constructies <i>Preparation of design note for structures</i>	gebruiksdoel en bijbehorende randvoorwaarden van de constructie / gehanteerde ontwerpbasis en bijbehorende normen (met versieaanduiding) / aangehouden belastingen en belastingcombinaties / uitgangspunten voor constructieve samenhang / stabiliteitsprincipe / omschrijving hoofdconstructie / robuustheid van het ontwerp / tweede draagweg (afhankelijk van cc-klasse) / toelichting op gemaakte keuzen / verantwoording t.o.v. Programma van Eisen / resultaten van (interne) kwaliteitscontrole <i>purpose and associated preconditions of the structure / basis for the design used and associated standards (with version indication) / sustained loads and load combinations / principles of structural cohesion / stability principle / description of main load-bearing structure / robustness of the design / second load-bearing course (depending on consequence class) / explanation of choices made / justification with respect to the requirements / results of (internal) quality control</i>

Code Code	Taak Task	Inhoud Content
3026	Coördineren en verwerken resultaten advisering geotechniek <i>Coordinate and process results of geotechnical consulting</i>	
3026-1	Coördineren en verwerken resultaten advisering geotechniek <i>Coordinate and process results of geotechnical consulting</i>	resultaten verwerkt in Voorontwerp en Ontwerpnota <i>results incorporated into Preliminary Design and Design note</i>

Table 2| Taken conform DNR-STB 2014 / Tasks according DNR-STB 2014

Het uitwerkingsniveau betreft een voorontwerp niveau en houdt in een maximaal uitwerkingsniveau van LOD200 (Figure 2).

The level of detail level is a preliminary design level, maximum LOD200 (Figure 2).

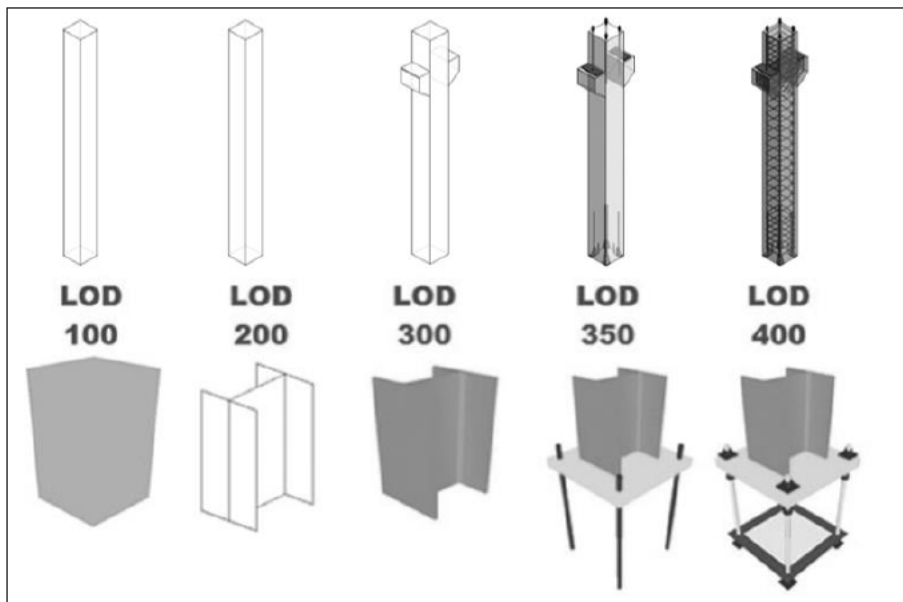


Figure 2| Uitwerkingsniveaus (LOD = level of development)

2.2 Reliability differentiation

2.2.1 Design life and reliability

- **Betrouwbaarheidsklasse:** RC3 (Central dienstengebouw, Converter building en DC space neutral); RC2 (overige gebouwen);
- **Ontwerplevensduurklasse:** 3;
- **Ontwerplevensduur:** 50 jaar;
- **Gevolgklasse:** CC3 (Central dienstengebouw, converter building en DC space neutral); CC2 (overige gebouwen).
- **Motivatie:**

Een Landstations als geheel is op zichzelf als individueel object niet cruciaal voor de energietransmissie van het land omdat er in de toekomst meerdere (circa 10) landstations zullen zijn die elk maar een klein deel van de energietransmissie van windenergie op zee voor hun rekening nemen. Bovengenoemde 1-laagse gebouwen en "bouwwerken geen gebouw zijnde" zullen bij bezwijken geen fysieke impact buiten de erfgrans hebben en geen of een beperkte impact hebben op de energietransmissie. Het netwerk is zo ontworpen dat er te allen tijde een N-1 situatie gegarandeerd moet en kan worden. De hoofdgebouwen welke primaire schakelcomponenten bevatten (Centraal Dienstengebouw, Omvormergebouwen, DC neutrale schakelruimte) zijn, mede conform TenneT eisen en gezien de hoge vervangingswaarde van de apparatuur, als CC3 uitgevoerd. Het Reserveonderdelengebouw betreft een kleine loods in 1 bouwlaag voor opslag van reservedelen. Het Derdenpartijengebouw bevat communicatie- en verbindingapparatuur voor RWS en WindParkOperators maar heeft ook een back up via de cloud. De Traforuimtes betreffen een betonbak voor olieopvang en scherfwanden en vormen geen gebouw. Alle objecten vallen onder "lichte industrie" of "overige gebruiksfuncties" uit het Bouwbesluit en zijn niet bestemd voor verblijf van personen. Wanneer het station in bedrijf genomen is zullen er slechts een beperkt aantal dagen per jaar personen aanwezig zijn voor inspectie en onderhoud. Het station wordt op afstand bewaakt en bestuurd zodat er geen direct gevaar is voor personen in het object.

- **Reliability class:** RC3 (Central service building, Converter building and DC space neutral); RC2 (other buildings);
- **Design life class:** 3;
- **Design life:** 50 years;
- **Consequence class:** CC3 (Central service building, converter building and DC space neutral); CC2 (other buildings).
- **Justification:**

A Land Station by itself as an individual object is not crucial for the energy transmission of the land because in the future there will be several (about 10) Land Stations, each contributing only a small part of the energy transmission of offshore wind energy.

The above-mentioned 1-story buildings and "structures not being buildings" will have no physical impact beyond the property boundary in the event of a collapse and will have no or limited impact on energy transmission. The network is designed so that an N-1 situation must and can be guaranteed at all times. The main buildings containing primary switch components (Central Services Building, Inverter Buildings, DC neutral switch room) have been designed as CC3, partly in accordance with TenneT requirements and in view of the high replacement value of the equipment. The Spare Parts Building concerns a small shed in 1 floor for storage of spare parts. The Third Party Building contains communication and connection equipment for RWS and WindParkOperators but also has a back up via the cloud. The Transformer rooms concern a concrete container for oil collection and flake walls and do not constitute a building. All objects fall under "light industry" or "other use functions" of the Building Code and are not intended for the accommodation of persons. When the station is in operation, persons will be present for inspection and maintenance only a limited number of days per year. The station is monitored and controlled remotely so that there is no immediate danger to persons in the object.

2.2.2 Reliability strategy

Bouwwerken met grote gevolgen ten aanzien van verlies van mensenlevens, of zeer grote economische of sociale gevolgen of gevolgen voor de omgeving dienen te worden ontworpen in gevolgklasse 3 (CC3). In dit project heeft het falen van de hoofdconstructie gevolgen voor de infrastructuur van de energievoorziening. Dit is zowel een zeer grote economische als sociaal gevolg.

In de NEN-EN 1991-1-7 wordt gesteld dat een constructie zo moet zijn ontworpen dat deze niet disproportioneel wordt beschadigd bij buitengewone voorvallen zoals bijv. explosies, aanrijdingen en de gevolgen van menselijke fouten.

Hierbij wordt onderscheid gemaakt tussen twee situaties:

1. Een situatie waarbij een buitengewone belasting met een bekende oorzaak (bijv. gasexplosie of aanrijding) op de constructie aangrijpt.
2. Een situatie waarbij wordt aangenomen dat een onderdeel van de constructie door een onbekende oorzaak bezwijkt, en waarbij de gevolgschade van dit bezwijken voldoende dient te zijn beperkt.

Voor de verschillende gebouwen in het project wordt een keuze gemaakt voor de ontwerpstrategie. Maatregelen zijn beschreven om toevallig of onvoorzien hoge waarden van gewone belastingen op te nemen of afwijkende grond- en andere omgevingscondities op te vangen.

In paragraaf 2.3.7 zijn de bekende buitengewone belastingen beschreven.

In het kader van de MER en het inpassingsplan is reeds een omgevingsanalyse uitgevoerd. Hieruit blijkt dat er dat er geen negatieve effecten vanuit de omgeving op de constructie mee genomen hoeft te worden. Voor meer informatie zie vergunningaanvragen en ontwerpbesluiten

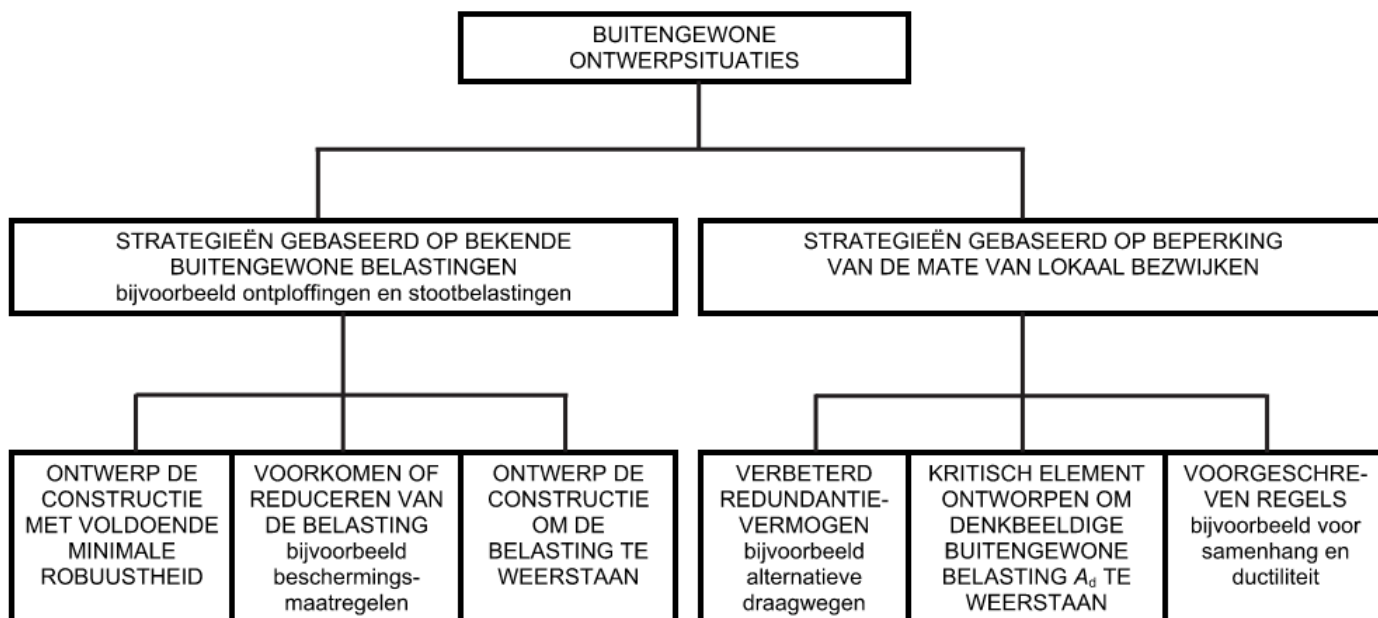


Figure 3| Strategieën voor buitengewone ontwerpsituaties

Structures with major consequences with respect to loss of life, or very large economic or social consequences or consequences for the environment should be designed in consequence class 3 (CC3). In this project, the failure of the main supporting structure affects the energy supply infrastructure. This is both a very large economic and social consequence.

NEN-EN 1991-1-7 states that a structure must be designed in such a way that it will not be disproportionately damaged in the event of extraordinary events such as explosions, collisions and the consequences of human error.

A distinction is made between two situations:

1. A situation where an extraordinary load with a known cause (e.g., gas explosion or collision) acts on the structure.
2. A situation where it is assumed that a part of the structure collapses due to an unknown cause, and where the consequential damage of this collapse must be sufficiently limited.

A choice of design strategy is made for the various buildings in the project. Measures are described to accommodate accidental or unforeseen high values of ordinary loads or deviating ground and other environmental conditions.

Section 2.3.7 describes the identified accidental loads.

An environmental analysis has already been carried out as part of the MER and the environmental analysis. This showed that no negative effects from the environment on the construction need to be taken into account. For more information see permit applications and draft decisions

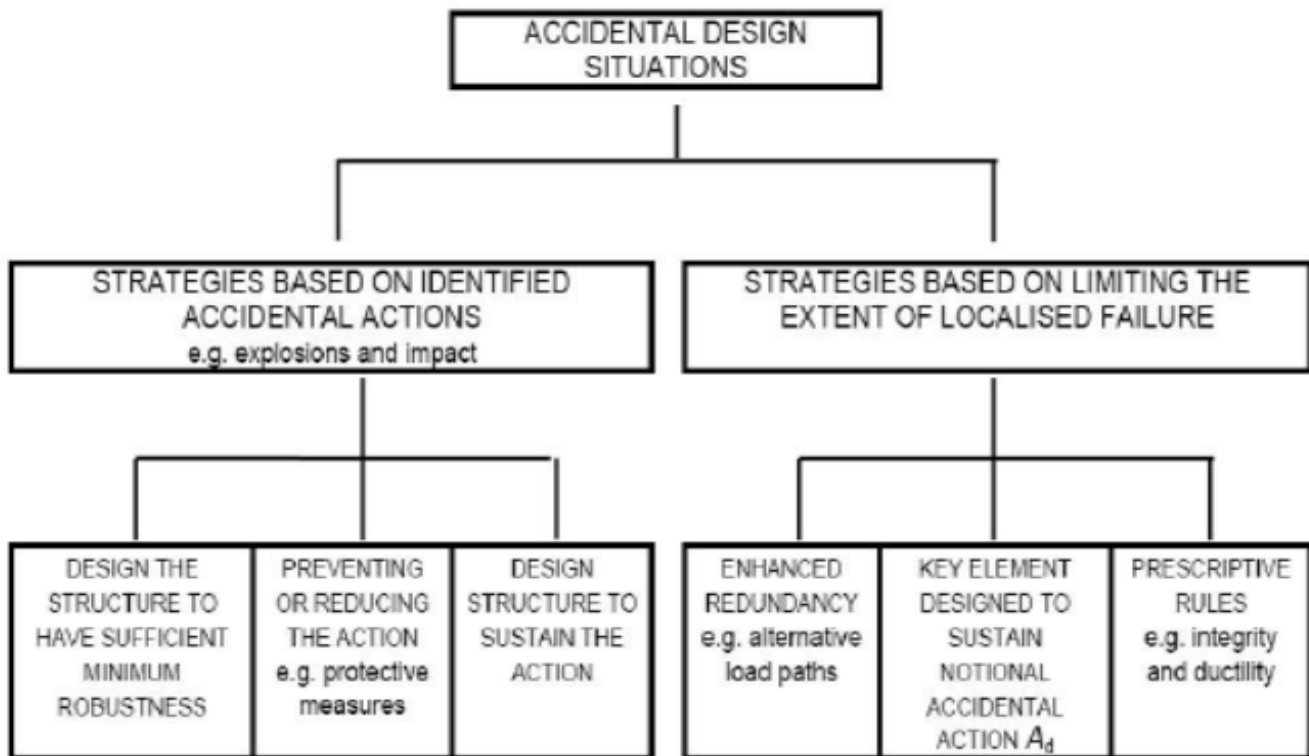


Figure 4| Strategies for accidental design situations

2.2.3 ψ factors

Belasting	ψ_0	ψ_1	ψ_2
Categorie A: woon- en verblijfsruimtes	0,4	0,5	0,3
Categorie B: kantoorruimtes	0,5	0,5	0,3
Categorie C: bijeenkomstruimtes	0,6/0,4 ⁵	0,7	0,6
Categorie D: winkelruimtes	0,6	0,7	0,6
Categorie E: opslagruimtes	1,0	0,9	0,8
Categorie F: verkeersruimte, voertuiggewicht ≤ 30 kN	0,7	0,7	0,6
Categorie G: verkeersruimte, 30 kN < voertuiggewicht ≤ 160 kN	0,7	0,7	0,6
Categorie H: daken	0	0	0
Sneeuwbelasting	0	0,2	0
Belasting door regenwater	0	0	0
Windbelasting	0	0,2	0
Temperatuur (geen brand)	0	0,5	0

Table 3| Waarden van ψ -factoren conform [N1]

Let op! Vanuit het programma van eisen vanuit TenneT zijn mogelijk hogere waarden van toepassing, zie paragraaf 2.3.1.

Action	ψ_0	ψ_1	ψ_2
Category A: domestic, residential areas	0,4	0,5	0,3
Category B: office areas	0,5	0,5	0,3
Category C: congregation areas	0,6/0,4 ⁶	0,7	0,6
Category D: shopping areas	0,6	0,7	0,6
Category E: storage areas	1,0	0,9	0,8
Category F: traffic area, vehicle weight ≤ 30 kN	0,7	0,7	0,6
Category G: traffic area, 30 kN < vehicle weight ≤ 160 kN	0,7	0,7	0,6
Category H: roofs	0	0	0
Snow loads	0	0,2	0
Rainwater loads	0	0	0
Wind loads	0	0,2	0
Temperature (non-fire)	0	0,5	0

Table 4| Values of ψ -factoren according to [N1]

Note! From the program of requirements from TenneT, higher values may be applicable, see paragraph 2.3.1.

⁵ | De waarde 0,6 geldt voor delen van het gebouw die in geval van een calamiteit zwaar kunnen worden belast door een mensenmenigte (vluchtroutes, trappen enz.); de waarde 0,4 geldt in overige gevallen.

⁶ | The value 0,6 applies to parts of the building that may be heavily loaded by a crowd in the event of a calamity (escape routes, stairs, etc.); the value 0,4 applies in other cases.

2.2.4 Partial factors for actions

CC	Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	Blijvende belastingen		Overheersen de veranderlijke belasting	Veranderlijke belastingen gelijktijdig met de overheersende	
		Ongunstig	Gunstig		Belangrijkste (indien aanwezig)	Andere
2	(Vgl. 6.10a)	1,35 $G_{k,j,sup}^a$	0,9 $G_{k,j,inf}$		1,5 $\psi_{0,1} Q_{k,1}$	1,5 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
	(Vgl. 6.10b)	1,2 $G_{k,j,sup}^b$	0,9 $G_{k,j,inf}$	1,5 $Q_{k,1}$		1,5 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
^a	Bij vloeistofdrukken met een fysiek beperkte waarde mag zijn volstaan met 1,2 $G_{k,j,sup}$.					
^b	Deze waarde is berekend met $\xi = 0,89$.					

Table 5| Belastingsfactoren CC2

CC	Persistent and transient design situations	Permanent actions		Leading variable action	Accompanying variable actions	
		Unfavourable	Favourable		Main (if any)	Others
2	(Eq. 6.10a)	1,35 $G_{k,j,sup}^a$	0,9 $G_{k,j,inf}$		1,5 $\psi_{0,1} Q_{k,1}$	1,5 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
	(Eq. 6.10b)	1,2 $G_{k,j,sup}^b$	0,9 $G_{k,j,inf}$	1,5 $Q_{k,1}$		1,5 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
^a	For fluid pressures with a physically limited value; 1,2 $G_{k,j,sup}$.					
^b	This value was calculated using $\xi = 0,89$.					

Table 6| Design values of actions CC2

CC	Blijvende en tijdelijke ontwerpsituaties	Blijvende belastingen		Overheersen de veranderlijke belasting	Veranderlijke belastingen gelijktijdig met de overheersende	
		Ongunstig	Gunstig		Belangrijkste (indien aanwezig)	Andere
3	(Vgl. 6.10a)	1,5 $G_{k,j,sup}^a$	0,9 $G_{k,j,inf}$		1,65 $\psi_{0,1} Q_{k,1}$	1,65 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
	(Vgl. 6.10b)	1,3 $G_{k,j,sup}^b$	0,9 $G_{k,j,inf}$	1,65 $Q_{k,1}$		1,65 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
^a	Bij vloeistofdrukken met een fysiek beperkte waarde mag zijn volstaan met 1,35 $G_{k,j,sup}$.					
^b	Deze waarde is berekend met $\xi = 0,89$.					

Table 7| Belastingsfactoren CC3

CC	Persistent and transient design situations	Permanent actions		Leading variable action	Accompanying variable actions	
		Unfavourable	Favourable		Main (if any)	Others
3	(Eq. 6.10a)	1,5 $G_{k,j,sup}^a$	0,9 $G_{k,j,inf}$		1,65 $\psi_{0,1} Q_{k,1}$	1,65 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
	(Eq. 6.10b)	1,3 $G_{k,j,sup}^b$	0,9 $G_{k,j,inf}$	1,65 $Q_{k,1}$		1,65 $\psi_{0,i} Q_{k,i}$ ($i > 1$)
^a	For fluid pressures with a physically limited value; 1,35 $G_{k,j,sup}$.					
^b	This value was calculated using $\xi = 0,89$.					

Table 8| Design values of actions CC3

Voor bruikbaarheidsgrenstoestanden behoren de partiële belastingsfactoren gelijk aan 1,0 te zijn genomen, let op het onderscheid tussen karakteristieke en frequente belasting combinaties.

For serviceability limit states, the partial load factors should be taken equal to 1,0. Note the distinction between characteristic and frequent load combinations.

2.2.5 Partial factors for materials

Ontwerpsituatie	Beton	Betonstaal	Staal	Hout gezaagd	Hout gelamineerd
Blijvend en tijdelijk	1,50	1,15	1,00	1,30	1,25
Buitengewoon	1,20	1,00	1,00	n.v.t.	n.v.t.

Table 9] Partiële factoren voor materialen conform [N7] en [N8]

Design situations	Concrete	Reinforcing steel	Steel	Sawn timber	Laminated timber
Persistent and transient	1,50	1,15	1,00	1,30	1,25
Accidental	1,20	1,00	1,00	-	-

Table 10] Partial factors for materials according to [N7] en [N8]

2.3 General load assumptions

2.3.1 Comparison requirements

Vanuit de verschillende documenten conform paragraaf 2.1.1 worden eisen gesteld aan de toe te passen opgelegde belastingen:

- Normen: [N1] tot en met [N10] ;
- Eisen: conform Relatics (Systematic Assurance);
- Richtlijnen: [T1], tabel 6 (zie kopie in Figure 20).

De hierin opgenomen opgelegde belastingen worden vergeleken met de toegepaste belastingen bij het project Cobra in Eemshaven conform rapport [A1] en zijn ondergebracht in de key-parameter lijst.

From the various documents in accordance with section 2.1.1 requirements are set for the imposed loads to be applied:

- Standards: [N1] tot en met [N10] ;
- Requirements: in accordance with Relatics (Systematic Assurance);
- Guidelines: [T1], table 6 (see copy in Figure 20).

The imposed loads listed are compared with the applied loads of the Cobra project in Eemshaven according to report [A1] and are accommodated in the key-parameter list.

2.3.2 Live loads

2.3.2.1 Maintenance actions

Roof

p_k = categorie H: op 10 m² = 1,00 kN/m²
 F_k = = 1,5 kN

p_k = category H: on 10 m² = 1,00 kN/m²
 F_k = = 1,5 kN

Stairs and platforms (external)

p_k = categorie H: = 3,00 kN/m²
 F_k = = 1,5 kN

p_k = *category H*: = 3,00 kN/m²
 F_k = = 1,5 kN

Forklift

F_k = klasse FL6: = 170 kN
 φ = dynamische vergrotingsfactor luchtbanden: = 1,4
 F_k = wiellast: 170 x 1,4 x ½ = 119 kN

F_k = *class FL6*: = 170 kN
 φ = *dynamic increase factor pneumatic tires*: = 1,4
 F_k = *wheel load*: 170 x 1,4 x ½ = 119 kN

Scissorlift

F_k = schaarlift (totaal): = 50,0 kN

F_k = *scissor elevator (total)*: = 50,0 kN

Under running/overhead cranes

F_k = hijslast 1 ton = 10,0 kN
 φ = dynamische vergrotingsfactor: = n.t.b.

F_k = *lifting load 1 ton* = 10,0 kN
 φ = *dynamic increase factor*: = t.b.d

2.3.2.2 Technical equipment

Chillers

p_k = Koelers (categorie E): = 5,00 kN/m²
 F_k = = 10,0 kN

p_k = *Chillers (category E)*: = 5,00 kN/m²
 F_k = = 10,0 kN

HVAC and cooling equipment

p_k = Luchtbehandelingskasten en koelers (categorie E): = 7,50 kN/m²
 F_k = = 10,0 kN

p_k = *Air handling units and chillers (category E)*: = 7,50 kN/m²
 F_k = = 10,0 kN

HVDC equipment

$$\begin{aligned} p_k &= \text{HVDC apparatuur (categorie E):} &= & 25,0^7 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{HVDC equipment (category E):} &= & 25,0^7 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

Pumping skids

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Pompenkamer (categorie E):} &= & 15,0 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Pump room (categorie E):} &= & 15,0 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

Transformer cells

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Transformator cellen (categorie E):} &= & 10,0 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Transformer cells (category E):} &= & 10,0 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

HVDC Transformer cells

$$F_k = \text{HVDC transformator, conform [T3] (320 ton):} = 3.200 \text{ kN}$$

2.3.2.3 Cabling and ducts

Ceilings

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Plafond (categorie E): eigen gewicht 30 kg/m}^2 \\ &\quad \text{Veranderlijke belasting} = (1,3 / 1,65)^8 \times 0,30 &= & 0,25 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Ceiling (category E): dead load 30 kg/m}^2 \\ &\quad \text{Live load} = (1,3 / 1,65)^8 \times 0,30 &= & 0,25 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

Cable trench or basement

$$p_k = \text{Kabelkelder onder installatievloer (categorie E):} = 3,00 \text{ kN/m}^2$$

$$p_k = \text{Cable basement under installation floor (category E):} = 3,00 \text{ kN/m}^2$$

⁷ | Conform [T1] GIS ruimte.

⁸ *1.3/1.65 = $\gamma_f, g / \gamma_f, q$: eigengewicht als veranderlijk belasting in rekening gebracht
= $\gamma_f, g / \gamma_f, q$: self weight as live load taken into account.

2.3.2.4 Stairs, platforms and corridor (internal)

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Trappen, bordessen, entree en gang (categorie E):} &= & 5,00 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 3,00 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Stairs, platforms, entrance and corridor (category E):} &= & 5,00 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 3,00 \text{ kN} \end{aligned}$$

2.3.2.5 AHU platforms (Internal)

$$\begin{aligned} p_k &= \text{LBK bordess (categorie E):} &= & 7,50 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} p_k &= \text{AHU Platforms (category E):} &= & 7,50 \text{ kN/m}^2 \\ F_k &= &= & 10,0 \text{ kN} \end{aligned}$$

2.3.2.6 PV panels

Vanwege het achteraf plaatsen wordt rekening gehouden met PV-panelen inclusief ballast systeem met de volgende [specificaties](#):

$$\begin{aligned} p_k &= \text{PV-panelen (categorie E): eigen gewicht } 75 \text{ kg/m}^2 \\ &\quad \text{Veranderlijke belasting} = (1,3 / 1,65)^9 \times 0,75 &= & 0,60 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

Due to the post-installation, PV panels including ballast system are taken into account with the following [specifications](#):

$$\begin{aligned} p_k &= \text{PV-panel (category E): dead load } 30 \text{ kg/m}^2 \\ &\quad \text{Live load} = (1,3 / 1,65)^9 \times 0,75 &= & 0,65 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

2.3.2.7 Sedum roofing

Ter plaatse van sedum daken wordt rekening gehouden met een sedum dakbedekking met de volgende [specificaties](#):

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Sedum (categorie E): eigen gewicht } 85 \text{ kg/m}^2 \\ &\quad \text{Veranderlijke belasting} = (1,3 / 1,65)^9 \times 0,85 &= & 0,70 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

At the location of sedum roofs, sedum roofing is considered with the following [specifications](#):

$$\begin{aligned} p_k &= \text{Sedum (category E): dead load } 85 \text{ kg/m}^2 \\ &\quad \text{live load} = (1,3 / 1,65)^9 \times 0,85 &= & 0,70 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

2.3.2.8 External areas

$$p_k = \text{verkeersbelasting, globaal:} = 15,0 \text{ kN/m}^2$$

$$p_k = \text{traffic load, global} = 15,0 \text{ kN/m}^2$$

⁹ *1.3/1.65 = $\gamma_{f,g}/\gamma_{f,q}$: eigengewicht als veranderlijk belasting in rekening gebracht
= $\gamma_{f,g}/\gamma_{f,q}$: self weight as live load taken into account.

2.3.3 Wind actions

Loc	= Locatie ¹⁰ :	=	windgebied I, kust
H	= Hoogte bekeken vanaf maaiveld:	=	var. m
C _s C _d	=	=	1,00
C _{pe,10}	= Horizontaal, zone D:	=	0,80
	= Horizontaal, zone E:	=	0,50 of 0,70
C _{fr}	= Horizontaal, zeer ruw (conservatief):	=	0,04
C _{pe,10}	= Verticaal, zone H:	=	-0,70
C _{pi}	= Overdruk:	=	-0,30

Let op! Ter plaatse van het converter building dient rekening te worden gehouden met een nader te bepalen aanwezige overdruk. Voor cluster van de hoofdgebouwen dient rekening gehouden worden voor de stuwdruk behorende bij hoogste gebouw namelijk 25 m t.o.v. maaiveld

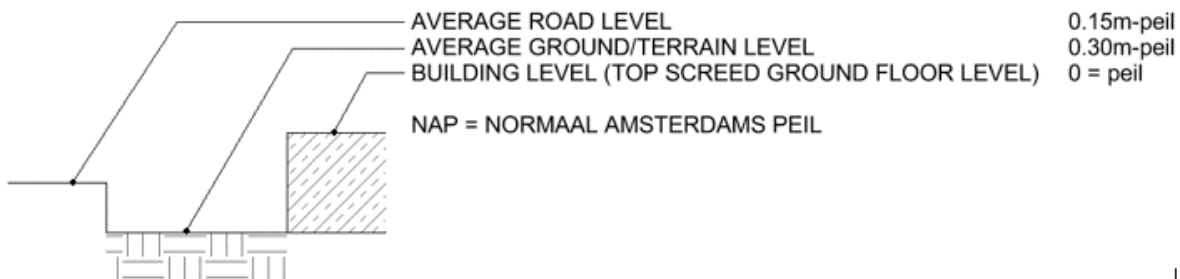


Figure 5 Referentie hoogte voor windbelasting/ Reference height for wind load

Loc	= Location ¹¹ :	=	wind area I, coast
H	= Height viewed from ground level:	=	var. m
C _s C _d	=	=	1,00
C _{pe,10}	= Horizontal, zone D:	=	0,80
	= Horizontal, zone E:	=	0,50 of 0,70
C _{fr}	= Horizontal, very rough (conservative):	=	0,04
C _{pe,10}	= Vertical, zone H:	=	-0,70
C _{pi}	= Overpressure:	=	-0,30

Attention! At the converter building, an overpressure, which is to be determined, must be taken into account. For the cluster of main buildings, the velocity pressure corresponding to the highest building must be taken into account, i.e. 25 m above ground level.

2.3.4 Snow actions

S _k	=	=	0,70	kN/m ²	
μ	= Minimaal:	=	0,80		
	= Maximum:	=	4,00		
p _k	= Minimaal:	0,80 x 0,70	=	0,56	kN/m ²
p _k	= Maximaal:	4,00 x 0,70	=	2,80	kN/m ²
S _k	=	=	0,70	kN/m ²	
μ	= Minimum:	=	0,80		
	= Maximum:	=	4,00		
p _k	= Minimum:	0,80 x 0,70	=	0,56	kN/m ²
p _k	= Maximum:	4,00 x 0,70	=	2,80	kN/m ²

¹⁰ | Dit uitgangspunten is afkomstig van het generic design en kan (eventueel) worden geoptimaliseerd in een vervolgfase.

¹¹ | This starting point comes from the generic design and can be optimized (if necessary) in a follow-up phase.

2.3.5 Rainwater actions

Om wateraccumulatie te voorkomen is het noodzakelijk dat de dakrand van de opbouwen worden voorzien van nader te bepalen noodafvoeren in combinatie met voldoende afschot. Deze informatie is verwerkt op de bouwkundige tekeningen.

To prevent water accumulation, it is necessary that the eaves of the superstructures be provided with emergency drains in combination with sufficient slope of the roof. This information is incorporated on the architectural drawings.

2.3.6 Temperature

2.3.6.1 External areas

Conform [N9] is de gelijkmatige temperatuurcomponent van een constructief element ΔT_u is als volgt bepaald:

$$\Delta T_u = T - T_0$$

Waarin T een gemiddelde temperatuur is van een constructief element door de klimatologische temperaturen in winter of zomer en door bedrijfsprocessen en waarin T_0 de aanvangstemperatuur is. De temperatuur T in formule (5.1) behoort als de gemiddelde temperatuur van een constructief element in winter of zomer met gebruik van een temperatuurprofiel te zijn bepaald.

Als elementen van één laag zijn beschouwd en als de omgevingscondities aan beide zijden vergelijkbaar zijn, mag T zijn benaderd als het gemiddelde van de binnenste en buitenste omgevingstemperatuur T_{in} en T_{out} .

De temperatuur van de buitenomgeving T_{out} behoort te zijn bepaald met [T3, tabel 5.2 en 5.3]:

- Zomer, boven het grondniveau, $T_{out} = NB: = +30 + 30 = +60$ °C (maatgevend t.o.v. ontwerptemperatuur);
- Winter, boven het grondniveau, $T_{out} = NB: = -25$ °C;

Stel $T_0 = 25$ °C (zomer):

$$\Delta T_u = \text{winter (bovengronds): } -25 - 25 = -50 \text{ °C.}$$

Stel $T_0 = 0$ °C (winter):

$$\Delta T_u = \text{bedrijf (bovengronds): } +60 - 0 = +60 \text{ °C.}$$

In accordance with [N9], the uniform temperature component of a structural element ΔT_u is determined:

$$\Delta T_u = T - T_0$$

Where T is an average temperature of a structural element due to climatic temperatures in winter or summer and by operating processes and where T_0 is the initial temperature. The temperature T in formula (5.1) belongs to the average temperature of a structural element in winter or summer using a temperature profile. If elements of one layer are considered and if the ambient conditions on both sides are similar, T may be approximated as the average of the inner and outer ambient temperatures T_{in} and T_{out} .

The temperature of the outer environment T_{out} should be determined by [T3, Table 5.2 and 5.3]:

- Summer, above ground level, $T_{out} = NA: = +30 + 30 = +60$ °C (governing to design temperature);
- Winter, above ground level, $T_{out} = NA: = -25$ °C;

Assume $T_0 = 25$ °C (summer):

$$T_u = \text{winter (above ground): } -25 - 25 = -50 \text{ °C.}$$

Suppose $T_0 = 0$ °C (winter):

$$T_u = \text{operation (above ground): } +60 - 0 = +60 \text{ °C.}$$

2.3.6.2 Internal areas (process)

Nader te bepalen.

To be determined.

2.3.7 Accidental actions

2.3.7.1 Impact

Ter plaatse van het buitengebied dient rekening te worden gehouden met een stootbelasting conform de vigerende voorschriften. Op het terrein van het landstation wordt rekening gehouden met een stootbelasting die hoort bij een verkeerscategorie "binnenplaatsen en parkeergarages met toegang voor vrachtwagens (> 3,5 ton)":

- $F_{dx} = 200$ kN (normale rijrichting);
- $F_{dy} = 100$ kN (loodrecht op de normale rijrichting);
- $d_b = 5$ m.

At the location of the outdoor area, an impact load should be taken into account in accordance with the current regulations. At the land station site, an impact load corresponding to a traffic category "courtyards and parking garages with access for lorries (> 3.5 tons)" is taken into account:

- $F_{dx} = 200$ kN (normal driving direction);
- $F_{dy} = 100$ kN (perpendicular to the normal direction of travel);
- $d_b = 5$ m.

2.3.7.2 Internal explosions

In geen van de gebouwen is een gasgestookt toestel aanwezig.

Conform [T1] dienen bouwwerken bestand te zijn tegen de volgende bijzondere belastingen:

- Kortsluitkrachten. Deze worden door de primaire engineer opgegeven;
- Schakelkrachten. Deze worden door de leverancier opgegeven;
- Explosies door kortsluiting in (MS- en HS-) schakelinstallaties. Door de leverancier van de installatie worden de aan te houden statische belastingen op wanden, vloer en dak opgegeven.

Ter plaatse van de battery room worden de loodzuur accu's voorzien. Tijdens het laadproces van deze accu's komt mogelijk waterstof gas vrij. Door de aanwezig mechanische ventilatie kan zich geen waterstof gas ophopen in de ruimte die mogelijk kan leiden tot een explosie. Tevens laden deze accu's enkel wanneer mechanische ventilatie aanwezig (maatregel falen) en wordt waterstof detectie toegepast.

No gas-fired appliances are present in any of the buildings. In accordance with [T1], structures should be able to withstand the following special loads:

- *Short circuit forces. These are specified by the primary engineer;*
- *Switching forces. These are specified by the supplier;*
- *Explosions due to short circuits in (MS and HS) switching installations. The static loads on walls, floor and roof are specified by the supplier of the installation.*

Lead-acid batteries are supplied at the battery room. During the charging process of these batteries hydrogen gas may be released. Because of the present mechanical ventilation no hydrogen gas can accumulate in the room which could lead to an explosion. Also, these batteries charge only when mechanical ventilation is present. Also hydrogen detection is applied.

2.3.7.3 Blast walls

Ter plaatse van de scherfwanden dient rekening te worden gehouden met een scherfwandbelasting (alzijdig):

p_k = Scherfwanden: (categorie E): = 2,50 kN/m²

At the location of the blast walls, a blast wall load (all-sided) should be taken into account:

p_k = Blast walls: (category E): = 2.50 kN/m²

2.3.8 Groundwater actions

Zie paragraaf 2.5.2.

See section 2.5.2.

2.4 Deformations and displacements

In het Bouwbesluit 2012 worden geen eisen gesteld aan de vervormingen van constructies. Het Bouwbesluit stelt in publiekrechtelijke zin eisen aan de sterkte van een constructie door voor te schrijven dat de effecten bij de fundamentele en buitengewone belastingcombinaties worden getoetst. Het Bouwbesluit stelt geen eisen aan de bruikbaarheid en daarom ook geen eisen aan de doorbuiging van constructies. Wanneer vervormingen leiden tot een respons van de constructie die van invloed is op het bezwijken in de uiterste grenstoestand – zoals bij het beoordelen van wateraccumulatie – moet wel rekening worden gehouden met de gevolgen van de vervormingen.

Voor dit project is NEN-EN1990 inclusief Nationale Bijlage echter van toepassing verklaard, waardoor ook automatisch moet worden voldaan aan de eisen ten aanzien van vervormingen en trillingen als gesteld in de artikelen A1.4.3 en A1.4.4. Hieraan dienen alle ontwerpende en uitvoerende partijen zich te conformeren

The Building code 2012 does not set requirements for the deformations of structures. The Building code sets requirements for the strength of a structure by prescribing that the effects at the fundamental and extraordinary load combinations. The Building code does not set requirements for serviceability and therefore no requirements for the deformation of structures. When deformations lead to a response of the structure that influences the failure in the ultimate limit state - such as when assessing water accumulation - the effects of the deformations must be taken into account.

For this project, however, NEN-EN1990 including the National Annex has been declared applicable, which means that also automatically the requirements with respect to deformations and vibrations as stated in articles A1.4.3 and A1.4.4 have to be met. All designing and executing parties should conform to this.

2.4.1 Deformations

Onderstaand zijn de algemene richtlijn aan verticale doorbuigingen benoemd.

Richtlijn aan de doorbuiging in eindtoestand:

Onderdeel	W_{tot}
Vloer (scheurgevoelig)	$\leq 0,002 * L_{rep}$
Vloer (overig)	$\leq 0,002 * L_{rep}$
Dak	$\leq 0,004 * L_{rep}$

Table 11| Doorbuiging in eindtoestand

Richtlijn aan de bijkomende doorbuiging (lange termijn blijvende belasting + opgelegde belasting):

Onderdeel	$W_2 + W_3$
Vloer*	$\leq 0,002 * L_{rep}^*$
Uitkragende vloer met scheidingswanden	$\leq 0,002 * 2 * L_{rep}$
Dak	$\leq 0,004 * L_{rep}$
Vloerafscheiding bij een hoogteverschil	$\leq 0,0067 * L_{rep}$

Table 12| Bijkomende doorbuiging

Bovenstaande richtlijnen betreffen de standaard bouweisen conform NEN-EN 1990. Mogelijk zijn er vanuit het oogpunt van gebruik en het correct functioneren van installaties strengere eisen noodzakelijk. Deze eisen dienen kenbaar gemaakt te worden door de leverancier. Er zijn geen aanvullende eisen opgegeven door Tennet.

The general guideline for vertical deflections are stated below.

Final state deflection guidelines:

Component	W_{tot}
Floor (crack-sensitive)	$\leq 0,002 * L_{rep}$
Floor (other)	$\leq 0,002 * L_{rep}$
Roof	$\leq 0,004 * L_{rep}$

Table 13| Deflection in final condition

Guidelines for additional deflection (long term dead load + live load):

Component	$W_2 + W_3$
Floor	$\leq 0,002 * L_{rep}$
Cantilevered floor with partitions	$\leq 0,002 * 2 * L_{rep}$
Roof	$\leq 0,004 * L_{rep}$
Floor slab in case of difference in height	$\leq 0,0067 * L_{rep}$

Table 14| Additional deflection

The above guidelines concern the standard construction requirements according to NEN-EN 1990. From the point of view of use and the correct functioning of installations stricter requirements may be necessary. These requirements must be made known by the supplier. Tenna has not specified any additional requirements.

2.4.2 Displacements

Richtlijnen aan de totale horizontale uitbuiging:

Aantal bouwlagen	u	Opmerking
Meer dan één bouwlaag	$h / 300$	Per bouwlaag
Meer dan één bouwlaag	$h / 500$	Voor het gehele gebouw
Een bouwlaag Industrieel gebouw/elementen	$h / 150$	
Een laag gevel	$h / 200$	Voor de gevel

Table 15| Horizontale vervorming

Guidelines for total horizontal deflection:

Number of building storeys	u	Note
More than one storey	$h / 300$	Per storey
More than one storey	$h / 500$	For the whole building
One storey industrial building/elements	$h / 150$	
One layer facade	$h / 200$	For the facade

Table 16| Horizontal deformation

2.4.3 Vibrations

Onderdeel	Richtlijn	Opmerking
Vloeren waarover veel wordt gelopen	$f_{\text{eerste eigen}} \geq 3 \text{ Hz}$ of $u_{\text{korte duur}} \leq 34 \text{ mm}$	Bijvoorbeeld kantoren

Table 17| Trillingsrichtlijn

Aan de richtlijn van $f_{\text{eerste eigen}} \geq 3 \text{ Hz}$ hoeft niet te worden voldaan indien geldt:

$$p_k \geq G_k + \psi_2 \times Q_k \geq 5 \text{ kN/m}^2$$

$$\sum F_{k,\text{ligger}} \geq \text{liggers die vloeren ondersteunen} \geq 150 \text{ kN}$$

Bovenstaande richtlijn dient om resonantie door bewegende personen op vloeren tegen te gaan. De hoogste frequentie die door personen kan worden opgewekt, bedraagt bij lopen 3 Hz en bij springen 5 Hz. Dit komt erop neer dat de doorbuiging bij korte-duur-gedrag in bij de quasi-blijvende combinatie (uitdrukking 6.16b) niet groter mag zijn dan ca. 34 mm (3 Hz) respectievelijk ca. 12 mm (5 Hz). Indien een belasting van 5 kN/m² of 150 kN aanwezig is, mag worden aangenomen dat de vloer door lopende personen niet in voelbare trilling kan worden gebracht.

Naast lopen en/of andere gelijktijdige bewegingen van personen kunnen trillingen ook veroorzaakt worden machines, verkeer of wind.

Bovenstaande richtlijnen betreffen de standaard richtlijn conform [N1]. Mogelijk zijn er vanuit het oogpunt van gebruik en het correct functioneren van installaties strengere eisen noodzakelijk. Deze eisen dienen kenbaar gemaakt te worden door de leverancier. Er zijn geen aanvullende eisen opgegeven door Tennet.

Component	Guidelines	Comment
Floors with high frequency of walking	$f_{\text{First own}} \geq 3 \text{ Hz}$ of $u_{\text{Short duration}} \leq 34 \text{ mm}$	For example offices

Table 18 | Vibrations guideline

The guideline of $f_{\text{First own}} \geq 3 \text{ Hz}$ need not be fulfilled if:

$$p_k \geq G_k + \psi_2 \times Q_k \geq 5 \text{ kN/m}^2$$

$$\sum F_{k,\text{beam}} \geq \text{Beams supporting floors} \geq 150 \text{ kN}$$

The above guidelines serve to counteract resonance from moving persons on floors. The highest frequency that can be generated by people is 3 Hz when walking and 5 Hz when jumping. This means that the deflection during short-time behaviour in the quasi-permanent combination (expression 6.16b) should not exceed approx. 34 mm (3 Hz) respectively approx. 12 mm (5 Hz). If a load of 5 kN/m² or 150 kN is present, it may be assumed that the floor cannot be brought into perceptible vibration by walking persons.

Besides walking and/or other simultaneous movements of persons, vibrations can also be caused by machinery, traffic or wind.

The above guidelines are the guidelines according to [N1]. More stringent requirements may be necessary from the point of view of use and the correct functioning of installations. These requirements must be made known by the supplier. Tennet has not specified any additional requirements.

2.5 Geotechnical

2.5.1 Foundation

Het funderingsadvies is opgesteld door derden. Zie rapportage [E1].

The geotechnical report was prepared by a third party. See report [E1]

2.5.2 Groundwater level

Freatische grondwaterstand = NAP +4,50 m (GHG), conform geohydrologisch rapport. Stijghoogte 1e watervoerend pakket is gelijkgesteld aan de freatische grondwaterstand. Voorzieningen tbv (tijdelijke) bouwkuip bijvoorbeeld ter plaatse van kelders conform opgave derden.

Phreatic groundwater level = NAP +4.50 m (GHG), according to geohydrological report. Rise of the first aquifer is equated with the phreatic groundwater level. Measures for (temporary) building pit for example at the location of basements in accordance with specifications by third party.

2.6 Sustainability

2.6.1 Material

Van de betonnen draagstructuur dient minimaal 30% gerecycled- of van een secundaire bron afkomstig toeslagmateriaal van het totale toeslagmateriaal te worden toegepast.

Van de betonnen gebouwfundering dient minimaal 35% gerecycled- of van een secundaire bron afkomstig toeslagmateriaal van het totale toeslagmateriaal te worden toegepast.

Het projectdoel in de vervolg ontwerpfase is om duurzaamheid meer in het ontwerp te implementeren.

At least 30% recycled or secondary source aggregate of the total aggregate shall be applied to the concrete support structure.

For the concrete building foundation, a minimum of 35% recycled or secondary source aggregate of the total aggregate should be used.

The project goal in the next design phase is to implement sustainability more in the design.

2.7 Fire safety

2.7.1 Fire resistance structure

Door Mobius is een brandadvies [A5] opgesteld, zie het onderstaand fragment met betrekking tot de sterkte van de hoofddraagconstructie bij brand.

A fire resistance report [A5] has been prepared by Mobius, see the excerpt below regarding the strength of the main structure in the event of a fire.

5.7 Sterkte bij brand (afdeling 2.2)

In deze paragraaf worden de eisen die gesteld worden aan de sterkte bij brand van de hoofdraagconstructie behandeld.

Tijdsduur bezwijken van het gebouw

Controle van de constructeur of de hoofdraagconstructie aan deze eisen voldoet:

Het hoogst gelegen verblijfsgebied ligt op 4,85 meter hetgeen lager is dan 5 meter:

Daardoor is er geen sterkte bij brand eis, op basis van hoogst gelegen verblijfsgebied.

Echter:

- Omdat conform het Bouwbesluit tussen brandcompartimenten groter dan 1.000 m² een WDBDO eis van 60 minuten moet worden voorzien, moet de WDBDO op basis van brandwerende wanden of voldoende afstand tot andere percelen of gebouwen worden gerealiseerd. Voor brandwerende wanden betekent dit een sterkte bij brand van minimaal 60 minuten.
- Conform de aanvullende vrijwillige eisen van de opdrachtgever dient er een WDBDO tussen convertorhall enerzijds, en de controlhall en neutral Yard anderzijds een WDBDO van 120 minuten. Dit betekent dat er ook een sterkte bij brand eis van die wand van 120 minuten moet voldoen.
- Conform de Risico berekeningen op basis van de NEN 6079 moet er tussen trafo's en converterhall een WDBDO worden voorzien van 120 minuten. De sterkte bij brand van deze wand bedraagt daarom ook minimaal 120 minuten.

Figure 6| Fragment [A5], sterkte bij brand / resistance in case of fire

Met betrekking tot de brandwerendheid tegen bezwijken geldt het onderstaande:

- Centraal dienstengebouw: alle draagconstructies (vloeren, balken, kolommen en wanden) 120 minuten brandwerend uitvoeren.
- Overige gebouwen: alle draagconstructies (vloeren, balken, kolommen en wanden) 0 minuten brandwerend uitvoeren.

The following applies with regard to fire resistance against collapse:

- *Central service building: all supporting structures (floors, beams, columns and walls) 120 minutes fire resistant.*
- *Other buildings: all supporting structures (floors, beams, columns and walls) 0 minutes fire resistant.*

2.8 Materials

2.8.1 Concrete

In het werk gestort: C30/37
Prefab beton: C53/65
Betonstaal B 500 B

Cast in-situ: C30/37
Prefabricated concrete: C53/65
Reinforcing steel: B 500 B

2.8.2 Steel

Executieklaas: EXC2 (CC2)
EXC3 (CC3)
Sterkteklasse: S235 (windverbanden, vanwege ductiliteit aardbeving) en S355
Conservering: Thermisch verzinken
Ankerkwaliteit: 4.6 (gerolde draad)
Boutkwaliteit: 8.8 (gerolde draad)
Normaalkrachtverbindingen: bouten minimaal M16
Dwarskrachtverbindingen: bouten minimaal M20
Momentverbindingen: bouten minimaal M24
Lasdikte minimaal: a = 4 mm

Execution class: EXC2 (CC2)
EXC3 (CC3)
Strength class: S235 (wind bracings, due to ductility earthquake) and S355
Preservation: Hot-dip galvanizing
Anchor bolt strength class: 4.6 (threaded rod)
Bolt strength class: 8.8 (threaded rod)
Normal force connections: bolts at least M16
Shear force connections: bolts at least M20
Moment connections: bolts at least M24
Weld thickness at least: a = 4 mm

2.8.3 Timber

Gezaagd hout: C24
Gelamineerd hout: GL28

Sawn timber: C24
Laminated timber: GL28

2.8.4 Mortar

Krimparme voegmortels: minimaal K70

Low shrinkage grouts: at least K70

3 Results CC3 assessment

Op 5/5/2022 heeft Ingenieursbureau IOB B.V. een peer-review uitgevoerd op dit uitgangspunten document. Dit is noodzakelijk voor de CC3 gebouwen.

De gemaakte opmerkingen hebben geen invloed op het resultaat (constructief ontwerp tbv aanvraag bouwvergunning); er zijn enkel tekstuele aanpassingen/toelichtingen/toevoegingen nodig van de ontwerpnota's.

Deze zijn verwerkt in de ontwerpnota tbv de definitieve bouwvergunning (1 juli 2022) samen met de opmerkingen vanuit de bevoegd gezagen en TenneT.

On 5/5/2022, Ingenieursbureau IOB B.V. performed a peer-review on this principles document. This is necessary for the CC3 buildings.

The comments made have no influence on the result (structural design for building permit application); there are only textual adjustments/clarifications/additions to the design notes needed.

These have been incorporated in the design note for the final building permit (1 July 2022) together with the comments from the competent authorities and TenneT.

Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.2.3				Phi factoren categorie E splitsen Langdurig / niet langdurig	12-mei-2022; RO(ARC) Geen onderscheid aanwezig (alleen langdurig). Volgt uit gekozen phi factoren 1,0/0,9/0,8.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.2.1				170kN aslast, 119kN wiellast	12-mei-2022; RO(ARC) 119 kN Wiellast. Dit dient tekstueel te worden aangepast.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.2.1				50kN totaallast of wiellast?	12-mei-2022; RO(ARC) 50 kN totaal last. Dient tekstueel te worden toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.2.1 / 4.5.2.1				Dynamische factor toevoegen	12-mei-2022; RO(ARC) Nader te bepalen op basis van exacte specificaties kraan. Dient tekstueel te worden toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.2.5				Verschil tussen gewicht/m en de kN/m2 Nederlands/Engels. Reductie 1,3/1,65 omschrijven inclusief uitgangspunt gewichten	12-mei-2022; RO(ARC) kg/m dient kg/m ² te zijn. Dit dient tekstueel te worden aangepast en toelichting wordt toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.2.6				Reductie voor Sedum bedekking verduidelijken	12-mei-2022; RO(ARC) Specificatie betreft een link naar een website met specificaties.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.3 / 4.5.3 / 5.5.3 / 6.5.3 / 7.4.3 / 8.4.3 / 9.4.3				Verhoogde stuwdruk uitgebreider omschrijven svp, of maaiveld of NAP is aangehouden (gemiddelde hoogte Noordzee?)	12-mei-2022; RO(ARC) Deze toelichting wordt tekstueel toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	2.3.5				Tbv bouwaanvraag worden noodoverlaten gebruikelijk geeist; voor daklasten bepalend	12-mei-2022; RO(ARC) Zoals staat omschreven dienen deze te worden toegepast; zie tevens de renvooietekst. Noodoverstorten zijn aangegeven op de bouwkundige tekeningen. Gedetailleerde informatie volgt in de vervolg (DO) fase.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	6.0				Control gebouw CC3 100jr uitgewerkt zonder constructieve overzichten	12-mei-2022; RO(ARC) Constructieve overzichten (plattegronden en doorsneden) worden toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	10.1.1				Suggestie Fundering kan zonder poeren eenvoudiger worden uitgevoerd, door gebruik te maken van een bredere balk	12-mei-2022; RO(ARC) Suggestie wordt meegenomen in de vervolg (DO) fase rekening houdend met de specificaties vanuit de HVDC leverancier. Vanuit de HVDC zijn sokkels (poeren) vereist die boven het maaiveld uitsteken.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	10.1.3				Constructie weinig stabiel, suggestie Pas betonnen tafelconstructies toe met stijve hoekaansluitingen	12-mei-2022; RO(ARC) Chiller platform betreft geen onderdeel scope Arcadis (indicatief weergegeven), maar onderdeel van de HVDC leverancier. De Deze toelichting wordt tekstueel toegevoegd.
Ontwerpnota constructies aanvraag bouwvergunning	1.1				In het tekenwerk ontbreken constructie overzichten van de verdiepingen van de gebouwen tussen assen 21/21	12-mei-2022; RO(ARC) E-mail 25-apr-2022 Separate overzichtstekeningen met enkel de (hoofddraag)constructie onderdelen zijn in deze voorontwerp fase nog niet beschikbaar, behalve van de fundering. De hoofdopzet van de (hoofddraag)constructie is weergegeven in de bouwkundige tekeningen (plattegronden, doorsneden en principedetails) en is omschreven in de constructieve ontwerpnota. Uitgangspunt voor de aanvraag van de omgevingsvergunning bouwen is, dat conform de Regeling Omgevingsrecht paragraaf 2.21, paragraaf 2.72 een verzoek tot latere aanlevering is aanvaard. Zoals gesteld in deze regeling, dienen de ontbrekende gegevens uiterlijk binnen een termijn van drie weken voor de start van de uitvoering van de desbetreffende handeling worden overgelegd.

Figuur 1| Opmerkingen 1/2 CC3 Toets

IVA-T010-ARC-AZA100-Z-C-D-DRW-SE-6000				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-1-C-D-DRW-SE-6001				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-1000				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-1100				1			Aandachtspunt: Paal afstanden op enkele posities te klein. Denk ook aan lasten bij de palen voor de spanportalen	12-mei-2022; RO(ARC): Dit is bekend en hiermee wordt rekening gehouden in de vervolg (DO) fase. Locatie en aantal van de spanportalen is afhankelijk van de gekozen leverancier.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2000				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2001				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2002				1			Suggestie: Zwaardere balk voorkomt veel poeren	12-mei-2022; RO(ARC): Suggestie wordt meegenomen in de vervolg (DO) fase rekening houdend met de specificaties vanuit de HVDC leverancier. Vanuit de HVDC zijn sokkels (poeren) vereist die boven het maaiveld uitsteken.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2003				1			Suggestie: Zwaardere balk voorkomt veel poeren	12-mei-2022; RO(ARC): Suggestie wordt meegenomen in de vervolg (DO) fase rekening houdend met de specificaties vanuit de HVDC leverancier. Vanuit de HVDC zijn sokkels (poeren) vereist die boven het maaiveld uitsteken.
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001				1			Geen opmerkingen	12-mei-2022; RO(ARC): Gezien.

Figuur 2| Opmerkingen 2/2 CC3 Toets

4 General

Zoals omschreven in paragraaf 1.1 bestaat het subsysteem “Civiel-Bouwkundig” vanuit de constructieve scope uit de onderstaande objecten (Figure 7):

As described in section 1.1, from the structural scope, the “Civil-Construction” subsystem consists of the objects listed below (Figure 7):

- AC yard;
- Diesel generator space;
- Spare part building;
- Converter cooler space;
- Central service building;
- Converter building;
- HVDC transformer assembly;
- Spare HVDC Transformer space;
- DC space neutral;
- Zero point transformer space
- Third party building.

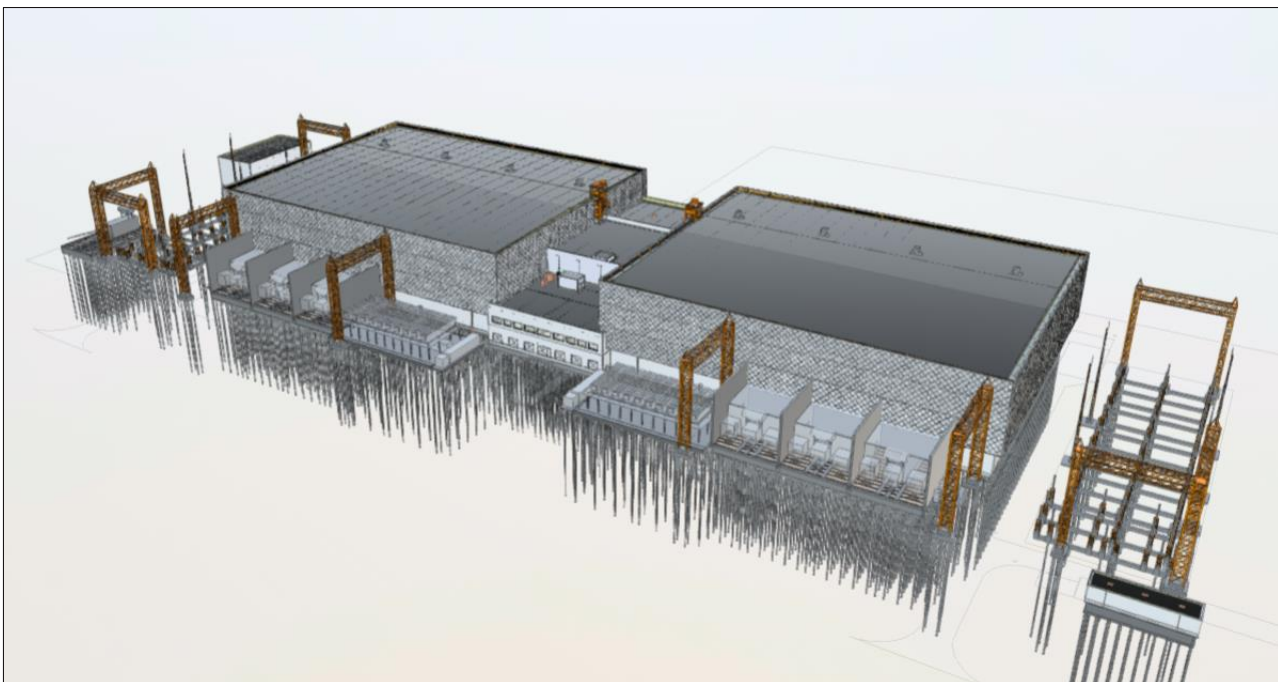


Figure 7| Overview 3D BIM model

Al deze objecten zijn onafhankelijk van elkaar realiseerbaar. Tussen alle objecten is een constructieve dilatatie aanwezig en ieder object is op zichzelf staand stabiel.

All these objects are independently constructable. A structural expansion joint is present between all objects and each object is stable on its own.

5 Converter building

5.1 General

Het converter building betreft een gebouw van circa 100 x 80 x 25 m en bestaat uit één bouwlaag. Het gebouw is opgedeeld in twee vertrekken, gescheiden door een dragende lijn (klimaatwand). De hoofddraagconstructie bestaat uit de volgende onderdelen:

- **Draagstructuur:** Geschoorde staalconstructie bestaande uit kolommen, vakwerkspanten, rand- en koppelbalken voorzien van windverbanden.
De begane grondvloer en fundering betreft een in-het-werk-gestorte betonconstructie. Afhankelijk van de HVDC leverancier wordt de locatie van de dragende middenwand bepaald binnen een bandbreedte 1/3 tot 2/3 van de totale overspanning van circa 80 meter (zie tekening ARC-ZZZ000-1-C-D-DRW-SE-2011).
- **Dilataties:** In het gebouw zijn geen permanente dilataties aanwezig.

The converter building is a building of approximately 100 x 80 x 25 m and consists of one storey. The building is divided into two rooms, separated by a load-bearing line (climate wall). The main load-bearing structure consists of the following components:

- **Structure:** *Braced steel structure consisting of columns, trusses, edge beams and connecting beams with wind bracings.
The Ground floor and foundation are a case in-situ concrete structure.
Depending on the HVDC supplier, the location of the bearing middle wall is determined within a bandwidth of 1/3 to 2/3 of the total span of approximately 80 meters (see drawing ARC-ZZZ000-1-C-D-DRW-SE-2011).*
- **Expansion joint:** *No permanent expansion joints are present in the building.*

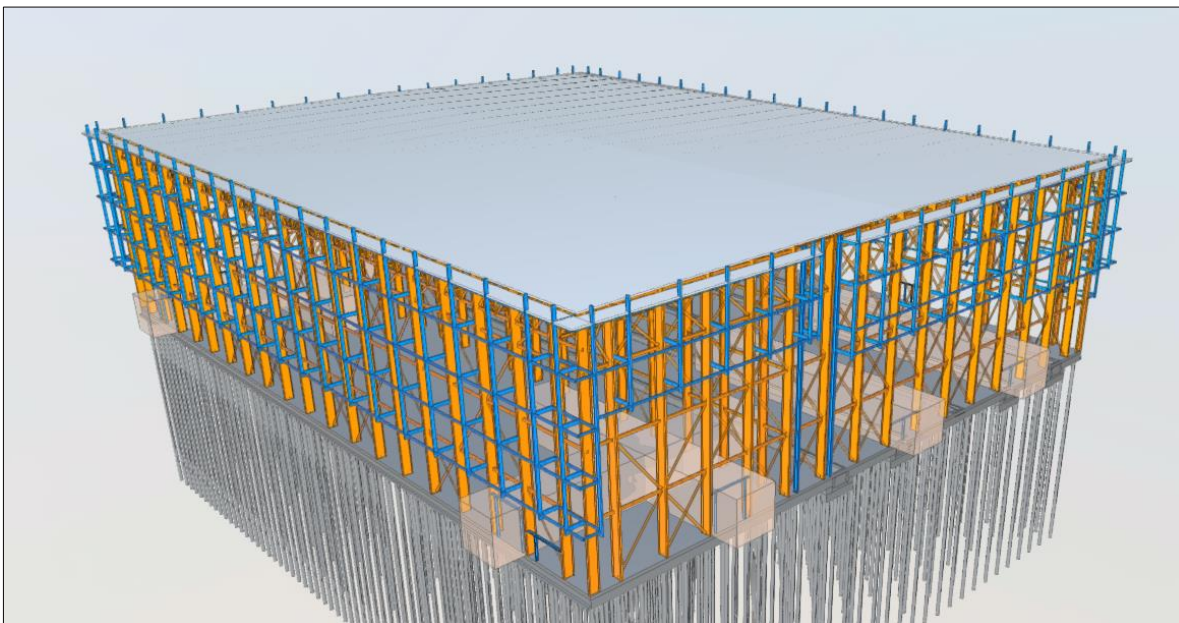


Figure 8| Fragment structural BIM model

5.2 Stability

5.2.1 X-direction (// gridline A)

De stabiliteit in de X-richting (evenwijdig aan as A) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the X direction (parallel to axis A) is provided by the braced facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by the diaphragm of the floor on the ground floor.

5.2.2 Y-direction (// gridline 1)

De stabiliteit in de Y-richting (evenwijdig aan as 1) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the Y direction (parallel to axis 1) is provided by the braced facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by the diaphragm of the floor on the ground floor.

5.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingsbalken op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation beams on foundation piles.

5.4 Reliability strategy

De gekozen ontwerpstrategie voor het converter building is het ontwerpen van de constructie om buitengewone belastingen op te nemen en het toepassen van een verbeterde redundantie voor het beperken van lokaal bezwijken. Voor het uitvallen van verschillende onderdelen van de hoofddraagconstructie wordt een tweede draagweg ontworpen. Hierbij worden de onderstaande onderdelen beschouwd:

- Stabiliteit;
- Spanten;
- Gevelkolom;
- Middenkolom;
- Vloer / fundering.

De hoofddraagconstructie van het converter building is opgebouwd uit geschoorde spanten met geschoorde kopgevels. Indien lokaal bezwijken van een element optreedt, is een tweede draagweg voorzien. Op deze wijze blijft het algehele draagvermogen van de constructie behouden en is het mogelijk om noodzakelijke maatregelen te treffen.

Voor de schorende elementen in de gevels is besloten om deze af te kappen op een maximale horizontale afschuifkracht. Gevolg is dat meerdere schorende elementen aanwezig zijn en een robuust systeem ontstaat. Indien een schorend element bezwijkt, zijn nog meerdere elementen aanwezig om de belasting af te dragen. Ook in het dakvlak zijn meerdere schorende elementen aanwezig, waarbij herverdeling van belasting bij lokaal bezwijken niet zorgt voor verlies van de algehele stabiliteit.

Bij het bezwijken van een vakwerk kan door middel van zeilwerking, diagonalen in het dak en diagonalen tussen vakwerken de belasting naar het naast gelegen spant afgedragen worden. Met verlaagde belastingfactoren bezitten de spanten voldoende draagvermogen om de extra belasting op te nemen. Dit resulteert lokaal in doorbuiging van het dak in de orde grootte van 75 cm. In de volgende fase zullen in overleg met de HVDC-leverancier de eisen met betrekking tot vrije hoogte tussen dakvloer en installaties worden bepaald. Aan de hand van de gestelde eisen wordt de doorbuiging getoetst.

Wanneer een kolom in de gevel faalt dient de belasting uit het spant opgevangen te worden. Met behulp van een zogenoemde "kapregel" via de gevel naar de naastgelegen kolom worden afgedragen. De kapregel is een verstijfde ring aan de bovenzijde van de gevels. Deze ring is volledig afgeschoord en rondom het gebouw aanwezig. De functie van de ring is het afdragen van de belasting uit een spant naar de naastgelegen kolommen.

Het uitvallen van een middenkolom betekent dat het spant een grotere overspanning krijgt. Met verlaagde belastingfactoren bezitten de spanten voldoende draagvermogen om de belasting af te dragen naar de gevels. Als de middenkolom uitvalt wordt de doorbuiging circa 50 cm. In de volgende fase zullen in overleg met de HVDC-leverancier de eisen met betrekking tot vrije hoogte tussen dakvloer en installaties worden bepaald. Aan de hand van de gestelde eisen wordt de doorbuiging getoetst.

Indien lokaal afwijkende grondeigenschappen aanwezig zijn, kan het voorkomen dat een paal minder draagvermogen bezit dan in de berekening is opgenomen. Om dit effect op te vangen dient tijdens het uitvoeringsontwerp gerekend te worden met paaluitval. In deze belastingsituatie met verlaagde belastingfactoren dient de fundering in staat te zijn om Bovenstaande maatregelen om risico te reduceren zijn opneembaar in de huidige opzet van de constructie. Er hoeven weinig aanpassingen te worden gedaan, waardoor de maatregelen economisch haalbaar zijn. Extra aandacht verdient het uitwerken van de verbindingen. Deze dienen voldoende ductiliteit te bezitten en de belasting van de buitengewone belastingsituatie op te kunnen nemen. De verbindingen dienen te worden uitgerekend op een capaciteit van 80% van de UGT-krachten.

The chosen design strategy for the converter building is to design the structure to take extraordinary loads and apply enhanced redundancy capability for limiting the effects of localized failure. An alternative load path is designed for the failure of various components of the main structure. In this process, the following components are considered:

- *Stability;*
- *Trusses;*
- *Facade column;*
- *Central column;*
- *Floor/Foundation.*

The main structure of the converter building is composed of braced trusses with braced facades. If local failure of any element occurs, a second load path is provided. In this way, the overall load bearing capacity of the structure is maintained and it is possible to take necessary measures.

For the bracing elements in the facades, it was decided to limit the horizontal load to a maximum. As a result, multiple bracing elements are present and a robust system is created. If a bracing element collapses, several elements are still present to carry the load. Also in the roof plane there are multiple bracing elements present, so redistribution of load is possible and local failure does not cause loss of overall stability.

If a truss fails, the load can be transferred to the adjacent truss by means of sail effects, diagonals in the roof and diagonals between trusses. With reduced load factors, the trusses have sufficient load capacity to absorb the additional load. This results locally in deflection of the roof in the order of 75 cm. In the next phase, in consultation with the HVDC-supplier, the requirements with regard to free height between roof floor and installations will be determined. The deflection will be tested against the requirements.

When a column in the facade fails, the load from the truss must be redistributed. With the help of a so-called "cap rail" the load must be transferred via the façade to the adjacent column. The cap rail is a stiffened ring at the top of the facade. This ring is fully braced and present around the building. The function of the ring is to transfer the load from a truss to the adjacent columns.

The failure of a central column means that the truss has a larger span. With reduced load factors, the trusses possess sufficient load capacity to transfer the load to the facades. If the center column fails, the deflection will be approximately 50 cm. In the next phase, in consultation with the HVDC-supplier, the requirements with regard to free height between roof floor and installations will be determined. The deflection will be tested against the requirements.

If locally deviating soil characteristics are present, it can happen that a pile has less bearing capacity than included in the calculation. To compensate for this effect, pile failures must be taken into account during the design phase. In this load situation with reduced load factors, the foundation must be able to redistribute the load to the adjacent piles.

The above risk reduction measures can be incorporated in the current design of the structure. Few changes need to be made, making the measures economically feasible. Extra attention should be paid to the developing of the connections. These should have sufficient ductility and be able to take the load of the extraordinary loading situation. The connections should be calculated for a capacity of 80% of the ULS forces.

5.5 Load assumptions

5.5.1 Dead loads

5.5.1.1 Roof

p_k	= Dakbedekking:	=	0,10	kN/m ²
	= Isolatie:	=	0,10	kN/m ²
	= Stalen dakplaat:	=	0,15	kN/m ²
	= Subtotaal:	Σ	0,35	kN/m ²
	= Eigen gewicht staalconstructie:	=	0,90	kN/m ²
		Σ	1,25	kN/m ²
p_k	= Roofing:	=	0,10	kN/m ²
	= Insulation	=	0,10	kN/m ²
	= Steel roofing plate:	=	0,15	kN/m ²
	= Subtotal:	Σ	0,35	kN/m ²
	= Self weight steel structure::	=	0,90	kN/m ²
		Σ	1,25	kN/m ²

5.5.1.2 Groundfloor

p_k	= Afwerking:	=	0,00	kN/m ²
	= Eigen gewicht beton $d = 350$ mm	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²
p_k	= Finishing:	=	0,00	kN/m ²
	= Self weight of concrete $d = 350$ mm	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²

5.5.1.3 Facade

p_k	= Gevel:	=	2,00	kN/m ²
p_k	= Facade:	=	2,00	kN/m ²

5.5.2 Live loads

5.5.2.1 Roof

p_k	= Onderhoud (categorie H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Sneeuw:	=	0,56 ¹²	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panelen: (categorie E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (categorie E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Kabels en leidingen (categorie E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			
F_k	= Onder- of bovenloopkraan, hijslast (categorie E):	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80
p_k	= Maintenance (category H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Snow:	=	0,56 ¹²	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panels: (category E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (category E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Cables and pipes (category E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			
F_k	= Overhead crane, hoisting load (category E)	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

5.5.2.2 Ground floor

p_k	= HVDC apparatuur (categorie E):	=	25,0 ¹³	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80
p_k	= HVDC equipment (category E):	=	25,0 ¹³	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

¹² | Exclusief eventuele sneeuwophoping/ Excluding any snow accumulation

¹³ | Conform [T1] GIS ruimte.

5.5.3 Wind actions

5.5.3.1 General

H	= Hoogte	=	25	m
q_p	=	=	1,88	kN/m ²
<i>H</i>	= Height:	=	25	m
<i>q_p</i>	=	=	1,88	kN/m ²

5.5.3.2 Horizontal actions

p_k	= Winddruk en -zuiging:	$(0,80 + 0,50) \times 1,88 \times 0,85^{14}$	=	2,08	kN/m ²
	= Windwrijving:	$0,04 \times 1,88$	=	0,08	kN/m ²
<i>p_k</i>	= Wind pressure and suction	$(0,80 + 0,50) \times 1,88 \times 0,85^{14}$	=	2,08	kN/m ²
	= Wind friction:	$0,04 \times 1,88$	=	0,08	kN/m ²

5.5.3.3 Vertical actions

p_k	= Windzuiging:	$0,70 \times 1,88$	=	1,32	kN/m ²
	= Overdruk:	$0,30 \times 1,88$	=	0,56	kN/m ²
			Σ	1,88	kN/m ²
<i>p_k</i>	= Wind suction:	$0,70 \times 1,88$	=	1,32	kN/m ²
	= Overpressure:	$0,30 \times 1,88$	=	0,56	kN/m ²
			Σ	1,88	kN/m ²

5.5.4 Temperature

ΔT	= Temperatuur (extern):	=	zie §2.3.6	0,00	0,50	0,00
ΔT	= Temperatuur (intern, proces)	=	zie §2.3.6	1,00	0,90	0,80
ΔT	= Temperature (external):	=	see §2.3.6	0,00	0,50	0,00
ΔT	= Temperature (internal, process):	=	see §2.3.6	1,00	0,90	0,80

¹⁴ | Correlatiefactor/ Correlation factor

5.6 Secondary structures

5.6.1 Cantilever facade

Het bovenste deel van de gevel kraagt uit ten opzichte van de hoofddraagconstructie. Hier is een stijve secundaire staalconstructie voorzien die de belasting vanuit de gevel afdraagt naar de kolommen. De bovenzijde van deze uitkragende gevel fungeert als omloopbordes van het dak en dient tevens als verzamelgoot van het hemelwater.

The upper part of the facade cantilevers in relation to the main supporting structure. A rigid secondary steel structure is provided to transfer the load from the facade to the columns. The top of this cantilevered facade functions as a platform for the roof and serves as a collection gutter for rainwater.

6 DC space neutral

6.1 General

Het DC space neutral building betreft een gebouw van circa 35 x 25 x 16 m en bestaat uit één bouwlaag (Figure 9). De hoofddraagconstructie bestaat uit de volgende onderdelen:

- **Draagstructuur:** Geschoorde staalconstructie bestaande uit kolommen, dakliggers, rand- en koppelbalken voorzien van windverbanden.
- **Dilataties:** De begane grondvloer en fundering betreft een in-het-werk-gestorte betonconstructie. In het gebouw zijn geen permanente dilataties aanwezig.

The DC space neutral building is a building of approximately 35 x 25 x 16 m and consists of one storey (Figure 9). The main structure consists of the following components:

- **Structure:** *Braced steel structure consisting of columns, roof beams, edge beams and connecting beams with wind bracings.*
- **Expansion joints:** *The ground floor and foundation are a cast-in-place concrete structure. There are no permanent expansion joints in the building.*

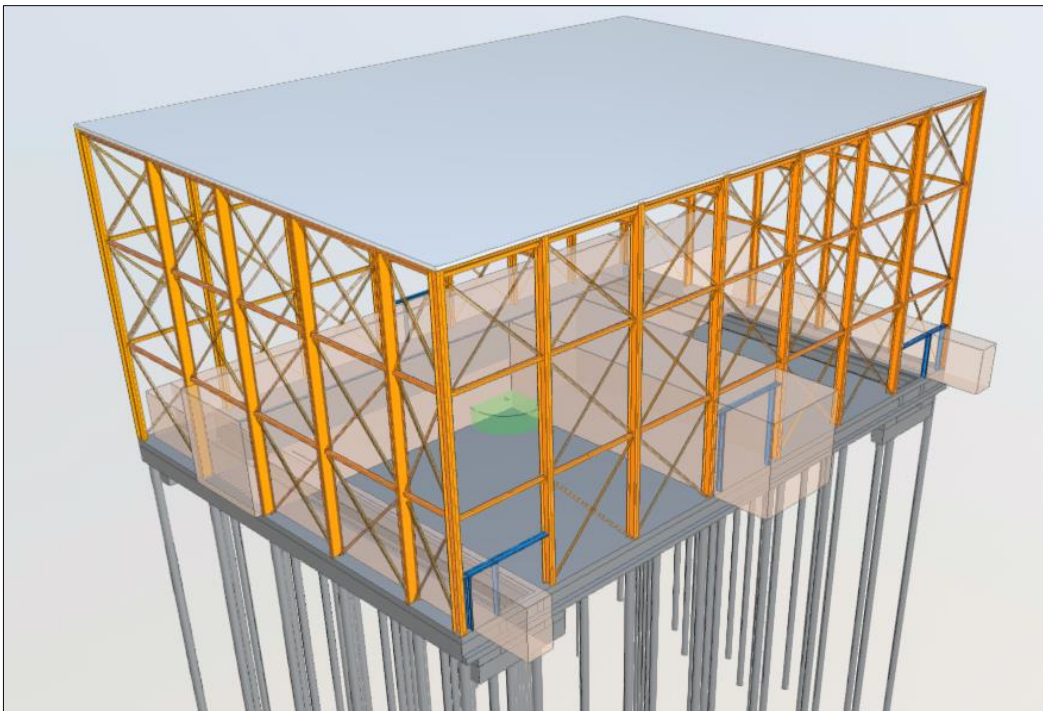


Figure 9| Fragment structural BIM model

6.2 Stability

6.2.1 X-direction (// gridline A)

De stabiliteit in de X-richting (evenwijdig aan as A) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the X direction (parallel to axis A) is provided by the braced facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by the diaphragm of the floor on the ground floor.

6.2.2 Y-direction (// gridline 1)

De stabiliteit in de Y-richting (evenwijdig aan as 1) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the X direction (parallel to axis A) is provided by the braced facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by the diaphragm of the floor on the ground floor.

6.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingsbalken op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation beams on foundation piles.

6.4 Reliability strategy

De gekozen ontwerpstrategie voor het DC space neutral building is het ontwerpen van de constructie om buitengewone belastingen op te nemen en het toepassen van een verbeterd redundantievermogen voor het beperken van lokaal bezwijken. Voor het uitvallen van verschillende onderdelen van de hoofd draagconstructie wordt een tweede draagweg ontworpen. Hierbij worden de onderstaande onderdelen beschouwd:

- Stabiliteit;
- Dakligger;
- Gevelkolom;
- Vloer / fundering.

De hoofd draagconstructie building is opgebouwd uit geschoord dak met geschoorde gevels. Indien lokaal bezwijken van een element optreedt, is een tweede draagweg voorzien. Op deze wijze blijft het algehele draagvermogen van de constructie behouden en is het mogelijk om noodzakelijke maatregelen te treffen.

Voor de schorende elementen in de gevels is besloten om deze af te kappen op een maximale horizontale afschuifkracht. Gevolg is dat meerdere schorende elementen aanwezig zijn en een robuust systeem ontstaat. Indien een schorend element bezwijkt, zijn nog meerdere elementen aanwezig om de belasting af te dragen. Ook in het dakvlak zijn meerdere schorende elementen aanwezig, waarbij herverdeling van belasting bij lokaal bezwijken niet zorgt voor verlies van de algehele stabiliteit.

Voor het bezwijken van een dakligger kan door middel van zeilwerking in het dak de belasting naar het naast gelegen dakligger afgedragen worden. Met verlaagde belastingfactoren bezitten de liggers voldoende draagvermogen om de extra belasting op te nemen.

Wanneer een kolom in de gevel faalt dient de belasting uit het dak opgevangen te worden. Met behulp van een zogenoemde "kapregel" via de gevel naar de naastgelegen kolom worden afgedragen. De kapregel is een verstijfde ring aan de bovenzijde van de gevels. Deze ring is volledig afgeschoord en rondom het gebouw aanwezig. De functie van de ring is het afdragen van de belasting uit een dakligger naar de naastgelegen kolommen.

Indien lokaal afwijkende grondeigenschappen aanwezig zijn, kan het voorkomen dat een paal minder draagvermogen bezit dan in de berekening is opgenomen. Om dit effect op te vangen dient tijdens het uitvoeringsontwerp gerekend te worden met paaluitval. In deze belastingsituatie met verlaagde belastingfactoren dient de fundering in staat te zijn om de belasting her te verdelen naar de naastgelegen palen.

Bovenstaande maatregelen om risico te reduceren zijn opneembaar in de huidige opzet van de constructie. Er hoeven weinig aanpassingen te worden gedaan, waardoor de maatregelen economisch haalbaar zijn.

The chosen design strategy for the DC space neutral building is to design the structure to take extraordinary loads and apply enhanced redundancy capability for limiting localized failure. A second load path is designed for the failure of various components of the main supporting structure. In this process, the following components are considered:

- *Stability;*
- *Roof girder;*
- *Facade column;*
- *Floor / foundation.*

The main load-bearing structure building is composed of a braced roof with braced facades. If local failure of an element occurs, a second load bearing path is provided. In this way, the overall load-bearing capacity of the structure is maintained and it is possible to take necessary measures.

For the bracing elements in the facades, it was decided to limit the horizontal load to a maximum. As a result, multiple bracing elements are present and a robust system is created. If a bracing element collapses, several elements are still present to carry the load. In the roof area, there are also several load-bearing elements, so redistribution of the load is possible and local failure does not result in a loss of overall stability.

In case of failure of a roof girder, the load can be transferred to the adjacent roof girder by means of membrane action in the roof. With reduced load factors, the beams have sufficient bearing capacity to take the additional load.

When a column in the facade fails, the load from the roof must be redistributed. A so-called "cap rail" is used to transfer the load to the adjacent column via the facade. The cap rail is a stiffened ring at the top of the facade. This ring is fully braced and present around the building. The function of the ring is to transfer the load from a roof girder to the adjacent columns.

If locally deviating soil characteristics are present, it can happen that a pile has less bearing capacity than included in the calculation. To compensate for this effect, pile failures must be calculated during the design phase. In this load situation with reduced load factors, the foundation must be able to redistribute the load to the adjacent piles.

The above risk reduction measures can be incorporated in the current design of the structure. Few changes need to be made, making the measures economically feasible.

6.5 Load assumptions

6.5.1 Dead loads

6.5.1.1 Roof

p_k	= Dakbedekking:	=	0,10	kN/m ²
	= Isolatie:	=	0,10	kN/m ²
	= Stalen dakplaat:	=	0,15	kN/m ²
	= Subtotaal:	Σ	0,35	kN/m ²
	= Eigen gewicht staalconstructie:	=	0,50	kN/m ²
		Σ	0,85	kN/m ²
p_k	= Roofing:	=	0,10	kN/m ²
	= Insulation	=	0,10	kN/m ²
	= Steel roofing plate:	=	0,15	kN/m ²
	= Subtotal:	Σ	0,35	kN/m ²
	= Self weight steel structure:	=	0,50	kN/m ²
		Σ	0,85	kN/m ²

6.5.1.2 Groundfloor

p_k	= Afwerking:	=	0,00	kN/m ²
	= Eigen gewicht beton $d = 350$ mm	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²
p_k	= Finishing:	=	0,00	kN/m ²
	= Self weight of concrete $d = 350$ mm	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²

6.5.1.3 Facade

p_k	= Gevel:	=	2,00	kN/m ²
p_k	= Facade:	=	2,00	kN/m ²

6.5.2 Live loads

6.5.2.1 Roof

p_k	= Onderhoud (categorie H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Sneeuw:	=	0,56 ¹⁵	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panelen: (categorie E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (categorie E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Kabels en leidingen (categorie E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			

p_k	= Maintenance (category H):	=	1,00	kN/m ²	0,00	0,00	0,00
F_k	=	=	1,50	kN			
p_k	= Snow:	=	0,56 ¹⁵	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panels: (category E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (category E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Cables and pipes (category E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			

6.5.2.2 Ground floor

p_k	= HVDC apparatuur (categorie E):	=	25,0 ¹⁶	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80
p_k	= HVDC equipment (category E):	=	25,0 ¹⁶	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

¹⁵ | Exclusief eventuele sneeuwophoping / Excluding any snow accumulation

¹⁶ | Conform [T1] GIS ruimte.

6.5.3 Wind actions

6.5.3.1 General

H	= Hoogte:		=	16	m
q_p	= Voor cluster van de hoofdgebouwen dient rekening gehouden worden voor de stuwdruk behorende bij hoogste gebouw namelijk 25 m t.o.v. maaiveld		=	1,89	kN/m ²
<i>H</i>	= <i>Height:</i>		=	16	<i>m</i>
<i>q_p</i>	= <i>For the cluster of main buildings, the velocity pressure corresponding to the highest building must be taken into account, i.e. 25 m above ground level.</i>		=	1,89	<i>kN/m²</i>

6.5.3.2 Horizontal actions

p_k	= Winddruk en -zuiging:	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{17}$	=	2,09	kN/m ²
	= Windwrijving:	$0,04 \times 1,73$	=	0,08	kN/m ²
<i>p_k</i>	= <i>Wind pressure and suction:</i>	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{17}$	=	2,09	<i>kN/m²</i>
	= <i>Wind friction:</i>	$0,04 \times 1,73$	=	0,08	<i>kN/m²</i>

6.5.3.3 Vertical actions

p_k	= Windzuiging:	$0,70 \times 1,73$	=	1,32	kN/m ²
	= Overdruk:	$0,30 \times 1,73$	=	0,57	kN/m ²
			Σ	1,89	kN/m ²
<i>p_k</i>	= <i>Wind suction:</i>	$0,70 \times 1,73$	=	1,32	<i>kN/m²</i>
	= <i>Overpressure:</i>	$0,30 \times 1,73$	=	0,57	<i>kN/m²</i>
			Σ	1,89	<i>kN/m²</i>

¹⁷ | Correlatiefactor/ *Correlation factor.*

7 Central service building

7.1 General

Het centraal dienstengebouw betreft gebouw van circa 56 x 35 x 15 m en bestaat uit drie bouwlagen: kelder, begane grondvloer en verdiepingsvloer (Figure 10). Boven de begane grondvloer zijn de gebouwen gedilateerd en opgedeeld in twee bouwdelen. Op het dak is een trappenhuis inclusief brug voorzien ten behoeve van de bereikbaarheid van de daken van het converter building. Op het gebouw worden 2 solar panel inverter rooms geplaatst.

De constructieve opbouw is als volgt:

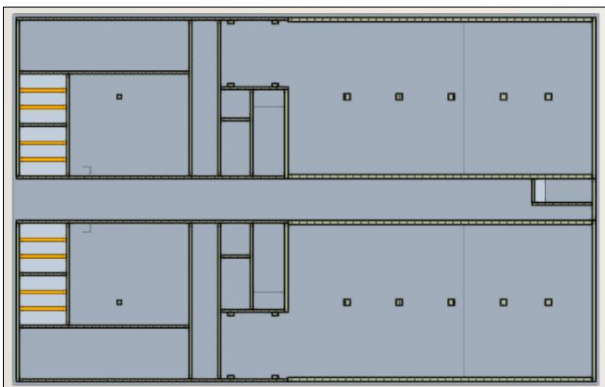
- **Draagstructuur:** Betonconstructie bestaande uit (geprefabriceerde) kolommen, in-het-werk gestorte wanden en -vloeren. Het dak betreft een geprefabriceerde kanaalplaatvloer voorzien van druklaag. Ter plaatse van de corridor wordt een staalplaatbetonvloer toegepast op stalen hoeklijnen ter hoogte van de verdiepingsvloer en het dak. In het gebouw komt een tussenvloer en loopbordes bestaande uit staalstructuur, welke afgedragen wordt naar de betonconstructie. Onder het gehele gebouw is een in-het-werk-gestorte betonnen kelderconstructie gesitueerd.
- **Dilataties:** Boven de begane grondvloer zijn dilataties voorzien aan weerszijden van de corridor. Beide bouwdelen zijn onderling schuivend met elkaar verbonden.

The Central service building is a building of approximately 56 x 35 x 15 m and consists of three floors: basement, ground floor and first floor (Figure 10). Above the ground floor, the buildings are dilated and divided into two parts. On the roof there is a staircase including a bridge for access to the roofs of the converter building.

2 solar panel inverter rooms are installed on the building. The structural design is as follows:

- **Structure:** *Concrete structure consisting of (prefabricated) columns, cast in-situ walls and -floors. The roof is a prefabricated hollow-core slab with compression layer. In the corridor composite steel floor decks is applied on steel L-profiles at the level of the first floor and the second floor. In the building there will be an intermediate floor and catwalk consisting of a steel structure, which will be carried to the concrete structure. A cast in-situ concrete basement structure is present under the entire building.*

Expansion joint: *Above the ground floor, expansion joints are provided on either side of the corridor. Both parts of the building are connected to each other in a sliding way.*



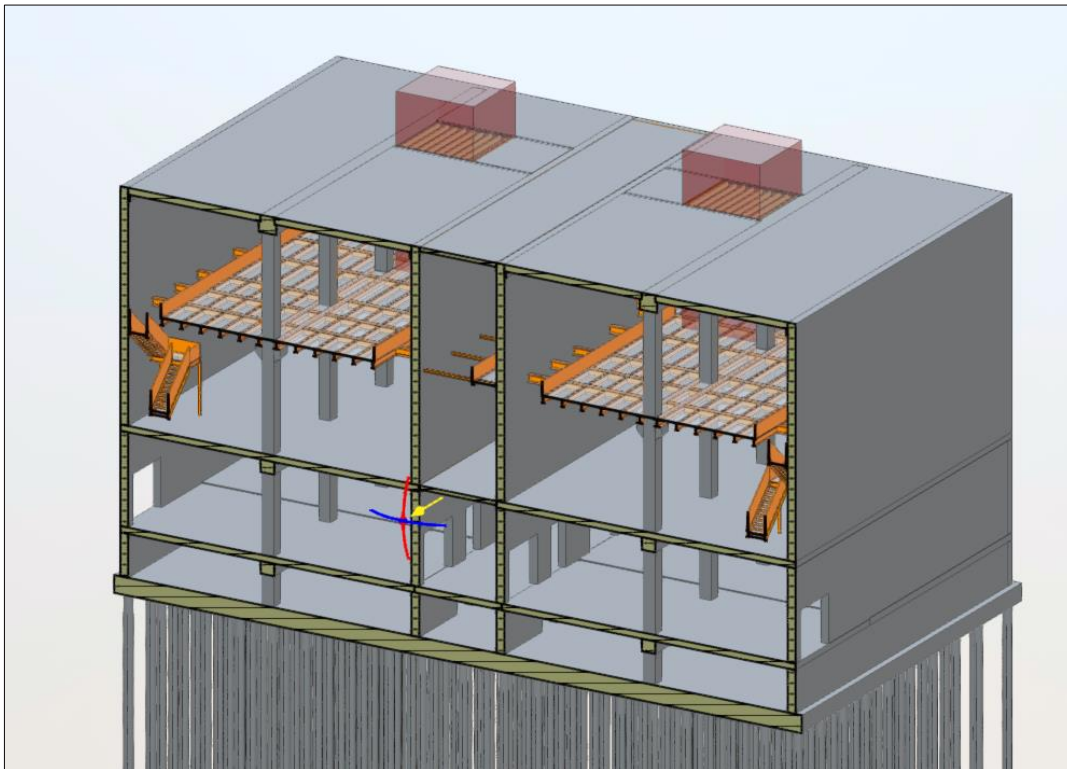


Figure 10| Fragment structural BIM model

7.2 Stability

De stabiliteit in de X en Y-richting (evenwijdig aan as A respectievelijk 1) wordt verzorgd door de blauw- en oranje gemarkeerde betonwanden (Figure 11). De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking ter hoogte van het dak en de vloer. Het eventueel torderen wordt opgevangen door de oranje gemarkeerde betonwanden. De horizontale belasting wordt verdeeld via de schijfwerking in de vloeren en uiteindelijk afgedragen naar de grond rondom de kelder (passieve gronddruk).

The stability in the X and Y direction (parallel to axis A and 1 respectively) is provided by the blue and orange marked concrete walls (Figure 11). The horizontal load is distributed over the stability elements by the diaphragm of the floor at the level of the roof and floor. Any torsion is taken care of by the orange marked concrete walls. The horizontal load is distributed by the diaphragm of the floor and finally transferred to the ground around the basement (passive soil pressure).

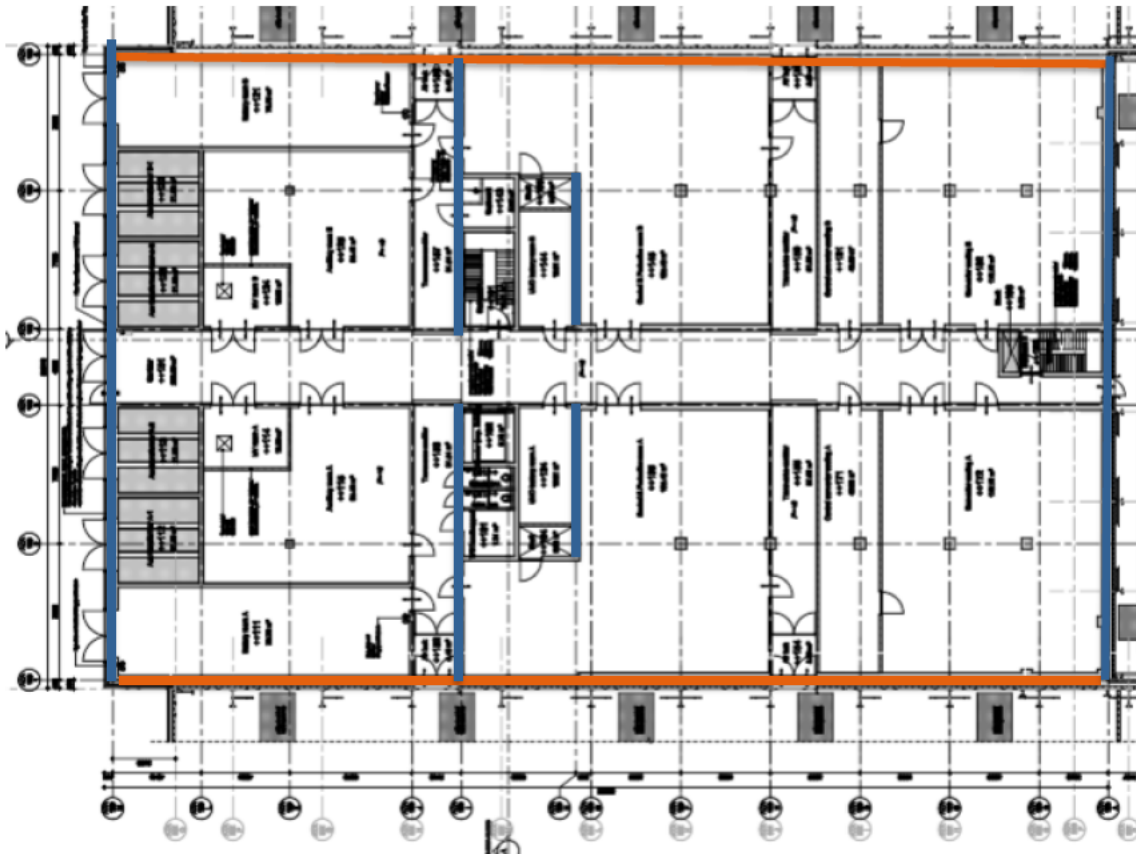


Figure 11| Stabiliteitswanden / Stability walls

7.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingsbalken op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation beams on foundation piles.

7.4 Reliability strategy

Het indelen van het centraal dienstengebouw in gevolgklasse 3 is een eis vanuit Tennet, omdat het falen van het bedrijfsproces grote economische en maatschappelijke gevolgen heeft. Er is geen wettelijk kader vanuit de normen voor; volgens de Eurocode mag gevolgklasse 2 worden toegepast. Omdat het bedrijfsproces leidend is voor de verhoging van de gevolgklasse wordt een bijbehorende ontwerpstrategie voor de hoofdconstructie gekozen.

Het bedrijfsproces wordt redundant uitgevoerd. De bedrijfsprocessen bevinden zich aan de linker- en rechterzijde van het gebouw, waardoor deze fysiek zijn gescheiden. De ontwerpstrategie voor de hoofdconstructie is dat een deel van de constructie lokaal kan bezwijken, maar het algemene draagvermogen behouden blijft.

De hoofdconstructie van het centraal dienstengebouw is een betonconstructie. In het midden van het gebouw wordt een corridor gesitueerd, zodat de linker- en rechterzijde van het gebouw gescheiden is. Beide zijden van het gebouw worden op zichzelf stabiel ontworpen, zodat deze geen invloed op elkaar uitoefenen. De vloeren van de corridor worden horizontaal schuivend opgelegd op de wanden van de zijdelen. Wanneer lokaal bezwijken optreedt aan de linker- of rechterzijde van het gebouw, blijft de stabiliteit van de andere zijde intact en kan het bedrijfsproces blijven functioneren. Op deze wijze wordt robuustheid gecreëerd. Verder wordt de constructie ontworpen om bekende buitengewone belastingen op te kunnen nemen. Dit geldt met name voor de ruimte waar open loodzuuraccu's worden opgeladen.

De verdiepingvloeren van de linker- en rechterzijde van het centraal dienstengebouw worden in het werk gestort. Met voldoende verdeelwapening is het mogelijk om zeilwerking in de vloeren te creëren, zodat lokaal bezwijken van de wanden opgevangen kan worden. De dakvloer is opgebouwd uit kanaalplaatvloeren met een druklaag. Om lokaal bezwijken van de wanden op te vangen dient in de druklaag in twee richtingen wapening te worden aangebracht, zodat herverdeling van belasting tussen de kanaalplaten mogelijk is. De verdiepingvloer wordt zo ontworpen dat in buitengewone belasting combinatie het gewicht van de mezzanine vloer naast het gewicht op de vloer gedragen kan worden. Zodoende als de mezzanine (hulpconstructie) bezwijkt dit geen gevolgen heeft voor de rest van het gebouw.

De minimale periode gedurende welke een gebouw niet mag instorten na een ongeluk behoort gelijk te zijn aan de tijd die nodig is voor de veilige ontruiming en redding van personeel in het gebouw en zijn omgeving. Langere perioden kunnen noodzakelijk zijn voor gebouwen die worden gebruikt voor de behandeling van gevaarlijke stoffen, voor de levering van onontbeerlijke diensten, of om nationale veiligheidsredenen.

De fundering van het centraal dienstengebouw is onderling niet gedilateerd tussen de linker- en rechterzijde. Bij lokaal bezwijken van de bovenbouw is de fundering in staat om te blijven functioneren en de belasting af te dragen naar de ondergrond.

De ruimte waarin accu's worden opgeladen wordt uitgerekend op de explosiebelasting van waterstofgas. Dit buitengewone belastinggeval is bekend, waardoor het mogelijk is de constructie hierop te ontwerpen. Verder worden ontlastpanelen met een lage massa en sterkte toegepast in de gevel ter beperking van het effect van ontploffingen.

Indien lokaal afwijkende grondeigenschappen aanwezig zijn, kan het voorkomen dat een paal minder draagvermogen bezit dan in de berekening is opgenomen. Om dit effect op te vangen dient tijdens het uitvoeringsontwerp gerekend te worden met paaluitval. In deze belastingsituatie met verlaagde belastingfactoren dient de fundering in staat te zijn om de belasting her te verdelen naar de naastgelegen palen.

The classification of the central service building in consequence class 3 is a requirement from Tennet, because the failure of the business process has major economic and social consequences. There is no legal framework from the standards; according to the Eurocode consequence class 2 may be applied. Since the business process is leading for the increase of the consequence class, a corresponding design strategy for the main load bearing structure is chosen.

The operating process is designed redundantly. The operation processes are located on the left and right side of the building, making them physically separated. The design strategy for the main load bearing structure is that part of the structure may fail locally, but the overall load bearing capacity is maintained.

The load bearing structure of the central service building is a concrete structure. A corridor is situated in the middle of the building, so that the left and right side of the building are separated. Both sides of the building have their own stability components, so that they do not influence each other. The floors of the corridor have horizontal sliding connections with the walls of the side sections. If localized failure occurs on the left or right side of the building, the stability of the other side remains intact and the business process can continue to function. In this way robustness is created. Furthermore, the structure is designed to take known extraordinary loads. This is especially true for the area where open lead acid batteries are charged.

The floors of the left and right side of the central service building are cast in situ. With sufficient distribution reinforcement, it is possible to create a membrane effect in the floors, so that localized failure of the walls can occur. The roof floor is composed of hollow-core slabs with a compression layer. In order to accommodate localized failure of the walls, reinforcement in the compressive layer should be provided in two directions, so that redistribution of load between the hollow-core slabs is possible. The mezzanine floor is designed to carry the weight of the mezzanine floor along the weight of the floor in an extraordinary load combination. This ensures that if the mezzanine (support structure) collapses, there will be no consequences for the rest of the building.

The minimum period during which a building should not collapse after an accident should be equal to the time required for the safe evacuation and rescue of personnel in the building and its surroundings. Longer periods may be necessary for buildings used for the handling of hazardous materials, for the provision of essential services, or for national security reasons.

The foundation of the central service building has no expansion joints between the left and right sides. In the event of local failure of the superstructure, the foundation is capable of continuing to function and transfer the load to the subsurface.

The space where batteries are charged is calculated for the explosion load of hydrogen gas. This extraordinary load case is known, so it is possible to design the structure accordingly. Furthermore, relief panels with low mass and strength are applied in the facade to limit the effect of explosions.

If locally different soil characteristics are present, it may happen that a pile has less bearing capacity than included in the calculation. To compensate for this effect, pile failures must be taken into account during the design phase. In this load situation with reduced load factors, the foundation must be able to redistribute the load to the adjacent piles.

7.5 Load assumptions

7.5.1 Dead loads

7.5.1.1 Roof

p_k	= Afwerking:	=	1,00	kN/m ²
	= Kanaalplaat 260 mm + druklaag 60 mm	=	5,50	kN/m ²
		Σ	6,50	kN/m ²

p_k	= Finishing:	=	1,00	kN/m ²
	= Hollow-core slab 260 mm + concrete topping 60 mm	=	5,50	kN/m ²
		Σ	6,50	kN/m ²

p_k	= Afwerking:	=	1,00	kN/m ²
	= Comflor 95 d = 190 mm:	=	3,70	kN/m ²
		Σ	4,70	kN/m ²

p_k	= Finishing:	=	1,00	kN/m ²
	= Comflor 95 d = 190 mm:	=	3,70	kN/m ²
		Σ	4,70	kN/m ²

7.5.1.2 Mezzanine

p_k	= Roostervloer inclusief staalconstructie	=	1,00	kN/m ²
p_k	= Slatted floor including steel structure	=	1,00	kN/m ²

7.5.1.3 First floor

p_k	= Afwerking cementdekvloer d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= In het werk gestort beton d = 300 mm:	=	7,50	kN/m ²
		Σ	8,50	kN/m ²

p_k	= Finishing cement top floor d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= Cast in-situ concrete d = 300 mm:	=	7,50	kN/m ²
		Σ	8,50	kN/m ²

p_k	= Afwerking cementdekvloer d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= Comflor 95 d = 190 mm:	=	3,70	kN/m ²
		Σ	4,70	kN/m ²

p_k	= Finishing cement top floor d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= Comflor 95 d = 190 mm:	=	3,70	kN/m ²

7.5.1.4 Groundfloor

p_k	= Afwerking cementdekvloer d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= In het werk gestort beton d = 300 mm:	=	7,50	kN/m ²
		Σ	8,50	kN/m ²

p_k	= Finishing cement top floor d = 50 mm:	=	1,00	kN/m ²
	= Cast-in-situ concrete d = 300 mm:	=	7,50	kN/m ²
		Σ	8,50	kN/m ²

p_k	= Geen afwerking:	=	0,00	kN/m ²
	= In het werk gestort beton $d = 350$ mm:	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²

p_k	= <i>No Finishing</i> :	=	0,00	kN/m ²
	= <i>Cast-in-situ concrete</i> $d = 300$ mm:	=	8,75	kN/m ²
		Σ	8,75	kN/m ²

7.5.1.5 Basement

p_k	= Eigen gewicht beton $d = 500$ mm:	=	12,5	kN/m ²
-------	-------------------------------------	---	------	-------------------

p_k	= <i>Self weight of concrete</i> $d = 500$ mm:	=	12,5	kN/m ²
-------	--	---	------	-------------------

7.5.1.6 Facade

p_k	= Gevel: (exclusief betonwand):	=	2,00	kN/m ²
-------	---------------------------------	---	------	-------------------

p_k	= <i>Facade: (excluding concrete wall)</i> :	=	2,00	kN/m ²
-------	--	---	------	-------------------

7.5.2 Live loads

7.5.2.1 Roof

				ψ_0	ψ_1	ψ_2	
p_k	= Trappentoren (categorie H):	=	3,00	kN/m ²	0,00	0,00	0,00
	=	=	1,50	kN			
p_k	= <i>Staircase tower (category H)</i> :	=	3,00	kN/m ²	0,00	0,00	0,00
	=	=	1,50	kN			
p_k	= Daken (categorie H):	=	1,00	kN/m ²	0,00	0,00	0,00
	=	=	1,50	kN			
p_k	= <i>Roofs (category H)</i> :	=	1,00	kN/m ²	0,00	0,00	0,00
	=	=	1,50	kN			
p_k	= Zonnepaneel omvormer ruimte ((categorie E): Locatie zie IVA-T010-ARC-AZA100-R-C-D-DRW-AR-2230.	=	7,50	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
p_k	= Solarpanel inverter room ((category E): Location see IVA-T010-ARC-AZA100-R-C-D-DRW-AR-2230.	=	7,50	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
p_k	= Sneeuw:	=	0,56	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
	= Sneeuwophoping:	=	2,80	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= <i>Snow</i> :	=	0,56	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
	= <i>Snow accumulation</i> :	=	2,80	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= Kabels en leidingen (categorie E):	=	0,25	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Koelmachines (categorie E):	=	5,00	kN/m ²			
		Σ	5,25	kN/m ²			

p_k	= Cables and pipes (category E)	=	0,25	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Chillers (category E):	=	5,00	kN/m ²			
		Σ	5,25	kN/m ²			

7.5.2.2 Mezzanine

p_k	= HVAC (categorie E):	=	7,50	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

p_k	= HVAC (category E):	=	7,50	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

7.5.2.3 First floor

p_k	= HVAC (categorie E):	=	7,50	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

p_k	= HVAC (category E):	=	7,50	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

p_k	= Trappen, bordessen en gang:	=	5,00	kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00	kN			

p_k	= Stairs, platforms and corridor:	=	5,00	kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00	kN			

7.5.2.4 Groundfloor

p_k	= Transformator ruimtes (categorie E):	=	10,0	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80

p_k	= Transformer cells (category E):	=	10,0	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

p_k	= Pompenkamer (categorie E):	=	15,0	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

p_k	= Pump room (category E):	=	15,0	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

p_k	= Trappen, bordessen en gang:	=	5,00	kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00	kN			

p_k	= Stairs, platforms and corridor:	=	5,00	kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00	kN			

7.5.2.5 Basement

				Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2
p_k	= Kabelkelder (categorie E):	=	3,00 kN/m ²	1,00	0,90	0,80
p_k	= Cable basement (Category E):	=	3,00 kN/m ²	1,00	0,90	0,80
p_k	= Grondwater: 2,000 x 10,0	=	-20,0 kN	1,00	1,00	1,00
p_k	= Ground water: 2,000 x 10.0	=	-20,0 kN	1,00	1,00	1,00
p_k	= Verkeersbelasting naast de kelder, globaal:	=	8,00 kN/m ²	0,80	0,80	0,80
F_k	= Aslast	=	264 kN			
p_k	= Traffic load next to basement, global:	=	8,00 kN/m ²	0,80	0,80	0,80
F_k	= Axle load	=	264 kN			

7.5.3 Wind actions

7.5.3.1 General

H	= Hoogte:	=	19 m
q_p	= Voor cluster van de hoofdgebouwen dient rekening gehouden worden voor de stuwdruk behorende bij hoogste gebouw namelijk 25 m t.o.v. maaiveld	=	1,89 kN/m ²
H	= Height:	=	19 m
q_p	= For the cluster of main buildings, the velocity pressure corresponding to the highest building must be taken into account, i.e. 25 m above ground level.	=	1,89 kN/m ²

7.5.3.2 Horizontal actions

p_k	= Winddruk en -zuiging:	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{18}$	=	2,09 kN/m ²
	= Windwrijving:	$0,04 \times 1,73$	=	0,08 kN/m ²
p_k	= Wind pressure and suction:	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{18}$	=	2,09 kN/m ²
	= Wind friction:	$0,04 \times 1,73$	=	0,08 kN/m ²

7.5.3.3 Vertical actions

p_k	= Windzuiging:	$0,70 \times 1,73$	=	1,32 kN/m ²
	= Overdruk:	$0,30 \times 1,73$	=	0,57 kN/m ²
			Σ	1,89 kN/m ²

¹⁸ | Correlatiefactor/ Correlation factor.

p_k	= Wind suction:	$0,70 \times 1,73$	=	1,32	kN/m^2
	= Overpressure:	$0,30 \times 1,73$	=	0,57	kN/m^2
			Σ	1,89	kN/m^2

7.5.4 Temperature

ΔT	=	Temperatuur (extern):	=	zie §2.3.6	0,00	0,50	0,00
------------	---	-----------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	=	Temperatuur (intern, proces)	=	zie §2.3.6	1,00	0,90	0,80
------------	---	------------------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	=	Temperature (external):	=	see §2.3.6	0,00	0,50	0,00
------------	---	-------------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	=	Temperature (internal, process):	=	see §2.3.6	1,00	0,90	0,80
------------	---	----------------------------------	---	------------	------	------	------

7.5.5 Accidental actions

7.5.5.1 Internal explosions

Zie/see §2.3.7.2

8 HVDC (spare) transformer assembly

8.1 General

De HVDC (reserve) transformator cellen betreft een constructie van circa 50 x 20 x 13 m waar de transformatoren worden geplaatst. Om deze transformatoren worden scherfwanden voorzien en om een gedeelte van de transformator wordt een geluidshuis aangebracht. Dit geluidshuis wordt niet nader beschouwd in deze rapportage. Ter plaatse van de reserve transformator cell wordt enkel een transformator geplaatst. Deze wordt wel voorzien van olie, maar is niet in bedrijf waardoor geen scherfwonden noodzakelijk zijn. De constructieve opbouw is als volgt:

- Draagstructuur: Betonconstructie bestaande uit wanden, balken en platen.
Stalen bordes constructie voorzien van vlamdovende roostervloeren.
- Dilataties: In de betonconstructie zijn geen dilataties voorzien.

De transformator bevat ongeveer 38 m³ (100 000 kg/(3 stuks * 880 kg/m³)) minerale olie (Figure 12). In het geval van een calamiteit dient deze hoeveelheid x 110% tijdelijk te worden opgevangen. Het aanwezige volume betreft ca. 80 m³ per transformator. Tevens zijn deze transformatoren met elkaar verbonden.

The HVDC (spare) transformer cells concern a construction of approximately 50 x 20 x 13 m where the transformers are placed. Around these transformers, shield walls will be provided and around a part of the transformer a noise reducing cover will be installed. This noise reducing cover is not considered further in this report. At the location of the spare transformer cell only one transformer will be placed. This will be supplied with oil but it is not in operation so no blast walls are necessary. The structural design is as follows:

- Structure: Concrete structure consisting of walls, beams and slabs.
Steel platform construction equipped with flame-retardant grating floors.
- Expansion joints: No expansion joints are provided in the concrete structure.

*The transformer contains approximately 38 m³ (100 000 kg/(3 stuks * 880 kg/m³)) of mineral oil (Figure 12). In the event of a calamity, this quantity x 110% must be temporarily absorbed. The volume present is approximately 80 m³ per transformer. These transformers are also connected to each other.*

No.	OTC	Equipment Type Description	Description of hazardous substance	Material Safety Data Sheet (MSDS), if an	Quantity / unit	Quantity /Station
1	EQ711	Converter Water Cooling System	Monoethylenglycol/Water (40/60%)	Yes	30000 l	30000 l
2	EQ711	Converter Water Cooling System	Monoethylenglycol/Water (40/60%)	Yes	30000 l	30000 l
3	TA113	Converter transformer	Mineral oil	Yes	100000 kg	400000 kg
4	TA113	Converter transformer	Mineral oil	Yes	100000 kg	300000 kg

Figure 12| Fragment opgave leverancier / information supplier

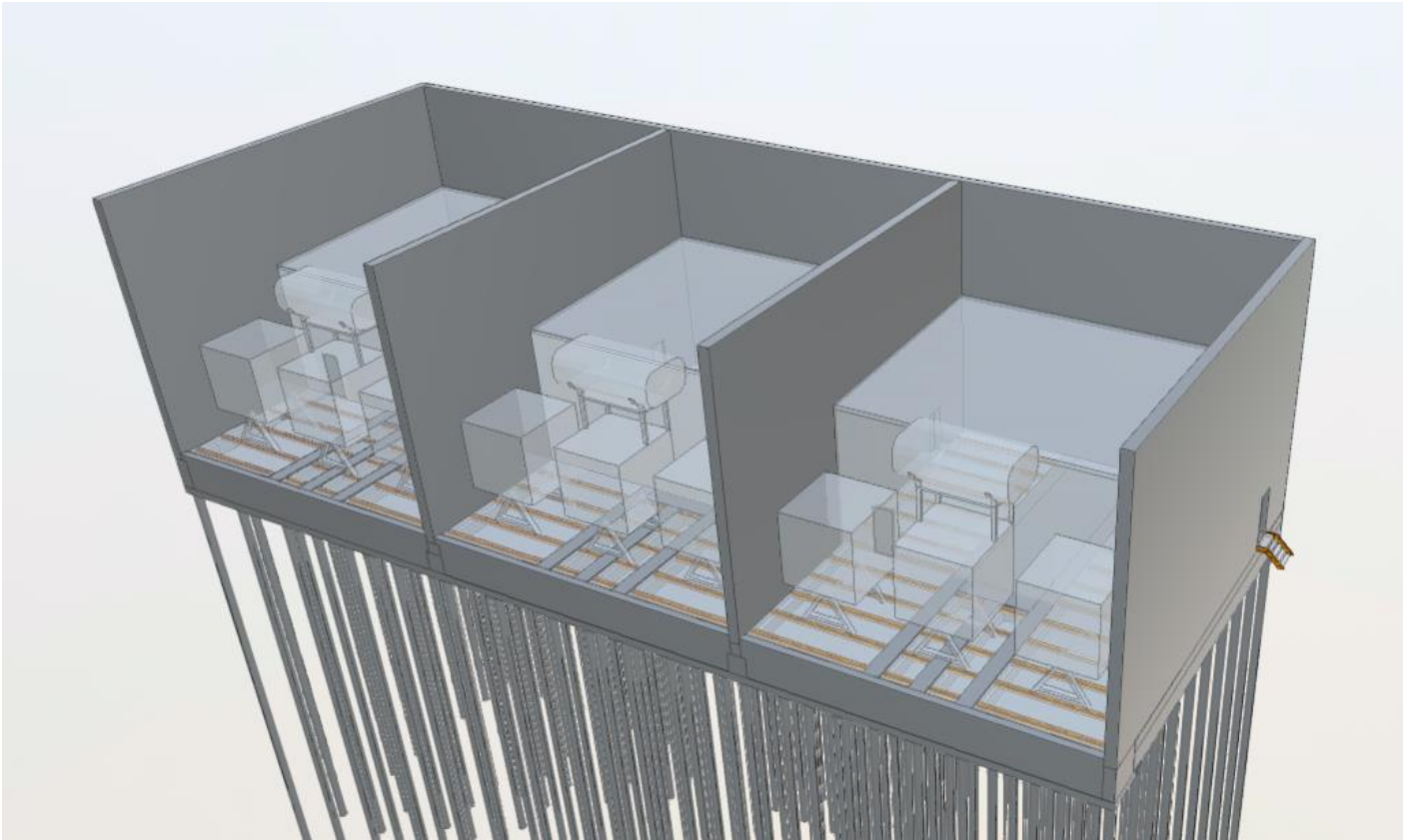


Figure 13| Fragment structural BIM model

8.2 Stability

De stabiliteit van de betonnen scherfwanden is voorzien door deze in te klemmen op de onderliggende betonconstructie. Daarnaast fungeren de dwarswanden als steunbeer.

The stability of the concrete blast walls is provided by a rigid connection to the underlying concrete structure. In addition, the transverse walls act as buttresses.

8.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingsbalken en -poeren/plaat op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation beams and piles/plate on foundation piles.

8.4 Load assumptions

8.4.1 Dead loads

Enkel eigen gewicht van de (beton)constructie.

Only self-weight of the (concrete) structure

8.4.2 Live loads

8.4.2.1 Trafo bay

				ψ_0	ψ_1	ψ_2
p_k	= Trappen, bordessen en gang:	=	5,00 kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00 kN			
p_k	= <i>Stairs, platforms and corridor:</i>	=	5,00 kN/m ²	0,50	0,50	0,30
F_k	=	=	3,00 kN			
F_k	= Transformator (categorie E):	=	3.200 kN	1,00	0,90	0,80
F_k	= <i>Transformer (category E):</i>	=	3.200 kN	1,00	0,90	0,80

8.4.3 Wind actions

8.4.3.1 General

H	= Hoogte:	=	15 m
q_p	= Voor cluster van de hoofdgebouwen dient rekening gehouden worden voor de stuwdruk behorende bij hoogste gebouw namelijk 25 m t.o.v. maaiveld	=	1,89 kN/m ²
H	= <i>Height:</i>	=	15 m
q_p	= <i>For the cluster of main buildings, the velocity pressure corresponding to the highest building must be taken into account, i.e. 25 m above ground level.</i>	=	1,89 kN/m ²

8.4.3.2 Horizontal actions

p_k	= Winddruk en -zuiging:	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{19}$	=	2,09 kN/m ²
	= Windwrijving:	$0,04 \times 1,73$	=	0,08 kN/m ²
p_k	= <i>Wind pressure and suction:</i>	$(0,80 + 0,50) \times 1,89 \times 0,85^{19}$	=	2,09 kN/m ²
	= <i>Wind friction:</i>	$0,04 \times 1,73$	=	0,08 kN/m ²

¹⁹ | Correlatiefactor/ *Correlation factor.*

8.4.3.3 Vertical actions

p_k	= Windzuiging:	0,70 x 1,73	=	1,32	kN/m ²
	= Overdruk:	0,30 x 1,73	=	0,57	kN/m ²
			Σ	1,89	kN/m ²

p_k	= <i>Wind suction:</i>	0,70 x 1,73	=	1,32	kN/m ²
	= <i>Overpressure:</i>	0,30 x 1,73	=	0,57	kN/m ²
			Σ	1,89	kN/m ²

8.4.4 Temperature

ΔT	= Temperatuur (extern):	=	zie §2.3.6	0,00	0,50	0,00
------------	-------------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	= <i>Temperature (external):</i>	=	see §2.3.6	0,00	0,50	0,00
------------	----------------------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	= Temperatuur (intern, proces)	=	zie §2.3.6	1,00	0,90	0,80
------------	--------------------------------	---	------------	------	------	------

ΔT	= <i>Temperature (internal, process):</i>	=	see §2.3.6	1,00	0,90	0,80
------------	---	---	------------	------	------	------

8.4.5 Accidental actions

8.4.5.1 Blast walls

p_k	= Scherfwanden: (categorie E):	=	2,50	kN/m ²
p_k	= <i>Blast walls: (Category E):</i>	=	2,50	kN/m ²

9 Sparepart building

9.1 General

Het sparepart building betreft een gebouw van circa 30.6 x 15 x 12 m en bestaat uit één bouwlaag (Figure 14). De hoofddraagconstructie bestaat uit de volgende onderdelen:

- **Draagstructuur:** Geschoorde houtenconstructie bestaande uit gelamineerde kolommen, gelamineerde dakliggers, gezaagde gordingen, stalen rand- en koppelbalken voorzien van windverbanden. De begane grondvloer en fundering betreft een in-het-werk-gestorte betonconstructie.
- **Dilataties:** in het gebouw zijn geen permanente dilataties aanwezig.

The spare part building is a building of approximately 30.6 x 15 x 12 m and consists of one storey (Figure 14).

The main structure consists of the following components:

- **Structure:** *Braced wood construction consisting of laminated columns, laminated roof beams, sawn purlins, steel edge and tie beams with wind bracing. The ground floor and foundation are an in-situ cast concrete construction.*
- **Expansion joints:** *No permanent expansion joints are present in the building.*

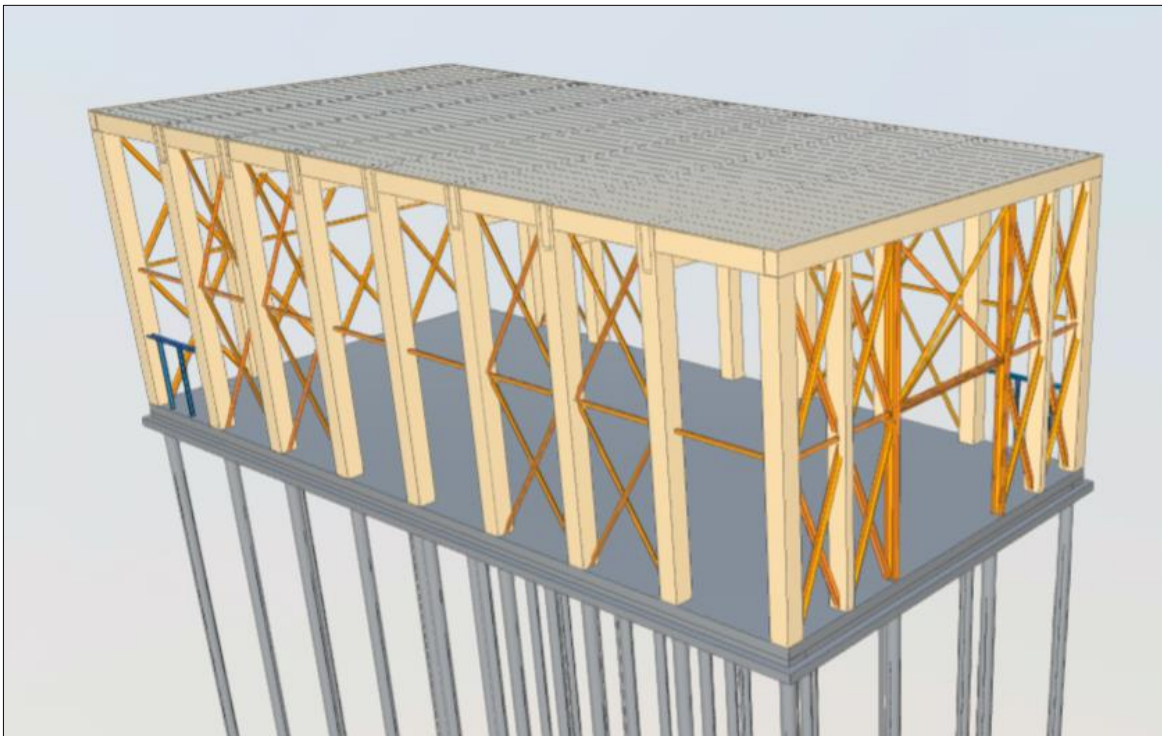


Figure 14| Isometrie Sparepart building

9.2 Stability

9.2.1 X-direction (// gridline A)

De stabiliteit in de X-richting (evenwijdig aan as A) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking van de houtenbeplating ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the X-direction (parallel to axis A) is provided by the braced facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor of the wooden sheeting at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by diaphragm of the floor forces in the ground floor.

9.2.2 Y-direction (// gridline 1)

De stabiliteit in de Y-richting (evenwijdig aan as 1) wordt verzorgd door de geschoorde gevels. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking van de houtenbeplating ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the Y-direction (parallel to axis 1) is provided by the facades. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the floor of the wooden sheeting at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by diaphragm of the floor forces in the ground floor.

9.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem begane grondvloer op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt floor on foundation piles.

9.4 Load assumptions

9.4.1 Dead loads

9.4.1.1 Roof

p_k	= Dakbedekking:	=	0,10	kN/m ²
	= Isolatie:	=	0,10	kN/m ²
	= Houtenbeplating:	=	0,25	kN/m ²
	= Subtotaal:	Σ	0,45	kN/m ²
	= Eigen gewicht gordingen: exclusief dakligger	=	0,15	kN/m ²
		Σ	0,60	kN/m ²
p_k	= Roofing:	=	0,10	kN/m ²
	= Insulation:	=	0,10	kN/m ²
	= Wooden cladding:	=	0,25	kN/m ²
	= Subtotal:	Σ	0,45	kN/m ²
	= Self weight purlins excluding roofbeams	=	0,15	kN/m ²
		Σ	0,60	kN/m ²

9.4.1.2 Ground floor

p_k	= Afwerking:	=	0,00	kN/m ²
	= Eigen gewicht beton $d = 300$ mm	=	7,50	kN/m ²
		Σ	7,50	kN/m ²
p_k	= Finishing:	=	0,00	kN/m ²
	= Self weight of concrete $d = 300$ mm	=	7,50	kN/m ²
		Σ	7,50	kN/m ²

9.4.1.3 Facade

p_k	= Gevel:	=	2,00	kN/m ²
p_k	= Facade:	=	2,00	kN/m ²

9.4.2 Live loads

9.4.2.1 Roof

p_k	= Onderhoud (categorie H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Sneeuw:	=	0,56 ²⁰	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panelen: (categorie E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (categorie E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Kabels en leidingen (categorie E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			
p_k	= Maintenance (category H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Snow:	=	0,56 ²⁰	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panels: (category E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (category E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Cables and pipes (category E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			

9.4.2.2 Groundfloor

p_k	= Opslag (categorie E)	=	10,0	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80
p_k	= Storage (categorie E)	=	10,0	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

9.4.3 Wind actions

9.4.3.1 General

H	= hoogte:	=	12	m
q_p	=	=	1,64	kN/m ²
H	= Height:	=	12	m
q_p	=	=	1,64	kN/m ²

²⁰ | Exclusief eventuele sneeuwophoping. / Excluding any snow accumulation

9.4.3.2 Horizontal actions

p_k	= Winddruk en -zuiging:	$(0,80 + 0,50) \times 1,64 \times 0,85^{21}$	=	1,81	kN/m ²
	= Windwrijving:	$0,04 \times 1,64$	=	0,03	kN/m ²
p_k	= <i>Wind pressure and suction</i> :	$(0,80 + 0,50) \times 1,64 \times 0,85^{17}$	=	1,81	kN/m ²
	= <i>Wind friction</i> :	$0,04 \times 1,64$	=	0,03	kN/m ²

9.4.3.3 Vertical actions

p_k	= Windzuiging:	$0,70 \times 1,64$	=	1,15	kN/m ²
	= Overdruk:	$0,30 \times 1,64$	=	0,49	kN/m ²
			Σ	1,64	kN/m ²
p_k	= <i>Wind suction</i> :	$0,70 \times 1,64$	=	1,15	kN/m ²
	= <i>Overpressure</i> :	$0,30 \times 1,64$	=	0,49	kN/m ²
			Σ	1,64	kN/m ²

9.4.4 Temperature

ΔT	= Temperatuur (extern):	=	zie §2.3.6	0,00	0,50	0,00
ΔT	= Temperatuur (intern, proces)	=	zie §2.3.6	1,00	0,90	0,80
ΔT	= <i>Temperature (external)</i> :	=	see §2.3.6	0,00	0,50	0,00
ΔT	= <i>Temperature (internal, process)</i> :	=	see §2.3.6	1,00	0,90	0,80

²¹ | Correlatiefactor/ *Correlation factor*.

10 Third party building

10.1 General

Het Third party gebouw betreft een gebouw van circa 4 x 18 x 3 m en bestaat uit één bouwlaag (Figure 15). Onder het gebouw wordt een bluswatervoorzieningstank geplaatst van 180 m³. Voorzieningen tbv (tijdelijke) bouwkuip conform opgave derden.

De hoofddraagconstructie bestaat uit de volgende onderdelen:

- Draagstructuur: Metselwerk casco in combinatie met kanaalplaten voorzien van druklaag. (dak). De begane grondvloer, en watertank en fundering betreft een in-het-werk-gestorte betonconstructie.
- Dilataties: in het gebouw zijn geen permanente dilataties aanwezig.

The Third party building is a building of approximately 4 x 18 x 3 m and consists of one storey (Figure 15).

A 180 m³ firewater supply tank will be placed under the building. Measures for (temporary) building pit in accordance with specifications by third party.

The main load-bearing structure consists of the following components:

- Structure: *Masonry shell in combination with hollow-core slabs with compression layer. (Roof). The ground floor and foundation are a cast in-situ concrete construction.*
- Expansion joints: *No permanent expansion joints are present in the building.*

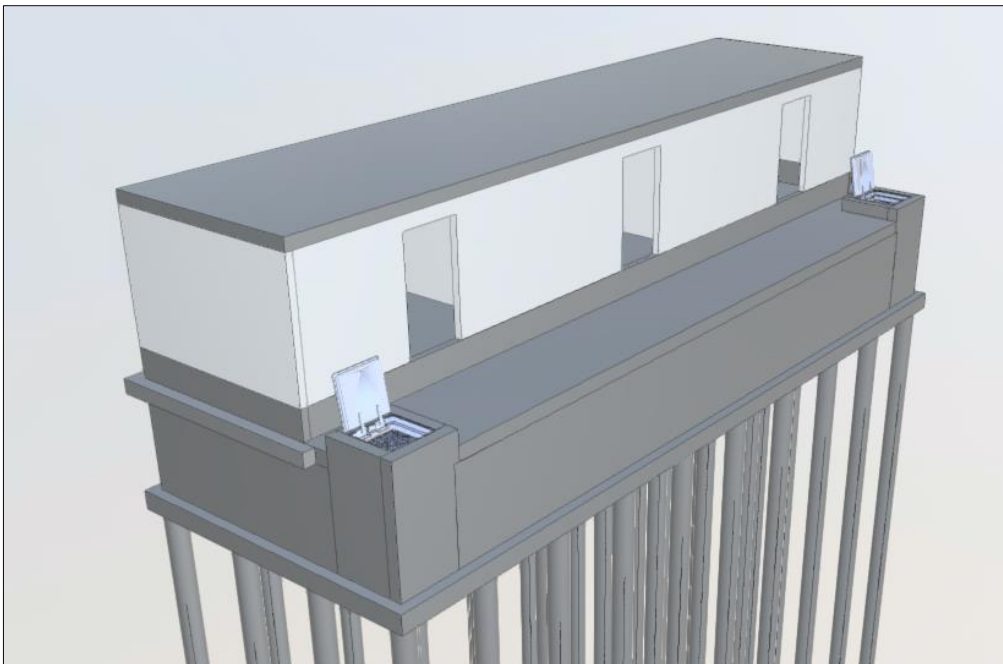


Figure 15 Isometrie Third party gebouw

10.2 Stability

De stabiliteit in de X-richting (evenwijdig aan as A respectievelijk 1) wordt verzorgd door de metselwerkwallen ter plaatse van de gevels en tussenwallen. De horizontale belasting wordt verdeeld over de stabiliteitselementen door de schijfwerking van de kanaalplaatvloer met druklaag ter hoogte van het dak. Uiteindelijk wordt de horizontale belasting afgedragen naar de fundering door de schijfwerking in de begane grondvloer.

The stability in the X direction (parallel to axis A and 1 respectively) is provided by the masonry walls at the location of the facades and walls. The horizontal load is distributed to the stability elements by the diaphragm of the precast hollow section slab with compression layer at the level of the roof. Finally, the horizontal load is transferred to the foundation by diaphragm of the floor in the ground floor.

10.3 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingswanden op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation walls on foundation piles.

10.4 Load assumptions

10.4.1 Dead loads

10.4.1.1 Roof

p_k = Kanaalplaat (200mm) + druklaag (50 mm): = 4,40 kN/m²

p_k = hollow-core slabs (200 mm) + compression layer (50 mm): = 4,40 kN/m²

10.4.1.2 Ground floor

p_k = afwerking: = 0,00 kN/m²
 = eigen gewicht beton d = 350 mm = 8,75 kN/m²
 Σ 8,75 kN/m²

p_k = Finishing: = 0,00 kN/m²
 = Self weight of concrete d = 350 mm = 8,75 kN/m²
 Σ 8,75 kN/m²

10.4.1.3 Facade

p_k = gevel exclusief metselwerkwand = 2,00 kN/m²

p_k = Facade Excluding masonry walls: = 2,00 kN/m²

10.4.2 Live loads

10.4.2.1 Roof

				ψ_0	ψ_1	ψ_2
p_k	= Onderhoud (categorie H):	=	1,00 kN/m ²	0,00	0,00	0,00
F_k	=	=	1,50 kN			
p_k	= Sneeuw:	=	0,56 ²² kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panelen: (categorie E):	=	0,60 kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= sedum: (categorie E):	=	0,70 kN/m ²			
	= kabels en leidingen (categorie E):	=	0,25 kN/m ²			
		Σ	1,55 kN/m ²			

²² | Exclusief eventuele sneeuwophoping. / Excluding any snow accumulation

p_k	= Maintenance (category H):	=	1,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	1,50	kN	0,00	0,00	0,00
p_k	= Snow:	=	0,56 ²²	kN/m ²	0,00	0,20	0,00
p_k	= PV panels: (category E):	=	0,60	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
	= Sedum: (category E):	=	0,70	kN/m ²			
	= Cables and pipes (category E):	=	0,25	kN/m ²			
		Σ	1,55	kN/m ²			

10.4.2.2 Ground floor

p_k	= Opslag (categorie E)	=	10,0	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
F_k	=	=	10,0	kN	1,00	0,90	0,80
p_k	= Storage (category E)	=	10,0	kN/m ²	1,00	0,90	0,80
F_k	=	=	10,0	kN			

10.4.2.3 Basement

p_k	= Watertank: 2,00 x 10,0	=	20,00	kN/m ²	ψ_0	ψ_1	ψ_2
p_k	= Watertank: 2,00 x 10,0	=	20,00	kN/m ²	1,00	0,90	0,90
p_k	= Grondwater: 2,00 x 10,0	=	-20,0	kN	1,00	1,00	1,00
p_k	= Ground water: 2,00 x 10,0	=	-20,0	kN	1,00	1,00	1,00
p_k	= Verkeersbelasting naast de kelder, globaal:	=	8,00	kN/m ²	0,80	0,80	0,80
F_k	= Aslast	=	264	kN			
p_k	= Traffic load next to basement, global:	=	8,00	kN/m ²	0,80	0,80	0,80
F_k	= Axle load	=	264	kN			

10.4.3 Wind actions

10.4.3.1 General

H	= hoogte:	=	3	m
q _p	=	=	1,22	kN/m ²
<i>H</i>	= Height:	=	3	<i>m</i>
<i>q_p</i>	=	=	1,22	<i>kN/m²</i>

10.4.3.2 Horizontal actions

p _k	= winddruk en -zuiging:	(0,80 + 0,50) x 1,22 x 0,85 ²³	=	1,35	kN/m ²
	= windwrijving:	0,04 x 1,22	=	0,05	kN/m ²
<i>p_k</i>	= wind pressure and suction:	(0,80 + 0,50) x 1,22 x 0,85 ²³	=	1,35	<i>kN/m²</i>
	= wind friction:	0,04 x 1,22	=	0,05	<i>kN/m²</i>

10.4.3.3 Vertical actions

p _k	= windzuiging:	0,70 x 1,22	=	0,85	kN/m ²
	= overdruk:	0,30 x 1,22	=	0,37	kN/m ²
			Σ	1,22	kN/m ²
<i>p_k</i>	= wind suction:	0,70 x 1,22	=	0,85	<i>kN/m²</i>
	= overpressure:	0,30 x 1,22	=	0,37	<i>kN/m²</i>
			Σ	1,22	<i>kN/m²</i>

²³ | Correlatiefactor. / Correlation factor

11 Other structures

11.1 General

De hoofddraagconstructie van de AC yard, Diesel generator space, Converter cooler space en Zero Point transformer space bestaan uit de volgende onderdelen:

- AC yard Betonnen balkstructuur met opstortingen
- Diesel generator space In het werk gestorte betonconstructie
- Converter cooler space, In het werk gestorte betonconstructie
- Zero point transformer space In het werk gestorte betonconstructie
- Dilataties: In de objecten zijn geen permanente dilataties aanwezig.

The main structure of the AC yard, Diesel generator space, Converter cooler space and Zero Point transformer space consist of the following components:

- AC yard *Concrete beam structure with plinths*
- Diesel generator space *Cast in-situ concrete structure*
- Converter cooler space, *Cast in-situ concrete structure*
- Zero point transformer space *Cast in-situ concrete structure*
- Expansion joints: *No permanent expansion joints are present.*

11.1.1 AC yard

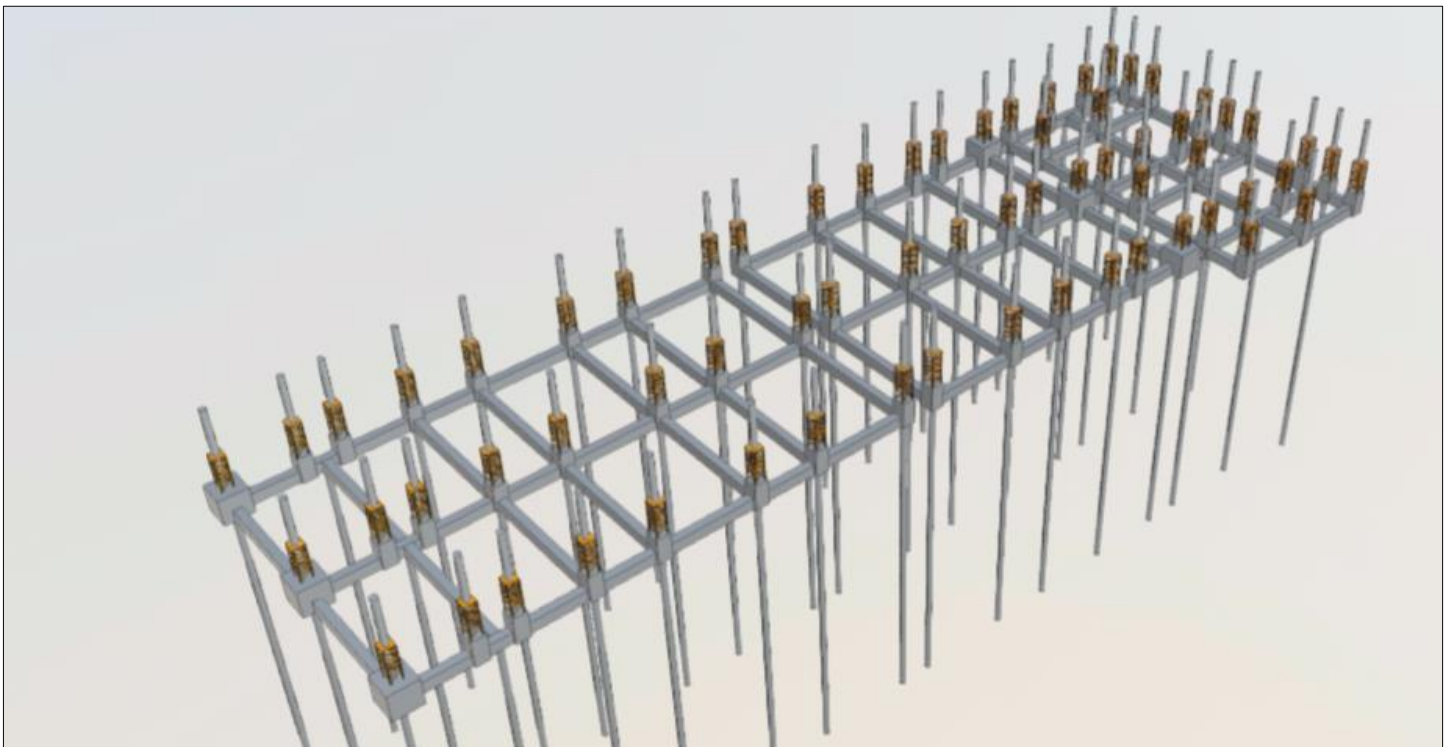


Figure 16| Fragment structural BIM model

11.1.2 Diesel generator space

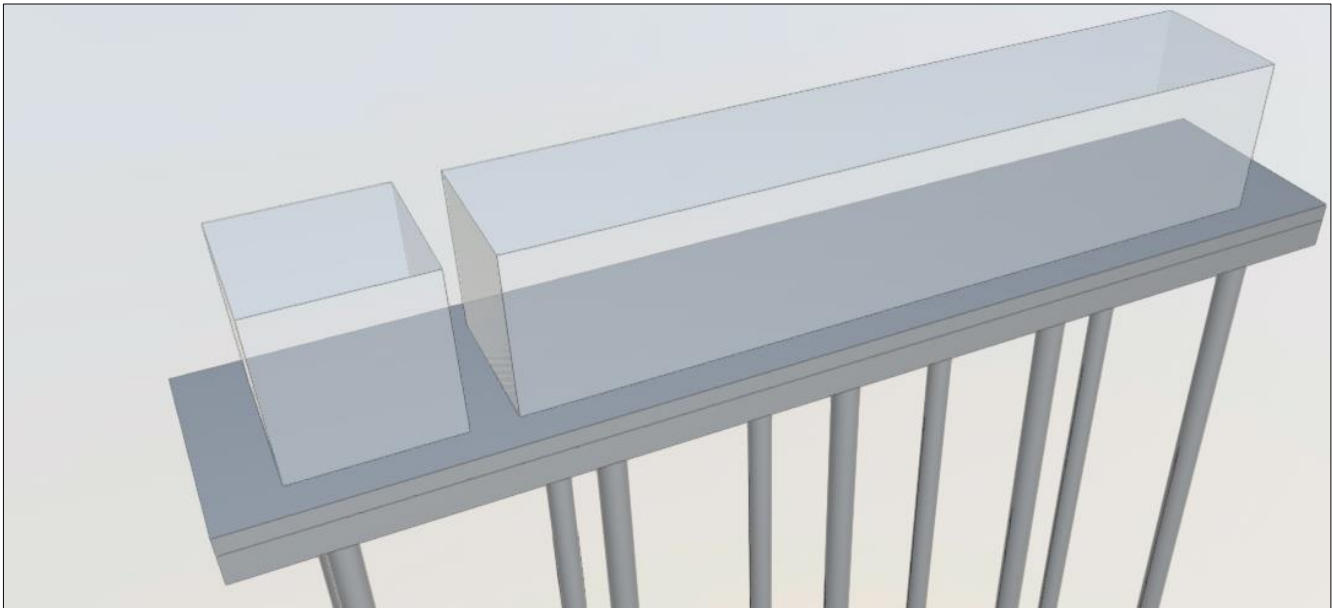


Figure 17| Fragment structural BIM model

11.1.3 Converter cooler space

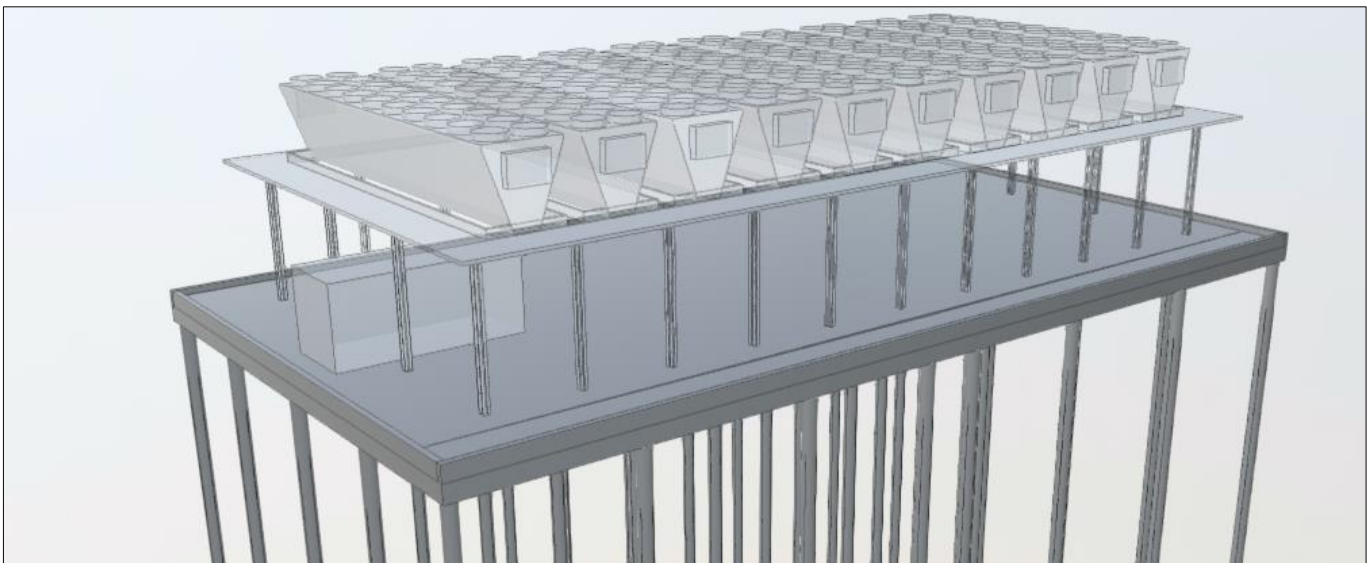


Figure 18| Fragment structural BIM model

The constructief ontwerp van het bordes met koelers wordt bepaald en uitgewerkt door de HVDC leverancier. Op de fundering wordt een extra warmtewisselaar geplaatst bij converter cooler space

The structural design of the platform with chillers is determined and engineered by the HVDC supplier. An additional heat exchanger is placed on the foundation at converter cooler space

11.1.4 Zero point transformer space

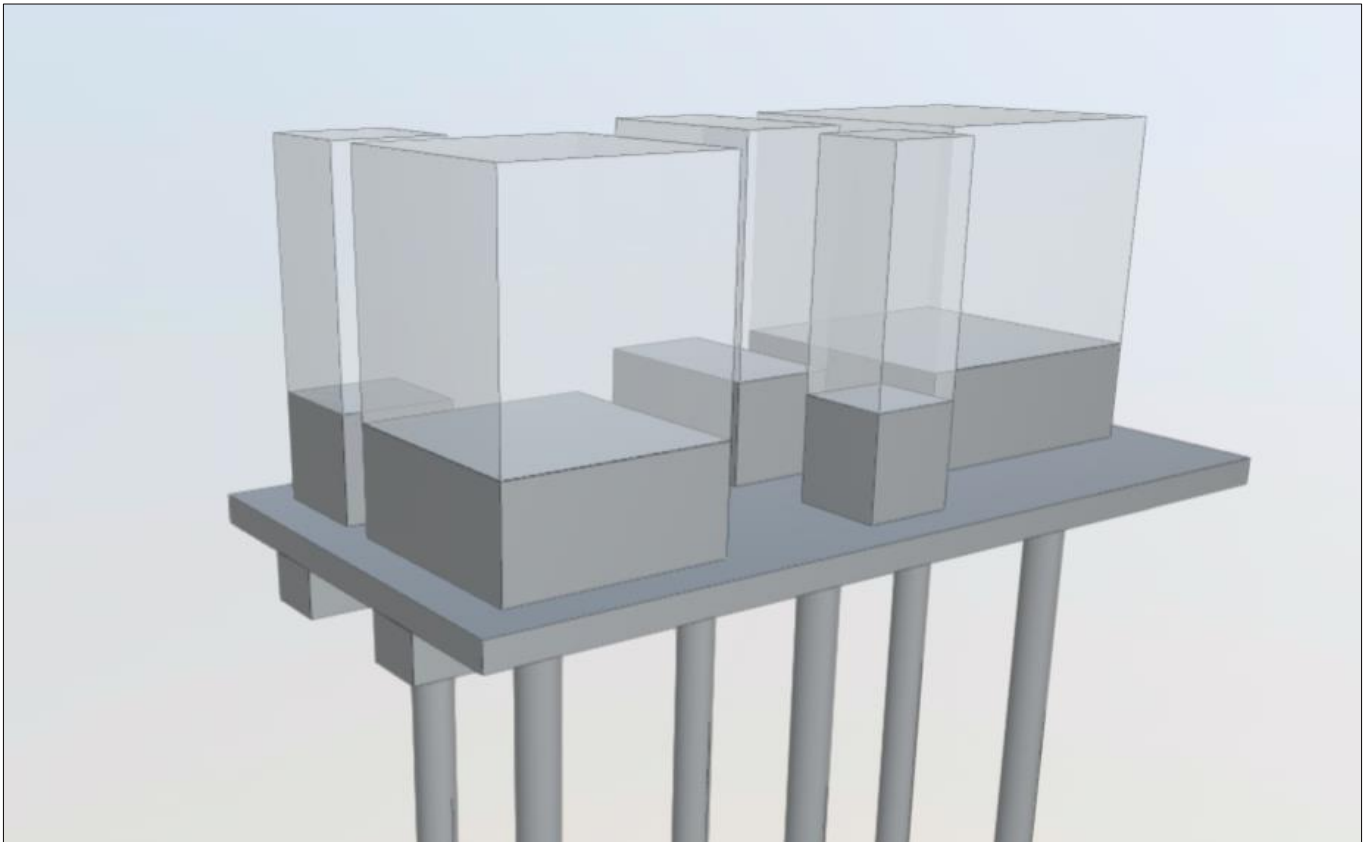


Figure 19| Fragment structural BIM model

11.2 Foundation

Conform het geotechnisch advies is het toepassen van een fundering op staal niet haalbaar. Neem funderingsbalken op funderingspalen.

In accordance with the geotechnical report, applying a spread foundation is not feasible. Adopt foundation beams on foundation piles.

Bijlage A | Documentlist

Ref	Type	Description (including hyperlink)	Version
[A]	Documents	Arcadis	
[A1]	Report	P-015158 ED CC12 D 00AT002 ACB010 001 00	27-mei-16
[A2]	Report	P-015158 EL CC12 ZA11 CED320 002 03	06-sep-16
[A3]	File	Transformer Pole 1 2 3.rvt	14-dec-18
[A4]	List	Key-parameter list	7-feb-22
[A5]	Report	IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-FS-0001	17-jun-22
[A6]	List	IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-LIS-ZZ-0001	17-jun-22
[E]	Documents	Antea	
[E1]	Report	Memo – funderingsadvies	15-mar-22
[H]	Documents	HV_supplier	
[H1]	Transmittal	HV_supplier data set 1	10-jan-22 ²⁴
[N]	Documents	NEN	
[N1]	Standard	NEN-EN 1990+A1+A1/C2:2019/NB:2019	nov-2019
[N2]	Standard	NEN-EN 1991-1-1+C1+C11:2019/NB:2019	nov-2019
[N3]	Standard	NEN-EN 1991-1-3+C1+A1:2019/NB:2019	nov-2019
[N4]	Standard	NEN-EN 1991-1-4+A1+C2:2011/NB:2020	dec-2011
[N5]	Standard	NEN-EN 1991-1-7+C1+A1:2015/NB:2019	okt-2015
[N6]	Standard	NEN-EN 1991-2+C1:2015/NB:2019	okt-2015
[N7]	Standard	NEN-EN 1992-1-1+C2:2011/NB+A1:2020	nov-2011
[N8]	Standard	NEN-EN 1993-1-1+C2+A1:2016/NB:2016	dec-2016
[N9]	Standard	NEN-EN 1991-1-5+C1:2011/NB:2019	dec-2011
[N10]	Standard	NEN2608:2014	okt-2014
[T]	Documents	Tennet	
[T1]	Specification	SPE.04.004 Algemene specificatie constructieberekeningen	19-jun-20
[T2]	Drawing	Tennet landstation generic layout	10-jan-22
[T3]	E-mail	Equipment weights	7-feb-22

Table 19| Documentenlijst

²⁴ | Ontvangstdatum.

Bijlage B | Richtlijnen TenneT

Richtlijn [T1]: SPE.04.004 Algemene specificatie constructieberekeningen

Deze bijlage betreft een uittreksel van de richtlijnen die mogelijk relevant kunnen zijn voor deze ontwerpfase.

Normen en voorschriften

Vrijgeven berekeningen door registerconstructeur

De berekeningen aan bouwwerken moeten gecontroleerd worden en/of vrijgegeven door een registerconstructeur.

Vrijgeven hoofdberekeningen door registerontwerper

De berekeningen aan bouwwerken ten behoeve van een primaire schakelinstallatie moeten gecontroleerd worden en/of vrijgegeven door een registerontwerper.

Catagorisering bouwwerk

Indelen in gevolgklasse

Bouwwerken moeten in de volgende gevolgklassen conform NEN-EN 1990/NB (EC 0) gecategoriseerd worden:

- Gevolgklasse CC2 (NEN-EN 1991-1-7), betrouwbaarheidsklasse RC2 (referentieperiode 50 jaar);
- Gevolgklasse CC3 voor gebouwen waarin schakelinstallaties (GIS) zijn opgenomen, betrouwbaarheidsklasse RC3 (referentieperiode 50 jaar);

In een projectspecifiek programma van eisen mogen hierop uitzonderingen gemaakt worden.

Toepassen reliability level hoogspanningsmast

Bouwwerken behorend bij hoogspanningsmasten moeten ontworpen worden conform NEN-EN 50341 paragraaf 3.2.2 reliability level 3 (return period 500 jaar).

Toepassen geotechnische categorie hoogspannings locatie

Funderingen behorend bij stations moeten ontworpen worden conform NEN-EN 9997-1 geotechnische categorie 2.

Toepassen geotechnische categorie op trek belaste constructie

Funderingen van bouwwerken die door trekkrachten worden belast moeten ontworpen worden conform geotechnische categorie 2, GC2.

Borgen CUR 2001-4 op trek belaste constructie

Funderingen van bouwwerken die door trekkrachten worden belast moeten voldoen aan CUR 2001-4.

Borgen ondersteuning pantograaf en bliksempiek

Ondersteuning van pantografen en bliksempieken moeten in een rekenmodel als een volledige inklemming gemodelleerd te worden.

Belastingen

Borgen normale belastingen

Bouwwerken moeten bestand zijn tegen de volgende normale belastingen:

- Eigen gewicht;
- IJsbelasting;
- Windbelasting;
- Trekbelasting uit geleiders (indien aanwezig);
- Vloerbelastingen conform de onderstaande tabel vloerbelastingen.

Drawing

PVE.04.000 Bouwkunde Tabel 6, Vloerbelastingen

Bouwdeel:	Vloerbelastingen, veranderlijk								ψ
	2 kN/m ²	2,5 kN/m ²	3 kN/m ²	5 kN/m ²	10 kN/m ²	25 kN/m ²	20 kN/m ² , aslast 100kN	40 kN/m ² , aslast 200kN	
transformatorweg							X	X	
overige wegen									
transformatorcel					X				ψ = 1,0
transformatorgebouw					X				ψ = 1,0
vlambeperkende roosters				X					ψ = 1,0
schermwanden hor. belasting		X							ψ = 1,0
trappen en bordessen		X							ψ = 0,5
installatievloeren				X					ψ = 1,0
entree/hal/gang				X					ψ = 0,5
verblijfsruimte	X								ψ = 0,5
beheerdersruimte	X								ψ = 0,5
secundaire ruimte				X					ψ = 1,0
datacomruimte				X					ψ = 1,0
kabelkelder onder installatievloer			X						ψ = 0,5
AC-ruimte				X					ψ = 1,0
DC-ruimte				X					ψ = 1,0
NSA-ruimte				X					ψ = 1,0
werkkast	X								ψ = 0,5
sanitair	X								ψ = 0,5
opslagruimte CDG				X					ψ = 0,5
ruimte dieseltank				X					ψ = 1,0
opslagruimte SF6				X					ψ = 1,0
GIS ruimte					X				ψ = 1,0
kabelgoot/deksel standaard						X			ψ = 1,0
kabelgoot/deksel transformatorweg							X		ψ = 1,0

Figure 20| Fragment [T1]

Borgen horizontale belastingen

Funderingen van bouwwerken moeten bestand zijn tegen de belastingen die optreden als gevolg van horizontale belastingen op heipalen door wind, maaiveldophoging of ontgraving en het squeezing-effect.

Borgen bijzondere belastingen

Bouwwerken moeten bestand zijn tegen de volgende bijzondere belastingen:

- Kortsluitkrachten. Deze worden door de primaire engineer opgegeven;
- Schakelkrachten. Deze worden door de leverancier opgegeven;
- Explosies door kortsluiting in (MS- en HS-) schakelinstallaties. Door de leverancier van de installatie worden de aan te houden statische belastingen op wanden, vloer en dak opgegeven.
- Onderhoudsbelastingen.

Borgen belastingcombinaties bouwwerken HS-installatie

Bouwwerken HS installaties moeten bestand zijn tegen de volgende belastingcombinaties: (voor belastingcombinaties bouwwerken hoogspanningslijnen zie de betreffende eis)

Combinaties voor sterkteberekening, uiterste-grenstoestand (ULS):

1. permanent: 1,5 * permanent;
2. max. ijslast: 1,2 * permanent + 1,5 * ijs + 1,5 * 0,3 * wind;
3. max. wind: 1,2 * permanent + 1,5 * wind.

Combinaties voor stijfheidberekening, Bruikbaarheids-grenstoestand (SLS):

1. max ijs: 1,0 * permanent + 1,0 * ijs + 0,3 * wind;
2. max. wind: 1,0 * permanent + 1,0 * wind.

Buitengewone belastingcombinaties: alleen sterkte (ULS):

1. kortsluiting: $1,2 * \text{permanent} + 1,5 * \text{kortsluitkracht} + 0,3 * \text{wind}$;
2. schakelen: $1,2 * \text{permanent} + 1,5 * \text{schakelkracht} + 0,3 * \text{wind}$;
3. explosie door sluiting: $1.0 * \text{permanent} + 1.0 * \text{explosiekracht}$.

Ontwerpcriteria voor sterkte stabiliteit (ULS)

Mitigeren ankeruitval

Indien ankers in combinatie met voetplaten worden toegepast, dan moet in de berekening rekening gehouden worden met uitval van 1 van elke 4 ankers. Hierbij moet gebruik gemaakt worden van een partiële factor 1,0 op de belastingen.

Ontwerpcriteria voor vervorming (SLS)

Borgen maximale verplaatsing

De verplaatsing van belaste constructies moet voldoen aan de volgende eisen:

- Schakelende apparatuur (vermogensschakelaars, scheiders en aarders): maximale horizontale verplaatsing = $1/300$ van de hoogte;
- Ondersteunende apparatuur (steunisolatoren, meettransformatoren en railsteunen): maximale horizontale verplaatsing = $1/150$ van de hoogte;
- Horizontale ligger voor ondersteuning van HS-component(en): maximale verticale doorbuiging = $1/500$ van de overspanning;
- Portalen: maximale horizontale verplaatsing = $1/50$ van de hoogte;
- Bliksempieken: maximale horizontale verplaatsing = $1/50$ van de hoogte.

AM statement

Voor de bedoelde hoogte geldt:

H = onderkant voetplaat tot aansluiting geleider. Let op: voor de pantograafscheider kan dit de hoofd rail zijn, niet het tegencontact.

Slanke constructies moeten bestand zijn tegen trillingen die optreden in de bouw- en gebruiksfase.

AM statement

Indien nodig moeten tijdens de bouwfase tijdelijke voorzieningen toegepast worden.

Progressive collapse

Toetsen bezwijken door onbekende oorzaak

In het ontwerp van bouwwerken moeten de maatregelen voor het lokaal bezwijken van het bouwwerk door een onbekende oorzaak conform NEN-EN 1991-1-7, bijlage A worden toegepast.

Toetsing fundering op staal

Mitigeren risico ontgraving

Een fundering op staal moet bestand zijn tegen ontgravingen buiten het bouwwerk tot de onderkant van de fundering.

Duurzaamheid

Borgen duurzaamheid beton

Stem de betonkwaliteit af op de lokale omgeving. Hierbij moet de duurzaamheid van de constructie m.b.t chloriden (waar milieuklasse XD of XS van toepassing is) zijn afgestemd op een ontwerp levensduur van 100 jaar conform CURrichtlijn 1: 'Duurzaamheid van constructief beton met betrekking tot chloridegeïnitieerde wapeningscorrosie'.

AM statement

CUR leidraad 1 moet worden toegepast bij belasting door chloriden door o.a. dooizouten op schakelstation rond gebouwen en wegen, zeezouten of zeewind. Betreffende zeezouten moet CUR leidraad 1 worden toegepast bij een afstand tot zout/brak water < 10km.

Borgen lineaire eindige elementen berekening

Bouwwerken moeten getoetst worden door middel van lineaire eindige elementen berekeningen (LFEA - lineair finite element analysis). Niet-lineaire eindige elementen berekeningen zijn niet toegestaan voor nieuwe bouwwerken, tenzij hierover schriftelijk vastgelegde afspraken met TenneT zijn gemaakt.

AM statement

De EEM berekening moet worden uitgewerkt conform richtlijn Uitwerking Indieningsvereisten EEM-berekeningen van het Centraal Overleg Bouwconstructies

Colofon

ONTWERPNOTA CONSTRUCTIES AANVRAAG BOUWVERGUNNING
STRUCTURAL PERMIT DESIGNNOTE
TENNET 2GW 525KV HVDC LANDSTATION,
LOCATION ALPHA BORSSELE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-SE-0001

KLANT
TenneT

AUTEUR
[REDACTED]

PROJECTNUMMER
300222000

ONZE REFERENTIE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-REP-SE-0001

DATUM
17 juni 2022

STATUS
Definitief

GECONTROLEERD DOOR

VRIJGEGEVEN DOOR

[REDACTED]
Projectmanager/structural advisor

[REDACTED]
Projectmanager

Over Arcadis

Arcadis is een toonaangevend wereldwijd ontwerp- en consultancybureau voor de natuurlijke en gebouwde omgeving. Wij maken het verschil voor onze klanten en de maatschappij met doeltreffende, duurzame en digitale oplossingen. Met 27.000 mensen in meer dan 70 landen genereerden we in 2020 een omzet van €3,3 miljard. Wij ondersteunen UN-Habitat met kennis en expertise om leefomstandigheden te verbeteren in gebieden getroffen door de gevolgen van de klimaatverandering.

www.arcadis.com

Arcadis Nederland B.V.

Postbus 1018
5200 BA 's-Hertogenbosch
Nederland

T +31 (0)88 4261 261

Arcadis. Improving quality of life

Volg ons op



[arcadis-nederland](https://www.linkedin.com/company/arcadis-nederland)



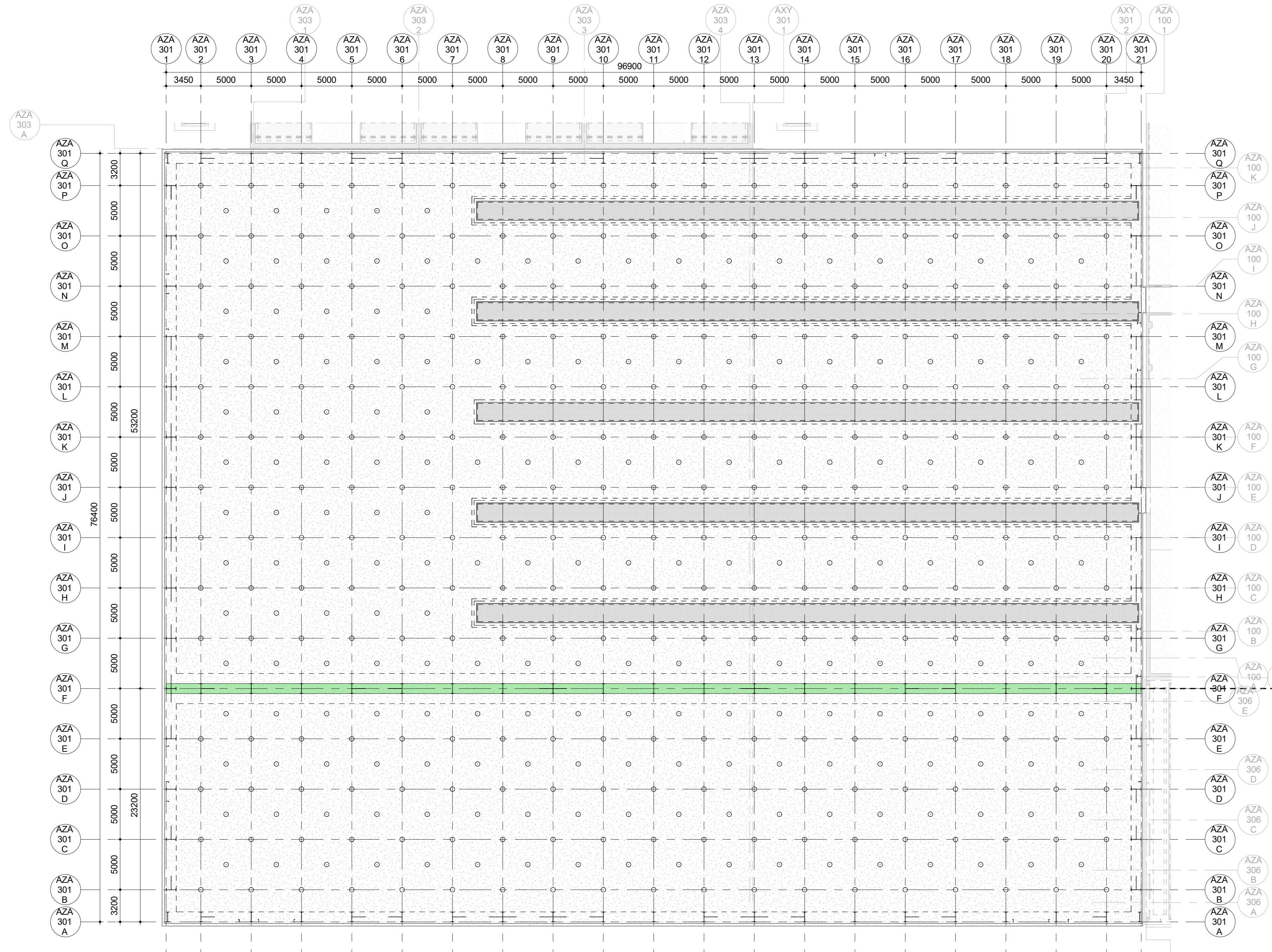
[arcadis_nl](https://twitter.com/arcadis_nl)



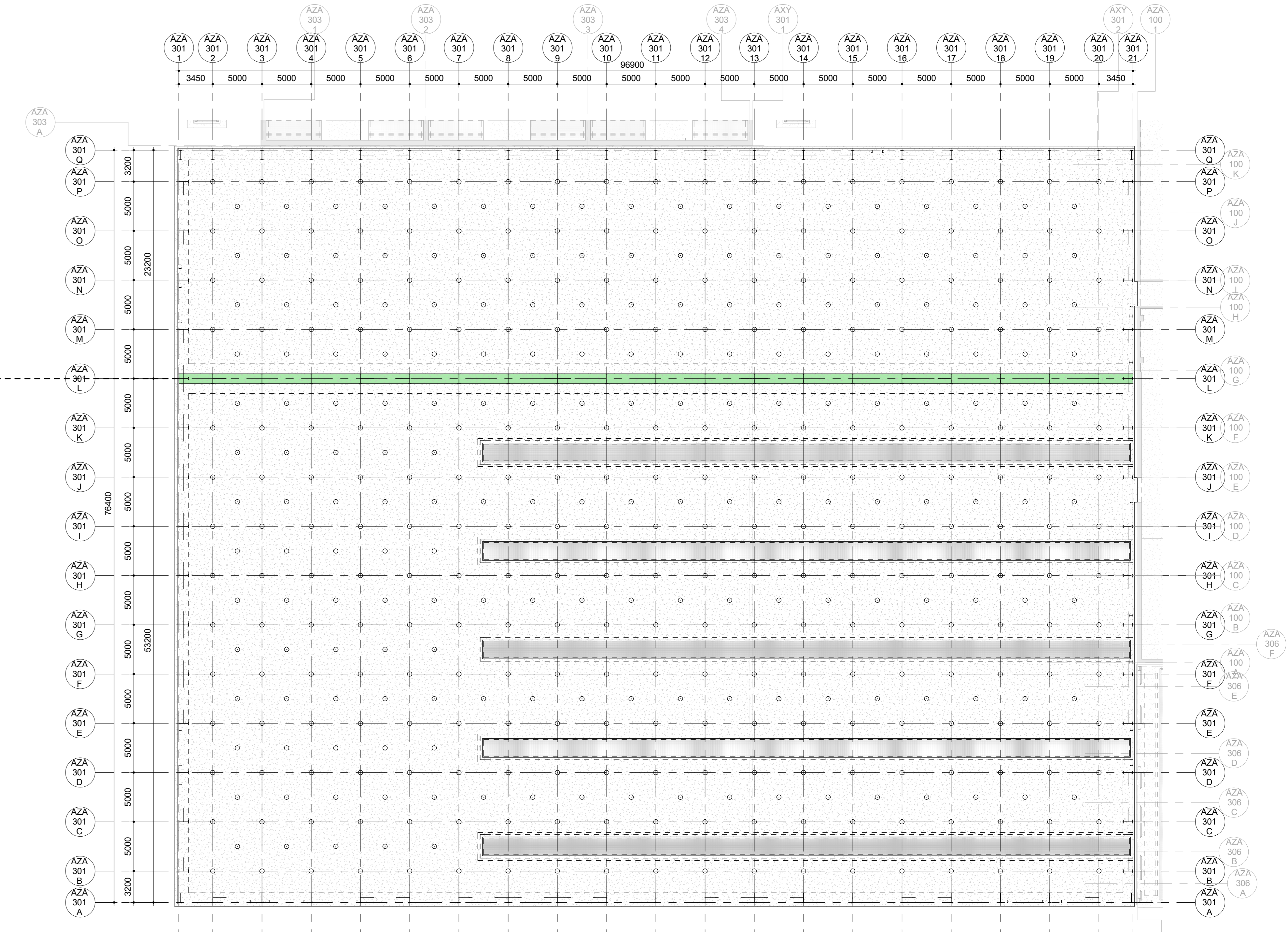
[ArcadisNetherlands](https://www.facebook.com/ArcadisNetherlands)

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

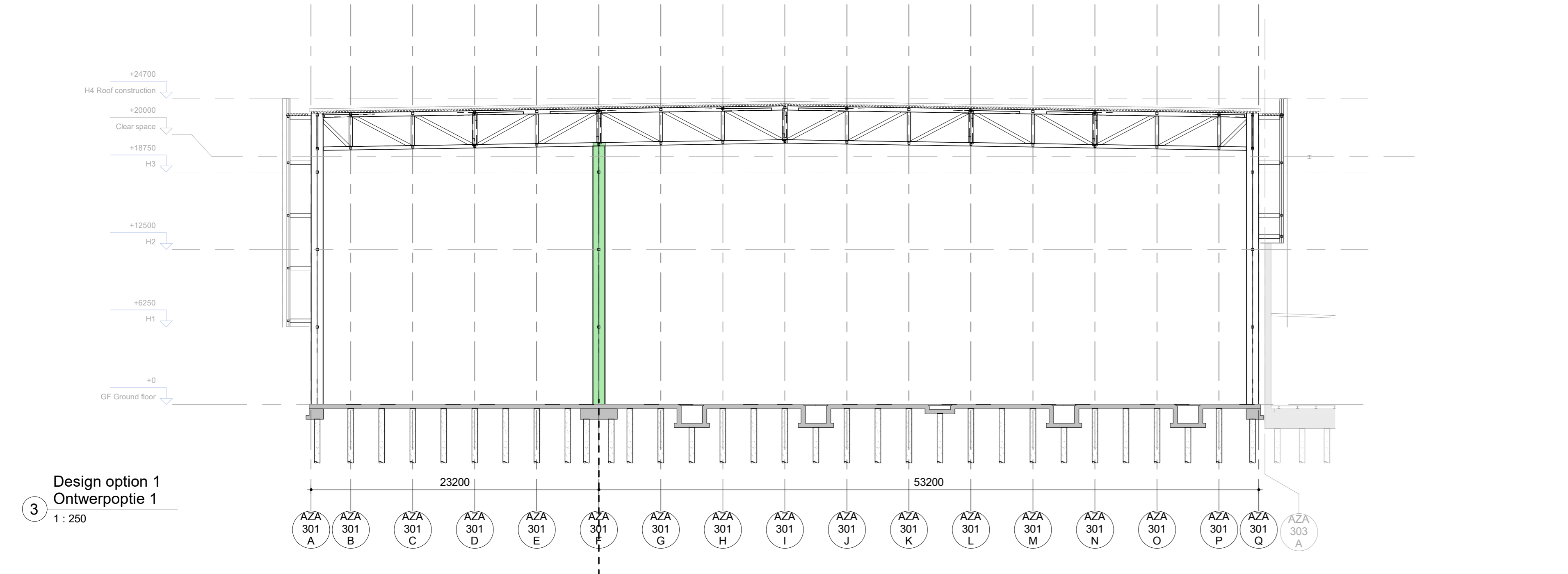
Bijlage 3d2: Constructief ontwerp - tekeningen



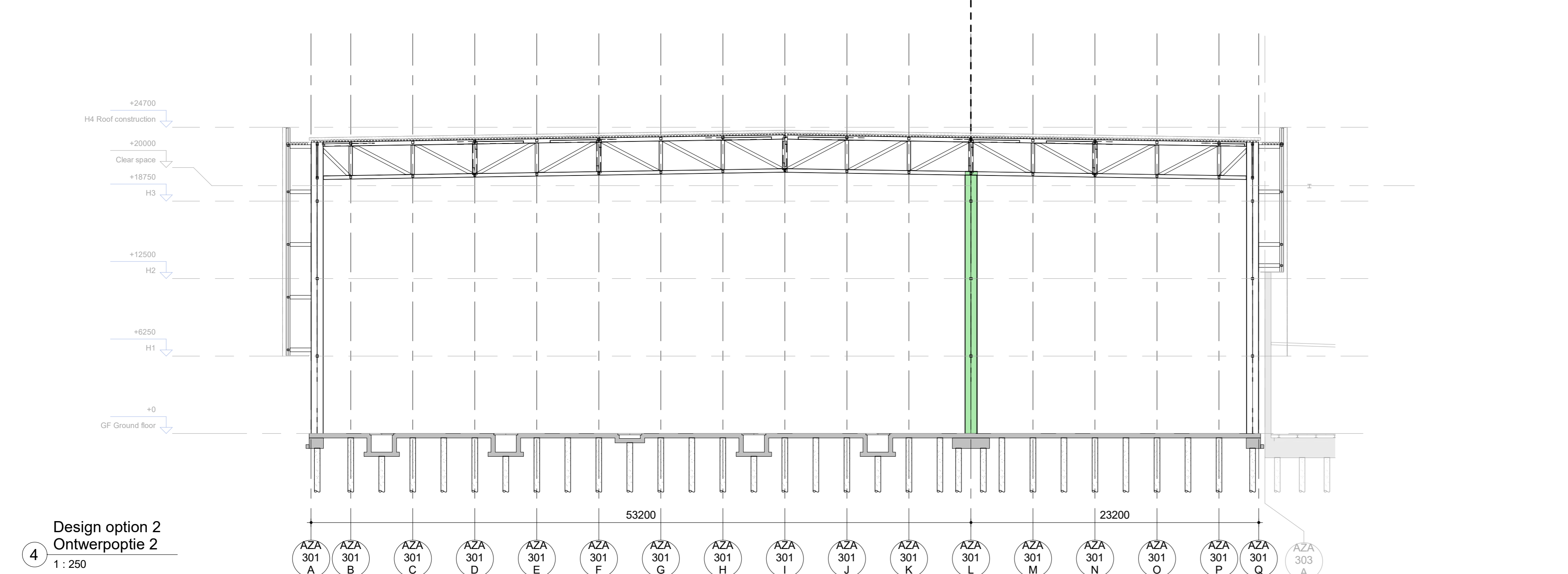
1 Design option 1
Ontwerpoptie 1
1: 250



2 Design option 2
Ontwerpoptie 2
1: 250



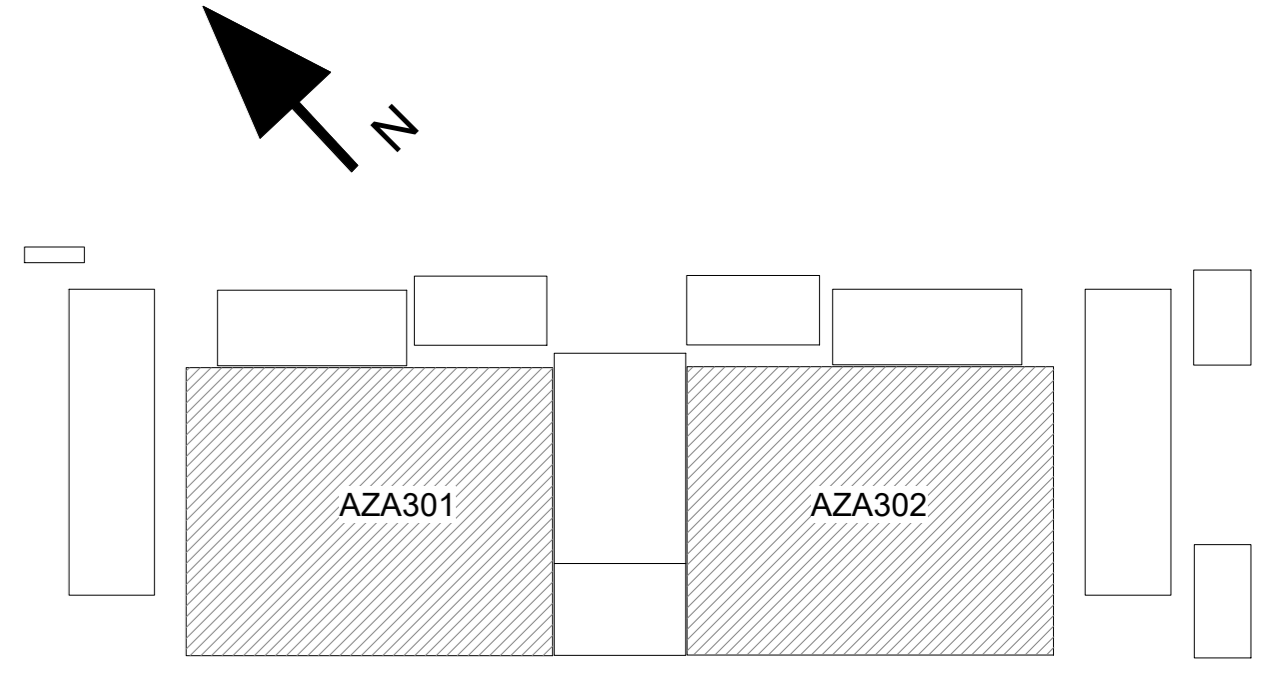
3 Design option 1
Ontwerpoptie 1
1: 250



4 Design option 2
Ontwerpoptie 2
1: 250

A = design option bearing mid wall. location depends on the HVDC supplier.
A = ontwerpoptie dragende middenwand. locatie is afhankelijk van de HVDC leverancier.

General notes according ZZZ2000-Z-C-D-SPC-SE-0001
Renvooi conform ZZZ2000-Z-C-D-SPC-SE-0001



Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouwplanvraag			17-06-2022
1	Concept building permit/bouwaanvraag			01-04-2022

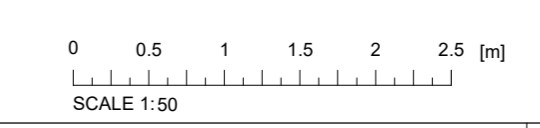
Client
Tennet
 Taking power further

Originator
ARCADIS
 Merwedeplein 1
 Postbus 10116
 5200 BA DEN BOSCH
 Tel +31 (0)6 426 12611
 Fax +31 (0)6 426 12115
 info@arcadis.nl
 www.arcadis.com

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnummer : 30100856
 Phase : Final permit. Security Category : AS2 - Internal

Subject
**Converter building
 Design options mid wall
 Ontvormergebouw
 Ontwerpopties middenwand**

Scale : 1: 250
 Contractnumber : tbd. Sheetsize : A0
 Sheet : Purpose of Issue :
 Drawingnumber :
IVA-T010-ARC-ZZZ2000-1-C-D-DRW-SE-6001 Revision: **2**



AZA500 - Third party building

ABE500 - AC Yard A

ANG100 - Diesel generator space A

AZA305 - Spare HVDC Transformer space

ABE600 - AC Yard B

AVA100 - Sparepart Building

AXY301 - Converter cooler space A + Heat exchanger space (optional)

AXY302 - Converter cooler space B + Heat exchanger space (optional)

AZA303 - HVDC Transformer cell A

AZA304 - HVDC Transformer cell B

AZA100 - Central Service Building

AZA301 - Converter building A

AZA302 - Converter building B

AZA306 - DC space neutral

N 384.695, 127 m
E 39128.877 m
NAP ???

Situation
1: 250

General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
Renooi conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001

2	Final building permit/definitieve bouwvergunning	17-06-2022		
1	Concept building permit/bouwaanvraag	01-04-2022		
Revision	Purpose of issue	Checked by	Approved by	Date

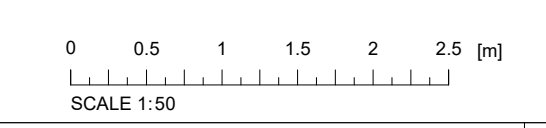
Client
Tennet
Taking power further

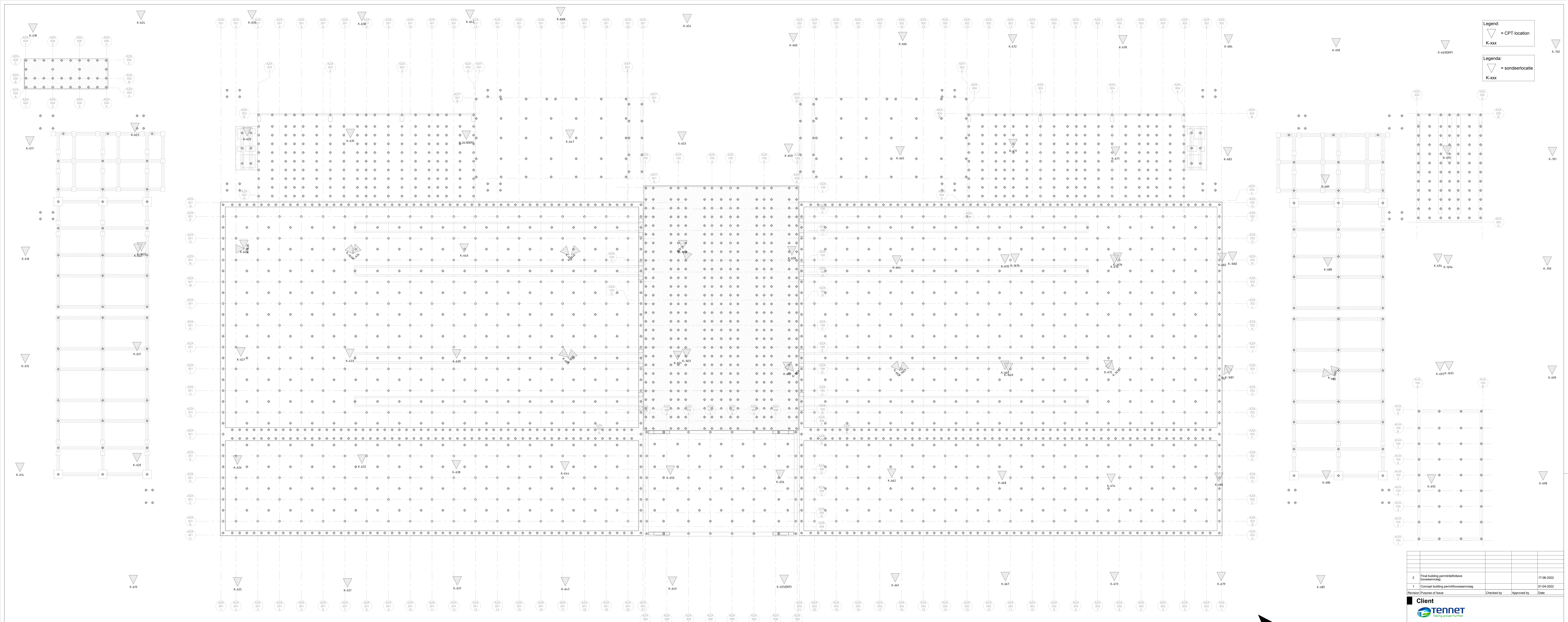
Originator
ARCADIS
Mansluiter 1
3209 GN Groot-Enschede
P.O. Box 11100
7500 CA Enschede
www.arcadis.com

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation
Projectnumber: 30100856
Phase: Final permit
Security Category: ASZ - Internet

Subject: 2GW Landstation
2GW Landstation
Situatie

Scale: 1: 250
Contractnumber: Ibd
Sheet: AD-3 (841x1800)
Purpose of issue: ASZ - Internet
Revision: 2





Plan
Plattegrond
1:200

Structural Foundation Schedule			
Pla symbol Plaatnummer	Description Omschrijving	Count Hoeveelheid	Pla level (relative to N.A.P.) Plaatniveau (o.v.v. NAP)
K-418	Funderingsplaat	180	2625

Revision	Purpose of issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouwvergunning			17-06-2022
1	Concept building permit/bouwaanvraag			01-04-2022

Client
Tennet
 Taking power further

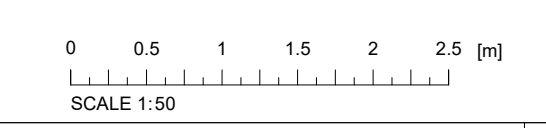
Originator
ARCADIS
 Industrieweg 1
 Postbus 1218
 3200 BR 's-Gravenzande
 Tel: +31 (0)20 486 4100
 Fax: +31 (0)20 486 4215
 www.arcadis.com

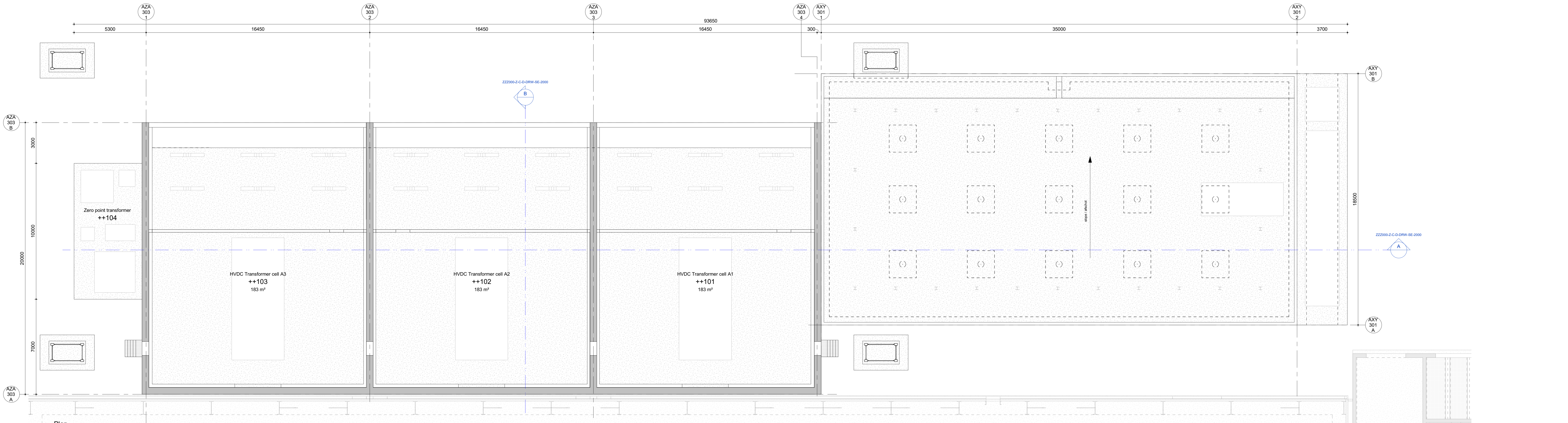
Project
 Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnumber: 30102856
 Phase: Final permit
 Security Category: AS2 - Internet

Subject
 2GW Landstation
 Foundation overview
 2GW Landstation
 Funderingsoverzicht

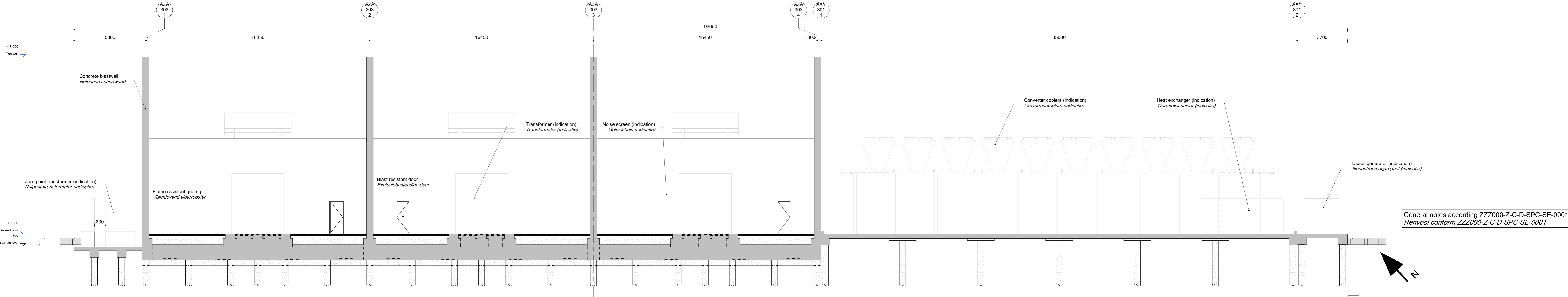
Scale: 1:200
 Sheet: AD-3 (841x1800)
 Purpose of issue: Final permit
 Contractnumber: Ibd
 Sheet: 2
 Revision: 2

General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
 Renoot conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001

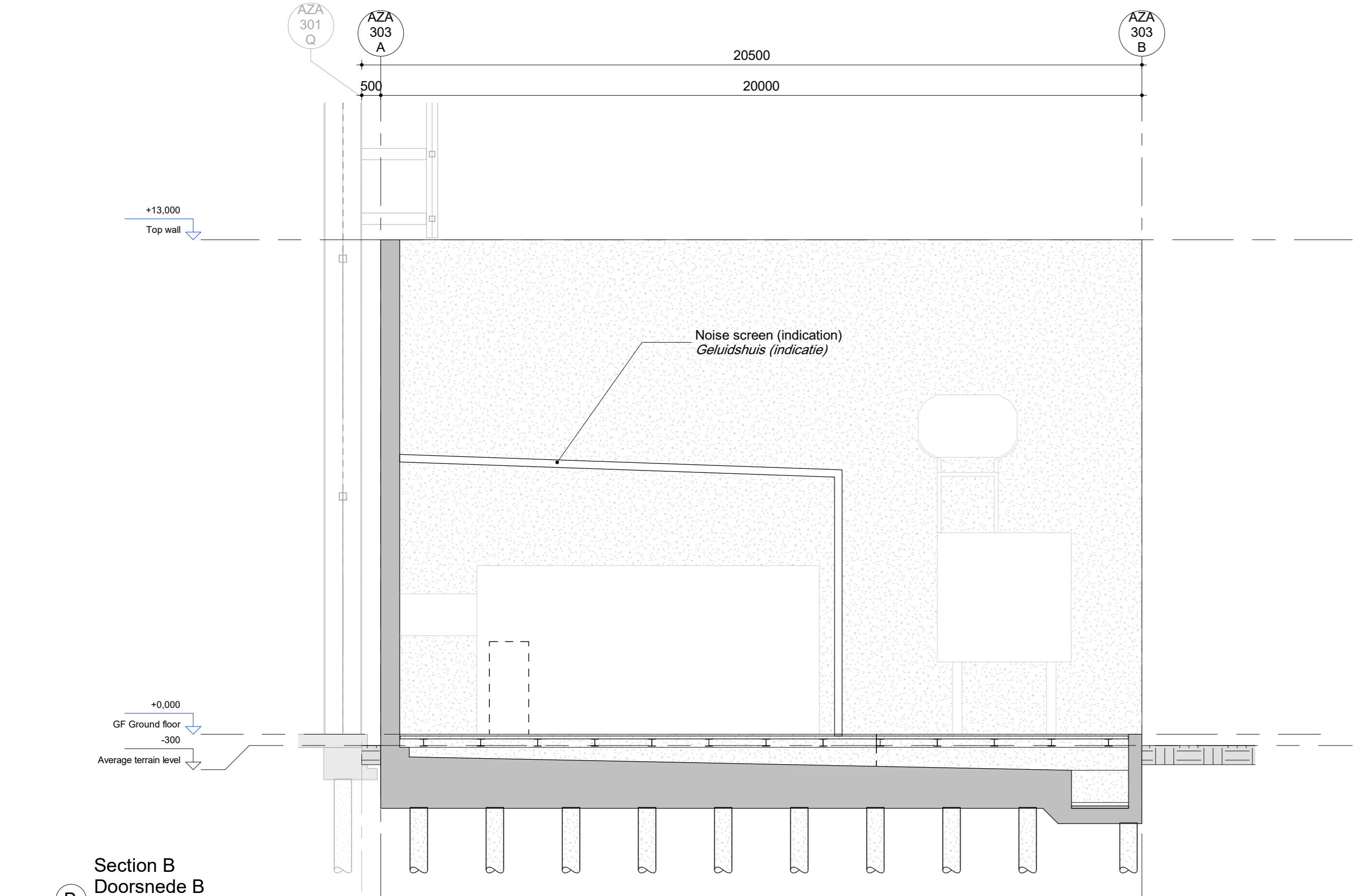




Plan
Plattegrond
1: 100



Section A
Doorsnede A
1: 100



Section B
Doorsnede B
1: 100

Room schedule HVDC Transformer space A / Ruimtestaat HVDC Transformator ruimte A

Room number/ Ruimtenummer (SA)	Room name English/ Ruimtenaam Engels (SA)	Room name Dutch/ Ruimtenaam Nederlands (SA)	Functional use/ Gebruiksfunctie	Area/ Oppervlakte (m2)	Volume/ Inhoud (m3)	Number of persons/ Aantal personen
GF Ground floor						
++101	HVDC Transformer cell A1	HVDC Transformator cel A1	11. Overige gebruiksfunctie	183 m ²	-	0
++102	HVDC Transformer cell A2	HVDC Transformator cel A2	11. Overige gebruiksfunctie	183 m ²	-	0
++103	HVDC Transformer cell A3	HVDC Transformator cel A3	11. Overige gebruiksfunctie	183 m ²	-	0
				549 m ²		

General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
 Renvoel conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001

2	Final building permit/definitieve bouwplanvraag	17-06-2022		
1	Concept building permit/bouwplanvraag	01-04-2022		
Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date

Client
Tennet
 Taking power further

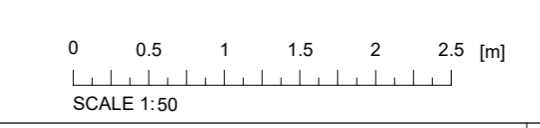
Originator
ARCADIS

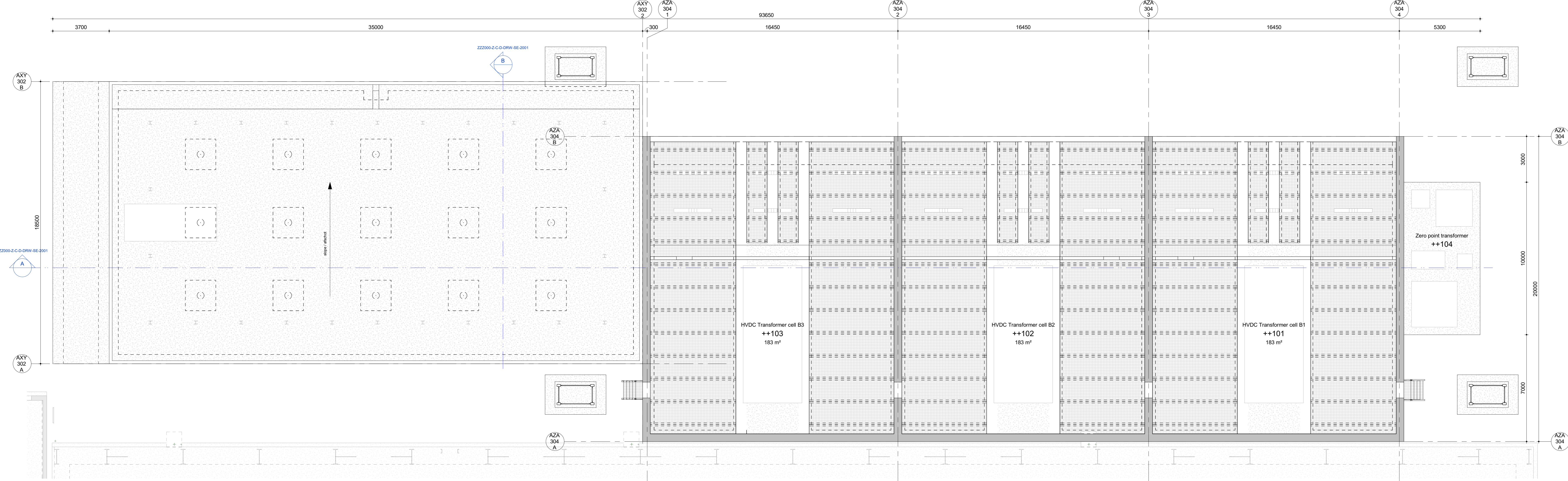
Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnummer : 30100855
 Phase : Final permit
 Security Category : AS2 - Internal

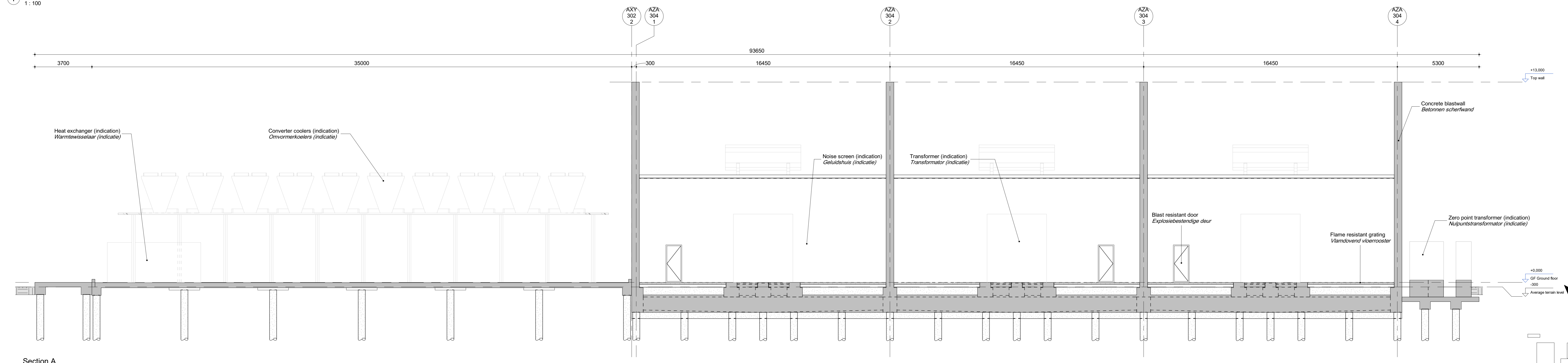
Subject : **Converter cooler space & HVDC transformers A
 Plan and sections
 Omvormerkoelruimte & HVDC transformatoren A
 Plattegrond en doorsneden**

Scale : 1: 100
 Contractnumber : lbd
 Drawingnumber :
 Sheetsize : A0
 Sheet :
 Purpose of Issue :
 Revision : 2





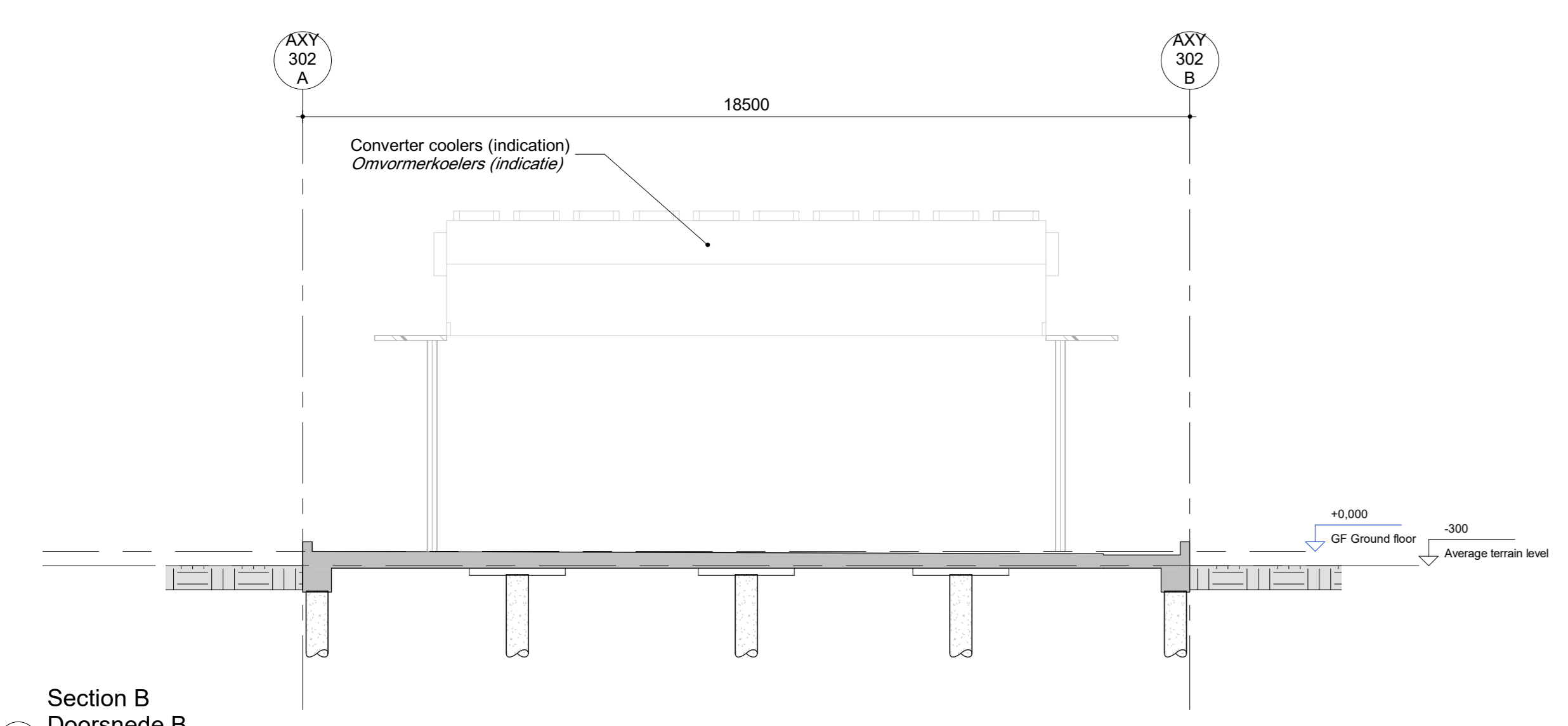
Plan
Plattegrond
1: 100



Section A
Doorsnede A
1: 100

General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
Renvooi conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001

Room schedule HVDC Transformer space B / Ruimtestaat HVDC Transformator ruimte B						
Room number/ Ruimtenummer (SA)	Room name English/ Ruimtenaam Engels (SA)	Room name Dutch/ Ruimtenaam Nederlands (SA)	Functional use/ Gebruiksfunctie	Area/ Oppervlakte (m2)	Volume/ Inhoud (m3)	Number of persons/ Aantal personen
GF Ground floor						
++101	HVDC Transformer cell B1	HVDC Transformator cel B1	11. Overige gebruiksfunctie	183 m²	-	0
++102	HVDC Transformer cell B2	HVDC Transformator cel B2	11. Overige gebruiksfunctie	183 m²	-	0
++103	HVDC Transformer cell B3	HVDC Transformator cel B3	11. Overige gebruiksfunctie	183 m²	-	0
				549 m²		



Section B
Doorsnede B
1: 100

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouw aanvraag			17-06-2022
1	Concept building permit/bouw aanvraag			01-04-2022

Client
Tennet
 Taking power further

Originator
ARCADIS

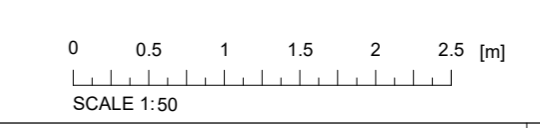
Project
Tennet ZGW 525kV HVDC Landstation

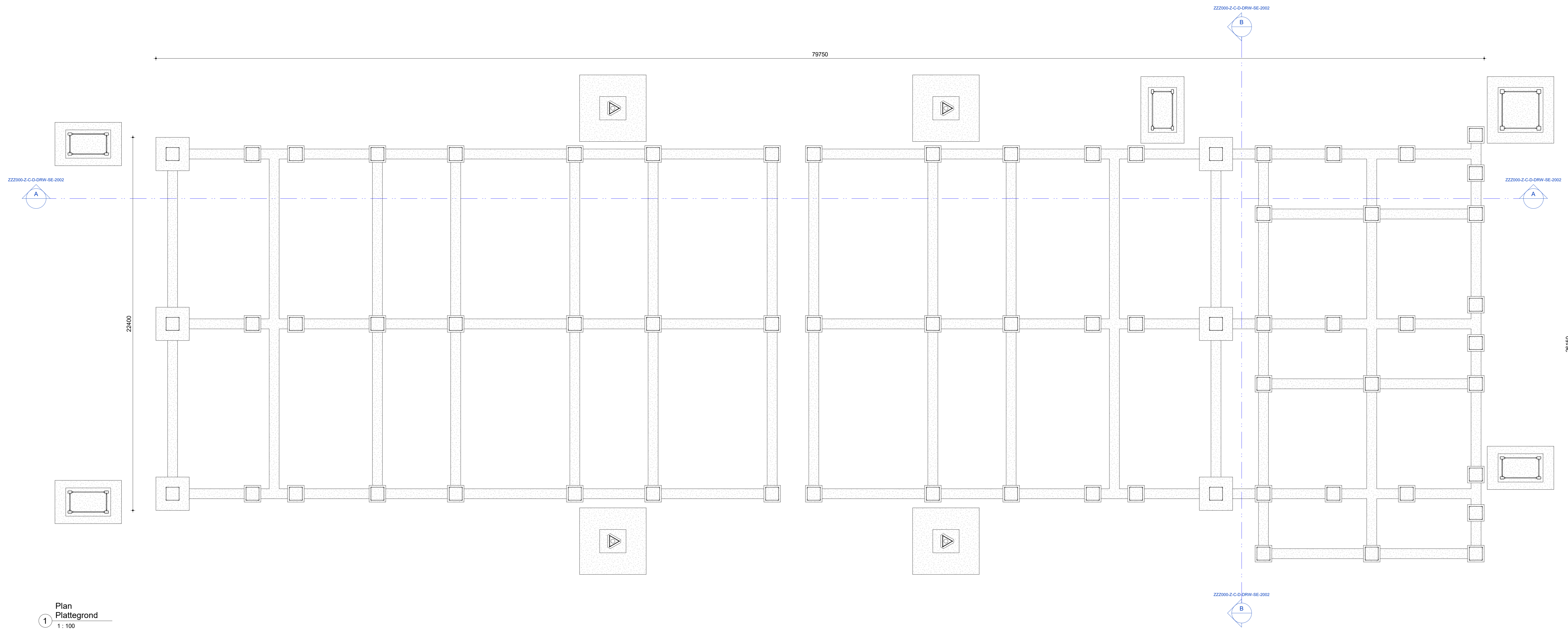
Projectnumber : 30100855
 Phase : First permit
 Security Category : AS2 - Internal

Subject : **Converter cooler space & HVDC transformers B
 Plan and sections
 Omvormerkoelerruimte & HVDC transformatoren B
 Plattegrond en doorsneden**

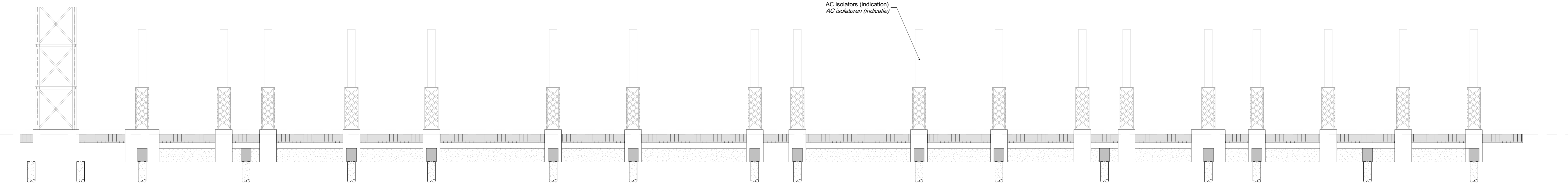
Scale : 1: 100
 Contractnumber : tbd.
 Drawingnumber :
 Sheetsize : A0
 Sheet :
 Purpose of Issue:
 Revision: 2

IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2001





1 Plan
Plattegrond
1: 100

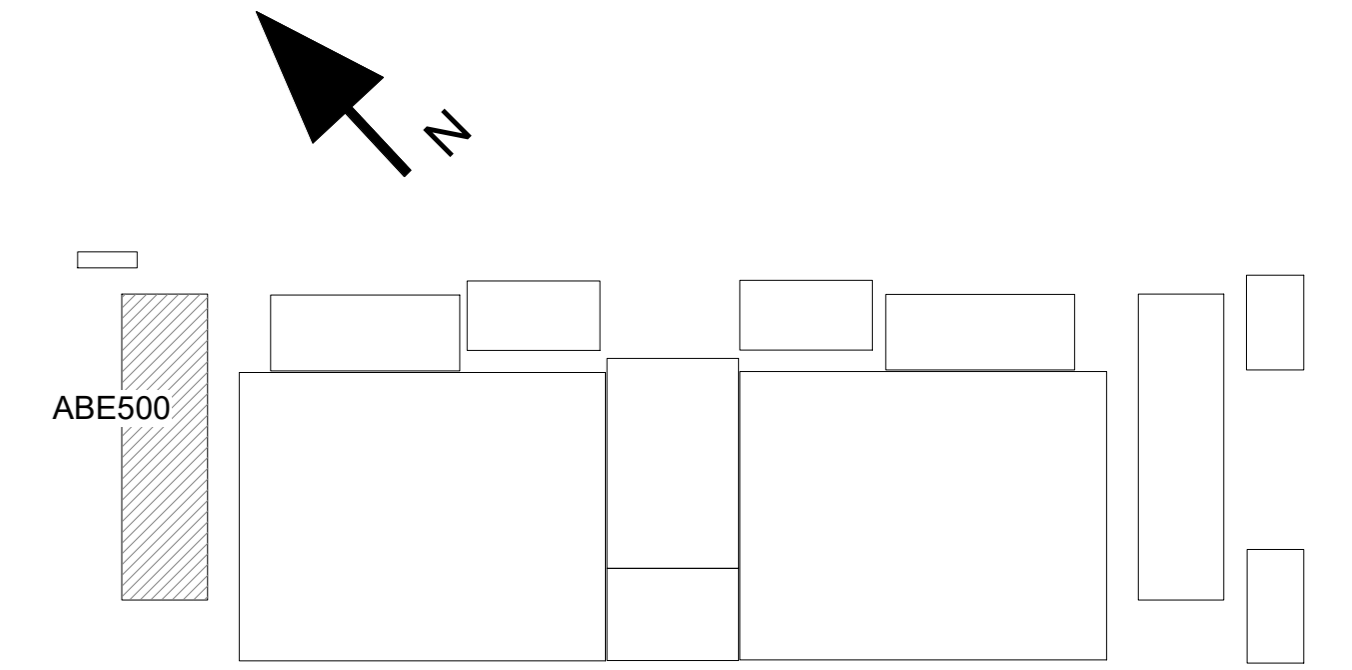


A Section A
Doorsnede A
1: 100



B Section B
Doorsnede B
1: 100

General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
Renvooi conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001



Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouw aanvraag			17-06-2022
1	Concept building permit/bouw aanvraag			01-04-2022

Client
Tennet
Taking power further

Originator
ARCADIS
Merwijkstraat 1
Postbus 1010
5200 BA 't Hart BGSCH
Tel +31 (0)88 426 1211
Fax +31 (0)88 426 1215
www.arcadis.com

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation
Projectnummer : 20100855
Phase : First permit
Security Category : ASZ - Internal

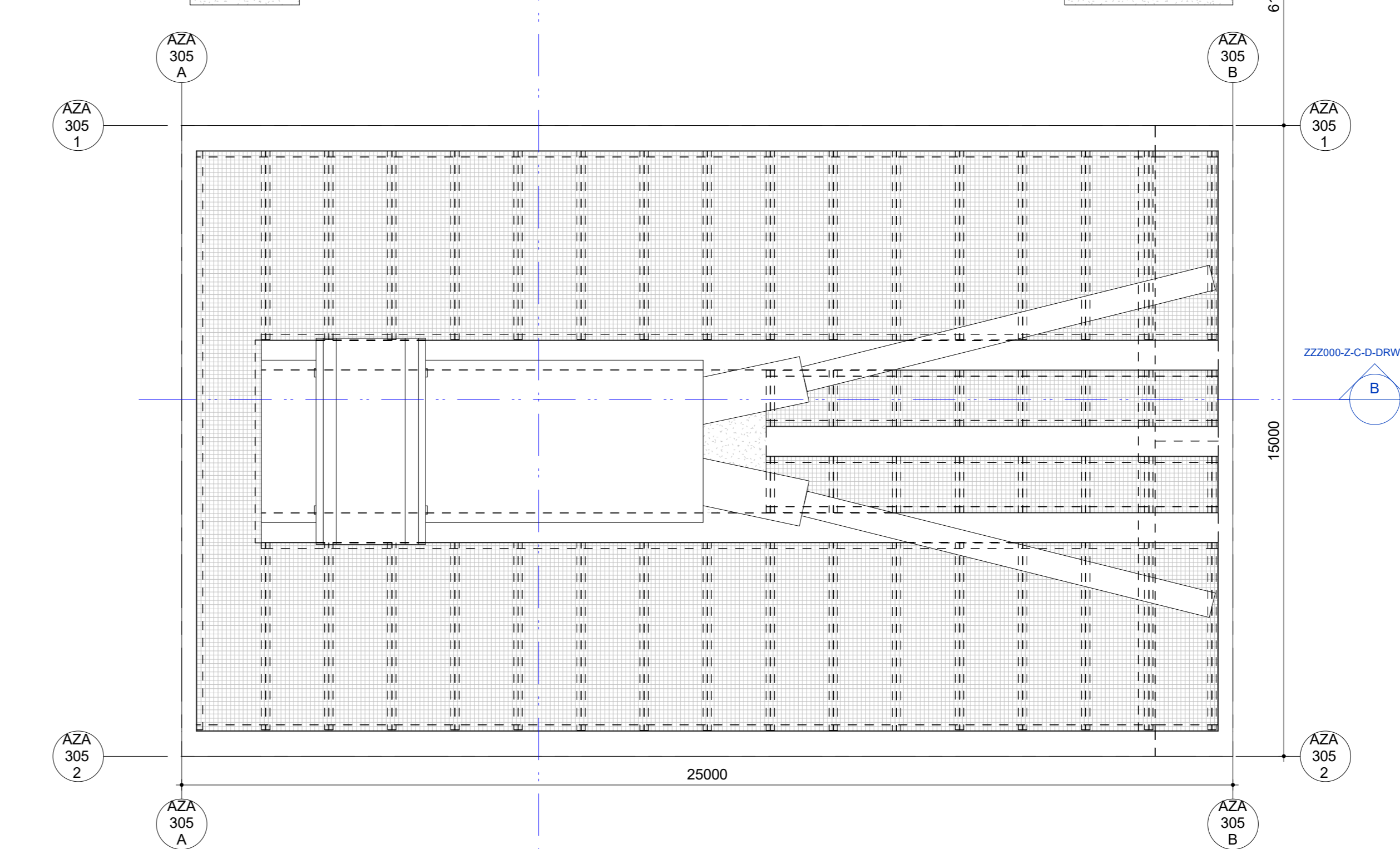
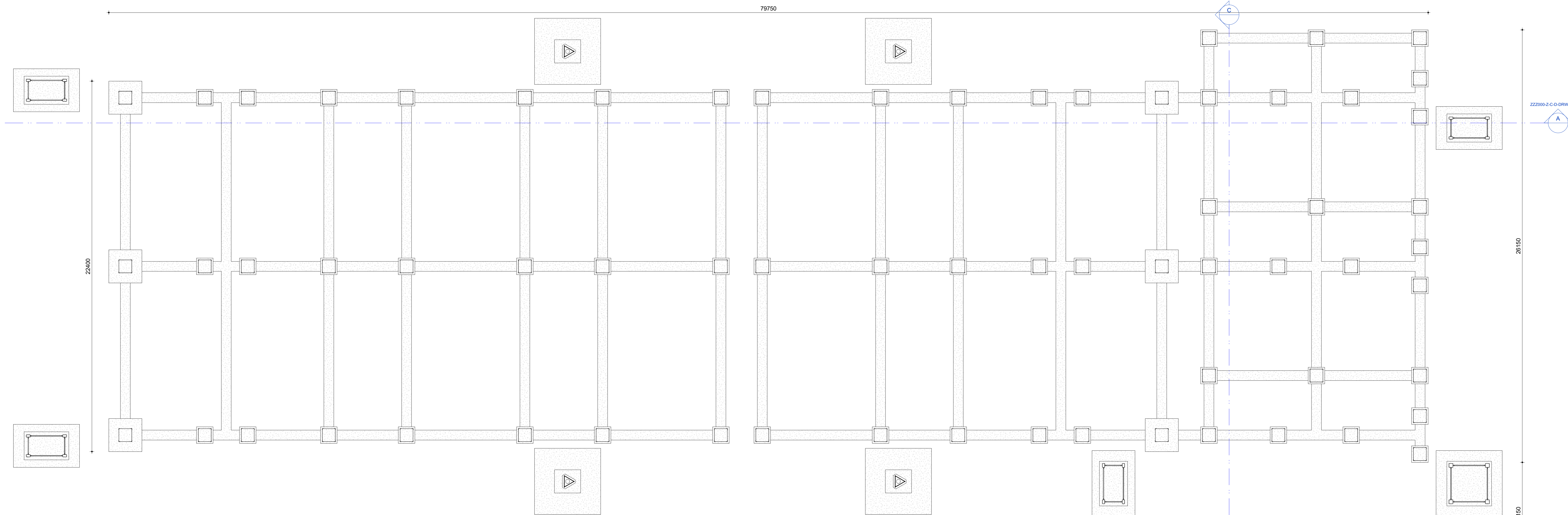
Subject
AC yard A
Plan and sections
AC schakelruimte A
Plattegrond en doorsneden

Scale : 1: 100
Contractnumber : tbd.
Drawingnumber :
Revision: 2

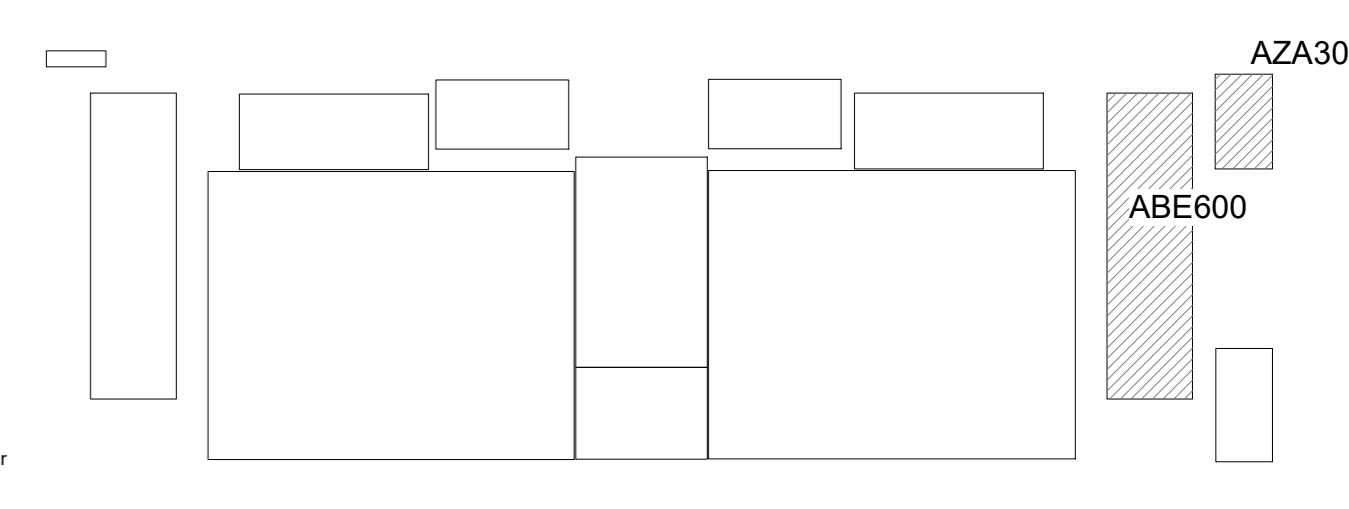
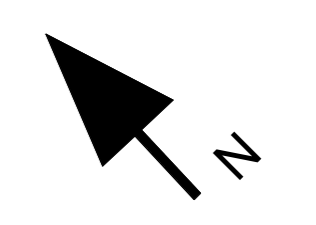
Sheetsize : A0
Sheet :
Purpose of Issue:

0 0.5 1 1.5 2 2.5 [m]
SCALE 1:20

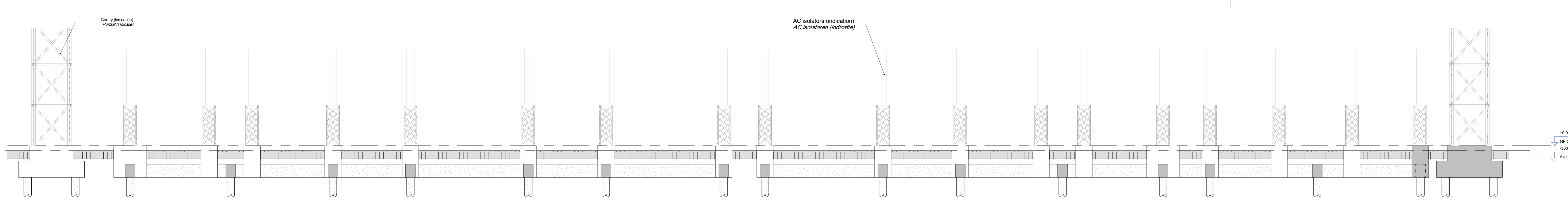
Dwg: IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2001



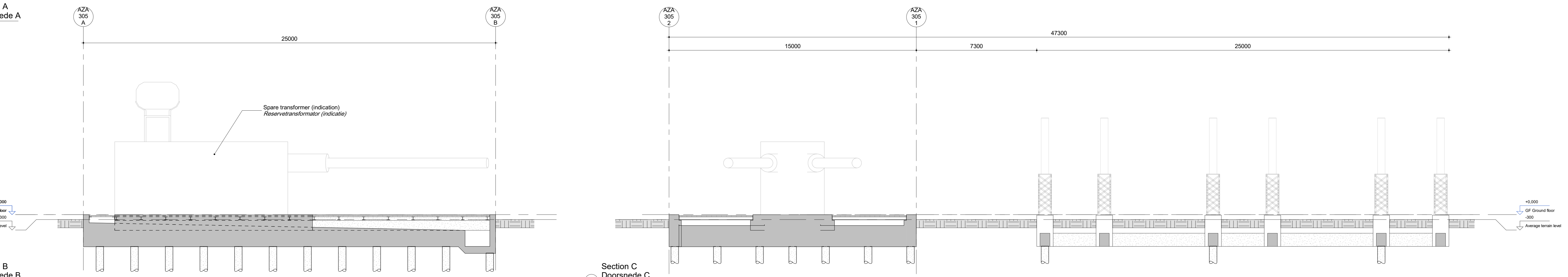
General notes according ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001
 Renvoii conform ZZZ000-Z-C-D-SPC-SE-0001



Plan
 Plattgrond
 1: 100



Section A
 Doorsnede A
 1: 100



Section B
 Doorsnede B
 1: 100

Section C
 Doorsnede C
 1: 100

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit/definitieve bouwvergunning			17-06-2022
1	Concept building permit/bouwvergunning			01-04-2022

Client
Tennet
 Taking power further

Originator
ARCADIS
 Merwedeplein 1
 Postbus 1010
 5200 BA DEN BOSCH
 Tel +31 (0)6 426 1211
 Fax +31 (0)6 426 1215
 www.arcadis.nl

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnummer : 30100855
 Phase : Final permit
 Security Category : ASZ - Internal

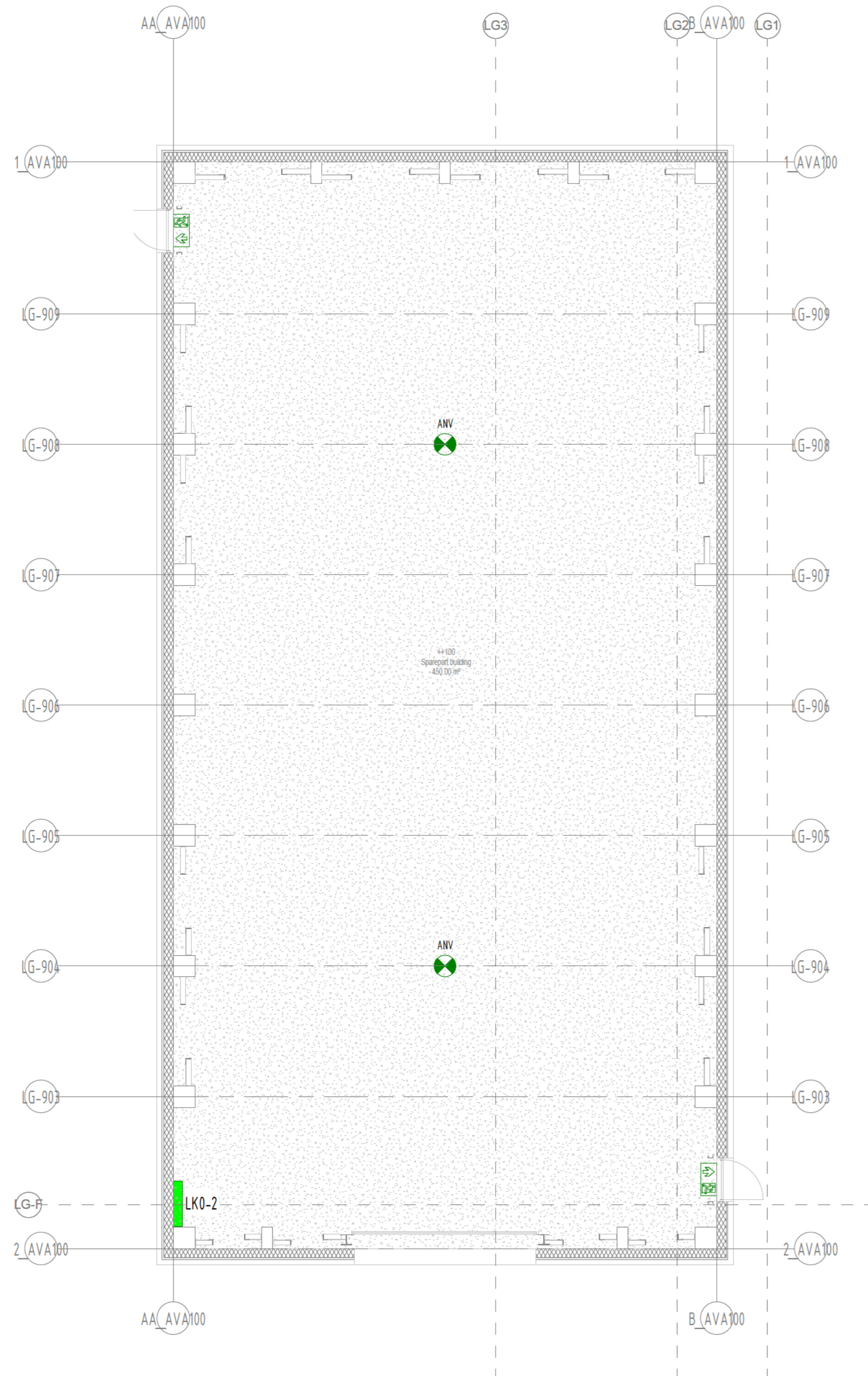
Subject
AC yard B & Spare HVDC Transformer space
AC schakelruimte B & Reserve HVDC Transformatruimte
Plattgrond en doorsneden

Scale : 1: 100
 Contractnumber : tbd.
 Drawingnumber :
 Sheet :
 Purpose of Issue :
 Sheet Size : A0
 Scale : 1:20





Revision: 2
 Drawingnumber : IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-C-D-DRW-SE-2003

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3e: Grondgebonden installaties



RENVOL:

-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl rechtdoor
-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl links/rechts
-  Noodverlichting
-  Noodverlichting wandmontage

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022

Client



Originator



Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA DEN BOSCH
Tel +31 (0)88 426 1261
Fax +31 (0)88 426 1215
info@arcadis.nl
www.arcadis.com

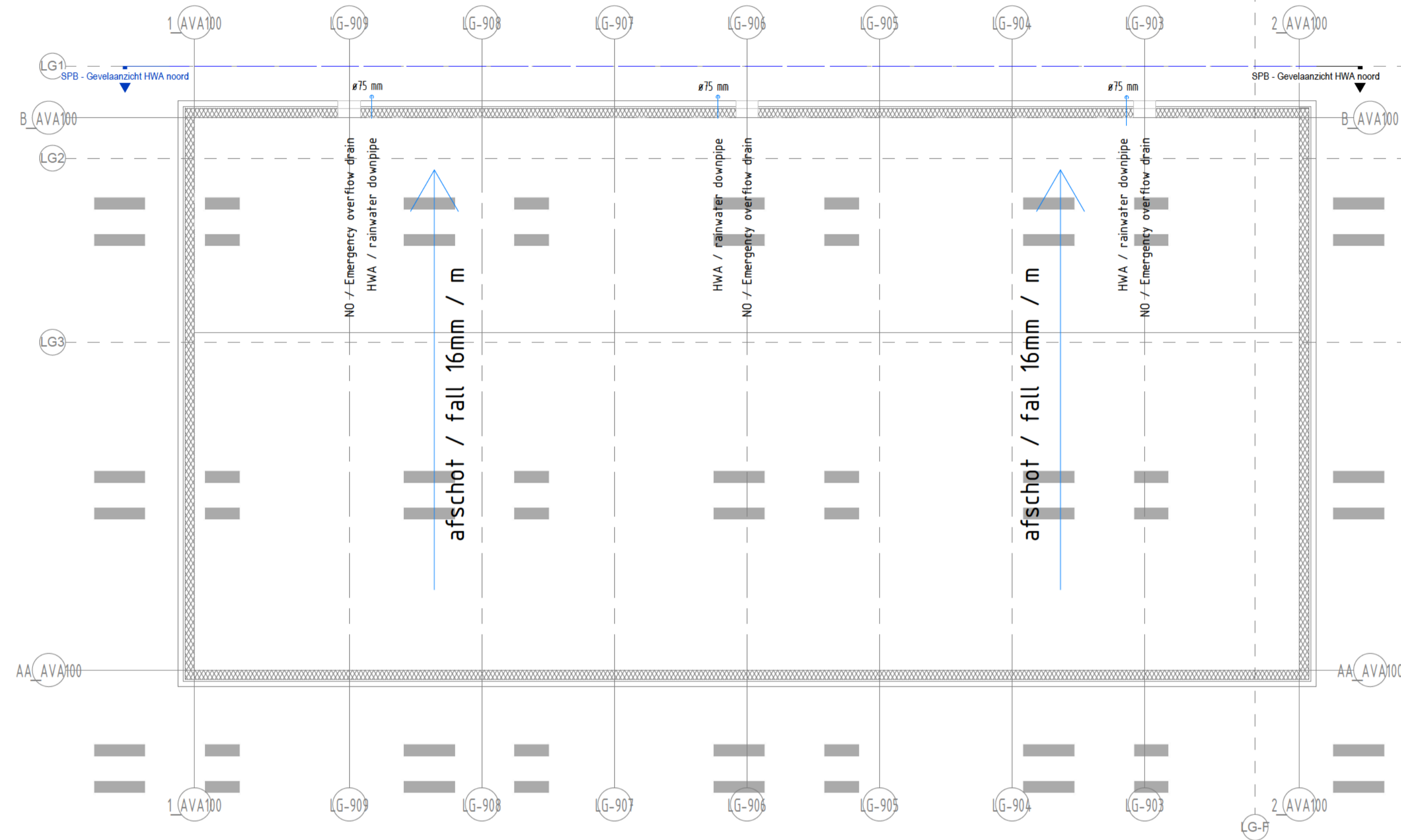
Project

TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnumber : 30100856 Security Category: AS2 - Internal
 Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag

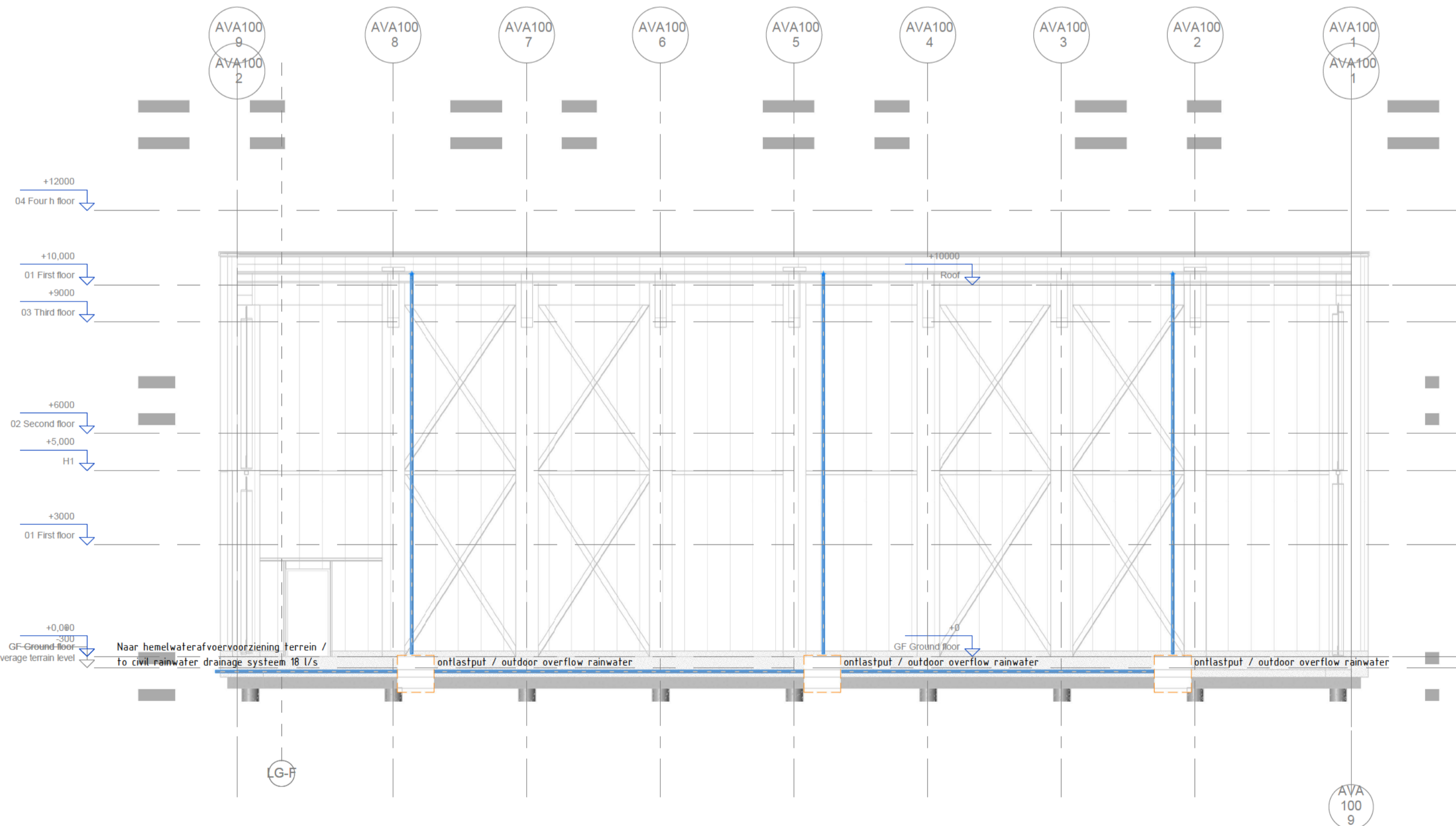
Subject : **Spare part building
 Plan ground floor / emergency lighting
 Reserveonderdelengebouw
 Plattegrond begane grond noodverlichting**

Scale : 1 : 100 Sheetsize : A2 Purpose of Issue: Status
 Contractnumber : 30100852 Sheet : Status

Drawingnumber : **IVA-T010-ARC-AVA100-1-E-D-DRW-EE-2063** Revision: **2**





3 63 SPB 01 Roof / dak
1:100



1 SPB - Gevelaanzicht HWA noord
1:100

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022

Client

 Taking power further

Originator

 Design & Consultancy for infrastructure built assets

Mercatorplein 1
 Postbus 1018
 3000 BA DEN BOSCH
 Tel 088 4261 281
 Fax 073 614 4606
 info@arcadis.nl
 www.arcadis.nl

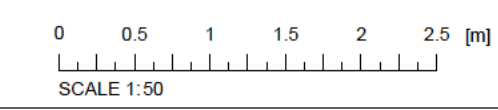
Project

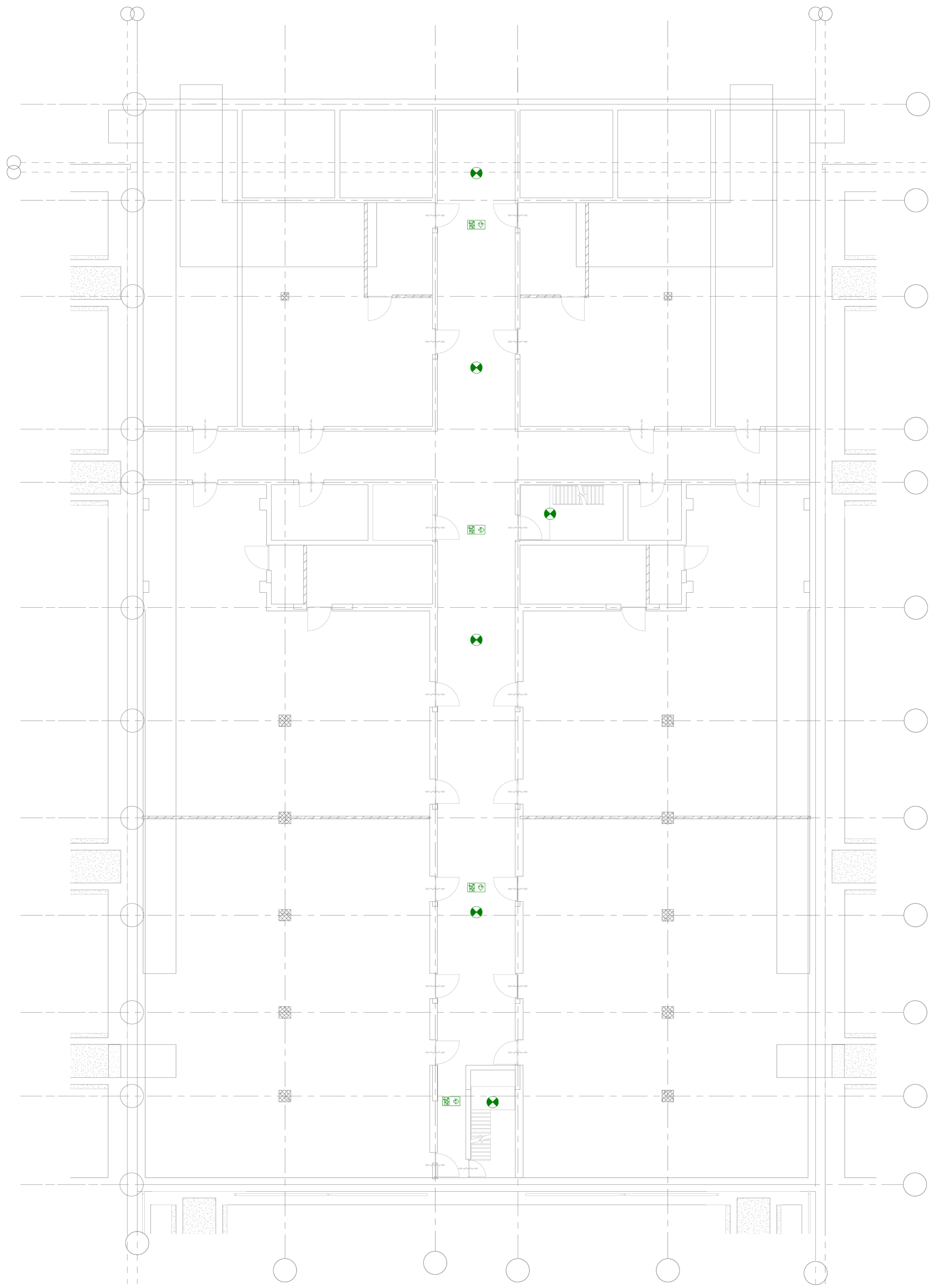
TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnumber : 30100856
 Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag
 Security Category: AS2 - Internal

Subject : **Spare part building
 Plan ground floor / roof rainwater discharge install.
 Reserveonderdelengebouw
 Plattegrond begane grond / dak hemelwaterafvoer install.**

Scale : 1:100
 Contractnumber : 30100852
 Sheetsize : A1
 Sheet :
 Purpose of Issue: Status
 Drawingnumber :
IVA-T010-ARC-AVA100-Z-M-D-DRW-ME-2053
 Revision: **2**





			0 0



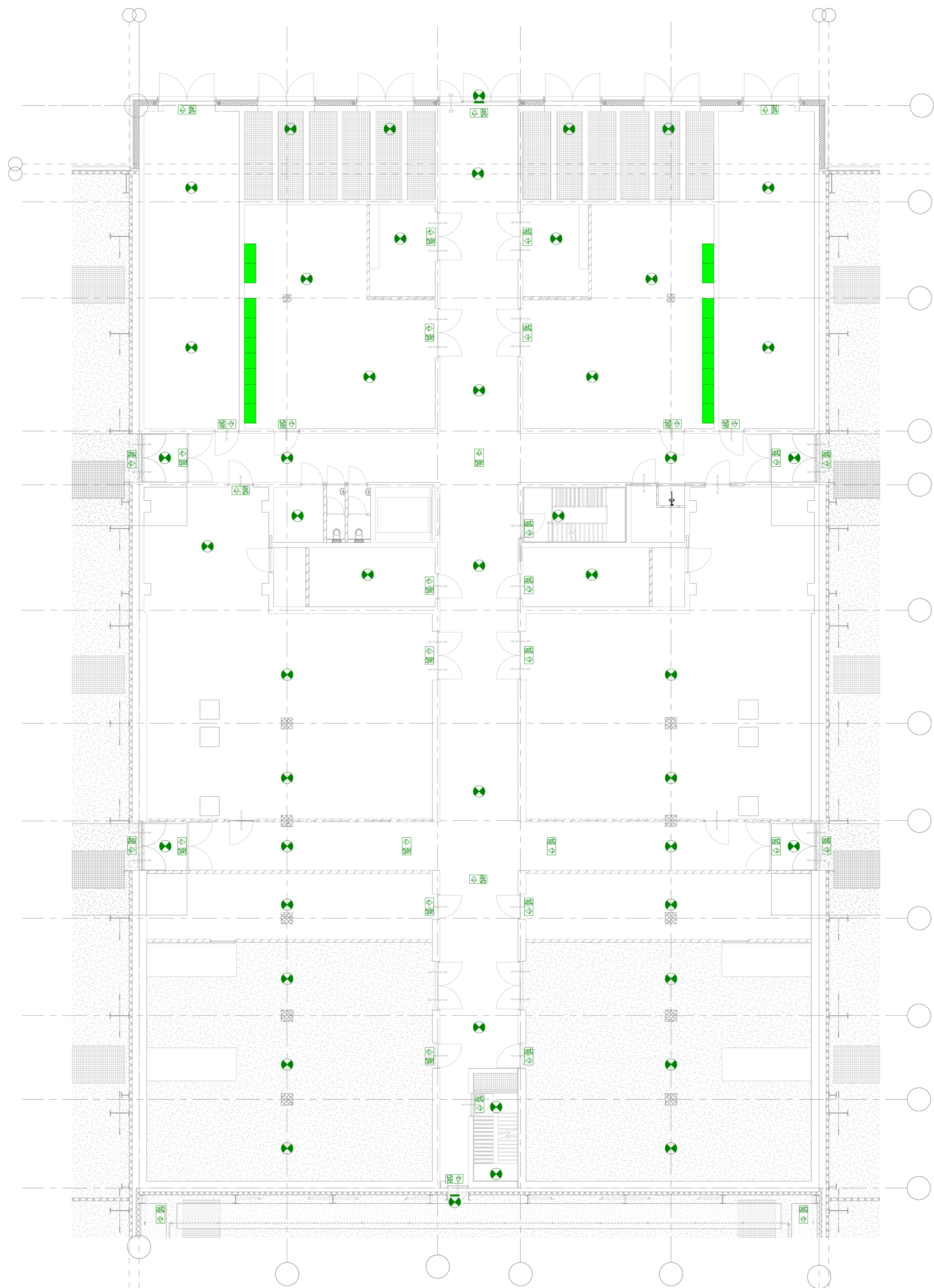
P

₀ W VHV d _S

P
n d n g b w y g g
g n d k d n v h n g

_{0 0} s s

VA A A A W



			0 0



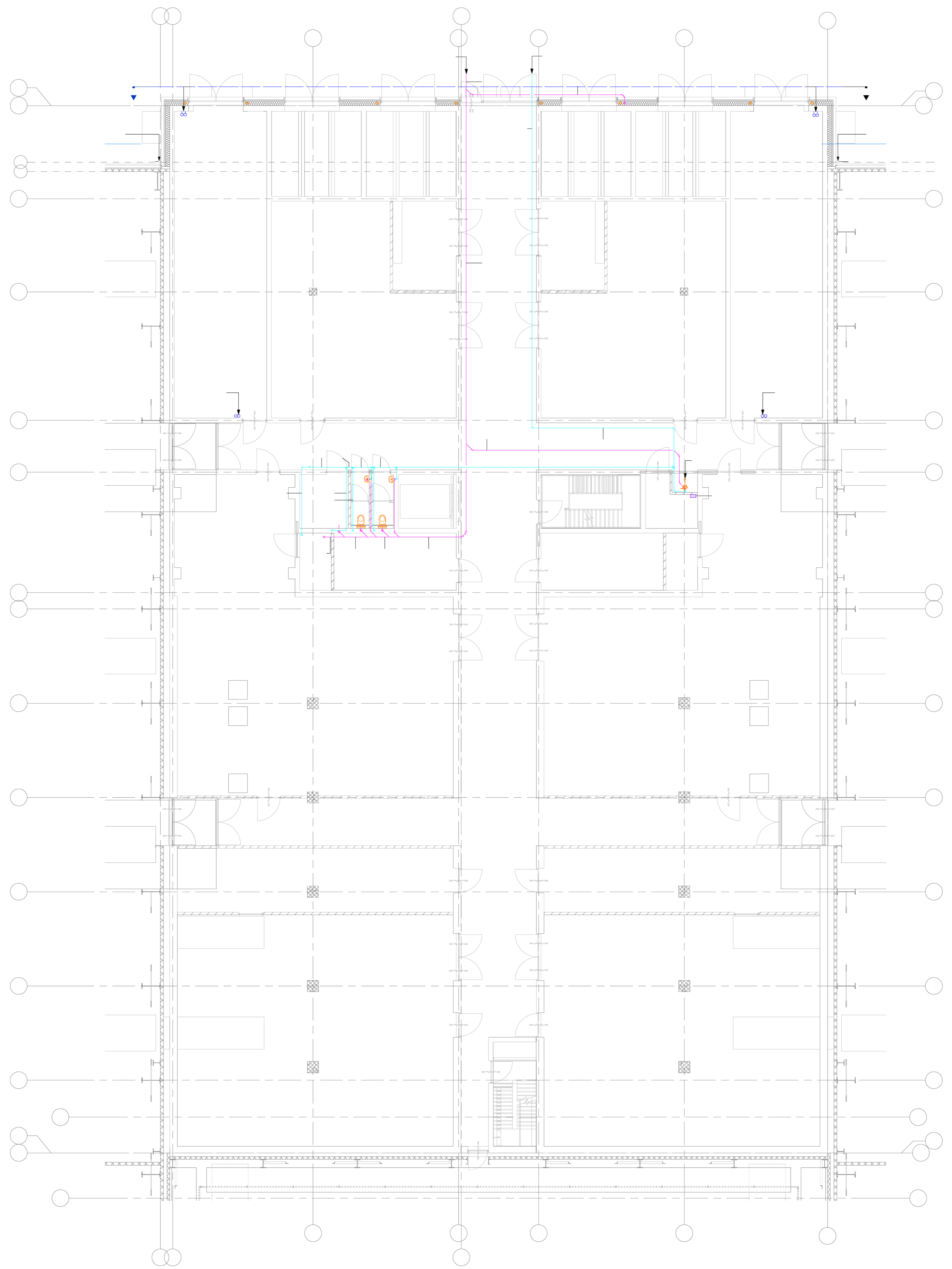
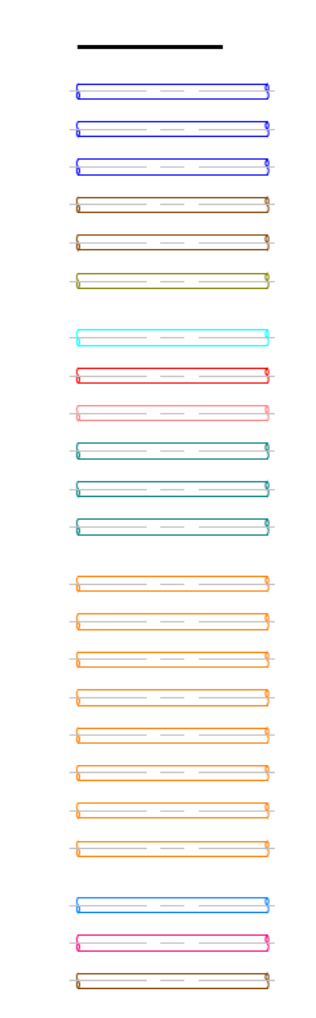
P

W VHV d s

P g u d g y g g
n d n g b w
g n d b n g d n v h n g

0 0 s s

VA A A A W



			0 0

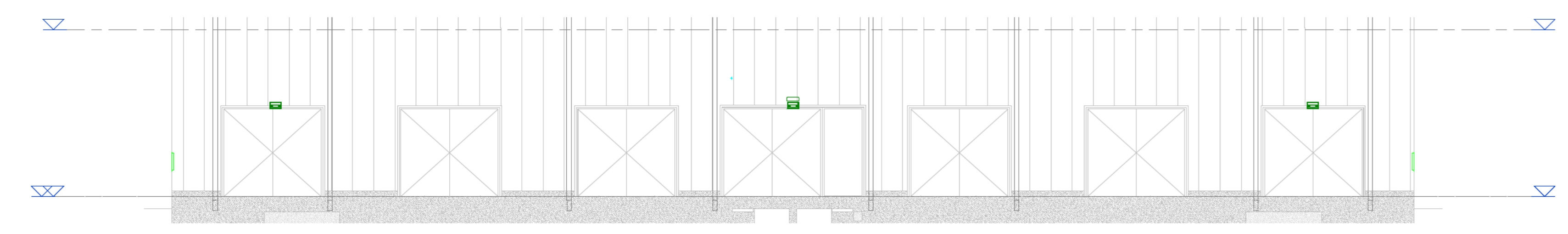
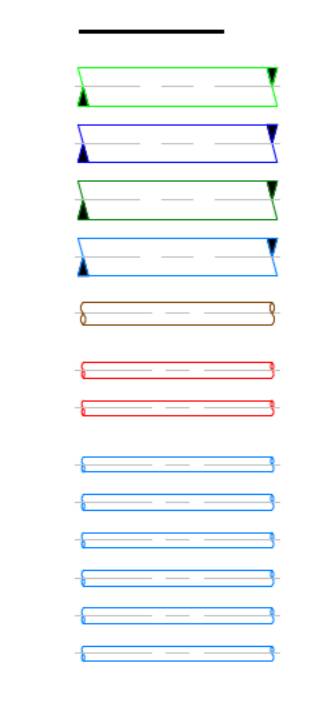


P
0 W VHV d s
s

P g u d y
n d n ng b w
g nd b n g d n n

0 0 s s

VA A A A M W M



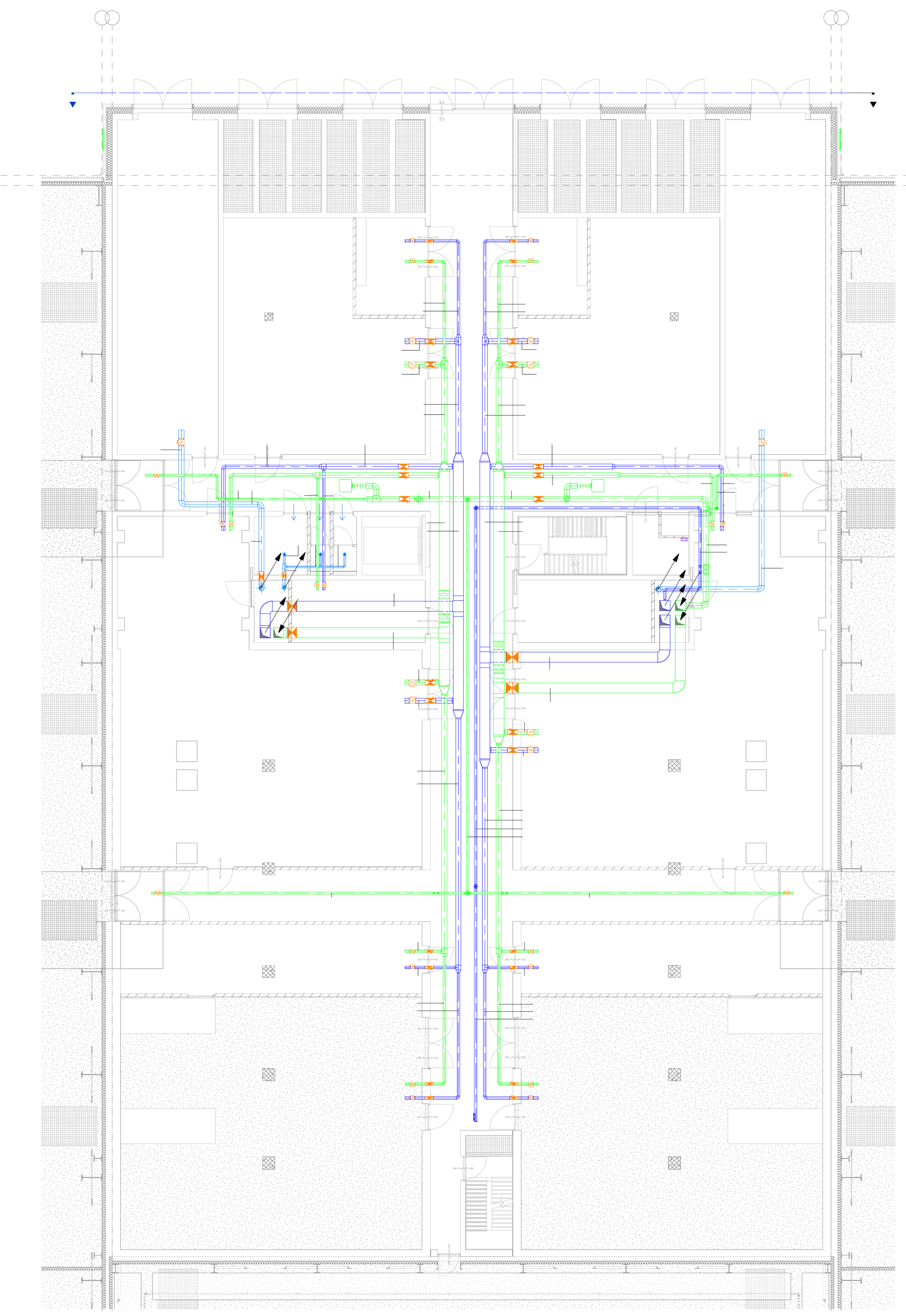
0 e a z c h e a e g d

Ventilatiestaat



Central Service Building ground floor / Centraal dienstgebouw begane grond /

Algemeen Ruimte- nummer	Room name	Ruimtenaam	Gebruiksfunctie conform bouwbesluit 2012	Aantal personen (n)	Geometrie			Bouwbesluit 2012 - NEN 1087		Ontwerp Min. capaciteit ontwerp (dm³/s)	Opmerking ventilatie	
					Opp. (m²)	Hoogte (gem.) (m)	Inhoud (m³)	Eisen bouwbesluit minimaal capaciteit	Min. totale capaciteit (dm³/s)			
++111	Battery room A	Accurumite	Overige gebruiksfunctie	0	79,75	4,50	358,86	volgens NEN-EN-IEC 62485-2	afh van batterijtype	160	Afzuig accurumite	
++112	Aux transformer	Bedrijfstransformatorruimte	Overige gebruiksfunctie	0	21,58	4,50	97,12	3,28	-	-	0	Natuurlijke ventilatie tbv warmtehoof
++113	Aux transformer	Bedrijfstransformatorruimte	Overige gebruiksfunctie	0	21,58	4,50	97,12	3,28	-	-	0	Natuurlijke ventilatie tbv warmtehoof
++114	MV room	Middenspanningsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	15,93	4,50	71,70	3,28	-	-	8	LBK met WTW - Techniekruimten A
++115	Auxiliary room (LV room)	Laagspanningsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	95,42	4,50	429,39	3,28	-	-	48	LBK met WTW - Techniekruimten A
++121	Battery room B	Accurumite B	Overige gebruiksfunctie	0	79,75	4,50	358,86	volgens NEN-EN-IEC 62485-2	afh van batterijtype	160	Afzuig accurumite	
++122	Aux transformer	Bedrijfstransformatorruimte	Overige gebruiksfunctie	0	21,58	4,50	97,12	3,28	-	-	11	Natuurlijke ventilatie tbv warmtehoof
++123	Aux transformer reserve	Reserve Bedrijfstransformatorruimte	Overige gebruiksfunctie	0	21,58	4,50	97,12	3,28	-	-	11	Natuurlijke ventilatie tbv warmtehoof
++124	MV room	Middenspanningsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	15,93	4,50	71,70	3,28	-	-	8	LBK met WTW - Techniekruimten B
++125	Auxiliary room (LV room)	Laagspanningsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	95,42	4,50	429,39	3,28	-	-	48	LBK met WTW - Techniekruimten B
++131	WC handicapped	WC mindervalide	Overige gebruiksfunctie	0	7,31	2,60	19,01	3,29	7 dm³/s (p.stk.)	-	7	Afzuig sanitaire ruimten
++132	WC male	WC mannen	Overige gebruiksfunctie	0	2,76	2,70	7,40	3,29	7 dm³/s (p.stk.)	-	7	Afzuig sanitaire ruimten
++133	WC female	WC vrouwen	Overige gebruiksfunctie	0	3,23	2,70	8,88	3,29	7 dm³/s (p.stk.)	-	7	Afzuig sanitaire ruimten
++134	UMD battery room	Accurumite UMD	Overige gebruiksfunctie	0	19,81	4,50	89,15	3,32	-	-	10	LBK met WTW - overige ruimten
++135	Control & Protection room	Regel- en beveiligingsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	199,76	4,50	898,93	3,28	-	-	100	LBK met WTW - Techniekruimten B
++143	Fire alarm system	Brandmeldinstallatie	Overige gebruiksfunctie	0	7,84	2,60	20,38	3,32	-	-	4	LBK met WTW - overige ruimten
++144	UMD battery room	Accurumite UMD	Overige gebruiksfunctie	0	19,81	4,50	89,15	3,32	-	-	10	LBK met WTW - overige ruimten
++145	Control & Protection room	Regel- en beveiligingsruimte	Overige gebruiksfunctie	0	199,76	4,50	898,93	3,28	-	-	100	LBK met WTW - Techniekruimten A
++151	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	0	209,9	4,50	931,04	3,32	0,5 dm³/s/m²	103	103	LBK met WTW - overige ruimten
++152	Air lock	Luchtsluis	Gemeenschappelijke ruimte	0	5,46	2,44	13,32	3,32	0,5 dm³/s/m²	3	14	LBK met WTW - overige ruimten
++153	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	0	31,54	4,50	141,92	3,32	0,5 dm³/s/m²	16	16	LBK met WTW - overige ruimten
++154	Air lock	Luchtsluis	Gemeenschappelijke ruimte	0	5,46	2,44	13,32	3,32	0,5 dm³/s/m²	3	14	LBK met WTW - overige ruimten
++155	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	0	31,48	4,50	141,66	3,32	0,5 dm³/s/m²	16	16	LBK met WTW - overige ruimten
++156	Air lock	Luchtsluis	Gemeenschappelijke ruimte	0	5,46	2,44	13,32	3,32	0,5 dm³/s/m²	3	14	LBK met WTW - overige ruimten
++157	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	0	31,54	4,50	141,92	3,32	0,5 dm³/s/m²	16	16	LBK met WTW - overige ruimten
++158	Air lock	Luchtsluis	Gemeenschappelijke ruimte	0	5,46	2,44	13,32	3,32	0,5 dm³/s/m²	3	14	LBK met WTW - overige ruimten
++159	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	0	31,48	4,50	141,66	3,32	0,5 dm³/s/m²	16	16	LBK met WTW - overige ruimten
++171	Control converter cooling	Omvormerkoelersruimte	Overige gebruiksfunctie	0	50,3	4,50	226,33	3,28	-	-	25	LBK met WTW - Techniekruimten A
++172	Converter cooling	Omvormerkoelersruimte	Overige gebruiksfunctie	0	184,07	4,50	829,31	3,28	-	-	92	LBK met WTW - Techniekruimten A
++181	Control converter cooling	Omvormerkoelersruimte	Overige gebruiksfunctie	0	50,3	4,50	226,33	3,28	-	-	25	LBK met WTW - Techniekruimten B
++182	Converter cooling	Omvormerkoelersruimte	Overige gebruiksfunctie	0	184,07	4,50	829,31	3,28	-	-	92	LBK met WTW - Techniekruimten B
++191	Staircase	Trappenhuis	Gemeenschappelijke ruimte	0	15,11	4,50	67,97	3,32	0,5 dm³/s/m²	8	8	LBK met WTW - overige ruimten
++192	Elevator	Lift	Gemeenschappelijke ruimte	0	8,78	4,50	39,50	3,32	3,2 dm³/s/m²	28	28	Ventilatie lift
++193	Staircase	Trappenhuis	Gemeenschappelijke ruimte	0	12,92	2,44	25,91	3,32	0,5 dm³/s/m²	6	6	LBK met WTW - overige ruimten
++194	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	0	5,06	4,50	22,78	3,28	-	-	-	-
++195	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	0	5,06	4,50	22,78	3,28	-	-	-	-
++196	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	0	2,29	4,50	5,58	3,28	-	-	-	-



0 7 B O K m a n a a e

					0 0



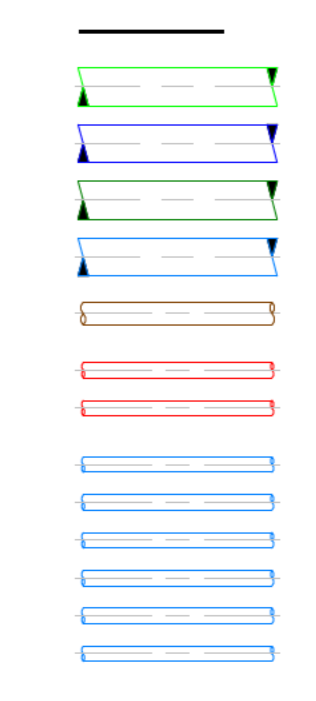
P

W VHV d s

P g u d v
n d n n g b w
g n d b n g d v n n

0 0 s s

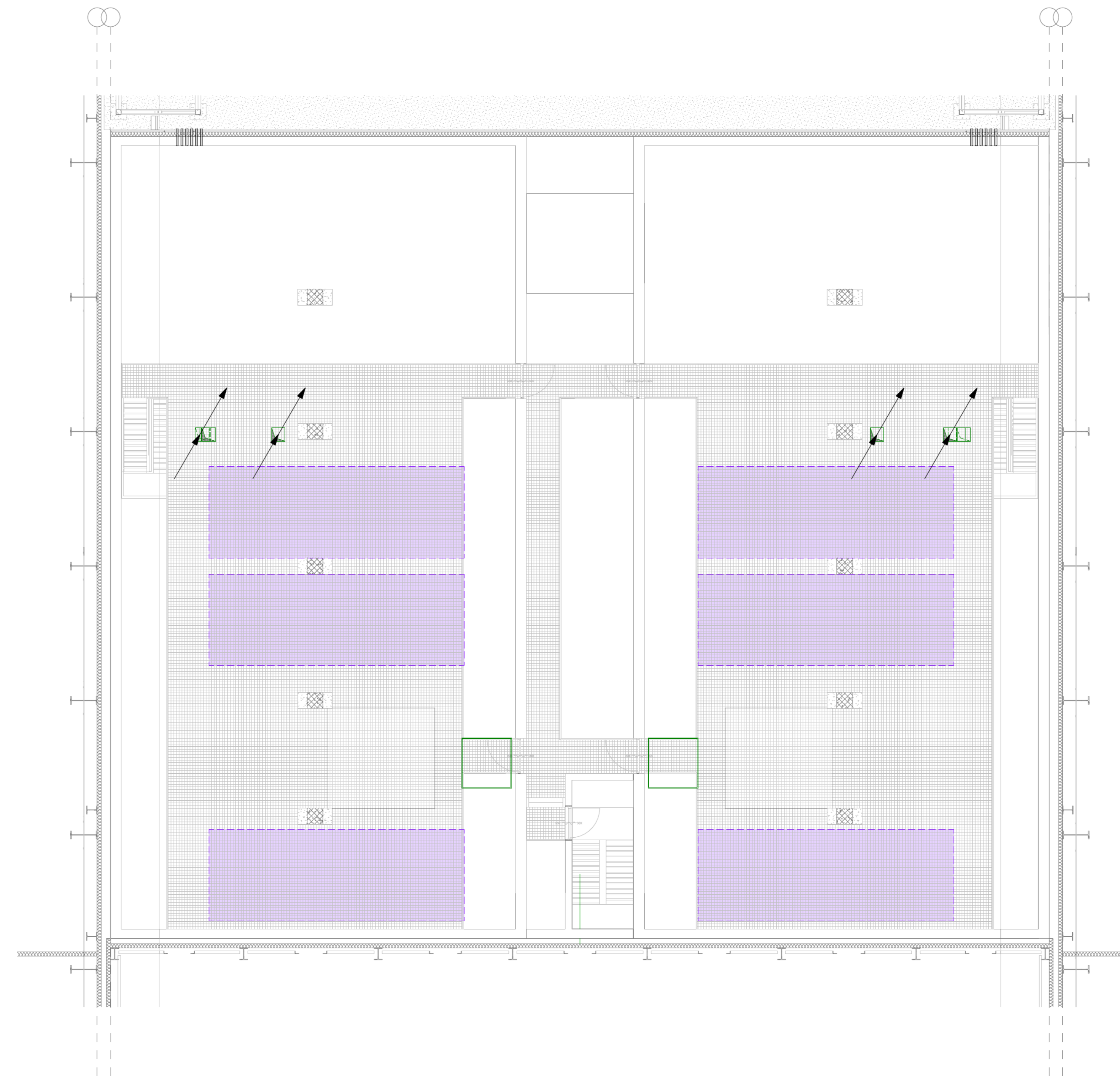
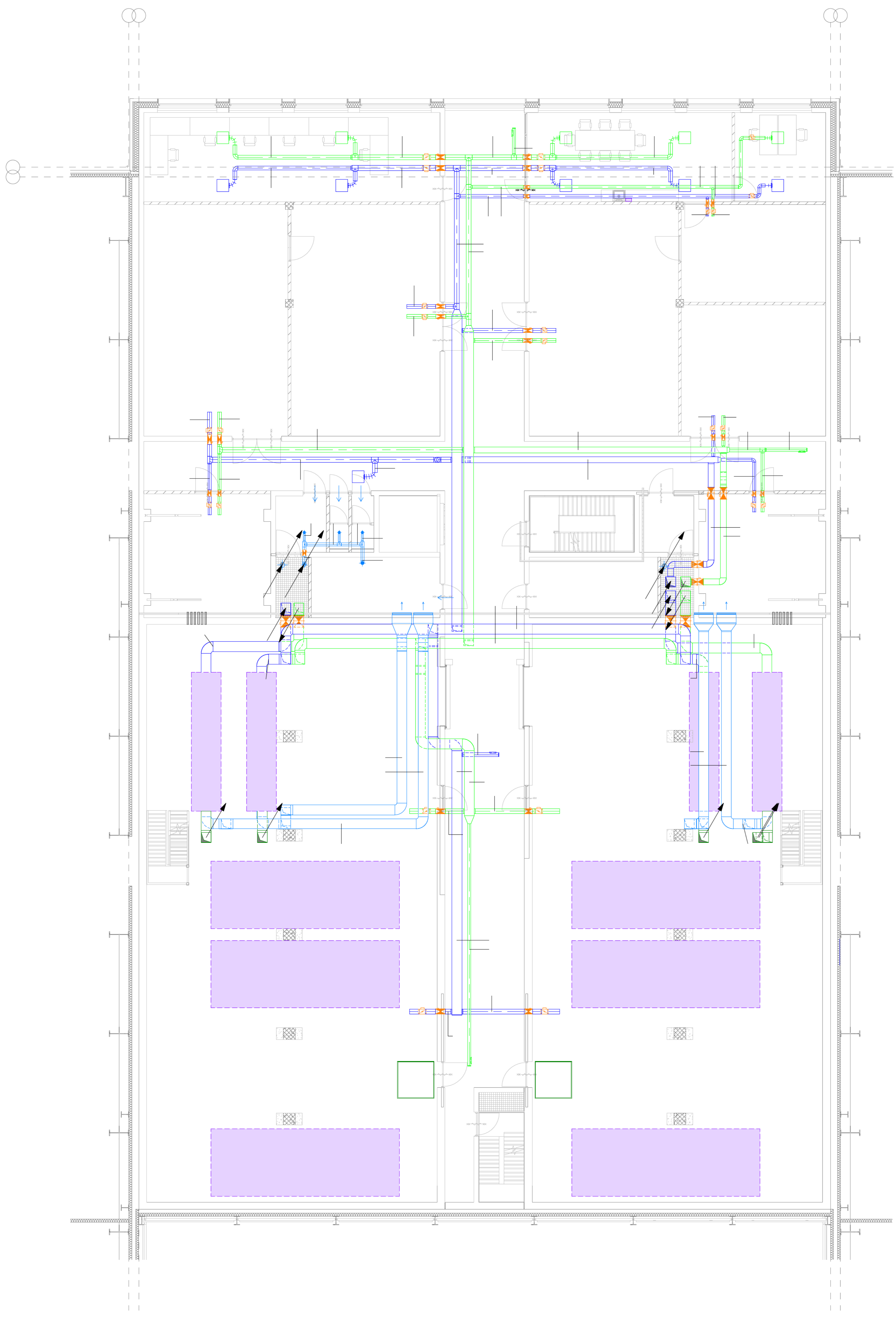
VA A A A M W M



Ventilatiestaat

Central Service Building first floor / Centraal dienstengebouw 1e verdieping

Algemeen	Ruimte nummer	Room name	Ruimtenaam	Gebruiksfunctie conform bouwbesluit 2012	Aantal personen [n]	Geometrie			Bouwbesluit 2012 - NEN 1067		Ontwerp	Opmerking ventilatie	
						Opp. [m ²]	Hoogte [m]	Inhoud [m ³]	Essef tabel / artikel	minimaal capaciteit			Min. totale capaciteit [dm ³ /s]
++211	Operator room	Bedieningsruimte	Industriefunctie	Industriefunctie	6	67.2	2.92	196.34	3.28	6.5 dm ³ /s (p.p.)	39	83	LBK met WTW - overige ruimten
++212	Workshop room mechanical	Werkplaats werktuigkundig	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	87.81	4.50	395.15	3.28	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++213	Building services HVAC	HVAC ruimte gebouw	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	84.89	4.50	383.01	3.28	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++221	Pantry	Kantoor	Industriefunctie	Industriefunctie	8	46.2	2.96	135.73	3.28	6.5 dm ³ /s (p.p.)	-	52	LBK met WTW - overige ruimten
++222	Office	Kantoor	Industriefunctie	Industriefunctie	2	20.56	3.07	63.12	3.28	6.5 dm ³ /s (p.p.)	-	13	LBK met WTW - overige ruimten
++223	Documentation	Documentatieopslagruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	35.67	2.98	106.29	3.28	-	-	18	LBK met WTW - overige ruimten
++224	Storage	Opslagruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	48.14	2.92	140.88	3.28	-	-	24	LBK met WTW - overige ruimten
++225	Workshop room electrical	Werkplaats elektrotechnisch	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	87.81	4.50	396.15	3.28	-	-	44	LBK met WTW - overige ruimten
++231	Communication room	Communicatieruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	39.94	4.50	180.02	3.28	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++232	Low voltage sub distribution room	Laagspanningsonderverdelerruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	7.31	4.50	33.01	3.28	-	-	10	LBK met WTW - overige ruimten
++233	WC male	WC mannen	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	2.76	2.60	7.19	3.29	7 dm ³ /s (p.stk.)	-	7	Atzug sanitaire ruimten
++234	WC female	WC vrouwen	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	3.23	2.60	8.37	3.29	7 dm ³ /s (p.stk.)	-	7	Atzug sanitaire ruimten
++235	Locker room	Kleedruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	19.71	4.50	88.71	3.28	14 dm ³ /s (p.stk.)	-	14	Atzug sanitaire ruimten
++241	Communication room	Communicatieruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	39.94	4.50	180.02	3.28	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++242	Low voltage sub distribution room	Laagspanningsonderverdelerruimte	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	7.84	2.60	20.38	3.28	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++243	Spare part C&P	Reserve onderdelen C&P	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	19.91	4.50	89.08	3.32	-	-	25	LBK met WTW - overige ruimten
++251	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	206.93	5.92	1155.93	3.32	0.5 dm ³ /m ²	-	103	LBK met WTW - overige ruimten
++252	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	37.38	4.50	168.75	3.32	0.5 dm ³ /m ²	-	19	LBK met WTW - overige ruimten
++253	Corridor	Gang	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	37.38	4.50	168.75	3.32	0.5 dm ³ /m ²	-	19	LBK met WTW - overige ruimten
++271	HVAC room	HVAC ruimte HV systemen	Industriefunctie	Industriefunctie	0	437.22	6.59	2881.25	3.28	6.5 dm ³ /s (p.p.)	-	0	LBK met WTW - overige ruimten
++281	HVAC room	HVAC ruimte HV systemen	Industriefunctie	Industriefunctie	0	437.22	6.59	2881.25	3.28	6.5 dm ³ /s (p.p.)	-	0	LBK met WTW - overige ruimten
++291	Staircase	Trappenhuis	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	15.11	6.59	99.54	3.32	0.5 dm ³ /m ²	-	8	LBK met WTW - overige ruimten
++292	Elevator	Lift	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	8.79	4.50	39.50	3.32	3.2 dm ³ /m ²	-	28	Ventilatie lift
++293	Staircase	Trappenhuis	Gemeenschappelijke ruimte	Gemeenschappelijke ruimte	0	12.92	2.44	25.91	3.32	0.5 dm ³ /m ²	-	6	LBK met WTW - overige ruimten
++294	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	5.06	4.5375	22.96	-	-	-	-	-
++295	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	5.06	4.5375	22.96	-	-	-	-	-
++296	Shaft	Schacht	Overige gebruiksfunctie	Overige gebruiksfunctie	0	2.29	2.44	5.58	-	-	-	-	-



7 B z a n e K a a n a a e

					0 0

Tennet Taking power further

ARCADIS

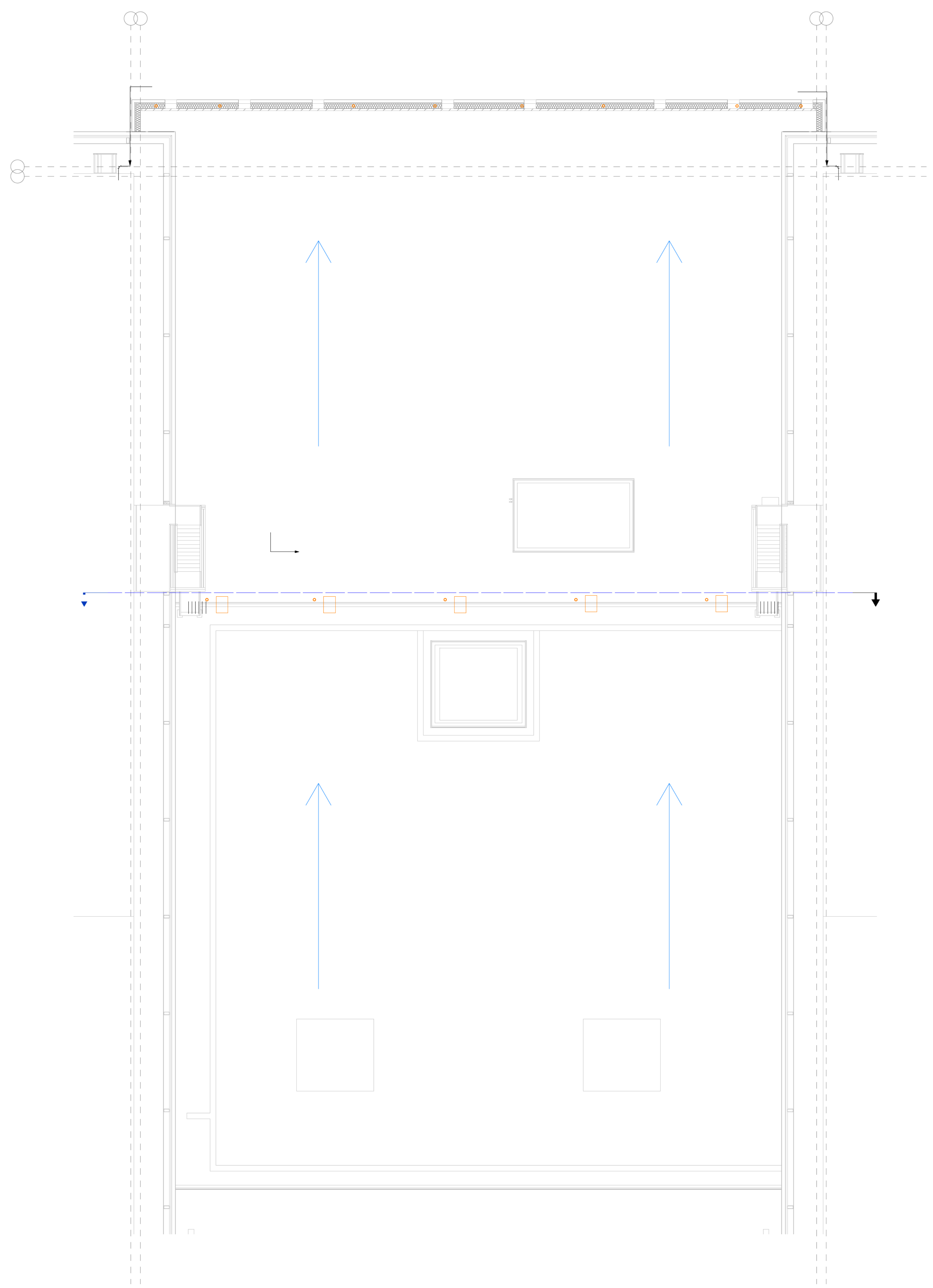
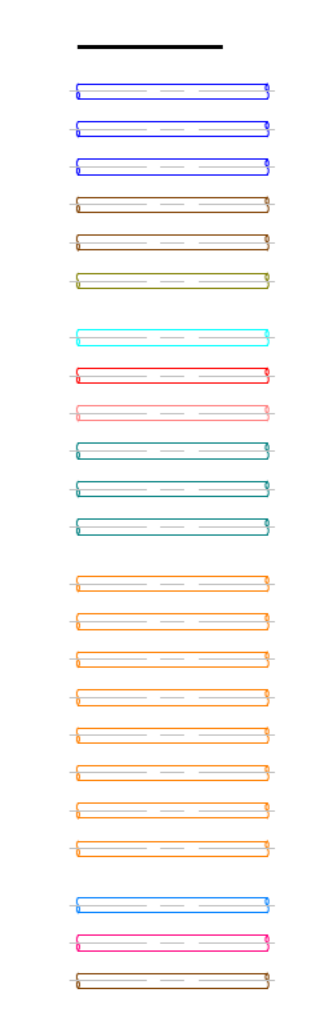
P

W VHV d s

P n d n v ng b w g nd v d p g v n n

0 0 s s

VA A A A M W M



			0 0



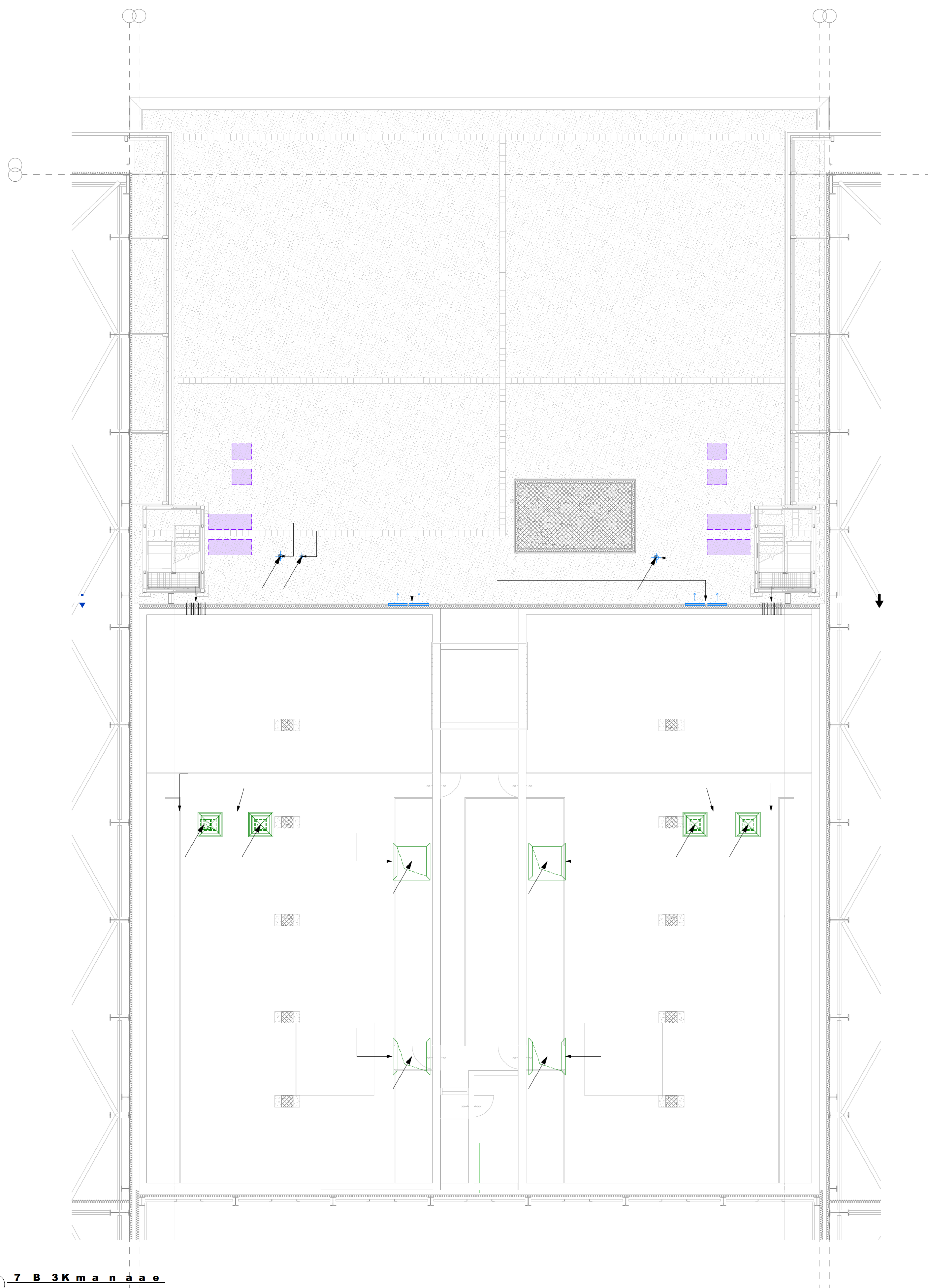
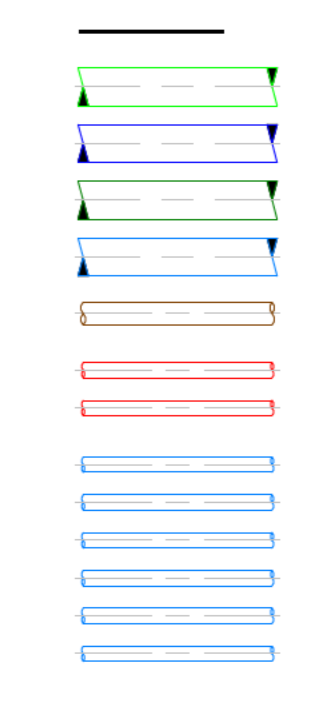
P

0 W VHV d s_s

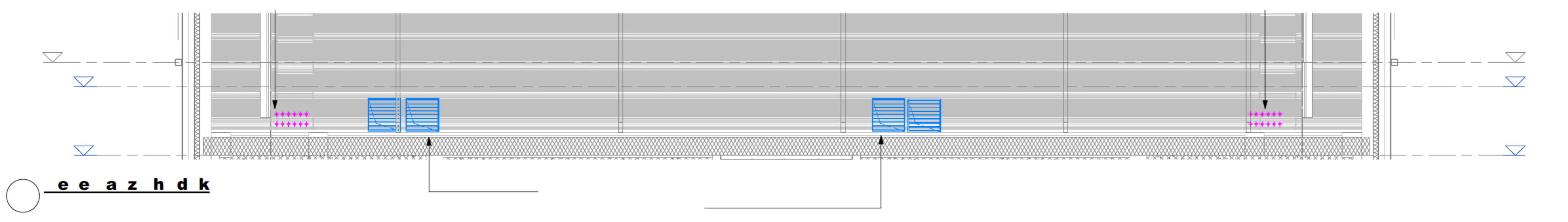
P
n d n y
g nd d k n n

0 0 s s

VA A A A M WM



7 B 3 K m a n a a e

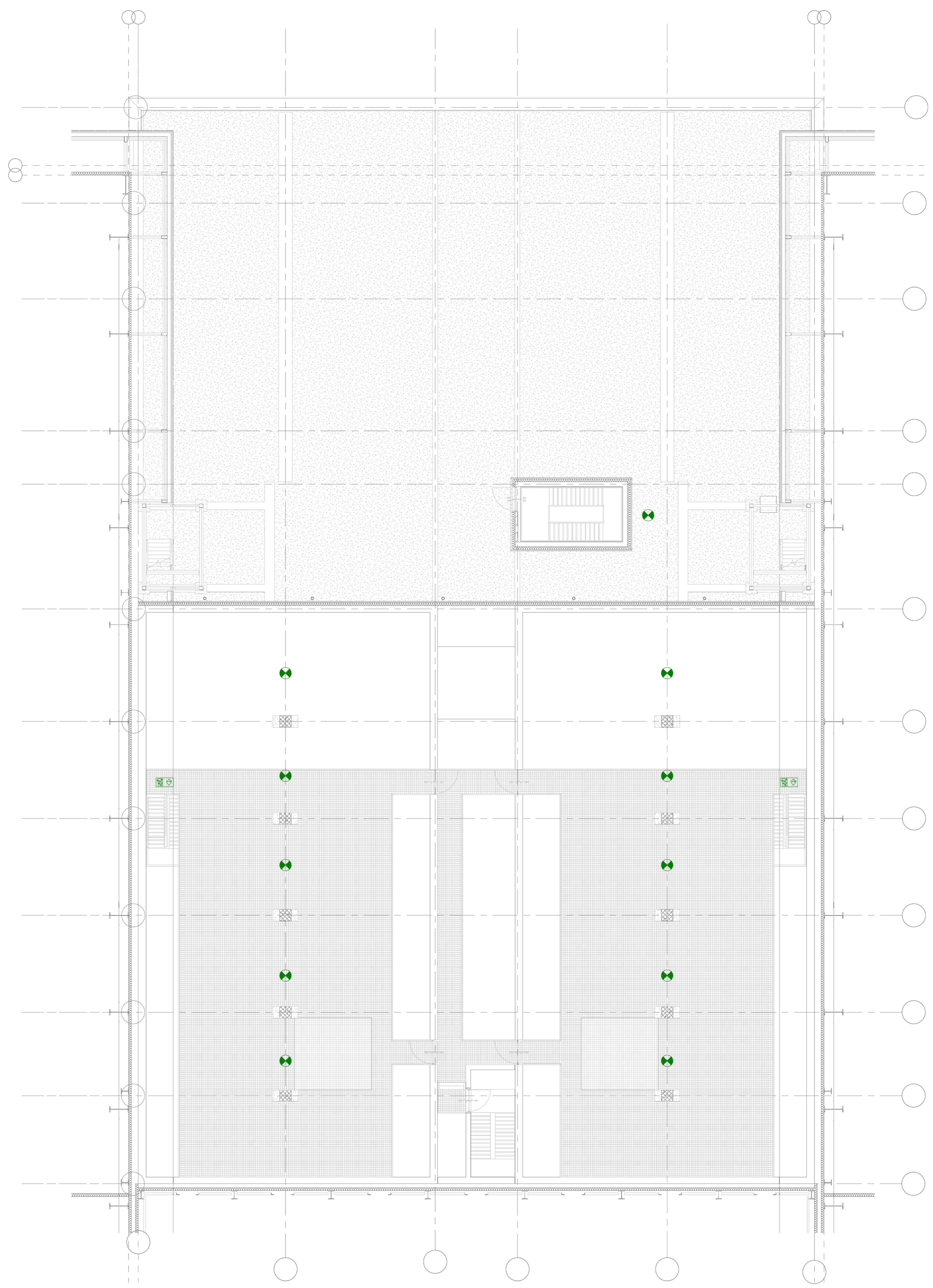
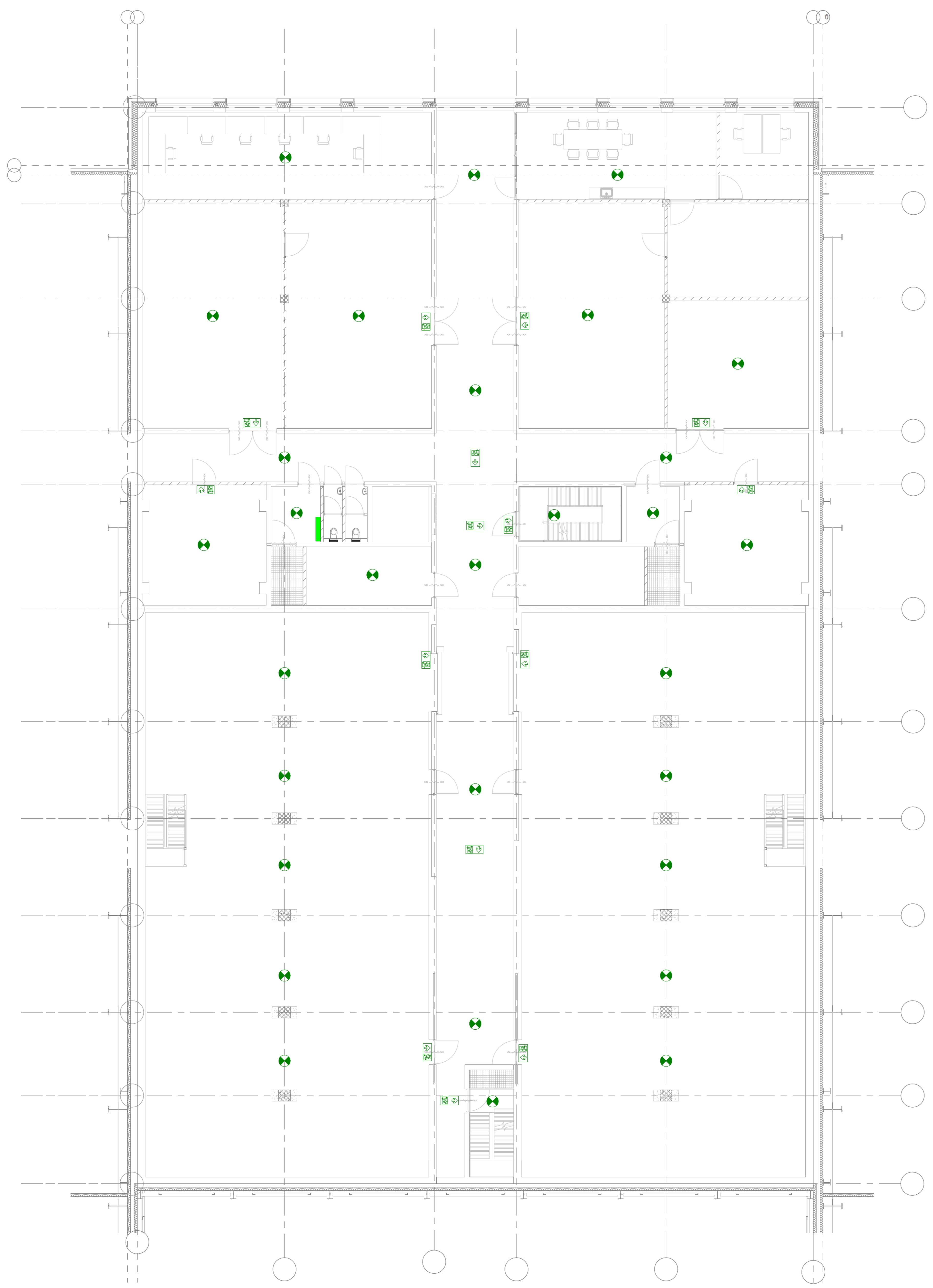
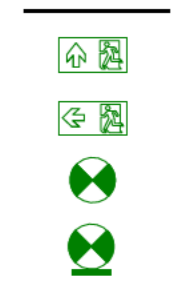


e e a z h d k

			0 0



P	W	VHV	d	s				
P	n	v	g	nd	ng	b	w	n
0 0	s	s						
VA	A	A	A	M	WM			



3 B 0 e h n g





00

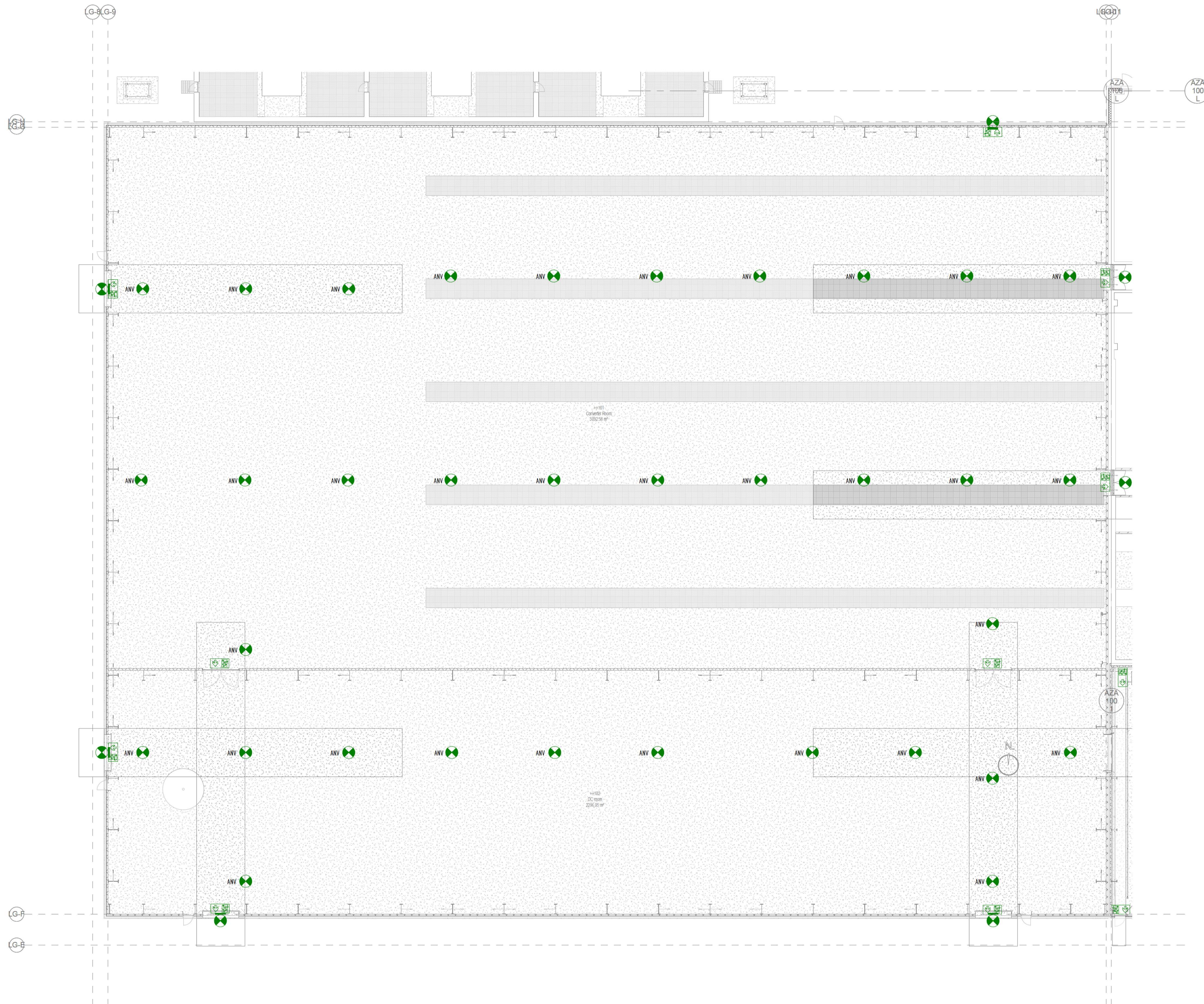
				0 0



P				
	W	VHV	d	s
	P	n	d n g b w	g y g g
		g	nd v d p g	kn v h n g
	0 0	s		s
VA	A	A	A	W

RENVOOI:

-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl recht/door
-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl links/rechts
-  Noodverlichting
-  Noodverlichting wandmontage



1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022
Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date

Client



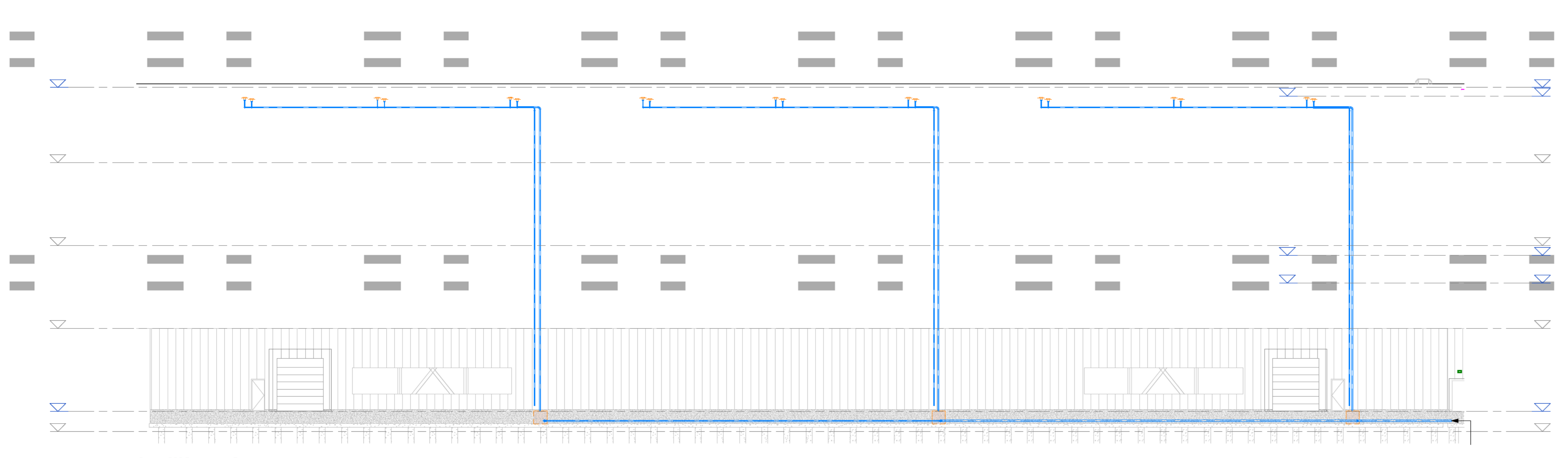
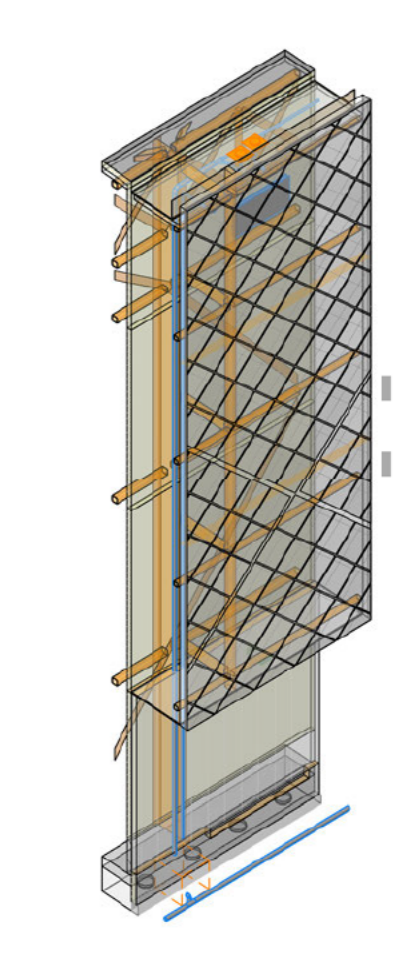
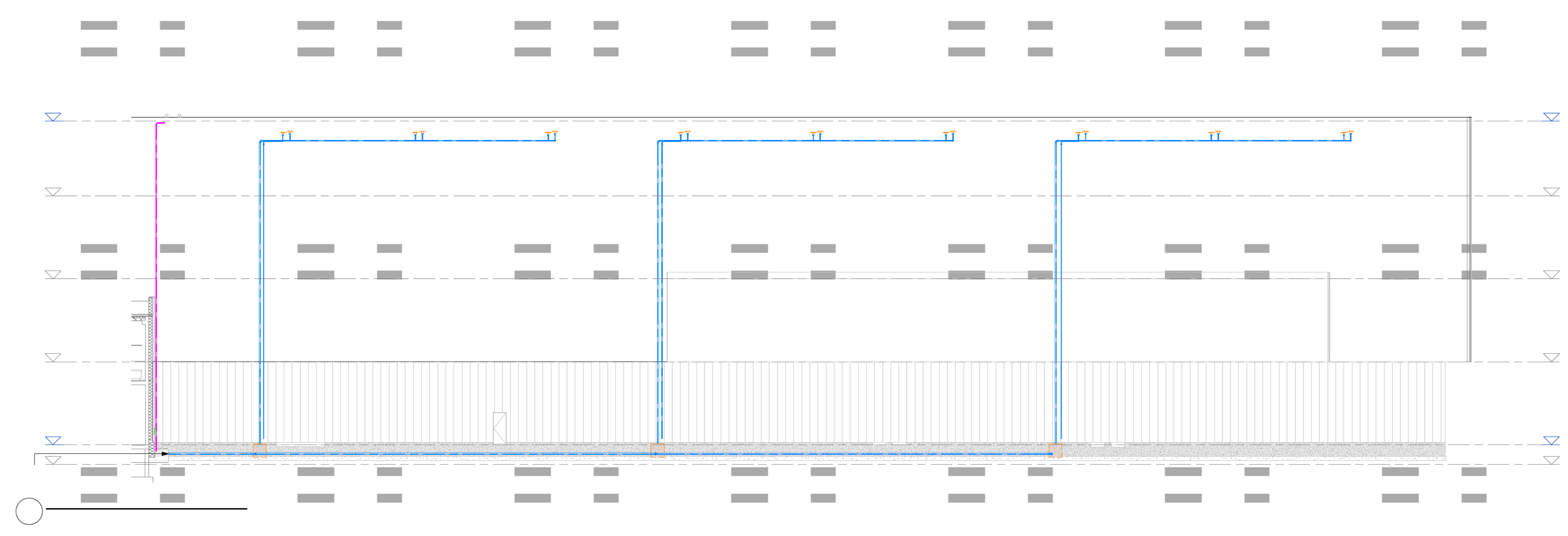
Originator
ARCADIS

Design & Consultancy
for infrastructure
built assets
Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA 't HEN BOSCH
Tel 088 4261 261
Fax 073 614 4606
info@arcadis.nl
www.arcadis.nl

Project

TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnumber : 30100856 Security Category: AS2 - Internal
 Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag
 Subject : **Converter building A**
Plan Ground floor emergency lighting
Omvormer gebouw A
Plattegrond begane grond noodverlichting

Scale : As indicated	Sheetsize : A1	Purpose of Issue:
Contractnumber : 30100852	Sheet :	Status
Drawingnumber : IVA-T010-ARC-AZA301-1-E-D-DRW-EE-2063	Revision: 2	



v a n ch WA u A



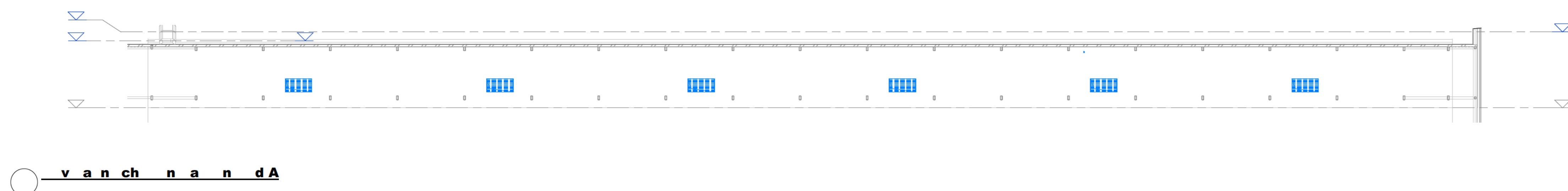
P
 W k HV d
 u d A
 P g u d A d g
 mv m g b uwA
 g d b g n g d d k h m w v
 n

VA A A A M WM

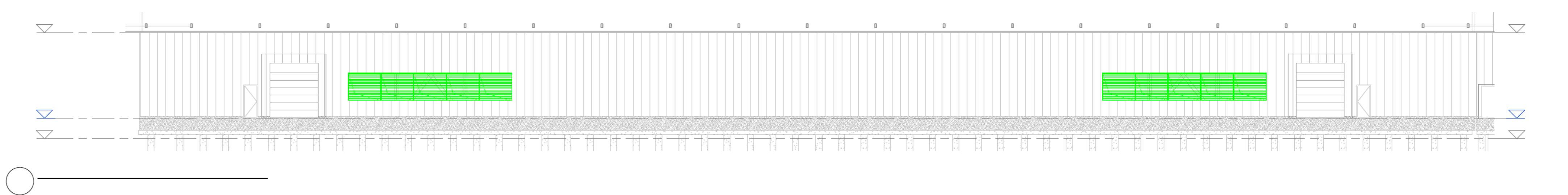
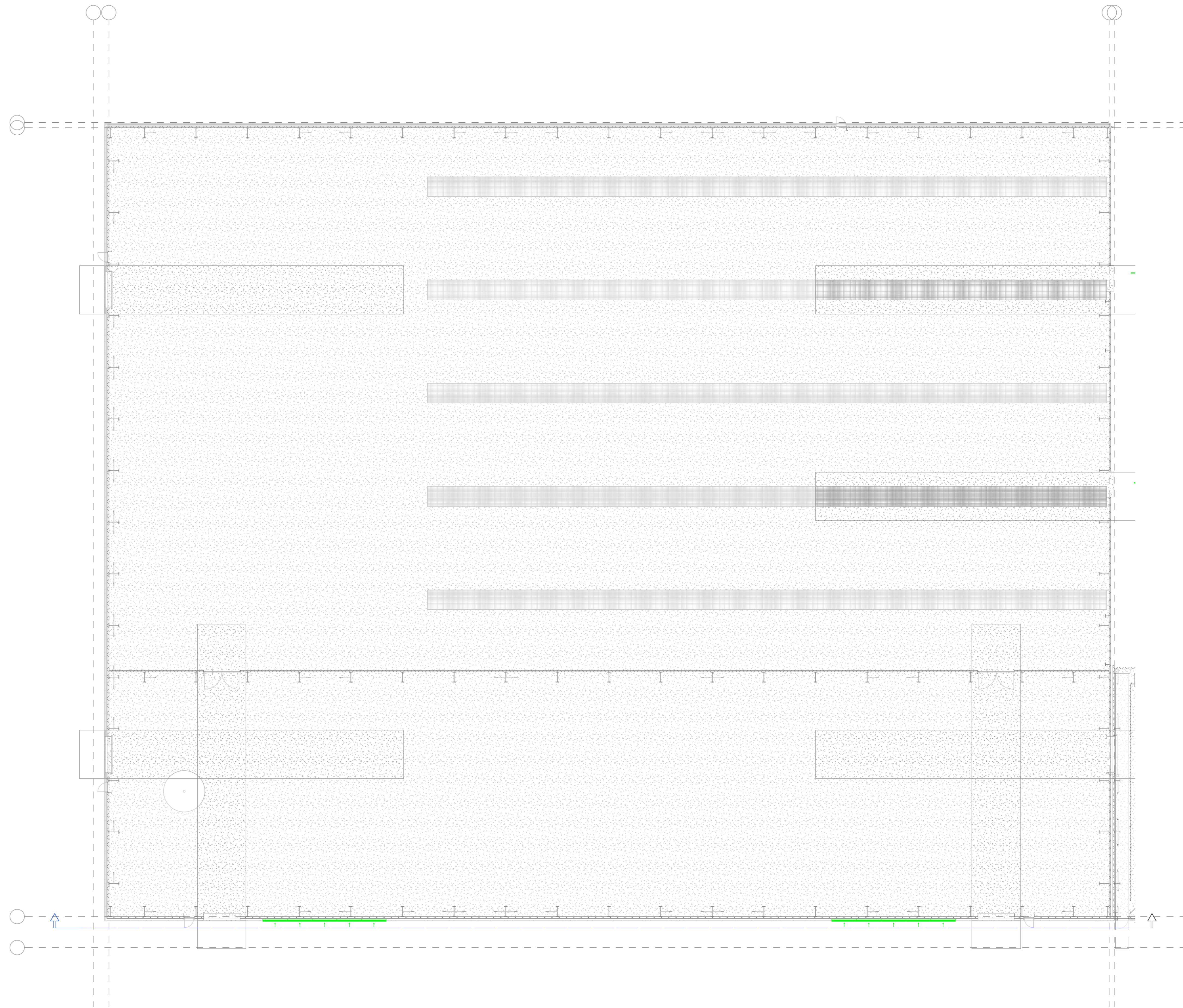
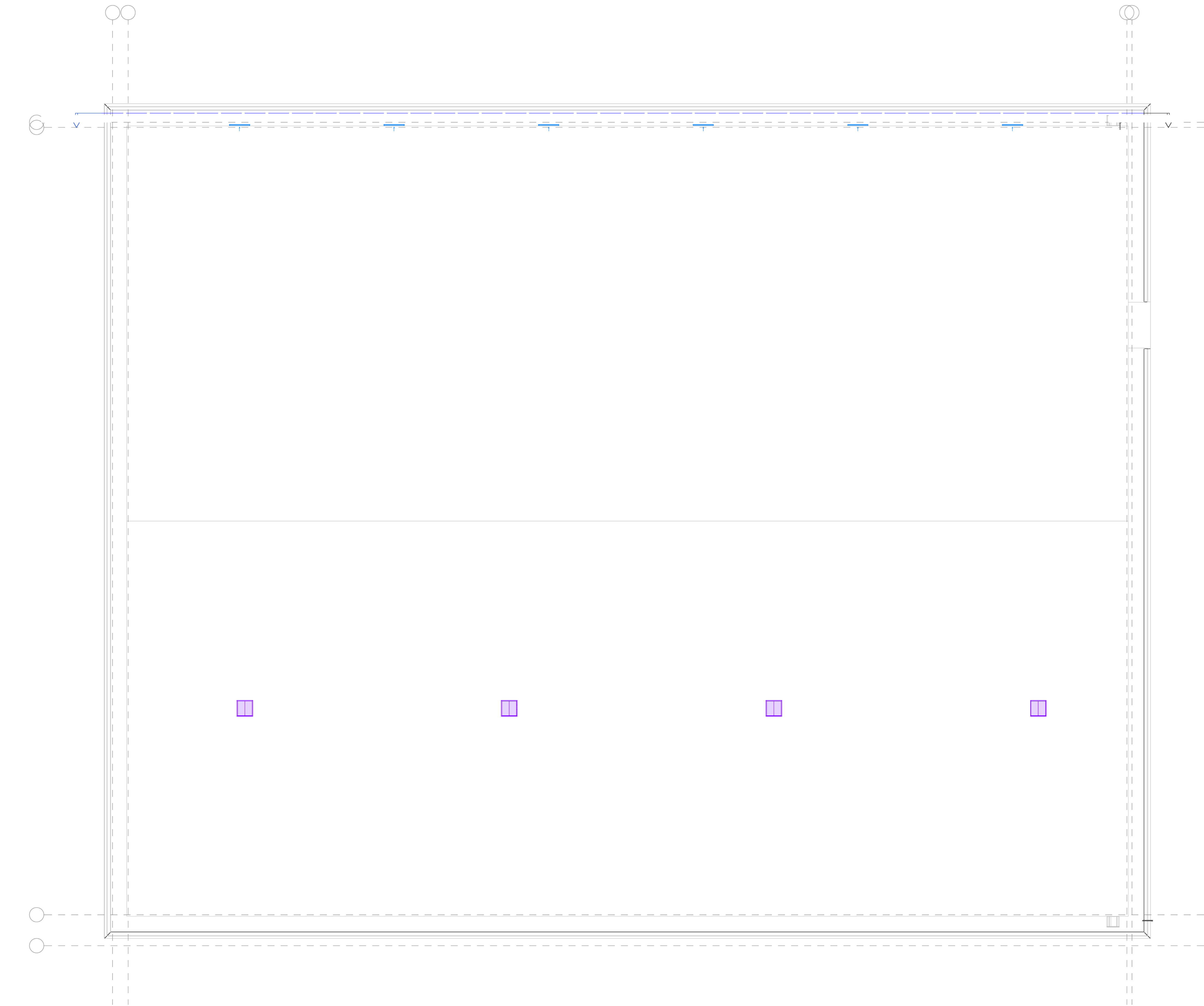
Ventilatiestaat

Converter Building / Omvormergebouw

Algemeen					Geometrie			Bouwbesluit 2012 - NEN 1087		Ontwerp	Opmerking ventilatie	
Ruimte-nummer	Room name	Ruimtenaam	Gebruiksfunctie	Aantal personen [n]	Opp. [m ²]	Hoogte (gem.) [m]	Inhoud [m ³]	tabel / artikel	Eisen bouwbesluit minimaal capaciteit	Min. (totale) capaciteit [dm ³ /s]	Min. Capaciteit ontwerp [dm ³ /s]	Opmerking
++101	Converter Room	Omvormerruimte	Lichte industriefunctie	0	5.092,58	23,84	121.402,18	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	30.000	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++101	Converter Room	Omvormerruimte	Lichte industriefunctie	0	5.092,58	23,84	121.402,18	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	30.000	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++102	DC room	DC ruimte	Lichte industriefunctie	0	2.296,05	23,69	54.384,33	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	29.722	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++102	DC room	DC ruimte	Lichte industriefunctie	0	2.296,05	23,69	54.384,33	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	29.722	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer



v a n c h n a n d A







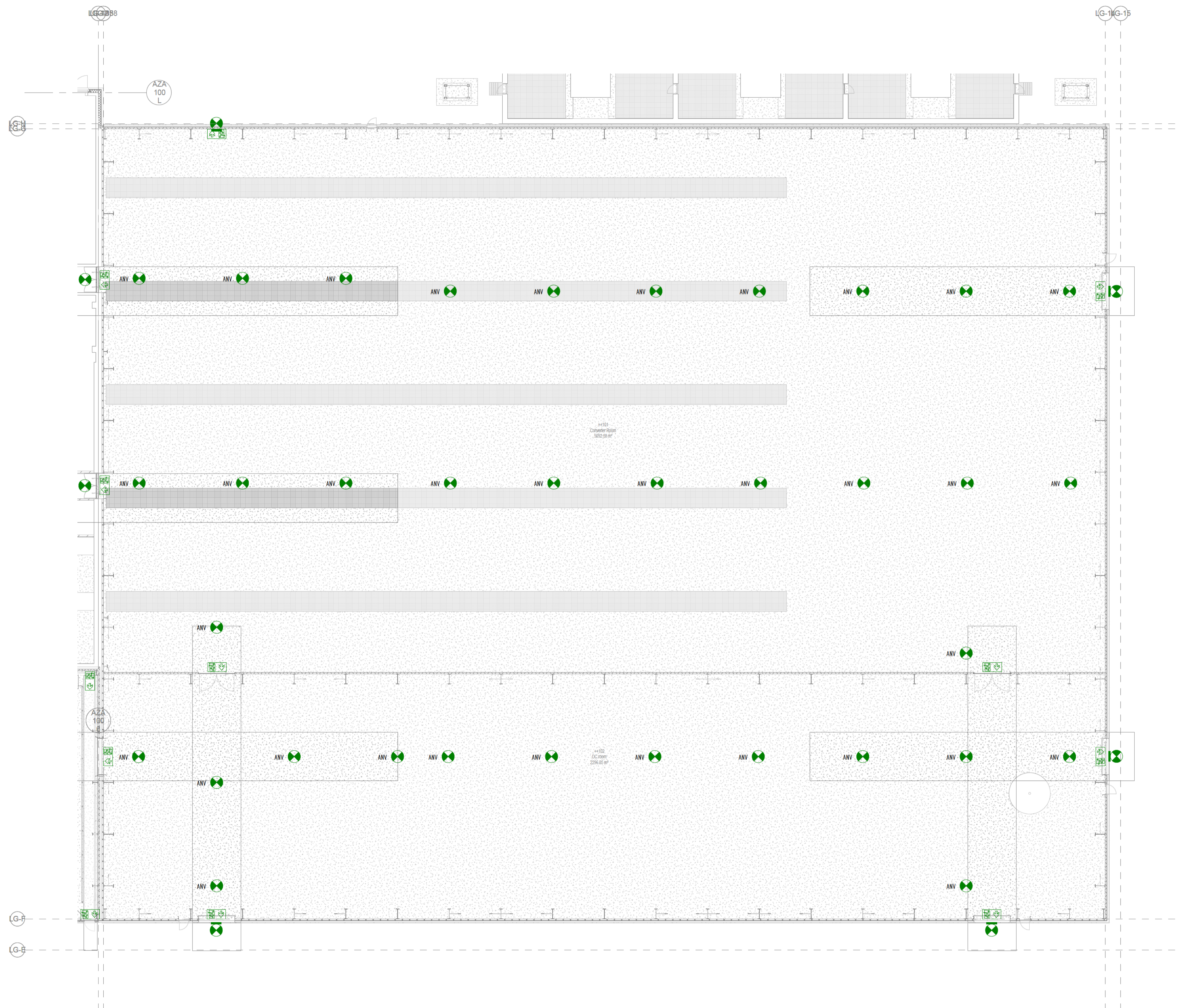


P
W k HV d
P g u d A v
m v m g b u w A
p g d b g n g d d k v n n

VA A A A M WM

RENV001:

-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl recht door
-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl links/rechts
-  Noodverlichting
-  Noodverlichting wandmontage



1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022
Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date

Client



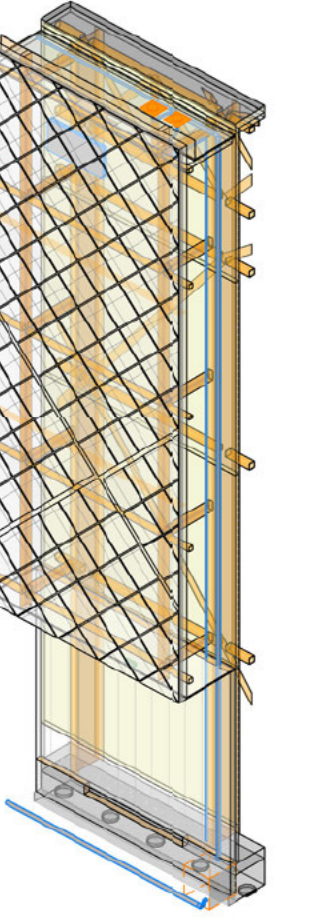
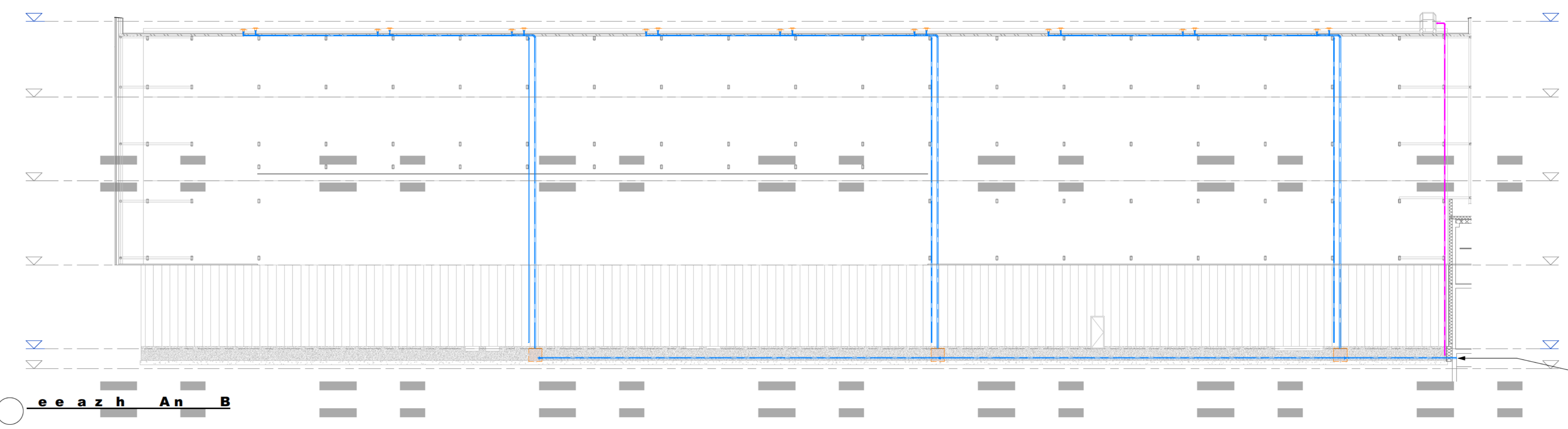
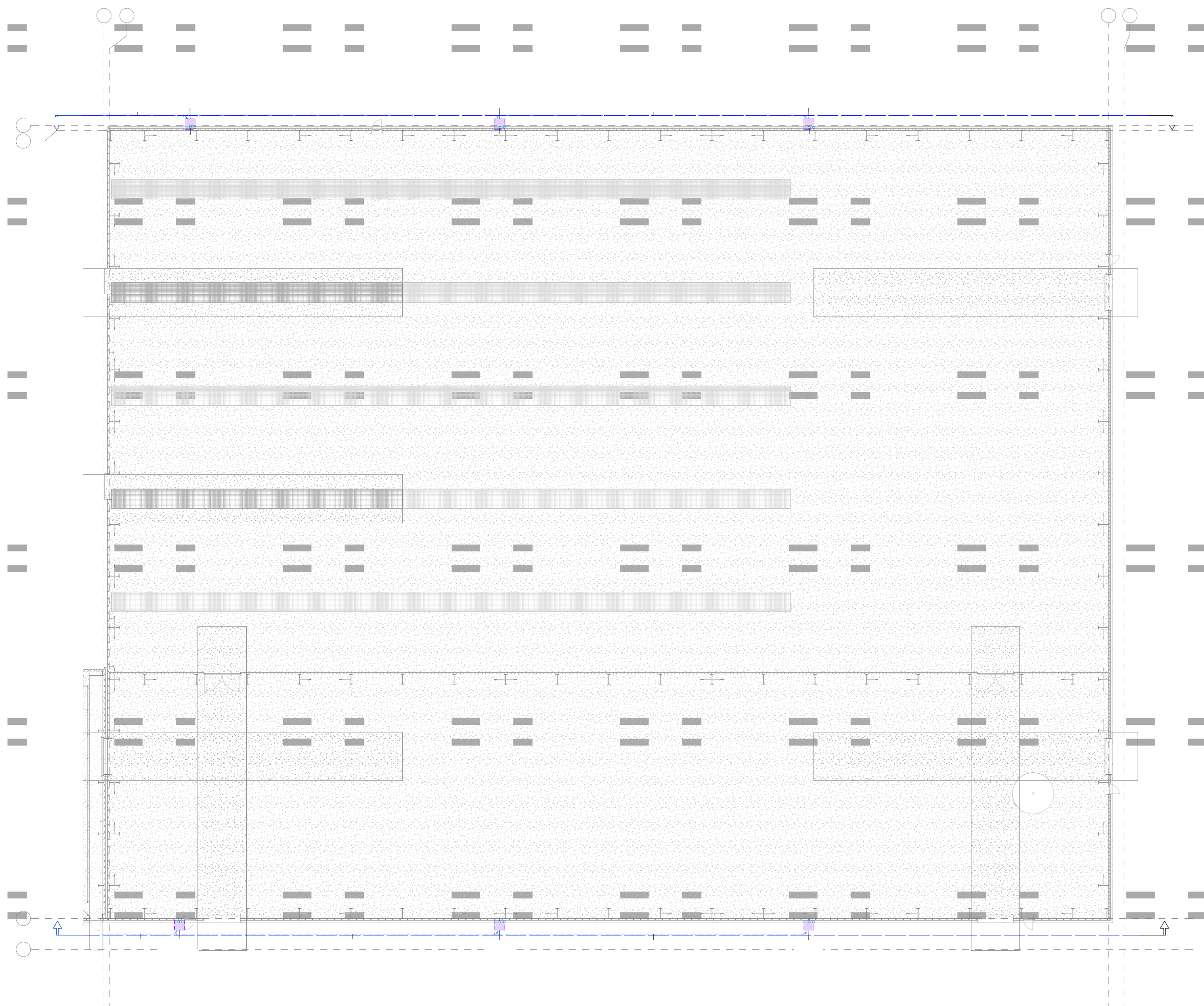
Originator
ARCADIS

Design & Consultancy
for residential
buildings
Mercatorplein 1
Postbus 10 18
3200 BA 't WEN BOSCH
Tel 088 4261 261
Fax 073 514 4606
info@arcadis.nl
www.arcadis.nl

Project

TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnumber : 30100856 Security Category: AS2 - Internal
 Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag
 Subject : **Converter building A**
Plan ground floor emergency lighting
Omvormer gebouw A
Plattegrond begane grond noodverlichting

Scale : As indicated	Sheetsize : A1	Purpose of Issue:
Contractnumber : 30100852	Sheet :	Status
Drawingnumber : IVA-T010-ARC-AZA302-1-E-D-DRW-EE-2063	Revision: 2	



D v a n c h W n d B

Tennet
Taking power further

ARCADIS

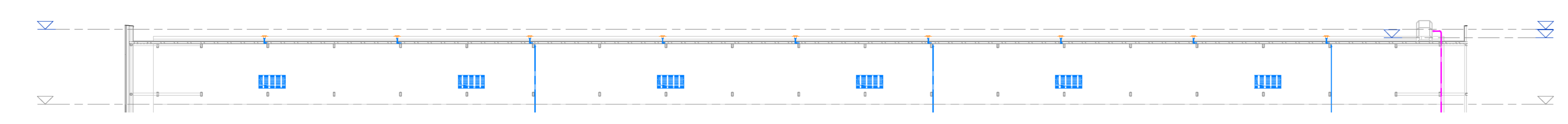
P
W k HV d
P g u d B
m v m g b u w
p g d b g n g d d k h m w v
n

VA A A A M WM

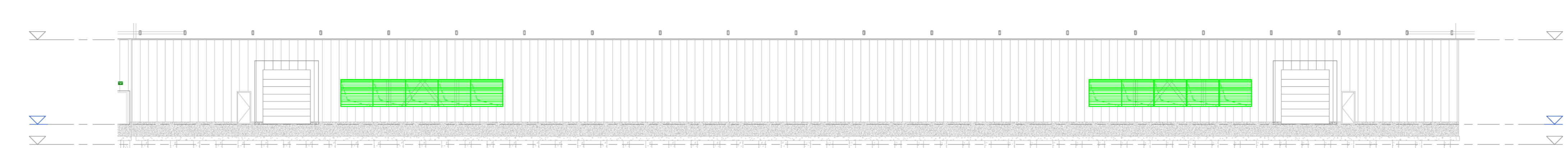
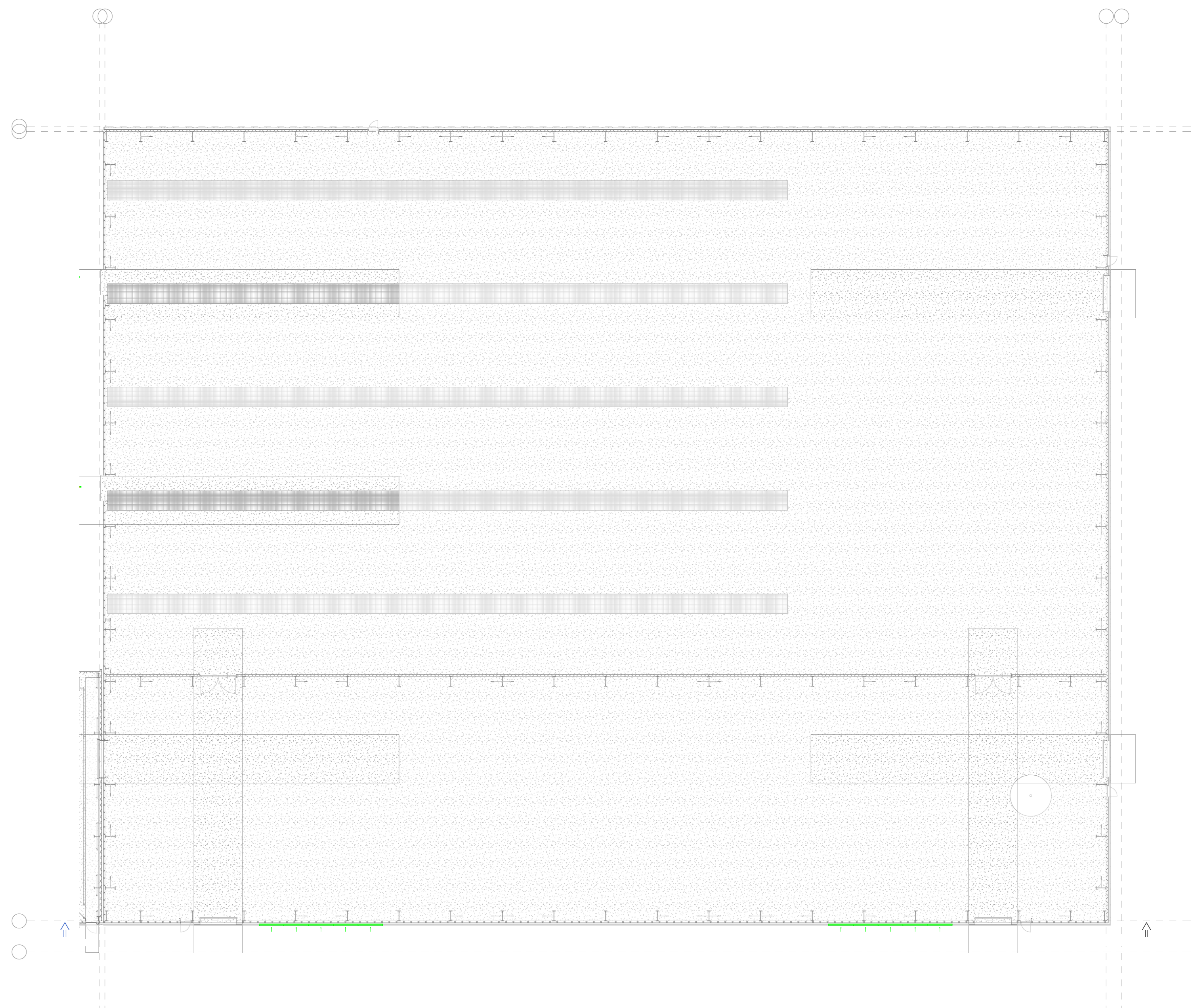
Ventilatiestaat

Converter Building / Omvormergebouw

Algemeen					Geometrie			Bouwbesluit 2012 - NEN 1067		Ontwerp	Opmerking ventilatie	
	Ruimte-nummer	Room name	Ruimtenaam	Gebruiksfunctie	Aantal personen [n]	Opp. [m ²]	Hoogte (gem.) [m]	Inhoud [m ³]	Eisen bouwbesluit tabel / minimaal capaciteit	Min. totale capaciteit [dm ³ /s]	Min. Capaciteit ontwerp [dm ³ /s]	Opmerking
++101	Converter Room	Omvormerruimte	Lichte industriefunctie	0	5.092,58	23,84	121.402,18	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	30.000	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++101	Converter Room	Omvormerruimte	Lichte industriefunctie	0	5.092,58	23,84	121.402,18	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	30.000	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++102	DC room	DC ruimte	Lichte industriefunctie	0	2.296,05	23,69	54.384,33	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	29.722	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer
++102	DC room	DC ruimte	Lichte industriefunctie	0	2.296,05	23,69	54.384,33	3,28	6,5 dm ³ /s (p.p.)	0	29.722	Mech. ventilatie tbv warmteafvoer



ee a z h e n a e n d B



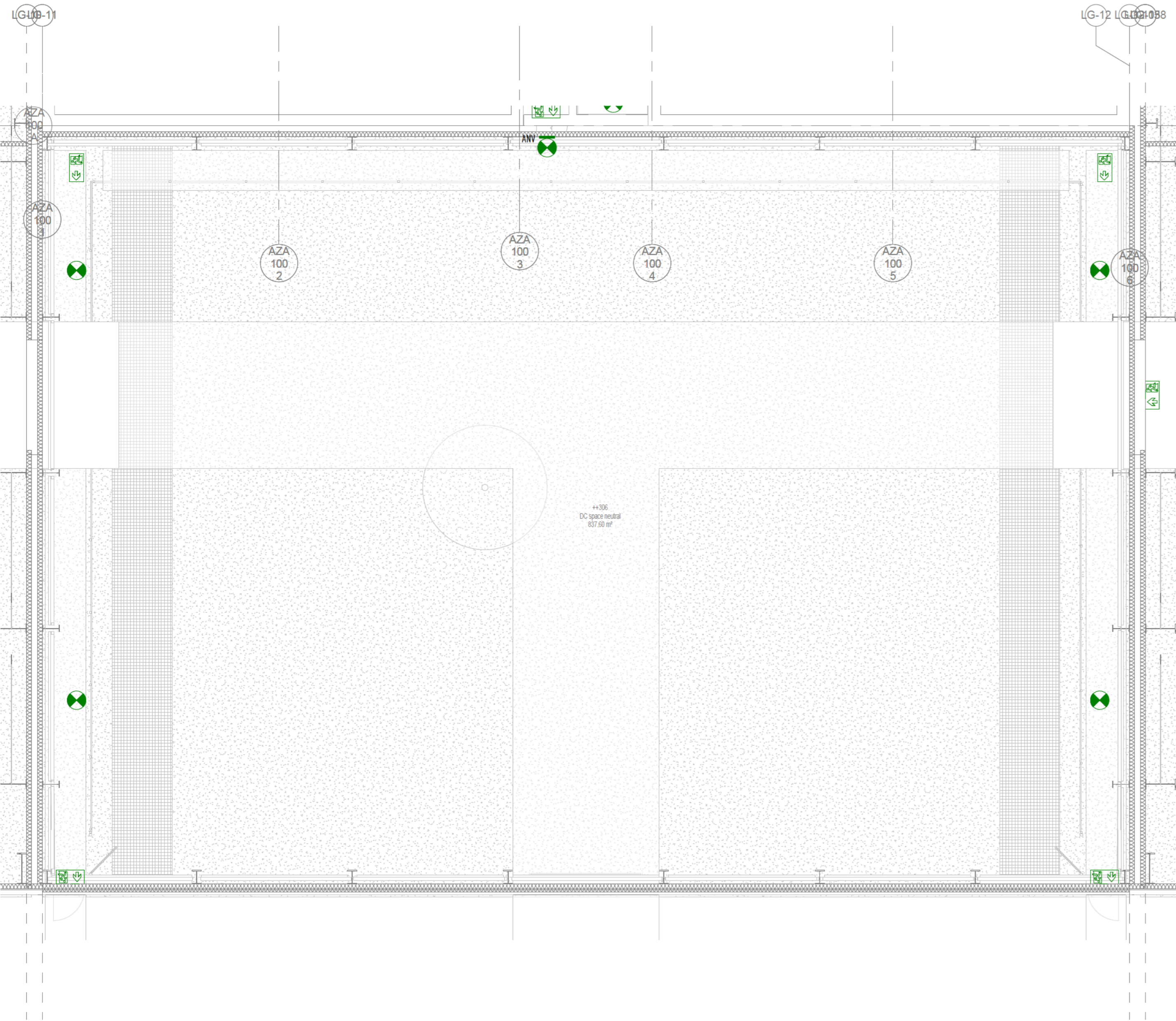
ee a z h v n a e u d B







P
W k HV d

u d B
P g u d v
m v m g b u w
p g d b g n g d d k v n n

VA A A A M WM




RENVOOI:

-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl rechtdoor
-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl links/rechts
-  Noodverlichting
-  Noodverlichting wandmontage

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022

Client



Taking power further

Originator



Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA DEN BOSCH
Tel +31 (0)88 426 1261
Fax +31 (0)88 426 1215
info@arcadis.nl
www.arcadis.com

Project

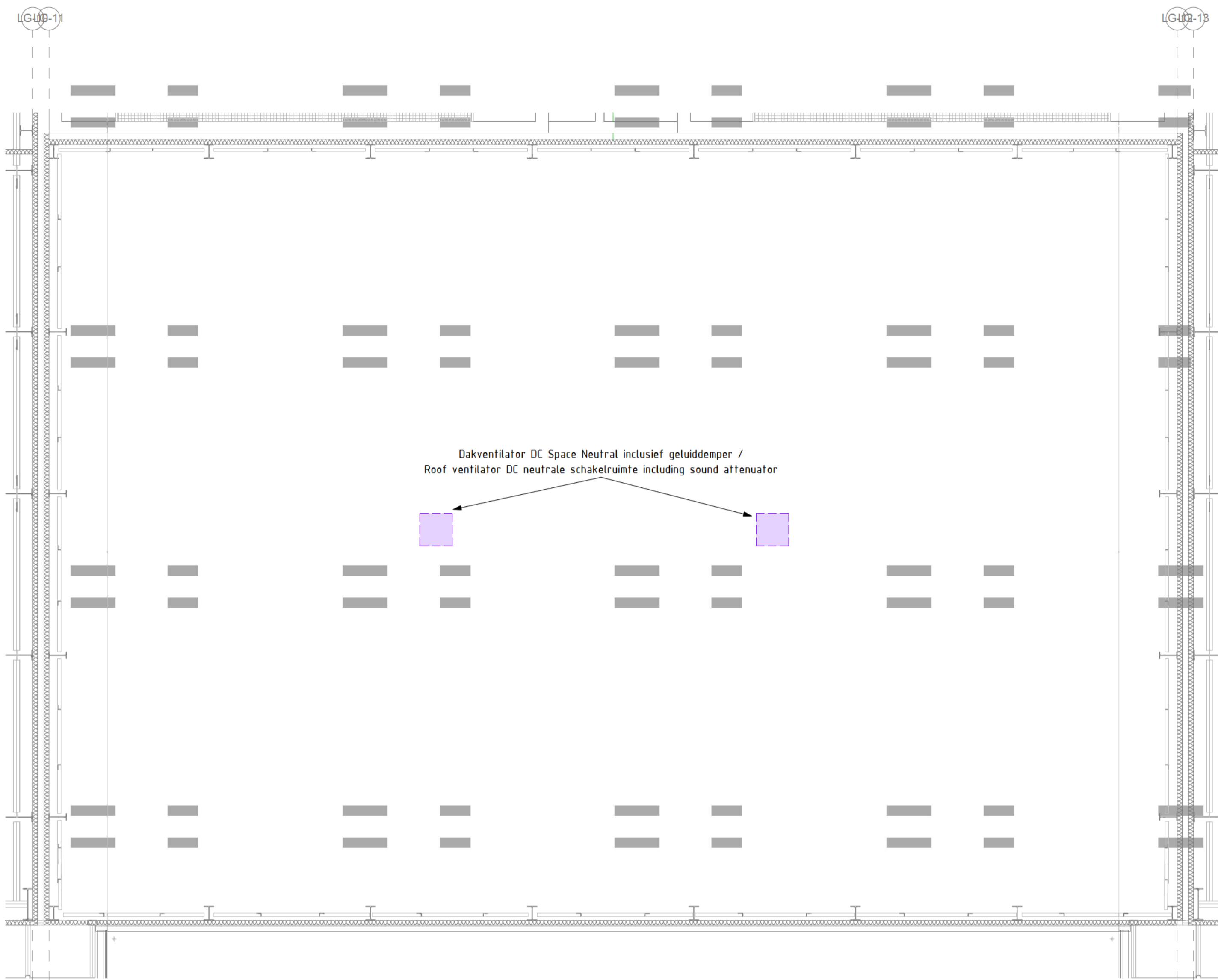
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnumber : 30100856 Security Category: AS2 - Internal
Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag

Subject : **DC Space Neutral
Plan ground floor emergency lighting
DC neutrale schakelruimte
Plattegrond begane grond noodverlichting**

Scale : 1 : 100	Sheet size : A2	Purpose of Issue: Status
Contractnumber : 30100852	Sheet :	

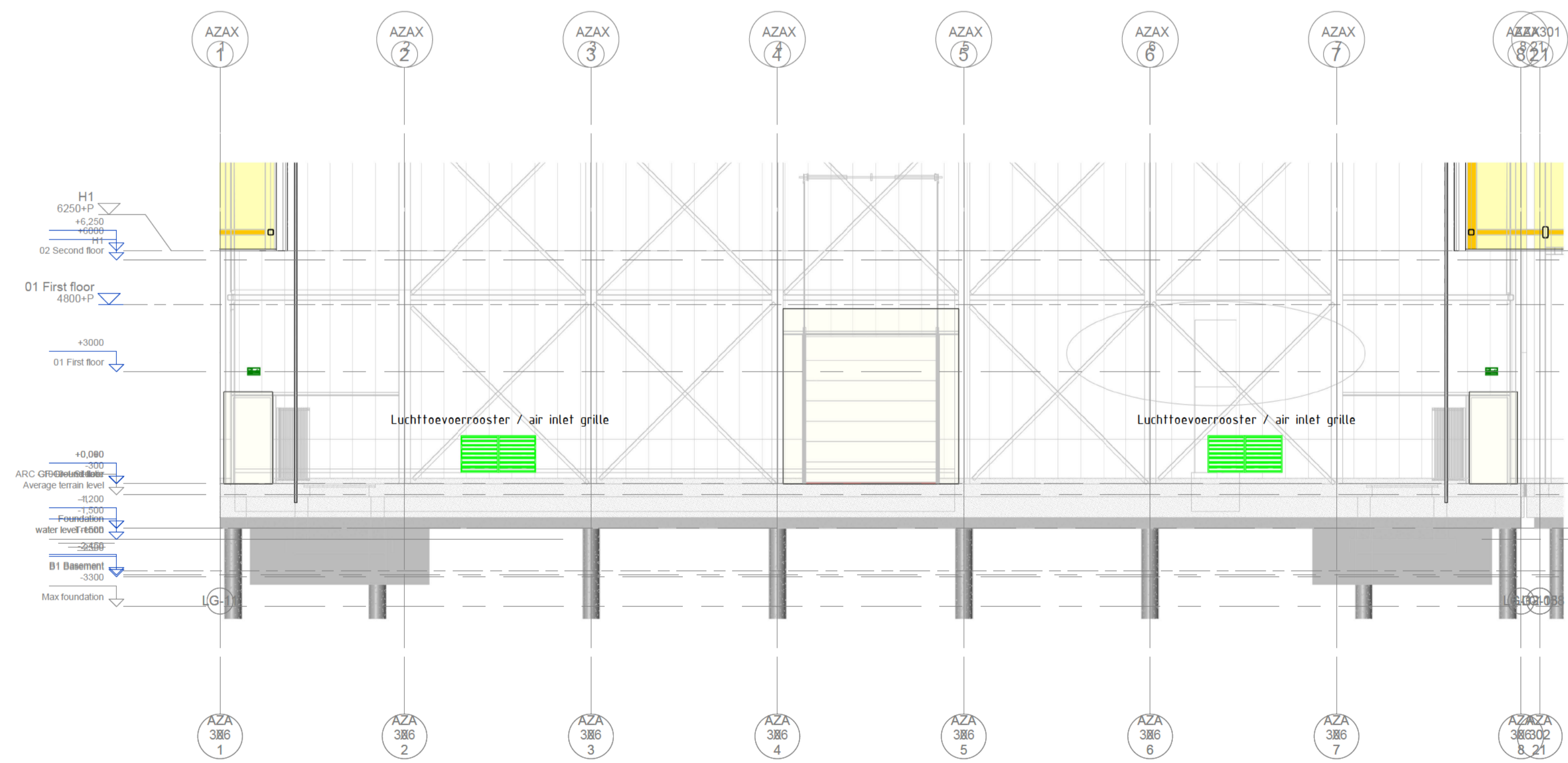
Drawingnumber : **IVA-T010-ARC-AZA306-1-E-D-DRW-EE-2063** Revision: **2**



Ventilatiestaat

Algemeen		Geometrie		Bouwbesluit 2012 - NEN 1087		Ontwerp		Opmerking ventilatie			
Ruimte-nummer	Ruimte-naam	Ruimtenaam	Gebruikfunctie	Aantal personen (n)	Opp. (m²)	Hoogte (m)	Inhoud (m³)	Eisen bouwbesluit label / artikel	Min. totale capaciteit (dm³/s)	Min. Capaciteit ontwerp (dm³/s)	Opmerking
--306	DC space neutral	DC neutrale schakelruimte	Lichte industriefunctie	0	637,60	15,00	12.564,00	3.26 6,5 dm³/s (p.p.)	0	2.500	Mech. ventilatie bv warmtevoeler

1 57 DC 00 Klimaat installaties
1: 100



2 DC - Mechanical section
1: 100

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwvraag			17-06-2022

Client



Originator
ARCADIS

Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA DEN BOSCH
Tel 088 4261 281
Fax 073 614 4606
info@arcadis.nl
www.arcadis.nl





Project

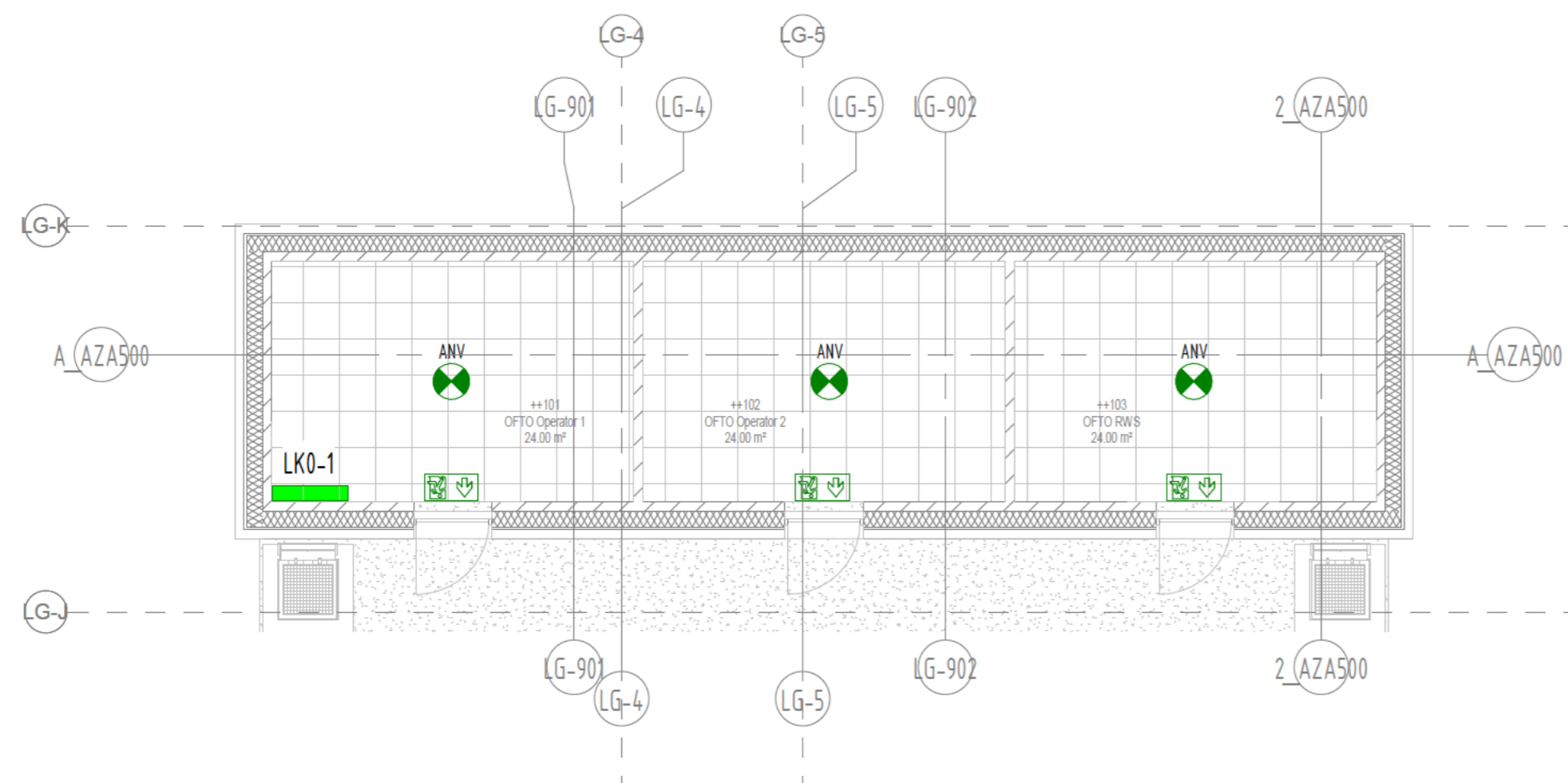
TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation
 Projectnummer : 30100856
 Phase : Final building permit / Definitieve bouwvraag
 Security Category: AS2 - Internal

Subject : **DC Space Neutral
Plan ground floor / roof ventilation installation
DC neutrale schakelruimte
plattegrond begane grond / dak ventilatie installatie**

Scale : 1: 100
 Contractnumber : 30100852
 Drawingnumber : IVA-T010-ARC-AZA306-Z-M-D-DRW-ME-2057
 Sheetsize : A1
 Sheet :
 Purpose of Issue: Status
 Revision: 2

RENVOOI:

-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl rechtdoor
-  Vluchtwegaanduidingsarmatuur pijl links/rechts
-  Noodverlichting
-  Noodverlichting wandmontage



Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwaanvraag			17-06-2022

Client



Originator



Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA DEN BOSCH
Tel +31 (0)88 426 1261
Fax +31 (0)88 426 1215
info@arcadis.nl
www.arcadis.com

Project

TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnumber : 30100856

Phase : Final building permit / Definitieve bouwaanvraag

Security Category:
AS2 - Internal

Subject : **Third party building**
Plan ground floor / emergency lighting
Derdenpartijengebouw
Plattegrond begane grond noodverlichting

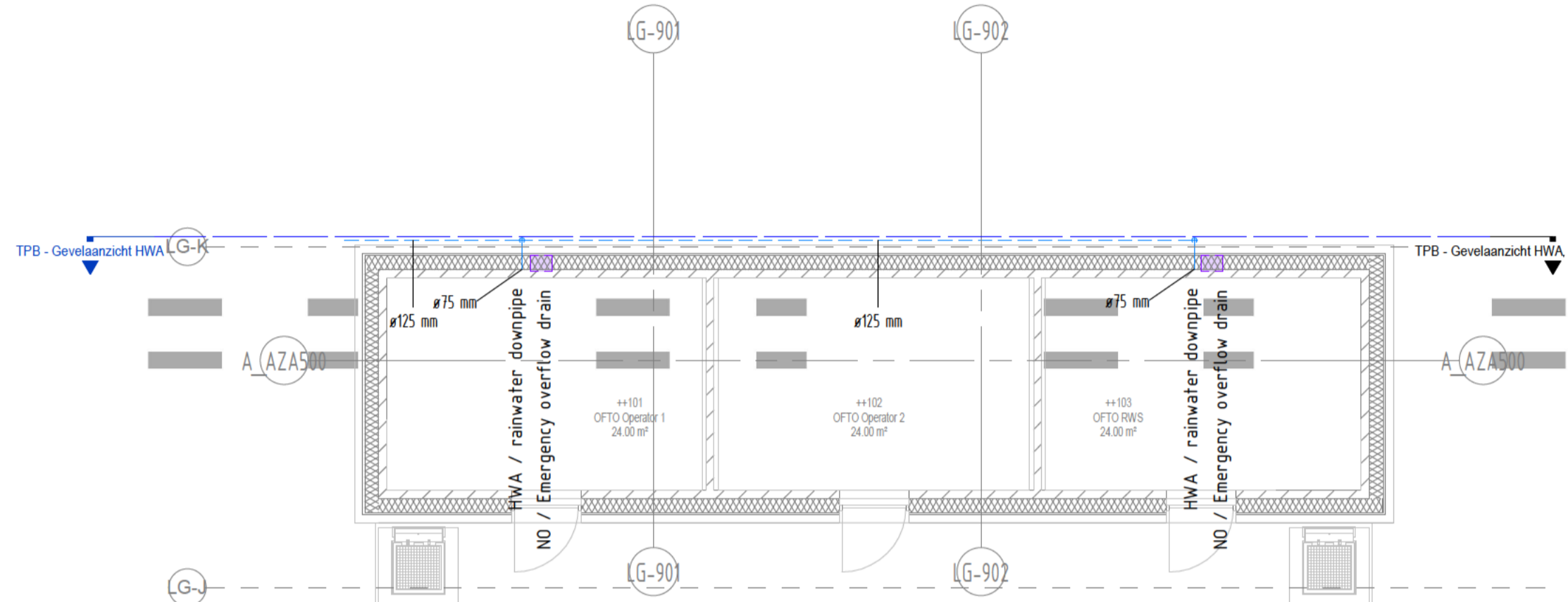
Scale : 1 : 100
Contractnumber : 30100852

Sheetsize : A2
Sheet :

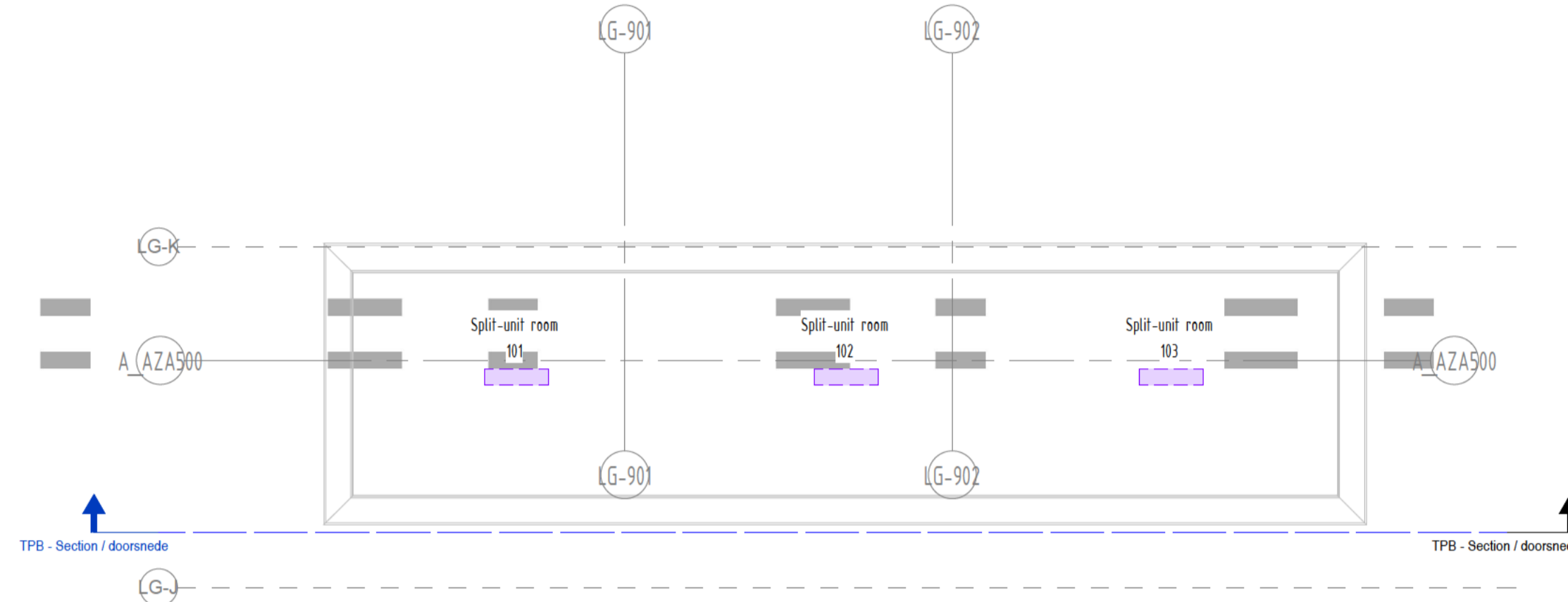
Purpose of Issue:
Status

Drawingnumber : **IVA-T010-ARC-AZA500-1-E-D-DRW-EE-2063**

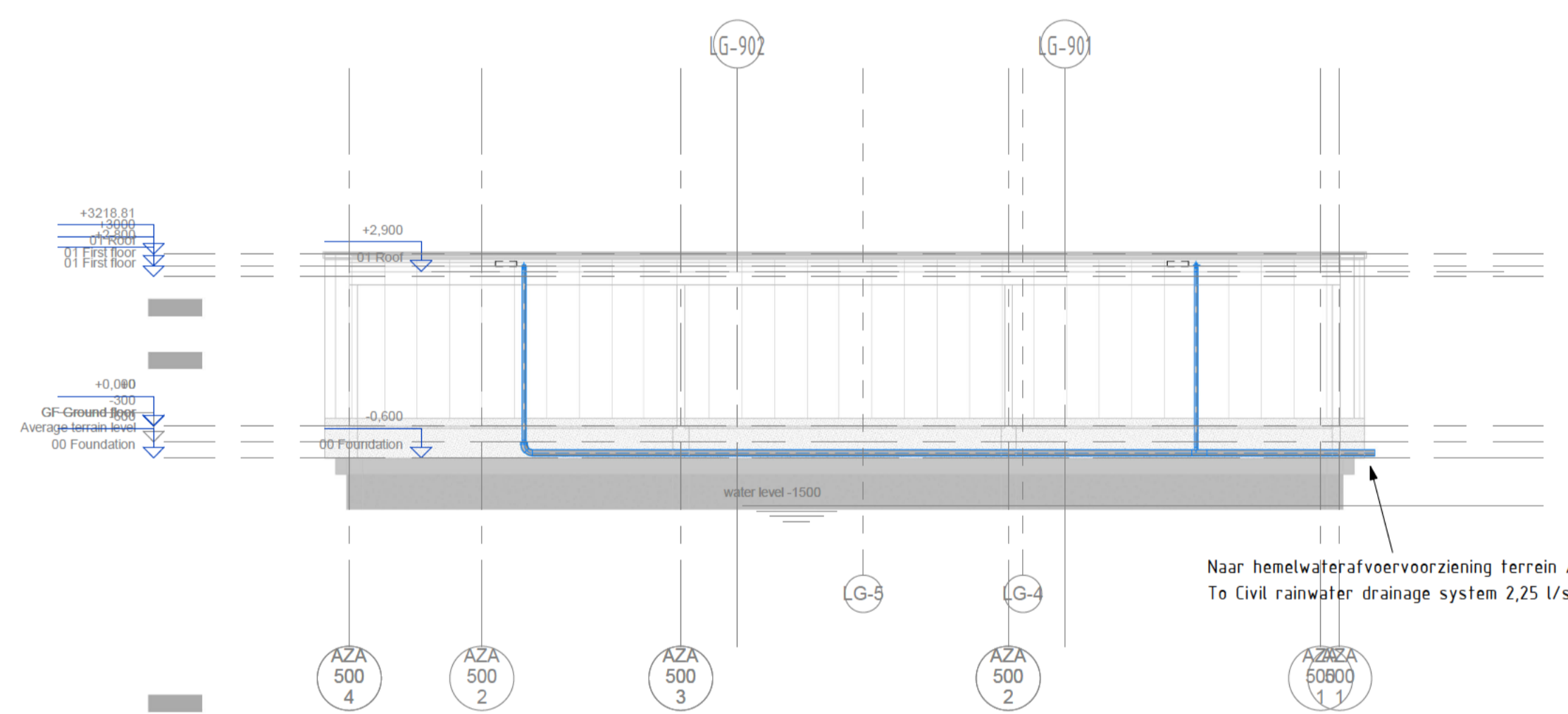
Revision: **2**



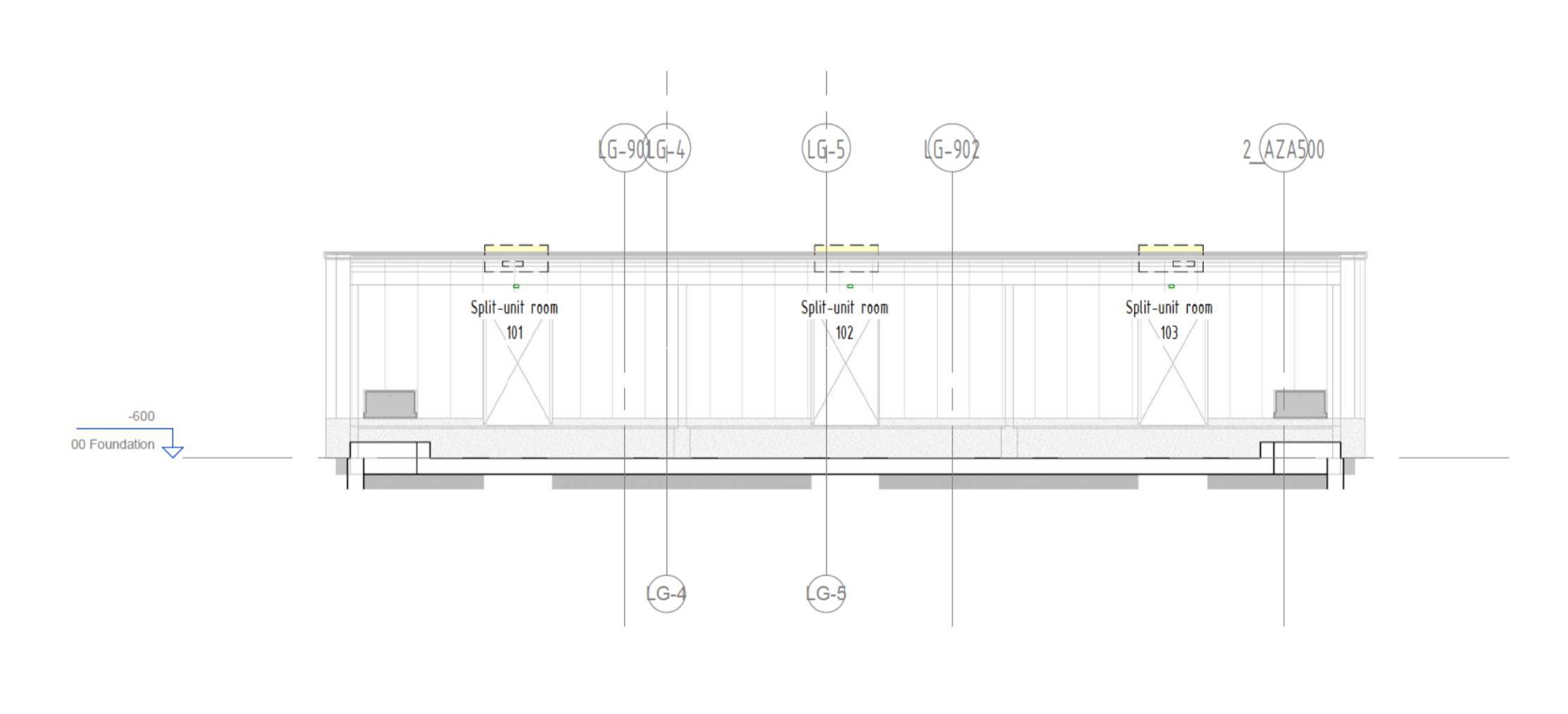
1 53 TPB 01 Roof / dak
1: 100



3 57 TPB 01 Roof / dak
1: 100



2 TPB - Gevelaanzicht HWA
1: 100



4 TPB - Section / doorsnede
1: 100

Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
1	Concept building permit/bouwaanvraag			10-06-2022
2	Final building permit/Definitieve bouwvraag			17-06-2022

Client

Originator

Design & Consultancy
Environmental
Infrastructure

Mercatorplein 1
Postbus 1018
5200 BA 't HEN BOSCH
Tel 088 4261 261
Fax 073 614 4606
info@arcadis.nl
www.arcadis.nl

Project

TenneT 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnumber : 30100856
Phase : Final building permit / Definitieve bouwvraag
Security Category: AS2 - Internal

Subject : **Third party building
Plan ground floor / roof rainwater discharge install.
Derdenpartijengebouw
Plattegrond begane grond / dak hemelwaterafvoer
install.**

Aanvullend informatie gebouwgebonden installaties t.b.v. vergunning

TenneT

17 juni 2022

Contactpersoon

[Redacted]
[Redacted]
Senior Engineer

T [Redacted]
M [Redacted]
E [Redacted]

Arcadis Nederland B.V.
Postbus 4205
3006 AE Rotterdam
Nederland

Inhoudsopgave

1	Inleiding	4
2	Elektrotechnische installaties / Electrical installations	6
2.1	Energiedistributie / Energy distribution	6
2.2	Noodverlichtingsinstallaties / Emergency lighting	7
2.3	Brandmeld- en ontruimingsalarminstallatie / Fire- and evacuation installation	7
3	Werktuigkundige installaties / Mechanical installations	8
3.1	Hemelwaterafvoer / Rainwater drainage	8
3.2	Riolering / Sewerage	8
3.3	Drinkwaterinstallaties / Drinking water installation	8
3.4	Droge blusleiding / Dry riser	9
3.5	Aardgas / Natural gas	9
3.6	Verwarming en koeling / Heating and Cooling	9
3.7	Ventilatie / Ventilation	9

Bijlage A / Appendix A Vermogensanalyse / *power consumption analysis*

Colofon	11
----------------	-----------

1 Inleiding

In dit rapport wordt een toelichting gegeven van de gebouwgebonden installaties die in het landstation worden aangebracht die voor de omgevingsvergunning noodzakelijk zijn zoals:

- Energiedistributie;
- Noodverlichtingsinstallatie;
- Brandmeld- en ontruimingsalarminstallatie;
- Hemelwaterafvoer;
- Riolering;
- Drinkwaterinstallatie;
- Ventilatie.

This report provides an explanation of the building-related installations that are installed in the land station that are necessary for the environmental permit, such as:

- *Energy distribution;*
- *Emergency lighting installation;*
- *Fire alarm and evacuation alarm system;*
- *Rainwater drainage;*
- *Sewerage;*
- *Drinking water installation;*
- *Ventilation.*

Het landstation bestaat uit:

- Een centraal dienstengebouw;
- Twee omvormer hallen;
- Uitpandige transformatorcellen;
- DC neutrale schakelruimte;
- Derdenpartijengebouw;
- Reserveonderdelengebouw;
- Zeecontainer waarin door derden een noodstroomaggregaat zal worden aangebracht.

The land station consists of:

- *A Central Service Building;*
- *Two converter rooms;*
- *Outdoor transformer cells;*
- *DC space neutral;*
- *Third-party building;*
- *Spare part building;*
- *Sea container in which an emergency power generator will be installed by third parties.*

In verband met de bedrijfscontinuïteit zal het “onbemande” centraal dienstengebouw globaal worden opgedeeld in en A en B zone. Als één zone uitvalt of in onderhoud gaat moet de andere zone blijven functioneren. Op de eerste verdieping aan de voorzijde van het gebouw zijn een aantal algemene ruimte waarbij geen verdeling is gemaakt in een A en B zone. Deze algemene ruimte mogen, met uitzondering van de control room, uitvallen zoals onder andere:

- Office/pantry;
- Building services;
- Workshop E;
- Workshop W;
- Documentation;
- Werkkast;
- Technische ruimten;
- Etc.

For the continuity of the daily operation, the “unmanned” Central Service Building will be roughly divided into an A and B zone. If one zone fails or undergoes maintenance, the other zone must continue to function. On the first floor at the front of the building are a number of general areas where no division has been made into an A and B zone. This general area may, except for the control room, fail, such as:

- Office/pantry;
- Building services;
- Workshop E;
- Workshop W;
- Documentation;
- Cupboard;
- Technical rooms
- Etc.

2 Elektrotechnische installaties / Electrical installations

2.1 Energiedistributie / Energy distribution

De elektrische installatie conform de NEN1010 en NPR 5310.
The electrical installation in accordance with NEN1010 and NPR 5310.

Voor de bedrijfsvoering van het landstation zal het gebouw verdeeld worden in een A- en B-zone waardoor er een hoge mate van bedrijfszekerheid is en de kans heel gering is dat beide zones spanningsloos worden. Dit betekent dat in het centraal dienstengebouw in beide zones voor de energiedistributie dubbele ruimten zijn voorzien, zoals:

- 2x een MV ruimten (middenspanningsruimte klant);
- 2x twee trafo ruimten (transformator ruimten);
- 2x een AUX ruimte (laagspanningsruimte).

Voor de bedrijfszekerheid zal er voor een secundaire energievoorziening aan de buitenzijde van het terrein een inkoopruimte van de netbeheerder worden gerealiseerd.

In elke MV ruimte zal een middenspanningsverdeelinrichting worden aangebracht die wordt aangesloten op de installatie in de inkoopruimte (25kV). Deze aansluiting zal alleen worden gebruikt wanneer de primaire voeding wegvalt.

For the operation of the land station, the building will be divided into an A and B zone, so that there is a high degree of operational reliability and there is very little chance that both zones will become voltage-free. This means that in both areas of the Central Service Building there are double rooms for energy distribution, such as:

- *2x an MV room (medium voltage room for customer);*
- *2x two transformer rooms (transformer rooms);*
- *2x an AUX room (low voltage room).*

For operational reliability, a purchasing area of the network manager will be realized for a secondary energy supply on the outside of the site.

A medium voltage distribution system will be installed in each MV room, which will be connected to the installation in the purchasing area (25kV). This connection will only be used when the primary power is lost.

De primaire voeding zal worden gerealiseerd door de middenspanningsverdeelinrichting aan te sluiten op de tertiaire wikkeling van de hoogspanningstransformatoren van TenneT (33kV).

Van de middenspanningsverdeelinrichting in de MV ruimte worden de transformatoren (aan de buitengevel) aangesloten. die de hoofdschakel- en verdeelinrichting voeden waarop de gehele elektrische installatie van het gebouw zal worden aangesloten.

The primary power supply will be realized by connecting the medium-voltage distribution system to the tertiary winding of the high-voltage transformers of TenneT (33kV).

The transformers of the medium voltage distribution system in the MV space are connected (on the outer fence), supplying the main switchgear and distribution device to which the entire electrical installation of the building will be connected.

Ten behoeve van elektrische auto's zal op het parkeerterrein twee laadpunten worden opgenomen voor 4 auto's.
For electric cars there will be two charging mounted for 4 cars on the parking lot.

Voor het bepalen van de capaciteit van de transformatoren is er een vermogensanalyse gemaakt voor de A-zone en voor de B-zone en zijn als bijlage toegevoegd. Op basis van deze analyse zal capaciteit van de transformatoren minimaal worden gebaseerd op 1250 kVA (in de analyses is een aanname gedaan voor het vermogen van de HV installaties die door derden zullen worden aangebracht)

To determine the capacity of the transformers, a power consumption analysis has been made for the A zone and for the B zone and has been added as an appendix. Based on this analysis, the minimum capacity of the transformers will be 1250 kVA (in the analyzes an assumption has been made for the capacity of the HV installations that will be installed by third parties).

2.2 Noodverlichtingsinstallaties / Emergency lighting

De noodverlichtings installatie conform de ARBO and NEN1838.

The emergency lighting installation in accordance with ARBO and NEN1838.

Het gebouw is in principe onbemand en zal vanwege het bouwbesluit en arbo wetgeving niet voorzien te hoeven worden van een noodverlichtingsinstallatie. Door Tennet wordt echter een noodverlichtingsinstallatie geeist, zie hiervoor het rapport Integraal Plan Brandveiligheid (IPB) van Mobius Consult.

In principle, the building is unmanned and will not have to be equipped with an emergency lighting installation due to the Building Decree and health and safety legislation. However, Tennet requires an emergency lighting installation, see the report Integral Plan Fire Safety (IPB) by Mobius Consult.

2.3 Brandmeld- en ontruimingsalarminstallatie / Fire- and evacuation installation

De brandmeld- en ontruimingsalarm installatie conform de NEN2535, NEN2575 en NEN2576.

The fire alarm and evacuation installation in accordance with NEN2535, NEN2575 and NEN2576.

In een brandmeld- en ontruimingsalarminstallatie zal niet worden voorzien, zie hiervoor het rapport Integraal Plan Brandveiligheid (IPB) van Mobius Consult.

A fire alarm and evacuation alarm system will not be installed, see report Mobius Consult's Integrated Fire Safety Plan (IPB) for this.

3 Werktuigkundige installaties / Mechanical installations

3.1 Hemelwaterafvoer / Rainwater drainage

Hemelwaterafvoer conform de NEN 3215 en NTR 3216.
Rainwater drainage in accordance with NEN 3215 and NTR 3216.

Noordoverstorten conform de NPR 6703 (conform opgave constructeur).
Emergency overflows in accordance with NEN 6703.

Afvoer dak Omvormer gebouw door middel van UV-systeem als aangegeven op de dakplattegrond.
Rainwater drainage Converter Building by means of UV system as shown on the roof plan drawing.

Afvoer daken Centraal dienstengebouw, DC neutrale schakelruimte, reserveonderdelengebouw en derdenpartijengebouw door middel van traditioneel systeem als aangegeven op de dakplattegrond.
Rainwater drainage Central Service Building, DC space neutral, Spare part building en 3rd Party Building by means of traditional system as shown on the roof plan drawing.

3.2 Riolering / Sewerage

Alleen de Central Service Building is voorzien van sanitaire toestellen.
Only the Central Service Building is equipped with sanitary appliances.

Riolering ten behoeve van de sanitaire toestellen in de Centraal dienstengebouw conform de NEN 3215 en NTR 3216.
Sewerage for sanitary appliances in the Central Service Building in accordance with NEN 3215 and NTR 3216.

Riolering ten behoeve van de sanitaire toestellen in de Centraal dienstengebouw uitgevoerd als gescheiden systeem.
Sewerage for the sanitary appliances in the Central Service Building executed as a separate system.

Uittredeposities riolering ten behoeve van aansluiting op het openbaar riool conform de terreintekening.
Outlet position sewerage for connection to the public sewer system in accordance with the site plan.

3.3 Drinkwaterinstallaties / Drinking water installation

Drinkwaterinstallatie ten behoeve van de sanitaire toestellen in de Centraal dienstengebouw conform de NEN 1006.
Drinking water installation for the sanitary appliances in the Central Service Building in accordance with NEN 1006.

Legionella preventie maatregelen conform ISSO 55.1.
Legionella prevention in accordance with ISSO 55.1.

Warmtapwater ten behoeve van pantry en Locker room middels elektrische boilers.
Hot water for the pantry and Locker room by means of electric heater.

Oog- en nooddouche conform de NEN-EN 15154-2.
De oog- en nooddouche wordt voorzien van warmwater middels elektrische boiler.
*Eye wash and emergency shower in accordance with NEN-EN 15154-2.
The eye wash and emergency shower is provided with warm water by means of electric heater.*

3.4 Droge blusleiding / Dry riser

Droge blusleiding ten behoeve van dak Omvormer gebouw conform NEN 1594.
Dry riser for roof Converter Building in accordance with NEN 1594.

De exacte locatie van het aansluitpunt voor de brandweer nader te bepalen.
The exact location of the connection point for the fire brigade is yet to be determined.

3.5 Aardgas / Natural gas

Het gebouw zal niet worden voorzien van aardgas. Warmte ten behoeve van de ruimteverwarming zal elektrisch worden opgewerkt.
The building will not be provided with natural gas. Heat for room heating will be generated electrically.

3.6 Verwarming en koeling / Heating and Cooling

Het gebouw is onbemand en wordt niet verwarmd of gekoeld t.b.v. het verblijf van personen, wel ten behoeve van aanwezige apparaten in het gebouw. Incidenteel, tijdens onderhoudswerkzaamheden, worden het kantoor en de pantry in de Centraal dienstengebouw wel tijdelijk verwarmd of gekoeld t.b.v. het verblijf van personen.
The building is unmanned and is not heated or cooled for the accommodation of persons, but for the equipment present in the building. Incidentally, during maintenance work, the office and the pantry in the Central Service Building are temporarily heated or cooled for the accommodation of people

Alle ruimten in de Converter gebouw worden verwarmd of gekoeld door middel van een VRF-systeem (Warmtepomp systeem voor koelen en verwarmen).
All rooms in the Converter Building are heated or cooled by means of a VRF system (Heat pump system for cooling and heating).

3.7 Ventilatie / Ventilation

Ventilatie conform Bouwbesluit 2012 en NEN 1087.
Ventilation in accordance with Dutch Building regulation 2012 and NEN 1087.

Ventilatie debieten per ruimte conform ventilatiestaat (berekeningstabel). Zie plattegrondtekeningen.
Ventilation flow rates per room in accordance with ventilation calculation (calculation table). See plan view drawings.

Ventilatie accuimten conform NEN-EN-IEC 62485-2.
De accuimte wordt voorzien van waterstofdetectie en een ventilatie storing/run-status melding. Het laden van de accu's wordt onderbroken bij uitval van de mechanische ventilatie en bij detectie van waterstofgas. Daarom is er geen ploffluik opgenomen in de constructie van de accuimte.
*Ventilation battery room in accordance with NEN-EN-IEC 62485-2.
The battery room is equipped with hydrogen detection and ventilation failure alarm. Charging of the batteries shall be interrupted in case of mechanical ventilation failure and hydrogen gas detection. Therefore, no explosion hatch has been included in the construction of the battery room compartment.*

Toevoer en afvoer van ventilatielucht t.b.v. centraal dienstengebouw door middel van mechanische ventilatie met warmteterugwinning.
Supply and exhaust of ventilation air for Central service building by means of mechanical ventilation with heat recovery system.

De afvoerlucht van sanitaire ruimten en de accuimten wordt separaat naar buiten afgevoerd.
The exhaust air from sanitary rooms, utility closet and the battery rooms is discharged to outdoor separately.

Bijlage A Vermogensanalyse

- IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-CAL-EE-0001
- IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-CAL-EE-0002

Colofon

AANVULLEND INFORMATIE GEBOUWGEBONDEN INSTALLATIES T.B.V. VERGUNNING

KLANT

TenneT

AUTEUR

[REDACTED]

PROJECTNUMMER

30100856

ONZE REFERENTIE

IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-B-A-REP-ZZ-0001

DATUM

17 juni 2022

STATUS

Definitief

Over Arcadis

Arcadis is een toonaangevend wereldwijd ontwerp- en consultancybureau voor de natuurlijke en gebouwde omgeving. Wij maken het verschil voor onze klanten en de maatschappij met doeltreffende, duurzame en digitale oplossingen. Met 27.000 mensen in meer dan 70 landen genereerden we in 2020 een omzet van €3,3 miljard. Wij ondersteunen UN-Habitat met kennis en expertise om leefomstandigheden te verbeteren in gebieden getroffen door de gevolgen van de klimaatverandering.

www.arcadis.com

Arcadis Nederland B.V.

Postbus 4205
3006 AE Rotterdam
Nederland

T +31 (0)88 4261 261

PROJECT Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	PROJECTNUMMER 30100856
DATUM 17 juni 2022	ONZE REFERENTIE IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0001
BETREFT Vermogensanalyse IVA (A)	PROJECTFASE Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS								BEREKENDE VERMOGENS									
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER		GELIJKTIJDIG		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo A1 [kVA]	GEL.+RES. Trafo A1 [kVA]
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ 0,9	GLT 0,7	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]		TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]			
		Service Building															
		Verlichting															
935	m2	Kelder	K1	3		0,9	0,5	2,81	3,12	1,40	1,56	25	1,75	1,95	Trafo A1	3,12	1,95
22	m2	Aux Trafo A1 ++112	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,13	0,15	0,09	0,10	25	0,12	0,13	Trafo A1	0,15	0,13
22	m2	Aux Trafo A2 (spare) ++113	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,13	0,15	0,09	0,10	25	0,12	0,13	Trafo A1	0,15	0,13
16	m2	MV room ++114	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,07	25	0,08	0,09	Trafo A1	0,11	0,09
95	m2	Auxiliary room ++115 (LS ruimte)	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,57	0,63	0,40	0,44	25	0,50	0,55	Trafo A1	0,63	0,55
80	m2	Batterij room 1 ++111	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,48	0,53	0,34	0,37	25	0,42	0,47	Trafo A1	0,53	0,47
5	m2	Shaft ++194	Beg.gr.	3		0,9	0,7	0,02	0,02	0,01	0,01	25	0,01	0,01	Trafo A1	0,02	0,01
7	m2	WC handicapped ++131	Beg.gr.	5		0,9	0,4	0,04	0,04	0,01	0,02	25	0,02	0,02	Trafo A1	0,04	0,02
3	m2	WC Male ++132	Beg.gr.	3		0,9	0,4	0,01	0,01	0,00	0,00	25	0,00	0,00	Trafo A1	0,01	0,00
3	m2	WC female ++133	Beg.gr.	3		0,9	0,4	0,01	0,01	0,00	0,00	25	0,00	0,00	Trafo A1	0,01	0,00
9	m2	UMD battery room ++134	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,05	0,06	0,04	0,04	25	0,05	0,05	Trafo A1	0,06	0,05
29	m2	Elevator ++192	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,17	0,19	0,12	0,14	25	0,15	0,17	Trafo A1	0,19	0,17
200	m2	Control & Protection ++135-1	Beg.gr.	10		0,9	0,7	2,00	2,22	1,40	1,56	25	1,75	1,94	Trafo A1	2,22	1,94
50	m2	Control convertor cooling A ++171	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,30	0,33	0,21	0,23	25	0,26	0,29	Trafo A1	0,33	0,29
184	m2	Converter Cooling A ++172	Beg.gr.	6		0,9	0,7	1,10	1,23	0,77	0,86	25	0,97	1,07	Trafo A1	1,23	1,07
221	m2	Corridor (main) ++151	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,88	0,98	0,80	0,88	25	0,99	1,11	Trafo A1	0,98	1,11
29	m2	Corridor ++153	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,12	0,13	0,10	0,12	25	0,13	0,15	Trafo A1	0,13	0,15
5	m2	Air lock ++152	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,02	0,02	0,02	0,02	25	0,02	0,03	Trafo A1	0,02	0,03
29	m2	Corridor ++155	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,12	0,13	0,10	0,12	25	0,13	0,15	Trafo A1	0,13	0,15
5	m2	Air lock ++154	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,02	0,02	0,02	0,02	25	0,02	0,03	Trafo A1	0,02	0,03
5	m2	Shaft ++294	1e verd.	3		0,9	0,7	0,02	0,02	0,01	0,01	25	0,01	0,01	Trafo A1	0,02	0,01
68	m2	Control room ++221	1e verd.	6		0,9	0,7	0,41	0,45	0,29	0,32	25	0,36	0,40	Trafo A1	0,45	0,40
85	m2	Building services HVAC ++213	1e verd.	6		0,9	0,7	0,51	0,57	0,36	0,40	25	0,45	0,50	Trafo A1	0,57	0,50
88	m2	Workshop room Mechanical ++212	1e verd.	15		0,9	0,7	1,32	1,47	0,92	1,03	25	1,16	1,28	Trafo A1	1,47	1,28
40	m2	Communication Room ++231	1e verd.	10		0,9	0,7	0,40	0,44	0,28	0,31	25	0,35	0,39	Trafo A1	0,44	0,39
20	m2	Lockerroom ++235	1e verd.	6		0,9	0,4	0,12	0,13	0,05	0,05	25	0,06	0,07	Trafo A1	0,13	0,07
8	m2	Low voltage sub distribution room ++	1e verd.	3		0,9	0,7	0,02	0,03	0,02	0,02	25	0,02	0,02	Trafo A1	0,03	0,02
3	m2	WC Male ++233	1e verd.	3		0,9	0,7	0,01	0,01	0,01	0,01	25	0,01	0,01	Trafo A1	0,01	0,01
3	m2	WC Female ++234	1e verd.	3		0,9	0,7	0,01	0,01	0,01	0,01	25	0,01	0,01	Trafo A1	0,01	0,01
438	m2	HVA/C room ++271	1e verd.	12		0,9	0,7	5,26	5,84	3,68	4,09	25	4,60	5,11	Trafo A1	5,84	5,11
9	m2	Elevator ++292	1e verd.	4		0,9	0,7	0,04	0,04	0,03	0,03	25	0,03	0,04	Trafo A1	0,04	0,04
38	m2	Corridor ++252	1e verd.	4		0,9	0,7	0,15	0,17	0,11	0,12	25	0,13	0,15	Trafo A1	0,17	0,15
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	17,22	19,13	12,05	13,39	25	15,07	16,74	Trafo A1	19,13	16,74
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	17,22	19,13	12,05	13,39	25	15,07	16,74	Trafo A1	19,13	16,74
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	38,19	42,43	26,73	29,70	25	33,42	37,13	Trafo A1	42,43	37,13
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	38,19	42,43	26,73	29,70	25	33,42	37,13	Trafo A1	42,43	37,13

PROJECT Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	PROJECTNUMMER 30100856
DATUM 17 juni 2022	ONZE REFERENTIE IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0001
BETREFT Vermogensanalyse IVA (A)	PROJECTFASE Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEDEEVENS								BEREKENDE VERMOGENS									
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER		GELIJKTIJDIG		RESERV	GELIJKT. + RESERVE		TRAFO A1 t/m B3	GEINST.	GEL.+RES.
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ 0,9	GLT 0,7	TOTAAL		TOTAAL		[%] 25	TOTAAL			Trafo A1	Trafo A1
								[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]		[kW]	[kVA]		[kVA]	[kVA]
600	m2	Sparepart Building	Beg.gr.	6		0,9	0,7	3,60	4,00	2,52	2,80	25	3,15	3,50	Trafo A1	4,00	3,50
45	m2	Third party Building	Beg.gr.	10		0,9	0,7	0,45	0,50	0,32	0,35	25	0,39	0,44	Trafo A1	0,50	0,44
1	stk.	Outside Lighting	Beg.gr.	25.000		0,9	0,7	25,00	27,78	17,50	19,44	25	21,88	24,31	Trafo A1	27,78	24,31
Wandcontactdozen aansluitpunten																	
935	m2	Kelder	K1	5		0,9	0,7	4,68	5,19	3,27	3,64	25	4,09	4,55	Trafo A1	5,19	4,55
22	m2	Aux Trafo A1 ++112	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,44	0,49	0,31	0,34	25	0,39	0,43	Trafo A1	0,49	0,43
22	m2	Aux Trafo A2 (spare) ++113	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,44	0,49	0,31	0,34	25	0,39	0,43	Trafo A1	0,49	0,43
16	m2	MV room ++114	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,32	0,36	0,22	0,25	25	0,28	0,31	Trafo A1	0,36	0,31
95	m2	Auxiliary room ++115 (LS ruimte)	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,90	2,11	1,33	1,48	25	1,66	1,85	Trafo A1	2,11	1,85
80	m2	Batterij room 1 ++111	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,60	1,78	1,12	1,24	25	1,40	1,56	Trafo A1	1,78	1,56
5	m2	Shaft ++194	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo A1	0,11	0,10
7	m2	WC handicapped ++131	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,14	0,16	0,10	0,11	25	0,12	0,14	Trafo A1	0,16	0,14
3	m2	WC Male ++132	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,05	0,06	0,04	0,04	25	0,04	0,05	Trafo A1	0,06	0,05
3	m2	WC female ++133	Beg.gr.			0,9	0,7					25					
9	m2	UMD battery room ++134	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,18	0,20	0,13	0,14	25	0,16	0,18	Trafo A1	0,20	0,18
29	m2	Elevator ++192	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,58	0,64	0,41	0,45	25	0,51	0,56	Trafo A1	0,64	0,56
200	m2	Control & Protection ++135-1	Beg.gr.	20		0,9	0,7	4,00	4,44	2,80	3,11	25	3,50	3,89	Trafo A1	4,44	3,89
50	m2	Control convertor cooling A ++171	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,00	1,11	0,70	0,78	25	0,88	0,97	Trafo A1	1,11	0,97
184	m2	Converter Cooling A ++172	Beg.gr.	10		0,9	0,7	1,84	2,04	1,29	1,43	25	1,61	1,79	Trafo A1	2,04	1,79
221	m2	Corridor (main) ++151	Beg.gr.	20		0,9	0,7	4,42	4,91	3,09	3,44	25	3,87	4,30	Trafo A1	4,91	4,30
29	m2	Corridor ++153	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,58	0,64	0,41	0,45	25	0,51	0,56	Trafo A1	0,64	0,56
5	m2	Air lock ++152	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo A1	0,11	0,10
29	m2	Corridor ++155	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,58	0,64	0,41	0,45	25	0,51	0,56	Trafo A1	0,64	0,56
5	m2	Air lock ++154	Beg.gr.	10		0,9	0,7	0,05	0,06	0,04	0,04	25	0,04	0,05	Trafo A1	0,06	0,05
5	m2	Shaft ++294	1e verd.	5		0,9	0,7	0,03	0,03	0,02	0,02	25	0,02	0,02	Trafo A1	0,03	0,02
68	m2	Control room ++221	1e verd.	10		0,9	0,7	0,68	0,76	0,48	0,53	25	0,60	0,66	Trafo A1	0,76	0,66
85	m2	Building services HVAC ++213	1e verd.	10		0,9	0,7	0,85	0,94	0,60	0,66	25	0,74	0,83	Trafo A1	0,94	0,83
88	m2	Workshop room Mechanical ++212	1e verd.	10		0,9	0,7	0,88	0,98	0,62	0,68	25	0,77	0,86	Trafo A1	0,98	0,86
40	m2	Communcation Room ++231	1e verd.	10		0,9	0,7	0,40	0,44	0,28	0,31	25	0,35	0,39	Trafo A1	0,44	0,39
20	m2	Lockerroom ++235	1e verd.	10		0,9	0,7	0,20	0,22	0,14	0,16	25	0,18	0,19	Trafo A1	0,22	0,19
8	m2	Low voltage sub distribution room ++	1e verd.	45		0,9	0,7	0,36	0,40	0,25	0,28	25	0,32	0,35	Trafo A1	0,40	0,35
3	m2	WC Male ++233	1e verd.	20		0,9	0,7	0,05	0,06	0,04	0,04	25	0,04	0,05	Trafo A1	0,06	0,05
3	m2	WC Female ++234	1e verd.	40		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo A1	0,11	0,10
438	m2	HVA/C room ++271	1e verd.	20		0,9	0,7	8,76	9,73	6,13	6,81	25	7,67	8,52	Trafo A1	9,73	8,52
9	m2	Elevator ++292	1e verd.	20		0,9	0,7	0,18	0,20	0,13	0,14	25	0,16	0,18	Trafo A1	0,20	0,18
38	m2	Corridor ++252	1e verd.	20		0,9	0,7	0,76	0,84	0,53	0,59	25	0,67	0,74	Trafo A1	0,84	0,74
1.148	m2	DC room A	Beg.gr.	25		0,9	0,7	28,70	31,89	20,09	22,32	25	25,11	27,90	Trafo A1	31,89	27,90
1.148	m2	DC room A	Beg.gr.	25		0,9	0,7	28,70	31,89	20,09	22,32	25	25,11	27,90	Trafo A1	31,89	27,90

PROJECT Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	PROJECTNUMMER 30100856
DATUM 17 juni 2022	ONZE REFERENTIE IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0001
BETREFT Vermogensanalyse IVA (A)	PROJECTFASE Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS								BEREKENDE VERMOGENS									
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER TOTAAL		GELIJKTIJDIG TOTAAL		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE TOTAAL		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo A1	GEL.+RES. Trafo A1
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ	GLT	[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]		[kW]	[kVA]			
2.546	m2	Convertor room A	Beg.gr.	25		0,9	0,7	63,65	70,72	44,56	49,51	25	55,69	61,88	Trafo A1	70,72	61,88
2.546	m2	Convertor room A	Beg.gr.	25		0,9	0,7	63,65	70,72	44,56	49,51	25	55,69	61,88	Trafo A1	70,72	61,88
600	m2	Sparepart Building	Beg.gr.	35		0,9	0,7	21,00	23,33	14,70	16,33	25	18,38	20,42	Trafo A1	23,33	20,42
45	m2	Third party Building	Beg.gr.	45		0,9	0,7	2,03	2,25	1,42	1,58	25	1,77	1,97	Trafo A1	2,25	1,97

PROJECT
Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation

PROJECTNUMMER
30100856

DATUM
17 juni 2022

ONZE REFERENTIE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0001

BETREFT
Vermogensanalyse IVA (A)

PROJECTFASE
Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS							BEREKENDE VERMOGENS										
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER TOTAAL		GELIJKTIJDIG TOTAAL		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE TOTAAL		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo A1 [kVA]	GEL.+RES. Trafo A1 [kVA]
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ	GLT	[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]	25	[kW]	[kVA]			

Componenten																
1 stk.	Regelkast AHU1	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo A1	5,56	5,00
1 stk.	Luchtbehandeling AHU A1	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo A1	27,78	11,11
1 stk.	Electrical heater AHU1	1e verd.	215.000		0,9	0,4	215,00	238,89	86,00	95,56		86,00	95,56	Trafo A1	238,89	95,56
1 stk.	Regelkast AHU A2	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo A1	5,56	5,00
1 stk.	Luchtbehandeling AHU A2	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo A1	27,78	11,11
1 stk.	Electrical heater AHU2	1e verd.	215.000		0,9	0,4	215,00	238,89	86,00	95,56		86,00	95,56	Trafo A1	238,89	95,56
1 stk.	Regelkast AHU3 Converter	1e verd.	13.500		0,9		13,50	15,00						Trafo A1	15,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU A3	1e verd.	25.000		0,9		25,00	27,78						Trafo A1	27,78	
1 stk.	Electrical heater AHU Converter	1e verd.	215.000		0,9		215,00	238,89						Trafo A1	238,89	
1 stk.	Regelkast DC Hall AHU A1	1e verd.	3.000		0,9	0,9	3,00	3,33	2,70	3,00		2,70	3,00	Trafo A1	3,33	3,00
1 stk.	Luchtbehandeling DC Hall AHU A1	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo A1	27,78	11,11
1 stk.	Regelkast DC Hall AHU A2	1e verd.	3.000		0,9	0,9	3,00	3,33	2,70	3,00		2,70	3,00	Trafo A1	3,33	3,00
1 stk.	Luchtbehandeling DC Hall AHU A2	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo A1	27,78	11,11
1 stk.	Regelkast DC Hall AHU A3	1e verd.	3.000		0,9		3,00	3,33						Trafo A1	3,33	
1 stk.	Luchtbehandeling DC Hall AHU A3	1e verd.	25.000		0,9		25,00	27,78						Trafo A1	27,78	
1 stk.	Electrical heater DC Hall AHU Conv	1e verd.	100.000		0,9	0,9	100,00	111,11	90,00	100,00		90,00	100,00	Trafo A1	111,11	100,00
1 stk.	Electrical heater DC Hall AHU Conv	1e verd.	100.000		0,9		100,00	111,11						Trafo A1	111,11	
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System A1	1e verd.	30.000		0,9	0,9	30,00	33,33	27,00	30,00		27,00	30,00	Trafo A1	33,33	30,00
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System A2	1e verd.	30.000		0,9		30,00	33,33						Trafo A1	33,33	
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System A3	1e verd.	10.000		0,9	0,9	10,00	11,11	9,00	10,00		9,00	10,00	Trafo A1	11,11	10,00
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System A4	1e verd.	10.000		0,9		10,00	11,11						Trafo A1	11,11	
1 stk.	Converter cooling A (pumpskid) VRF	Beg.gr.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo A1	2,22	1,11
1 stk.	Auxiliary room A VRF indoor units	1e verd.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo A1	2,22	1,11
1 stk.	Control and protection room A VRF i	Beg.gr.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo A1	2,22	1,11
1 stk.	Battery room A VRF indoor unit	1e verd.	500		0,9	0,5	0,50	0,56	0,25	0,28		0,25	0,28	Trafo A1	0,56	0,28
1 stk.	Control converter cooling A VRF indc	Beg.gr.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo A1	1,11	0,56
1 stk.	Spare part room A indoor unit	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo A1	1,11	0,56
1 stk.	Telecommunication room A VRF indoc	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo A1	1,11	0,56
1 stk.	HVAC room A VRF indoor unit	1e verd.	500		0,9	0,5	0,50	0,56	0,25	0,28		0,25	0,28	Trafo A1	0,56	0,28
1 stk.	Building services room A VRF indoo	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo A1	1,11	0,56
1 stk.	Converter cooling A (pumpskid) elec	Beg.gr.	15.000		0,9	0,5	15,00	16,67	7,50	8,33		7,50	8,33	Trafo A1	16,67	8,33
1 stk.	Auxiliary room A electric heater	Beg.gr.	3.000		0,9	0,5	3,00	3,33	1,50	1,67		1,50	1,67	Trafo A1	3,33	1,67
1 stk.	Control and protection room A electr	1e verd.	7.000		0,9	0,5	7,00	7,78	3,50	3,89		3,50	3,89	Trafo A1	7,78	3,89
1 stk.	Battery room A electric heater	Beg.gr.	3.000		0,9	0,5	3,00	3,33	1,50	1,67		1,50	1,67	Trafo A1	3,33	1,67
1 stk.	Control converter cooling A electric f	1e verd.	1.500		0,9	0,5	1,50	1,67	0,75	0,83		0,75	0,83	Trafo A1	1,67	0,83
1 stk.	Telecommunication room A electric he	1e verd.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo A1	2,22	1,11
1 stk.	HVAC room A electric heater	1e verd.	7.000		0,9	0,5	7,00	7,78	3,50	3,89		3,50	3,89	Trafo A1	7,78	3,89

PROJECT Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	PROJECTNUMMER 30100856
DATUM 17 juni 2022	ONZE REFERENTIE IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0001
BETREFT Vermogensanalyse IVA (A)	PROJECTFASE Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS								BEREKENDE VERMOGENS									
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER TOTAAL		GELIJKTIJDIG TOTAAL		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE TOTAAL		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo A1	GEL.+RES. Trafo A1
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ	GLT	[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]		[kW]	[kVA]			
1	stk.	Building services room A electric heater	1e verd.	1.500		0,9	0,5	1,50	1,67	0,75	0,83		0,75	0,83	Trafo A1	1,67	0,83
1	stk.	Control building others AHU A4 fan	1e verd.	3.000		0,9	0,9	3,00	3,33	2,70	3,00		2,70	3,00	Trafo A1	3,33	3,00
1	stk.	Control building electrical heater AHU	1e verd.	6.000		0,9	0,9	6,00	6,67	5,40	6,00		5,40	6,00	Trafo A1	6,67	6,00
1	stk.	Control building others AHU 5	1e verd.	3.000		0,9		3,00	3,33						Trafo A1	3,33	
1	stk.	Control building electrical heater AHU	1e verd.	6.000		0,9		6,00	6,67						Trafo A1	6,67	
1	stk.	Exhaust fan toilet	1e verd.	500		0,9	0,5	0,50	0,56	0,25	0,28		0,25	0,28	Trafo A1	0,56	0,28
1	stk.	Control room electric heater	1e verd.	5.000		0,9	0,5	5,00	5,56	2,50	2,78		2,50	2,78	Trafo A1	5,56	2,78
1	stk.	Workshop W electric heater	1e verd.	2.500		0,9	0,5	2,50	2,78	1,25	1,39		1,25	1,39	Trafo A1	2,78	1,39
1	stk.	Locker room / changing room electric heater	1e verd.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo A1	2,22	1,11
1	stk.	Toilet electric heater	1e verd.	1.500		0,9	0,5	1,50	1,67	0,75	0,83		0,75	0,83	Trafo A1	1,67	0,83
2	stk.	Laadpaal auto's 2-voudig	Beg.gr.	11.000		0,9	0,5	22,00	24,44	11,00	12,22		11,00	12,22	Trafo A1	24,44	12,22
TOTALEN:								1611,16	1790,18	683,18	759,09		753,29	836,99		1790,18	836,99

TOTAAL GELIJKTIJDIG VERMOGEN (KVA) INCL. RESERVE:	Trafo A1 837 kVA
OVERALL GELIJKTIJDIG:	80%
TOTAAL GELIJKTIJDIG VERMOGEN (KVA) INCL. RESERVE EN OVERALL GELIJKTIJDIGHEID:	Trafo A1 670 kVA

PROJECT	PROJECTNUMMER
Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	30100856
DATUM	ONZE REFERENTIE
17 juni 2022	IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0002
BETREFT	PROJECTFASE
Vermogensanalyse IVA (B)	Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS								BEREKENDE VERMOGENS									
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER TOTAAL		GELIJKTIJDIG TOTAAL		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE TOTAAL		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo B1	GEL.+RES. Trafo B1
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ 0,9	GLT 0,7	[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]		[kW]	[kVA]			
Service Building																	
Verlichting																	
935	m2	Kelder	K1	3		0,9	0,5	2,81	3,12	1,40	1,56	25	1,75	1,95	Trafo B1	3,12	1,95
22	m2	Aux Trafo B1 ++122	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,13	0,15	0,09	0,10	25	0,12	0,13	Trafo B1	0,15	0,13
22	m2	Aux Trafo B2 (spare) ++123	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,13	0,15	0,09	0,10	25	0,12	0,13	Trafo B1	0,15	0,13
16	m2	MV room ++124	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,07	25	0,08	0,09	Trafo B1	0,11	0,09
95	m2	Auxiliary room ++125 (LS ruimte)	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,57	0,63	0,40	0,44	25	0,50	0,55	Trafo B1	0,63	0,55
80	m2	Batterij room 1 ++121	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,48	0,53	0,34	0,37	25	0,42	0,47	Trafo B1	0,53	0,47
15	m2	Staircase ++191	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,09	0,10	0,06	0,07	25	0,08	0,09	Trafo B1	0,10	0,09
5	m2	Shaft ++195	Beg.gr.	3		0,9	0,7	0,02	0,02	0,01	0,01	25	0,01	0,01	Trafo B1	0,02	0,01
8	m2	Emergency shower and Eye wash ++	Beg.gr.	10		0,9	0,7	0,08	0,09	0,06	0,06	25	0,07	0,08	Trafo B1	0,09	0,08
20	m2	UMD battery room B ++144	Beg.gr.	10		0,9	0,7	0,20	0,22	0,14	0,16	25	0,18	0,19	Trafo B1	0,22	0,19
200	m2	Control& Protection ++145	Beg.gr.	10		0,9	0,7	2,00	2,22	1,40	1,56	25	1,75	1,94	Trafo B1	2,22	1,94
50	m2	Control convertor cooling B ++181	Beg.gr.	6		0,9	0,7	0,30	0,33	0,21	0,23	25	0,26	0,29	Trafo B1	0,33	0,29
182	m2	Converter Cooling B ++182	Beg.gr.	6		0,9	0,7	1,09	1,21	0,76	0,85	25	0,96	1,06	Trafo B1	1,21	1,06
32	m2	Corridor ++157	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,13	0,14	0,12	0,13	25	0,14	0,16	Trafo B1	0,14	0,16
5	m2	Air lock ++156	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,02	0,02	0,02	0,02	25	0,02	0,03	Trafo B1	0,02	0,03
32	m2	Corridor ++159	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,13	0,14	0,12	0,13	25	0,14	0,16	Trafo B1	0,14	0,16
5	m2	Air lock ++158	Beg.gr.	4		0,9	0,9	0,02	0,02	0,02	0,02	25	0,02	0,03	Trafo B1	0,02	0,03
21	m2	Office ++222	1e verd.	6		0,9	0,7	0,13	0,14	0,09	0,10	25	0,11	0,12	Trafo B1	0,14	0,12
47	m2	Pantry ++221	1e verd.	6		0,9	0,7	0,28	0,31	0,20	0,22	25	0,25	0,27	Trafo B1	0,31	0,27
36	m2	Documentation ++223	1e verd.	6		0,9	0,7	0,22	0,24	0,15	0,17	25	0,19	0,21	Trafo B1	0,24	0,21
88	m2	Workshop room Electrical ++225	1e verd.	15		0,9	0,7	1,32	1,47	0,92	1,03	25	1,16	1,28	Trafo B1	1,47	1,28
48	m2	Storage ++224	1e verd.	3		0,9	0,7	0,14	0,16	0,10	0,11	25	0,13	0,14	Trafo B1	0,16	0,14
8	m2	Low voltage sub distribution room ++	1e verd.	10		0,9	0,7	0,08	0,09	0,06	0,06	25	0,07	0,08	Trafo B1	0,09	0,08
40	m2	Communication room ++241	1e verd.	10		0,9	0,7	0,40	0,44	0,28	0,31	25	0,35	0,39	Trafo B1	0,44	0,39
15	m2	Staircase ++291	1e verd.	4		0,9	0,7	0,06	0,07	0,04	0,05	25	0,05	0,06	Trafo B1	0,07	0,06
11	m2	Shaft ++295	1e verd.	3		0,9	0,7	0,03	0,04	0,02	0,03	25	0,03	0,03	Trafo B1	0,04	0,03
438	m2	HVAC room ++281	1e verd.	12		0,9	0,7	5,26	5,84	3,68	4,09	25	4,60	5,11	Trafo B1	5,84	5,11
20	m2	Spare part C&P ++243	1e verd.	6		0,9	0,7	0,12	0,13	0,08	0,09	25	0,11	0,12	Trafo B1	0,13	0,12
13	m2	Staircase ++293	1e verd.	4		0,9	0,9	0,05	0,06	0,05	0,05	25	0,06	0,07	Trafo B1	0,06	0,07
38	m2	Corridor ++253	1e verd.	4		0,9	0,7	0,15	0,17	0,11	0,12	25	0,13	0,15	Trafo B1	0,17	0,15
206	m2	Corridor (main) ++251	1e verd.	4		0,9	0,7	0,82	0,92	0,58	0,64	25	0,72	0,80	Trafo B1	0,92	0,80
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	17,22	19,13	12,05	13,39	25	15,07	16,74	Trafo B1	19,13	16,74
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	17,22	19,13	12,05	13,39	25	15,07	16,74	Trafo B1	19,13	16,74
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	38,19	42,43	26,73	29,70	25	33,42	37,13	Trafo B1	42,43	37,13
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	15		0,9	0,7	38,19	42,43	26,73	29,70	25	33,42	37,13	Trafo B1	42,43	37,13
848	m2	DC space Neutral	Beg.gr.	6		0,9	0,7	5,09	5,65	3,56	3,96	25	4,45	4,95	Trafo B1	5,65	4,95

PROJECT
Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation

PROJECTNUMMER
30100856

DATUM
17 juni 2022

ONZE REFERENTIE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0002

BETREFT
Vermogensanalyse IVA (B)

PROJECTFASE
Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEDEGENS							BEREKENDE VERMOGENS										
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER		GELIJKTIJDIG		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo B1	GEL.+RES. Trafo B1
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ	GLT	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]		[kW]	[kVA]			

Wandcontactdozen aansluitpunten																	
935	m2	Kelder	K1	5		0,9	0,7	4,68	5,19	3,27	3,64	25	4,09	4,55	Trafo B1	5,19	4,55
22	m2	Aux Trafo B1 ++122	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,44	0,49	0,31	0,34	25	0,39	0,43	Trafo B1	0,49	0,43
22	m2	Aux Trafo B2 (spare) ++123	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,44	0,49	0,31	0,34	25	0,39	0,43	Trafo B1	0,49	0,43
16	m2	MV room ++124	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,32	0,36	0,22	0,25	25	0,28	0,31	Trafo B1	0,36	0,31
95	m2	Auxiliary room ++125 (LS ruimte)	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,90	2,11	1,33	1,48	25	1,66	1,85	Trafo B1	2,11	1,85
80	m2	Batterij room 1 ++121	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,60	1,78	1,12	1,24	25	1,40	1,56	Trafo B1	1,78	1,56
15	m2	Staircase ++191	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,30	0,33	0,21	0,23	25	0,26	0,29	Trafo B1	0,33	0,29
5	m2	Shaft ++195	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo B1	0,11	0,10
8	m2	Emergency shower and Eye wash ++195	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,16	0,18	0,11	0,12	25	0,14	0,16	Trafo B1	0,18	0,16
20	m2	UMD battery room B ++144	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,40	0,44	0,28	0,31	25	0,35	0,39	Trafo B1	0,44	0,39
200	m2	Control & Protection ++145	Beg.gr.	20		0,9	0,7	4,00	4,44	2,80	3,11	25	3,50	3,89	Trafo B1	4,44	3,89
50	m2	Control convertor cooling B ++181	Beg.gr.	20		0,9	0,7	1,00	1,11	0,70	0,78	25	0,88	0,97	Trafo B1	1,11	0,97
182	m2	Converter Cooling B ++182	Beg.gr.	20		0,9	0,7	3,64	4,04	2,55	2,83	25	3,19	3,54	Trafo B1	4,04	3,54
32	m2	Corridor ++157	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,64	0,71	0,45	0,50	25	0,56	0,62	Trafo B1	0,71	0,62
5	m2	Air lock ++156	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo B1	0,11	0,10
32	m2	Corridor ++159	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,64	0,71	0,45	0,50	25	0,56	0,62	Trafo B1	0,71	0,62
5	m2	Air lock ++158	Beg.gr.	20		0,9	0,7	0,10	0,11	0,07	0,08	25	0,09	0,10	Trafo B1	0,11	0,10
21	m2	Office ++222	1e verd.	20		0,9	0,7	0,42	0,47	0,29	0,33	25	0,37	0,41	Trafo B1	0,47	0,41
47	m2	Pantry ++221	1e verd.	20		0,9	0,7	0,94	1,04	0,66	0,73	25	0,82	0,91	Trafo B1	1,04	0,91
36	m2	Documentation ++223	1e verd.	20		0,9	0,7	0,72	0,80	0,50	0,56	25	0,63	0,70	Trafo B1	0,80	0,70
88	m2	Workshop room Electrical ++225	1e verd.	20		0,9	0,7	1,76	1,96	1,23	1,37	25	1,54	1,71	Trafo B1	1,96	1,71
48	m2	Storage ++224	1e verd.	20		0,9	0,7	0,96	1,07	0,67	0,75	25	0,84	0,93	Trafo B1	1,07	0,93
8	m2	Low voltage sub distribution room ++241	1e verd.	40		0,9	0,7	0,32	0,36	0,22	0,25	25	0,28	0,31	Trafo B1	0,36	0,31
40	m2	Communication room ++241	1e verd.	20		0,9	0,7	0,80	0,89	0,56	0,62	25	0,70	0,78	Trafo B1	0,89	0,78
15	m2	Staircase ++291	1e verd.	20		0,9	0,7	0,30	0,33	0,21	0,23	25	0,26	0,29	Trafo B1	0,33	0,29
11	m2	Shaft ++295	1e verd.	20		0,9	0,7	0,22	0,24	0,15	0,17	25	0,19	0,21	Trafo B1	0,24	0,21
438	m2	HVA/C room ++281	1e verd.	20		0,9	0,7	8,76	9,73	6,13	6,81	25	7,67	8,52	Trafo B1	9,73	8,52
20	m2	Spare part C&P ++243	1e verd.	20		0,9	0,7	0,40	0,44	0,28	0,31	25	0,35	0,39	Trafo B1	0,44	0,39
13	m2	Staircase ++293	1e verd.	20		0,9	0,7	0,26	0,29	0,18	0,20	25	0,23	0,25	Trafo B1	0,29	0,25
38	m2	Corridor ++253	1e verd.	20		0,9	0,7	0,76	0,84	0,53	0,59	25	0,67	0,74	Trafo B1	0,84	0,74
206	m2	Corridor (main) ++251	1e verd.	20		0,9	0,7	4,12	4,58	2,88	3,20	25	3,61	4,01	Trafo B1	4,58	4,01
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	25		0,9	0,7	28,70	31,89	20,09	22,32	25	25,11	27,90	Trafo B1	31,89	27,90
1.148	m2	DC room B	Beg.gr.	25		0,9	0,7	28,70	31,89	20,09	22,32	25	25,11	27,90	Trafo B1	31,89	27,90
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	25		0,9	0,7	63,65	70,72	44,56	49,51	25	55,69	61,88	Trafo B1	70,72	61,88
2.546	m2	Convertor room B	Beg.gr.	25		0,9	0,7	63,65	70,72	44,56	49,51	25	55,69	61,88	Trafo B1	70,72	61,88
848	m2	DC space Neutral	Beg.gr.	25		0,9	0,7	21,20	23,56	14,84	16,49	25	18,55	20,61	Trafo B1	23,56	20,61

PROJECT
Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation

PROJECTNUMMER
30100856

DATUM
17 juni 2022

ONZE REFERENTIE
IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0002

BETREFT
Vermogensanalyse IVA (B)

PROJECTFASE
Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEDEVEN							BEREKENDE VERMOGENS										
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER TOTAAL		GELIJKTIJDIG TOTAAL		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE TOTAAL		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo B1	GEL.+RES. Trafo B1
				Pw [W]	Ps [VA]	COS ϕ 0,9	GLT 0,7	[kW]	[kVA]	[kW]	[kVA]	25	[kW]	[kVA]			

	Componenten																
1 stk.	Goederenlift	1e verd.	25.000		0,9	0,1	25,00	27,78	2,50	2,78		2,50	2,78	Trafo B1	27,78	2,78	
1 stk.	Regelkast AHU B1	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo B1	5,56	5,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU B1	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo B1	27,78	11,11	
1 stk.	Electrical heater AHU B1	1e verd.	215.000		0,9	0,4	215,00	238,89	86,00	95,56		86,00	95,56	Trafo B1	238,89	95,56	
1 stk.	Regelkast AHU B2	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo B1	5,56	5,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU B2	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo B1	27,78	11,11	
1 stk.	Electrical heater AHU B2	1e verd.	215.000		0,9	0,4	215,00	238,89	86,00	95,56		86,00	95,56	Trafo B1	238,89	95,56	
1 stk.	Regelkast AHU B3	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo B1	5,56	5,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU B3	1e verd.	2.000		0,9	0,4	2,00	2,22	0,80	0,89		0,80	0,89	Trafo B1	2,22	0,89	
1 stk.	Electrical heater AHU B3	1e verd.	215.000		0,9	0,4	215,00	238,89	86,00	95,56		86,00	95,56	Trafo B1	238,89	95,56	
1 stk.	Regelkast AHU DC Hall B1	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo B1	5,56	5,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU DC Hall B1	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo B1	27,78	11,11	
1 stk.	Electrical heater AHU DC Hall B1	1e verd.	100.000		0,9	0,4	100,00	111,11	40,00	44,44		40,00	44,44	Trafo B1	111,11	44,44	
1 stk.	Regelkast AHU DC Hall B2	1e verd.	5.000		0,9	0,9	5,00	5,56	4,50	5,00		4,50	5,00	Trafo B1	5,56	5,00	
1 stk.	Luchtbehandeling AHU DC Hall B2	1e verd.	25.000		0,9	0,4	25,00	27,78	10,00	11,11		10,00	11,11	Trafo B1	27,78	11,11	
1 stk.	Electrical heater AHU DC Hall B2	1e verd.	100.000		0,9	0,4	100,00	111,11	40,00	44,44		40,00	44,44	Trafo B1	111,11	44,44	
1 stk.	Regelkast AHU DC Hall B3	1e verd.	5.000		0,9		5,00	5,56						Trafo B1	5,56		
1 stk.	Luchtbehandeling AHU DC Hall B3	1e verd.	25.000		0,9		25,00	27,78						Trafo B1	27,78		
1 stk.	Electrical heater AHU DC Hall B3	1e verd.	100.000		0,9		100,00	111,11						Trafo B1	111,11		
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System B1	1e verd.	30.000		0,9	0,5	30,00	33,33	15,00	16,67		15,00	16,67	Trafo B1	33,33	16,67	
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System B2	1e verd.	30.000		0,9		30,00	33,33						Trafo B1	33,33		
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System B3	1e verd.	10.000		0,9	0,5	10,00	11,11	5,00	5,56		5,00	5,56	Trafo B1	11,11	5,56	
1 stk.	HVA/C Outdoor VRF System B4	1e verd.	10.000		0,9		10,00	11,11						Trafo B1	11,11		
1 stk.	Electrical connections outside	1e verd.	15.000		0,9	0,2	15,00	16,67	3,00	3,33		3,00	3,33	Trafo B1	16,67	3,33	
1 stk.	Converter cooling B (pumpskid) VRF	Beg.gr.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo B1	2,22	1,11	
1 stk.	Auxiliary room B VRF indoor units	1e verd.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo B1	2,22	1,11	
1 stk.	Control and protection room B VRF i	Beg.gr.	2.000		0,9	0,5	2,00	2,22	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo B1	2,22	1,11	
1 stk.	Battery room B VRF indoor unit	1e verd.	500		0,9	0,5	0,50	0,56	0,25	0,28		0,25	0,28	Trafo B1	0,56	0,28	
1 stk.	Control converter cooling B VRF indo	Beg.gr.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	1,11	0,56	
1 stk.	Spare part room B indoor unit	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	1,11	0,56	
1 stk.	Telecommunication room B VRF indoc	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	1,11	0,56	
1 stk.	HVAC room B VRF indoor unit	1e verd.	500		0,9	0,5	0,50	0,56	0,25	0,28		0,25	0,28	Trafo B1	0,56	0,28	
1 stk.	Building services room B VRF indoo	1e verd.	1.000		0,9	0,5	1,00	1,11	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	1,11	0,56	
1 stk.	Converter cooling B (pumpskid) elec	Beg.gr.	15.000		0,9	0,5	15,00	16,67	7,50	8,33		7,50	8,33	Trafo B1	16,67	8,33	
1 stk.	Auxiliary room B electric heater	Beg.gr.	3.000		0,9	0,5	3,00	3,33	1,50	1,67		1,50	1,67	Trafo B1	3,33	1,67	
1 stk.	Control and protection room B electr	1e verd.	7.000		0,9	0,5	7,00	7,78	3,50	3,89		3,50	3,89	Trafo B1	7,78	3,89	
1 stk.	Battery room B electric heater	Beg.gr.	3.000		0,9	0,5	3,00	3,33	1,50	1,67		1,50	1,67	Trafo B1	3,33	1,67	

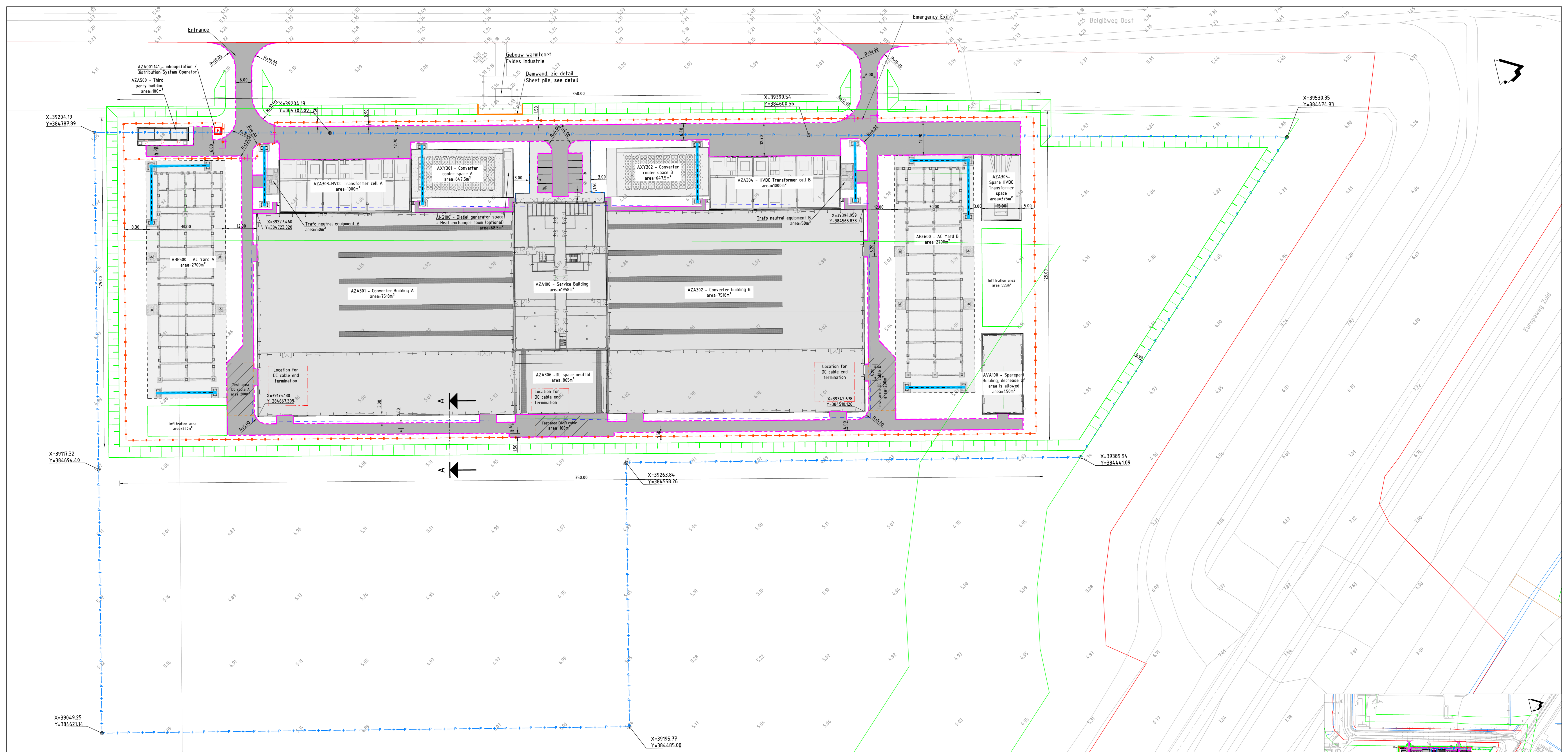
PROJECT Tennet 2GW 525 kV HVDC Landstation	PROJECTNUMMER 30100856
DATUM 17 juni 2022	ONZE REFERENTIE IVA-T010-ARC-ZZZ000-Z-E-D-CAL-EE-0002
BETREFT Vermogensanalyse IVA (B)	PROJECTFASE Definitieve bouwaanvraag

INVOERGEGEVENS								BEREKENDE VERMOGENS										
AANTAL	Eenheid	RUIMTE / INSTALLATIE / VERBRUIKERS	NIVEAU	VERMOGEN				GEINSTALLEER		GELIJKTIJDIG		RESERV [%]	GELIJKT. + RESERVE		TRAFO A1 t/m B3	GEINST. Trafo B1	GEL.+RES. Trafo B1	
				Pw [W]	Ps [VA]	COS φ	GLT	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]	TOTAAL [kW]	TOTAAL [kVA]		[kW]	[kVA]				
1	stk.	Control converter cooling B electric f	1e verd.	1.500		0,9	0,5	1,50	1,67	0,75	0,83		0,75	0,83	Trafo B1	1,67	0,83	
1	stk.	Spare part room B electric heater	1e verd.	2.000		0,9	1,5	2,00	2,22	3,00	3,33		3,00	3,33	Trafo B1	2,22	3,33	
1	stk.	Telecommunication room B electric he	1e verd.	7.000		0,9	2,5	7,00	7,78	17,50	19,44		17,50	19,44	Trafo B1	7,78	19,44	
1	stk.	HVAC room B electric heater	1e verd.	1.500		0,9	3,5	1,50	1,67	5,25	5,83		5,25	5,83	Trafo B1	1,67	5,83	
1	stk.	DC Space Neutral fan 1	1e verd.	8.000		0,9	0,9	8,00	8,89	7,20	8,00		7,20	8,00	Trafo B1	8,89	8,00	
1	stk.	DC Space Neutral fan 2	1e verd.	8.000		0,9		8,00	8,89						Trafo B1	8,89		
1	stk.	Office / pantry electric heater	1e verd.	5.000		0,9	0,2	5,00	5,56	1,00	1,11		1,00	1,11	Trafo B1	5,56	1,11	
1	stk.	Documentation electric heater	1e verd.	2.500		0,9	0,2	2,50	2,78	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	2,78	0,56	
1	stk.	Workshop E electric heater	1e verd.	2.500		0,9	0,2	2,50	2,78	0,50	0,56		0,50	0,56	Trafo B1	2,78	0,56	
1	stk.	Hot water boiler Pantry 1st floor	1e verd.	11.000		0,9	0,05	11,00	12,22	0,55	0,61		0,55	0,61	Trafo B1	12,22	0,61	
1	stk.	Hot water boiler eyewash B	1e verd.	11.000		0,9	0,05	11,00	12,22	0,55	0,61		0,55	0,61	Trafo B1	12,22	0,61	
TOTALEN:								1701,36	1890,40	748,86	832,06			815,30	905,89		1890,40	905,89

TOTAAL GELIJKTIJDIG VERMOGEN (kVA) INCL. RESERVE:	Trafo B1	906 kVA
OVERALL GELIJKTIJDIG:		80%
TOTAAL GELIJKTIJDIG VERMOGEN (kVA) INCL. RESERVE EN OVERALL GELIJKTIJDIGHEID:	Trafo B1	725 kVA

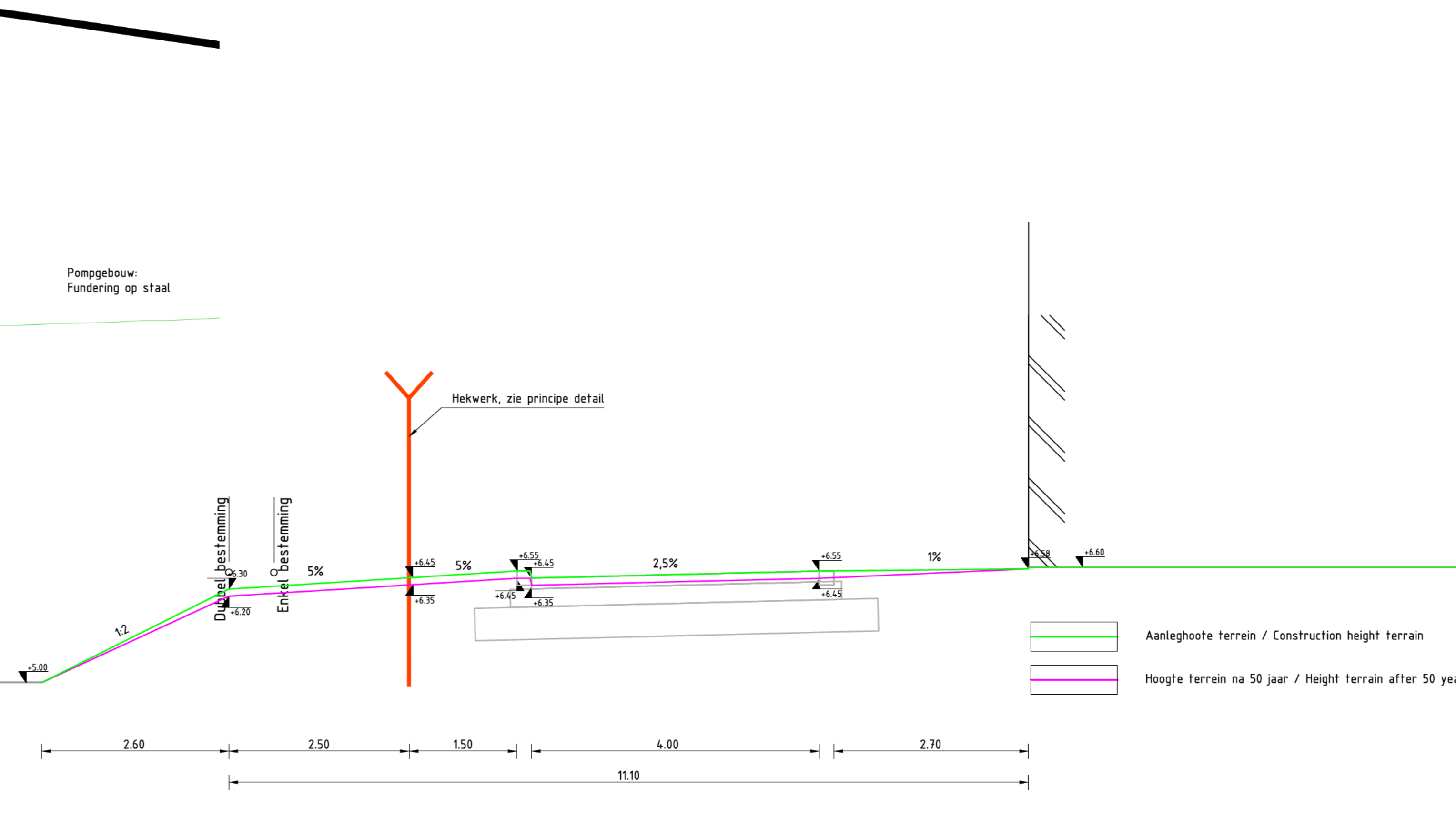
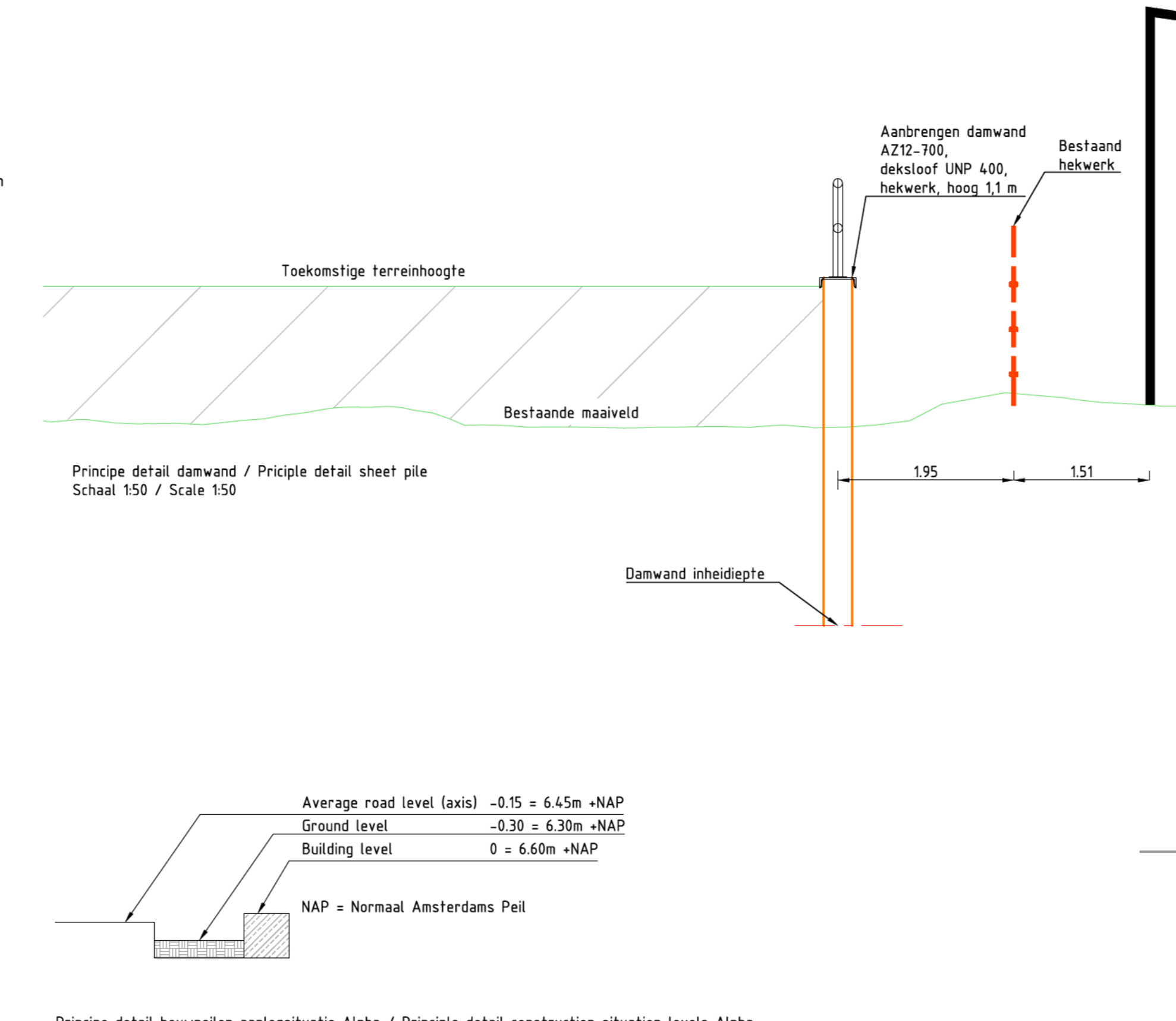
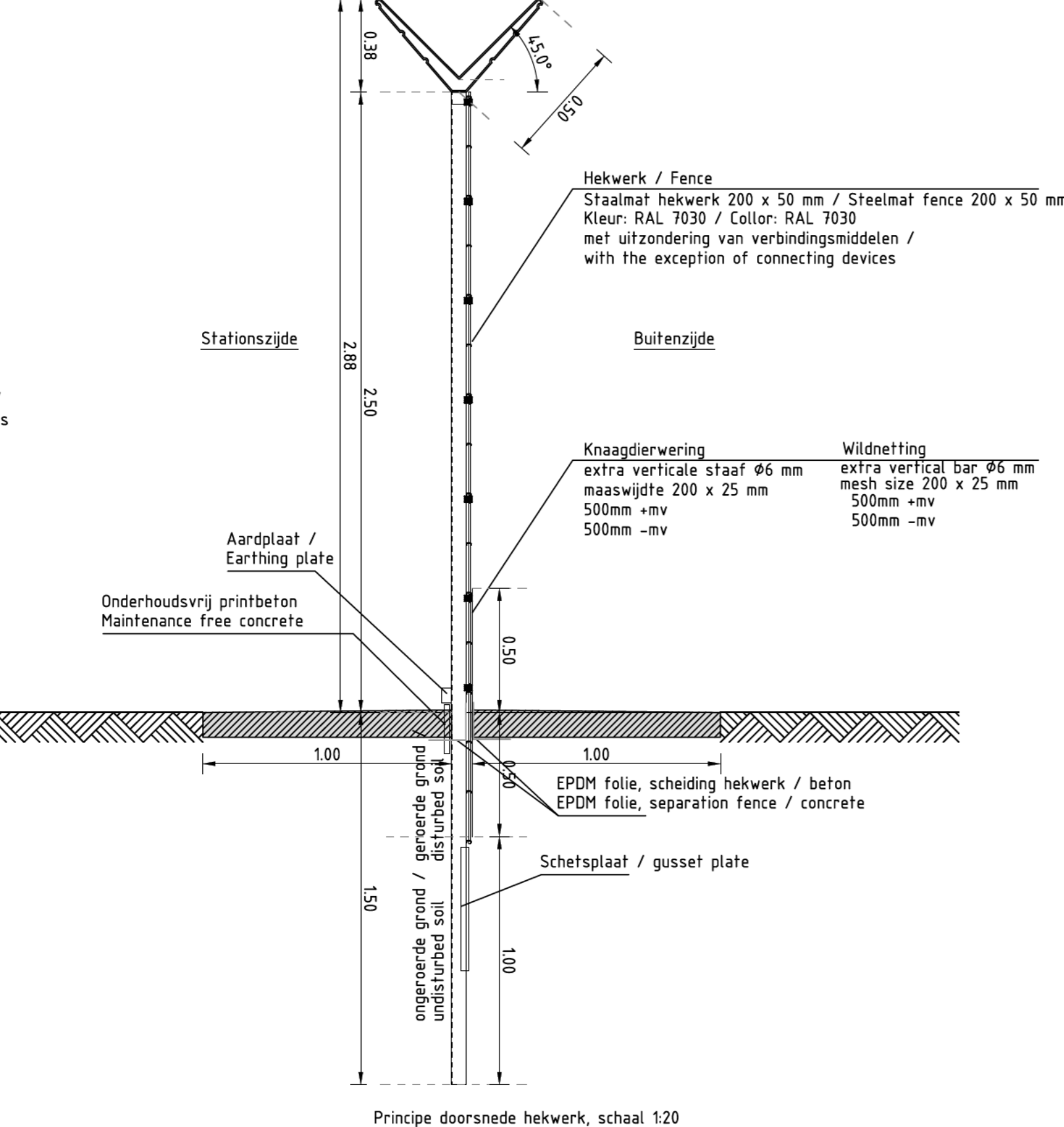
Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3f: Civiel



Legenda infra nieuw / Legend infra new

- Perceitsgrens / Plot boundary
- Dubbelbestemming Leiding Hoogspanning
Double zoning Tube High voltage
- Waterkering - Primaire beschermingszone
Water barrier - Primary protection zone
- Waterkering - Primaire keringszone
Water barrier - Primary barrier zone
- Watergang / Waterway
- 4.91 Bestaande terreinhoogte / Existing terrain levels
- Hoofgebouw / Main building
- Hoedrand gebouw / Cantilever facade
- AC Yard en verharde oppervlakken voor installaties /
AC Yard and paved surfaces for technical installations
- Portaal / Gantry
- Talud / Slope
- Damwand / Sheet pile
- Hekwerk / Fence
- Hoofdtoegangspoort, elektrisch aangedreven enkele schuifpoort /
Electric powered main entrance, sliding gate
- Verharding / Pavement
- Landpaal elektrische auto's / Charging station cars
- Fietsenstalling / Bicycle stand



2	Final building permit / Definitieve bouw aanvraag	17-06-2022
1.2	Final building permit Contractor	20-05-2022
1.1	Concept building permit Contractor	12-04-2022
1	Concept building permit / bouw aanvraag	01-04-2022

Revision Purpose of Issue Checked by Approved by Date

Client
Tennet
Taking power further

Originator
ARCADIS

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation

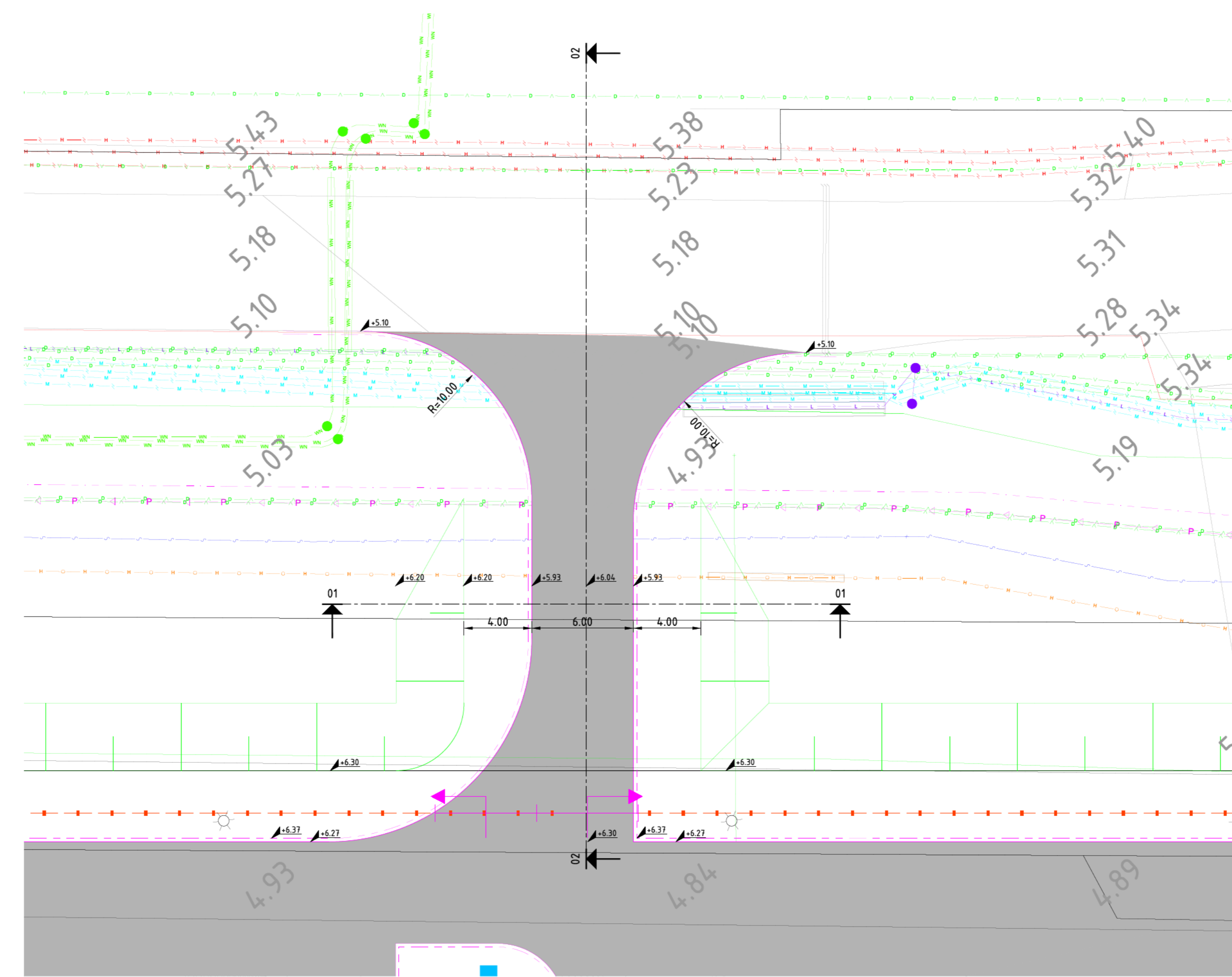
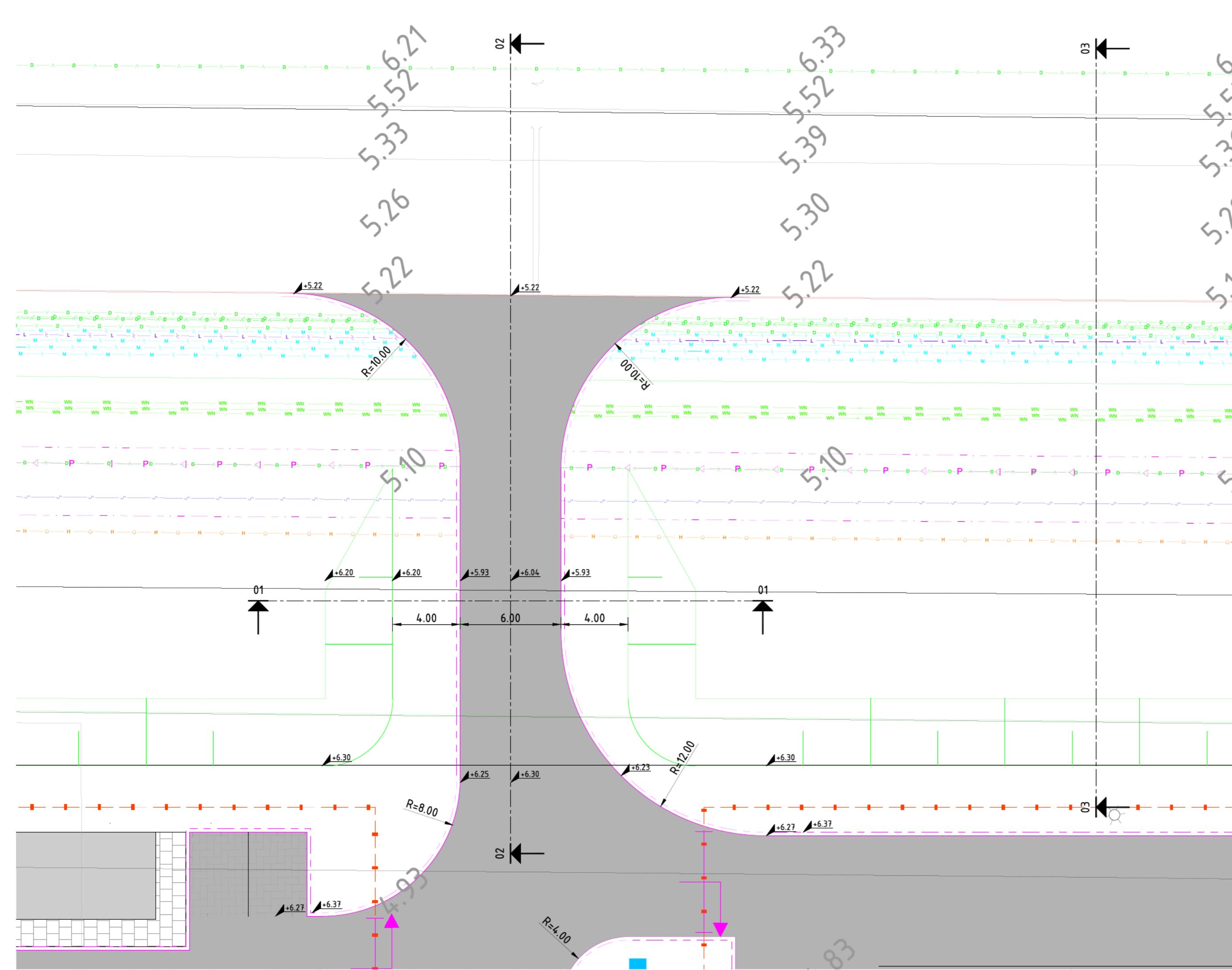
Projectnumber : 30100852
Phase : Final building permit / Definitieve bouw aanvraag
Subject : Outdoor terrain Site lay-out Buitenterrein Situatietekening

Scale : 1:500
Contractnumber : 30100852
Drawingnumber : IVA-T010-ARC-AZA001-Z-C-D-DRW-CE-2030

Sheetsize : A0
Sheet : 1 van 1
Purpose of Issue : Final

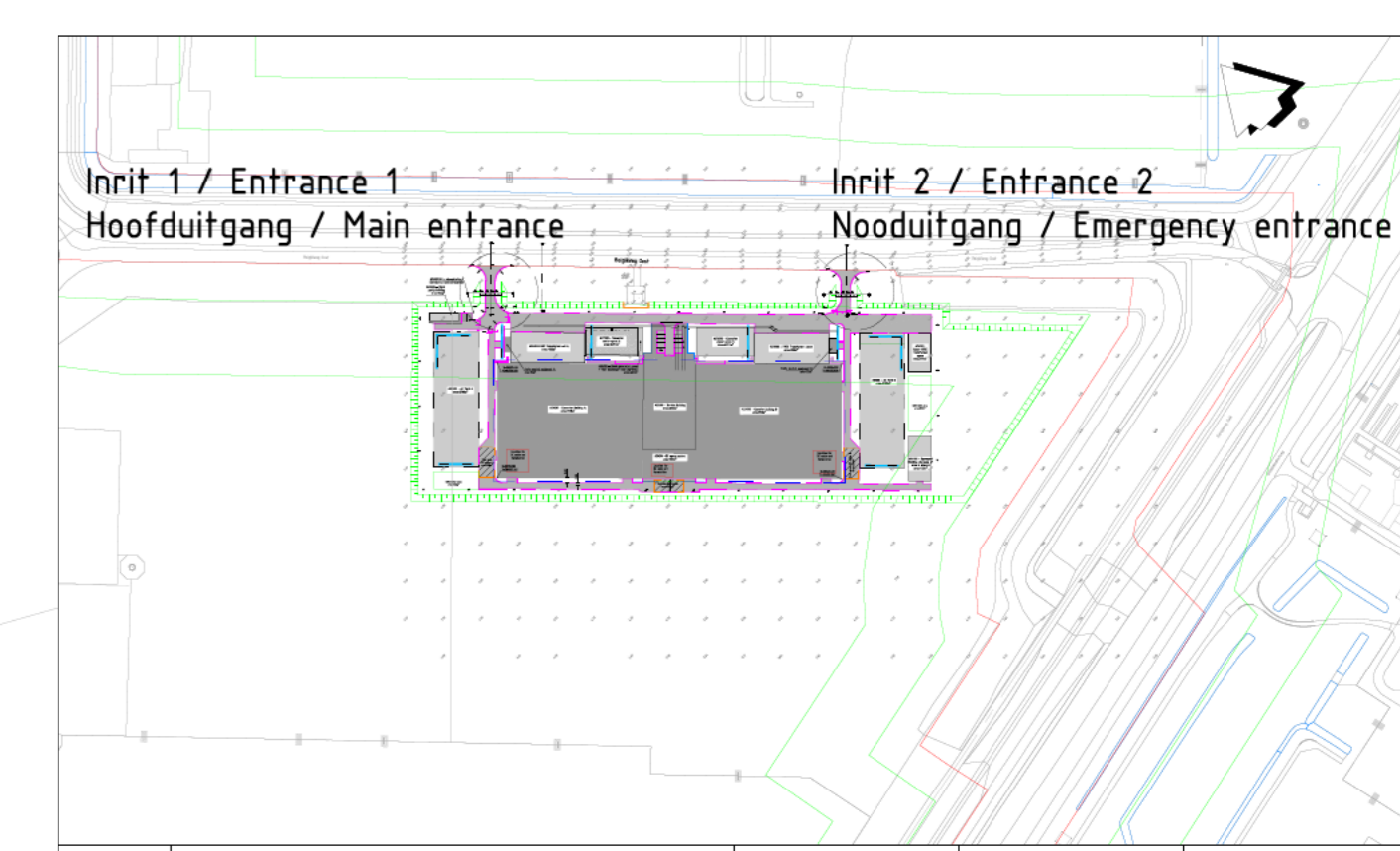
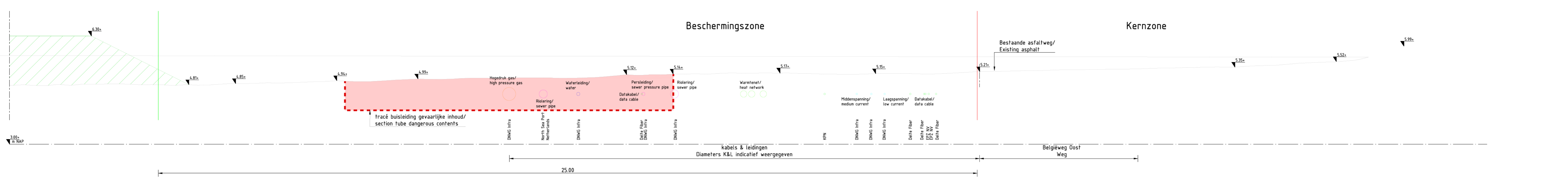
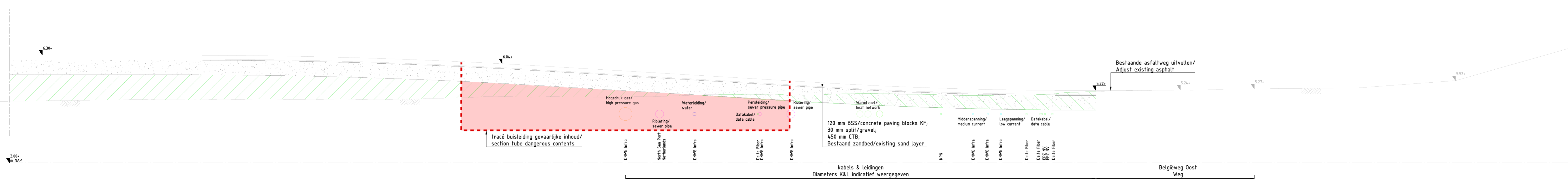
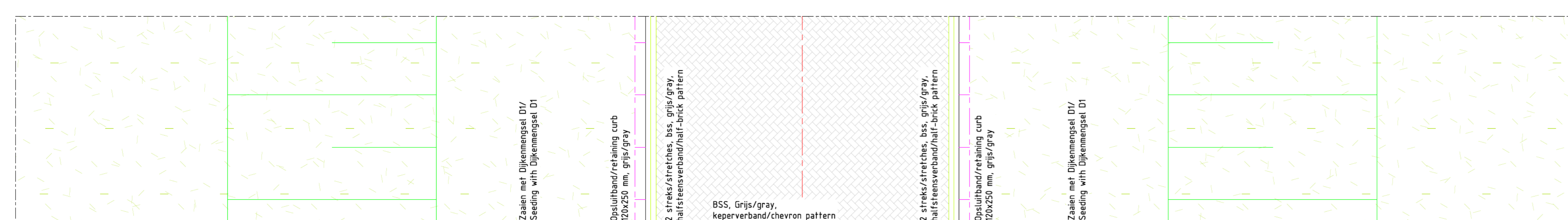
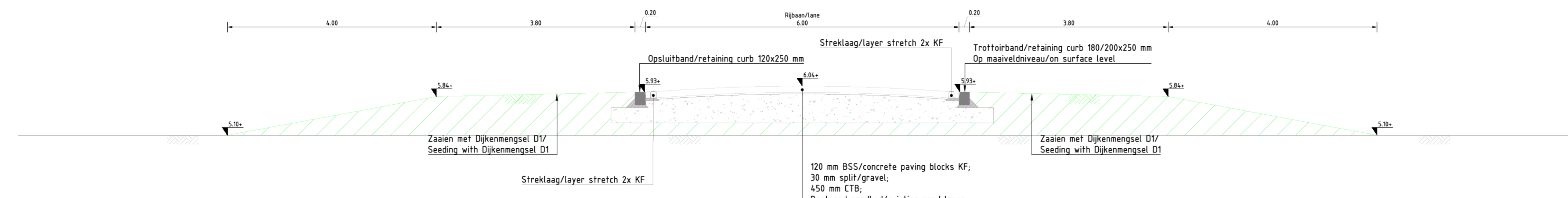
Security Category : AS2 - Internal

Revision : 2



- Legenda infra nieuw / Legend infra new
- Perceelsgrens / Plot boundary
 - Dubbelbestemming Leiding Hoogspanning / Double zoning Tube High voltage
 - Waterkering - Primaire beschermingszone / Water barrier - Primary protection zone
 - Waterkering - Primaire sereingszone / Water barrier - Primary barrier zone
 - Watergang / Waterway
 - Bestaande terrein hoogte / Existing terrain levels
 - Verharding / Pavement
 - Portaal / Gantry
 - Talud / Slope
 - Hekwerk / Fence
 - Hoofdtoegangspoort, elektrisch aangedreven enkele schuifpoort / Electric powered main entrance, sliding gate

- Legenda K+L bestaand / Legend existing C+P
- Gevaarlijke inhoud / Pipe hazardous material
 - Veiligheidszone leiding met gevaarlijke inhoud / safety zone pipeline hazardous material
 - Data
 - Hoogspanning / High voltage
 - Middenspanning / Medium voltage
 - Laagspanning / Low voltage
 - Hogedruk Gas / High Pressurized Gas
 - Warmtenet / Heating
 - Water
 - Druk Riool / Pressurized sanitary sewer
 - Vrijerval Riool - Gravity sanitary sewer
 - Overige / Other - Tennaet



Revision	Purpose of Issue	Checked by	Approved by	Date
2	Final building permit / Definitieve bouwvergunning			17-06-2022
1	Concept building permit / Bouwvergunning			01-04-2022

Client
Tennet
Taking power further

Originator
ARCADIS

Project
Tennet 2GW 525kV HVDC Landstation

Projectnumber : 30100856
Phase : Final building permit / Definitieve bouwvergunning
Security Category : AS2 - Internal

Subject
Outdoor terrain
Detail, cross and length sections entrance
Buitenterrein
Detail, dwars- en lengteprofiel inrit

Scale : 1:200 / 1:50
Contractnumber : 30100852
Drawingnumber :
Sheet : 1 van 1
Purpose of Issue : Final
Revision : 2

Aanvraag omgevingsvergunning IJver Alpha

Bijlage 3g: Voorbelastingsadvies

ONDERWERP

IVA-T010-ARC-AZA001-Z-C-E-MEM-CE-1201 - Voorbelastadvies IJVer Alpha

PROJECTNUMMER

30100856

DATUM

17 juni 2022

ONZE REFERENTIE

IVA-T010-ARC-AZA001-Z-C-E-MEM-CE-1201

VAN
[redacted]**AAN**

TenneT

KOPIE AAN

[redacted] - Arcadis

[redacted] - Arcadis

Inleiding

TenneT ontwikkelt bij Borssele het landstation Alpha. Het terrein waarop het landstation wordt aangelegd, moet aan een aantal eisen voldoen. Arcadis verzorgt de documenten voor het aanvragen van de omgevingsvergunning bouwen. Hiervoor is door Arcadis het aanlegniveau van de locatie vastgesteld. In deze memo is beoordeeld welke zettingen zijn te verwachten bij het vastgestelde aanlegniveau en of er maatregelen noodzakelijk zijn voor het beperken van de restzettingen na aanleg. Figuur 1 geeft de situering van het terrein waarop het landstation Alpha gebouwd zal worden.



Figuur 1: situering converterstation Borssele

Aanvullend is een reactie gegeven op de volgende vragen:

- welke grondvervormingen zijn er te verwachten in de kabels- en leidingenstrook tussen het perceel van TenneT en de weg Belgiëweg Oost als gevolg van de terreinophoging?
- welke invloed heeft de ophoging van het terrein op het pompgebouw van het warmtenet (adres: Belgiëweg Oost 1A)?

Gegevens

- Tekening 'Station Alpha, Borssele', tek.nr. ?? 101, Arcadis, d.d. 15 maart 2022.
- Memo 'IJVer landstations aanleghoogte', projectnr. 301008656, Arcadis, d.d. 15 maart 2022.
- Rapportage 'Geotechnische onderzoek, nieuwbouw convertorlocatie IJmuiden VER Alpha Borssele te Borssele', Koops Grondmechanica, projectnr. 2664, d.d. 4 maart 2022.

Uitgangspunten

Algemeen

Het terrein is gesitueerd in het Sloegebied in de gemeente Borssele, een haven- en industriegebied ten oosten van Vlissingen. Op topografische kaarten (www.topotijdreis.nl) is te zien dat de locatie waar het landstation gepland is, in de jaren tachtig is getransformeerd van poldergebied naar een bedrijventerrein. De polder droeg de naam Koningspolder. De topografische kaart uit 1972 geeft in de Koningspolder een gemiddelde terreinhoogte aan van NAP +1,3 m. Bij de transformatie naar bedrijventerrein is het terrein opgehoogd, waardoor de huidige maaiveldhoogte ca. NAP +5,0 m bedraagt. In de huidige situatie ligt het terrein buitendijks.

Randvoorwaarden landstation

De volgende randvoorwaarden zijn meegegeven:

- het terrein ligt buitendijks. Om de installaties voldoende te beschermen tegen overstroming is het vloerpeil vastgesteld op NAP +6,81 m. Deze hoogte moet gewaarborgd zijn gedurende de ontwerplevensduur van 50 jaar, gerekend vanaf 2025.
- de gemiddelde aanleghoogte van het terrein is aangenomen op NAP +6,61 m (0,20 m – vloerpeil).
- de zakking na aanleg mag maximaal 0,10 m bedragen. Deze zakking bestaat uit zetting ten gevolge van de voorgenomen ophoging, zetting door ingrepen uit het verleden (ophogingen, verlaging grondwaterstand) en klink van het ophoogmateriaal en de ondergrond.

Grondopbouw

De grondopbouw is bepaald op basis van het uitgevoerde geotechnische onderzoek. De gemiddelde maaiveldhoogte bedraagt ca. NAP +5,0 m. Vanaf maaiveldniveau is een ca. 3 tot 7 m dikke zandlaag aanwezig. Waarschijnlijk bestaat alleen de bovenste 3 à 4 m uit opgebracht zand. De kleilaag voorkomend van NAP +2,0 m tot NAP 0,0 m is niet overal aanwezig of minder dik. Tussen globaal NAP -2,0 m en NAP -5,0 m zijn klei- en veenlagen aangetroffen. Vanaf ca. NAP -5,0 m tot ca. NAP -23,0 m komen afwisselend zandlagen en laagjes klei, sterk zandig en/of zand, siltig, sterk kleilig voor. Vanaf NAP -9,0 m is aangenomen dat in deze lagen de zetting verwaarloosbaar is. De vaste zandlaag begint op ca. NAP -23,0 m. Tabel 1 geeft een schematisatie van de grondopbouw, grotendeels afgeleid uit de sondering 641.

Van [NAP m]	Tot [NAP m]	Laagdikte [m]	Omschrijving
+5,0	+2,0	3,0	Zand, matig (opgebracht)
+2,0	0,0	2,0	Klei, zwak zandig (niet overal aanwezig)
0,0	-1,5	1,5	Zand, matig
-1,5	-3,0	1,5	Klei, zwak zandig
-3,0	-4,0	1,0	Veen, stevig
-4,0	-4,5	0,5	Klei, zwak zandig
-4,5	-6,5	2,0	Zand, matig
-6,5	-9,0	2,5	Klei, sterk zandig
-9,0			Onderkant samendrukbare lagen

Tabel 1: schematisatie grondopbouw, grotendeels op basis van sondering 641

Grondparameters

Tabel 2 geeft de samendrukkingsparameters van de verschillende aangetroffen grondsoorten. De gegeven samendrukkingsparameters zijn bedoeld voor gebruik in het NEN-Bjerrum model en zijn ontleend aan tabel 2.b van NEN 9997-1. Het betreffen karakteristieke waarden met een kleine kans op overschrijding.

Omschrijving	γ/γ_{sat}	CR	C_{α}	RR	c_v
Zand, matig vast	18,0/20,0	0,0038	0,0000	0,0013	Drained
Veen, stevig	12,0/12,0	0,3067	0,0153	0,1022	1,0E-07
Klei, zwak zandig, matig	18,0/18,0	0,1150	0,0046	0,0383	3,0E-08
Klei, sterk zandig	18,0/20,0	0,0920	0,0037	0,0307	5,0E-08

Tabel 2: overzicht gehanteerde zettingsparameters

Toelichting gebruikte parameters: γ/γ_{sat} = volumiek gewicht boven en onder de grondwaterstand, CR = Compression Ratio, RR = Recompression Ratio, C_{α} = kruipcoëfficiënt en c_v = verticale consolidatie coëfficiënt.

Er is uitgegaan van een POP¹-waarde van 10 kPa.

Grondwaterstand

De grondwaterstand is aangenomen op gemiddeld NAP +4,0 m (1,0 m – gemiddeld maaiveld). Tijdens het uitvoeren van het geotechnisch onderzoek is de grondwaterstand aangetroffen op NAP +3,7 m.

¹ POP-waarde: waarde voor het vastleggen van de grensspanning. De POP-waarde is het verschil tussen de grensspanning en de in-situ spanning.

Zettingsanalyse

Algemeen

Met het rekenprogramma D-Settlement, versie 20.1, zijn de zettingsberekeningen uitgevoerd. Gebruik is gemaakt van het NEN-Bjerrum-model in combinatie met het consolidatieverloop volgens Darcy. De eindzetting is berekend over een periode van 50 jaar. In de berekeningen is een extra gewicht van 2 kPa meegenomen ten gevolge van de terreininrichting. De eerste berekening is uitgevoerd met de optie 'maintain profile' waarbij de berekende zettingen gedurende het rekenproces worden gecompenseerd door extra belasting (zand) aan te brengen, zodanig dat na 50 jaar de opgegeven hoogte wordt bereikt. Deze berekende zetting is vervolgens gebruikt voor het bepalen van de bruto ophoging (netto ophoging + zettingscompensatie) en eventuele zetting versnellende maatregelen.

Resultaat

In de berekening is uitgegaan van een huidige maaiveldhoogte van NAP +4,75 m en een netto ophoging tot NAP +6,61 m. De berekende zetting met de optie 'maintain profile' bedraagt 0,34 m. Hiervan treedt 0,10 m op in de bovenste kleilaag die niet overal aanwezig is waardoor de zetting zal variëren tussen 0,24 m en 0,34 m. Hierin is verondersteld te zijn inbegrepen de autonome bodemdaling in het gebied. Informatie met indicatieve waarden over de jaarlijkse bodemdaling is te verkrijgen via de Bodemdalingskaart van Nederland 2.0 (<https://bodemdalingskaart.nl>). Deze kaart geeft echter geen indicatie voor het TenneT-terrein, kijkend naar de omgeving bedraagt de jaarlijkse bodemdaling in het gebied 2 à 3 mm per jaar. Om de restzetting na aanleg te beperken tot maximaal 0,10 m over een periode van 50 jaar, zijn zetting versnellende maatregelen noodzakelijk. Gekozen is voor toepassing van een tijdelijke overhoogte van zand. Tabel 3 geeft de verschillende mogelijkheden weer. Daarbij is uitgegaan van een bruto ophoging tot NAP +6,85 m en een rustperiode van 0,5 jaar of 1,0 jaar. In de berekeningen is de bovenste kleilaag meegenomen die niet overal aanwezig is of minder dik is. Dit geeft een bovengrens van de verwachte zetting. Waar de bovenste kleilaag ontbreekt zal de zetting waarschijnlijk minder zijn. De sonderingen laten zien dat dit slechts lokaal en verspreid over het terrein het geval is en daarom is dit niet meegenomen in de berekeningen. De rustperiode gaat in na het aanbrengen van de volledige voorbelasting. Na afloop van de rustperiode kan de tijdelijke overhoogte worden verwijderd.

Tijdelijke overhoogte [m]	Restzetting (rustperiode 0,5 jaar) [m]	Restzetting (rustperiode 1,0 jaar) [m]	Aanleghoogte voorbelasting [NAP m]
0,0	0,20	0,15	+6,95
1,0	0,17	0,11	+7,95
1,5	0,15	0,10	+8,45
2,0	0,14	0,08	+8,95
2,5	0,12	0,06	+9,45
3,0	0,11	0,05	+9,95
3,5	0,10	0,04	+10,45

Tabel 3: overzicht rekenresultaten

Bij de aanleghoogte van de voorbelasting is inbegrepen 0,10 m extra zand vanwege de hogere belasting van de terreininrichting op de ondergrond en opzichte van zand.

Additionele vragen

Gronddeformaties in bestaande kabels en leidingenstrook

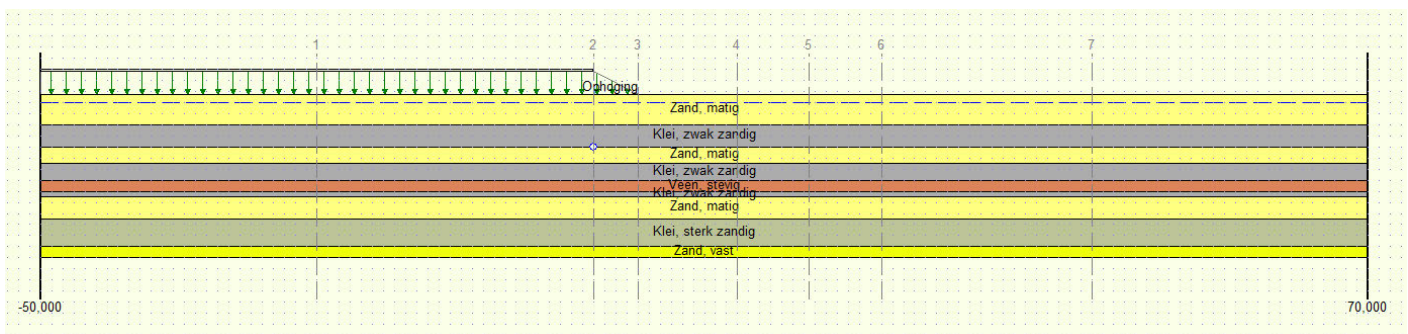
Tussen het terrein van TenneT en de Belgiëweg Oost bevindt zich een strook met kabels en leidingen. Beoordeeld is welke gronddeformaties zijn te verwachten in deze strook als gevolg van de ophoging van het ernaast gelegen terrein. Daarbij is uitgegaan van de volgende uitgangspunten:

- terreinophoging van NAP -4,75 m naar NAP +6,85 m (bruto ophoging).
- tijdelijke overhoogte tot NAP +8,45 m.
- taludhelling in de eindsituatie 1 : 2, tijdens voorbelasten 1 : 1,5.
- afstand teen talud tot dichtstbijzijnde kabel of leiding in de eindsituatie: 9 m.
- breedte kabels en leidingenstrook: 13 m.

Schade als gevolg van het ophogen kan ontstaan door zetting, horizontale vervorming buiten de ophoging en door verstoring van de grond (afschuiven van de ophoging). Deze risico's zijn onderstaand beschouwd.

Schade door zetting

De zettingen zijn berekend met het rekenprogramma D-Settlement met spannings Spreiding volgens de theorie van Boussinesq. Het programma berekent de zettingen ter plaatse van opgegeven rekenverticalen. De verticalen zijn geplaatst op het terrein van TenneT (1), boveninsteek van het talud (2), teen van het talud (3), randen van de kabels en leidingenstrook (4 en 6), midden van de kabels en leidingenstrook (5), en buiten het invloedsgebied van de ophoging (7) (zie ook Figuur 2). Tabel 4 geeft een overzicht van de berekende zettingen.

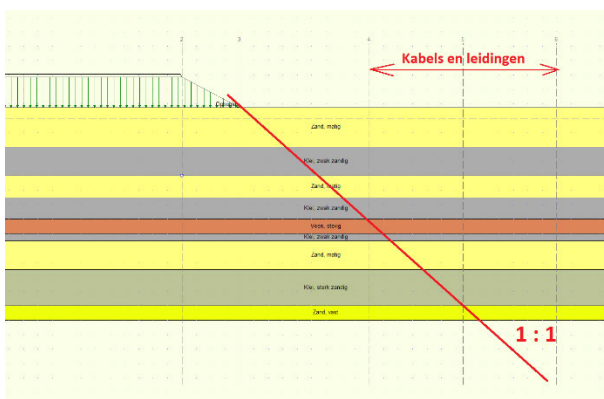


Figuur 2: plaatsing rekenverticalen

Verticaal	Locatie	Zetting [m]	Zettingsverschil [m]
1	Ophoging TenneT	0,330	0,193
2	Boveninsteek talud	0,276	0,139
3	Teen talud	0,209	0,072
4	Rand k&l	0,147	0,010
5	Midden k&l	0,140	0,003
6	Rand k&l	0,138	0,001
7	Buiten invloedsgebied	0,137	0,000

Tabel 4: overzicht zettingen ter plaatse van de k&l-strook

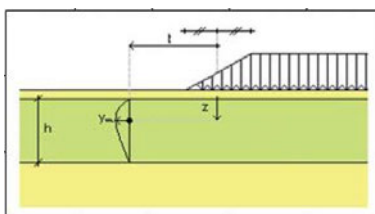
Ook buiten het invloedsgebied treedt een aanzienlijke zetting op. Dit komt doordat bij gebruik van het NEN-Bjerrum-model de berekende zetting een belastingonafhankelijke component bevat. Deze kan beschouwd worden als een indicatie voor de autonome zetting in het gebied. De Bodemdalingskaart 2.0 geeft indicatief eenzelfde autonome zetting over een periode van 50 jaar. Voor het bepalen van de invloed van de ophoging op de kabels en leidingenstrook kan deze component buiten beschouwing worden gehouden waardoor de zettingsverschillen ten gevolge van de ophoging zichtbaar worden. Deze zijn weergegeven in de laatste kolom van Tabel 4. Uit deze analyse volgt dat de verschilzettingen in de kabels en leidingenstrook zeer beperkt zijn. De maximale zetting in de kabels en leidingenstrook, ten gevolge van de ophoging, bedraagt 0,01 m. De breedte van het gebied waar zettingen zijn te verwachten is bovendien grafisch vast te bepalen door vanaf de teen van de voorbelasting onder een helling van 1:1 een denkbeeldige lijn te trekken tot aan de vaste zandlaag. Buiten het snijpunt van deze lijn met de vaste zandlaag treden er geen zettingen meer op als gevolg van een ophoging op het terrein van TenneT. Volgens deze benadering (zie Figuur 3) treden er ter plaatse van de buitenste rand van de kabels en leidingenstrook geen zettingen meer op. Dit is in lijn met het rekenresultaat.



Figuur 3: invloedsgebied zettingen

Schade door horizontale vervorming

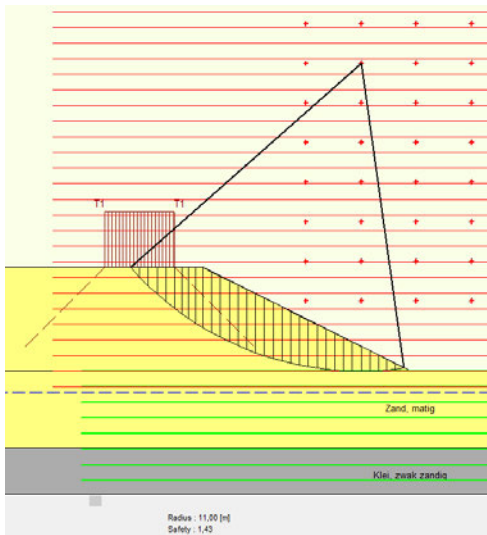
Het terrein is in het verleden integraal opgehoogd met zand. De sonderingen laten zien dat ter plaatse van de kabels en leidingenstrook de toplaag van zand een dikte heeft van ca. 2,5 à 3,0 m. De kabels en leidingen bevinden zich in dit zandpakket. De zandlaag geeft een rekstijve bovenlaag op een samendrukbare laag. Figuur 4 geeft de schematisatie van deze situatie volgens de methode De Leeuw welke is geïmplementeerd in het rekenprogramma D-Settlement. De methode De Leeuw is in Nederland een veel gebruikte methode voor het bepalen van zijdelingse grondverplaatsingen naast een ophoging. Te zien is dat horizontale vervormingen zijn te verwachten in de samendrukbare laag en niet in het bovenliggende zandpakket. De kans op schade door horizontale vervormingen op het niveau van de kabels en leidingen is verwaarloosbaar. Voorwaarde is dat de leidingen geen grotere gronddekking hebben dan 2,0 m.



Figuur 4: schematisatie horizontale grondvervorming met rekstijve bovenlaag

Schade door verstoring van de grond

Aan de randen van de ophoging kan door het afschuiven van de ophoging langs een glijvlak verstoring optreden van de grondlagen op korte afstand van de ophoging. Om te beoordelen of dit risico aanwezig is, is er een stabiliteitsberekening uitgevoerd voor de situatie tijdens het voorbelasten van het terrein. Rekening is gehouden met een ophoging tot NAP +8,45 m en een taludhelling van 1 : 1,5. Figuur 5 geeft het resultaat van deze berekening. De berekende stabiliteitsfactor bedraagt 1,43. Dit betekent dat de ophoging voldoende stabiel is. Bovendien zal de grond afschuiven langs een ondiepe glijcirkel waardoor bij bezwijken de kabels en leidingenstrook niet wordt beïnvloed.

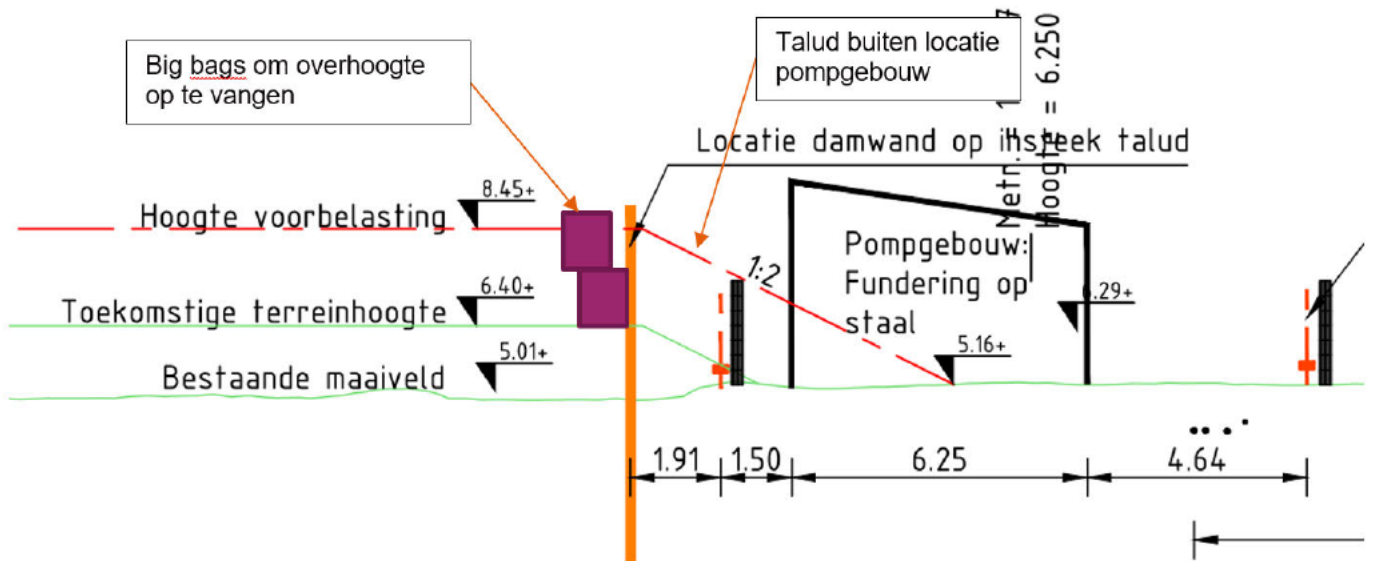


Figuur 5: resultaat stabiliteitsberekening, taludhelling 1 : 1,5

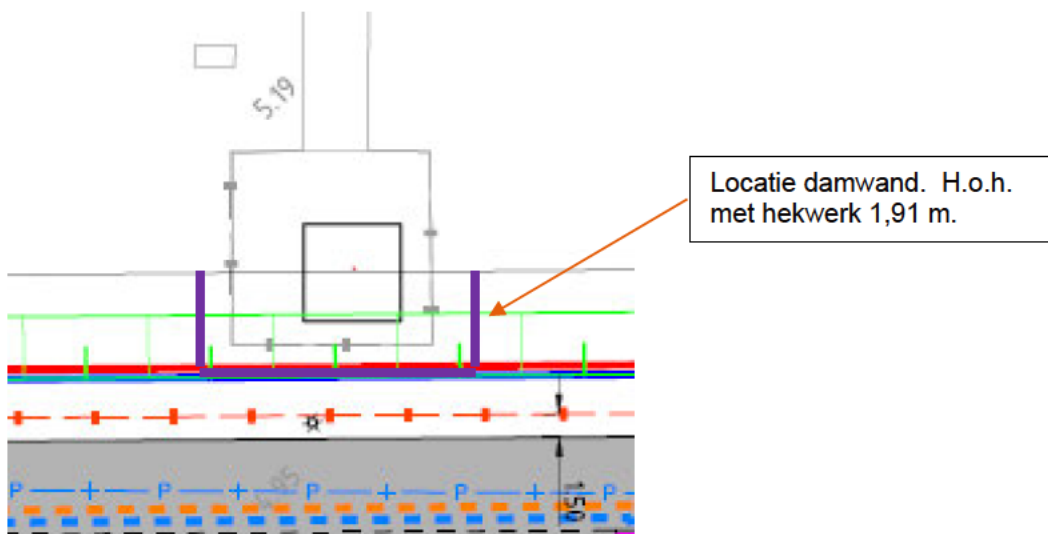
Invloed op gemaal

Een stalen damwandconstructie wordt toegepast om de invloed op het pompgebouw weg te nemen. Een op staal gefundeerde keerwand is niet voldoende, omdat een dergelijke constructie nauwelijks een beperkende invloed heeft op de horizontale en verticale grondvervormingen ter plaatse van het pompgebouw. Om de invloed van de voorbelasting en het ophogen van het terrein op het pompgebouw te beperken dient een damwand aangebracht te worden (situatie weergegeven in Figuur 6 en Figuur 7).

De hart-op-hart-afstand tussen de damwand en het hek om het pompgebouw is 1,91 m, de damwand wordt de hoek omgezet tot in de teen van het talud. Figuur 7 geeft de situering van het pompgebouw aan, waarbij het talud is getekend voor de eindsituatie.



Figuur 6: doorsnede pompgebouw warmtenet

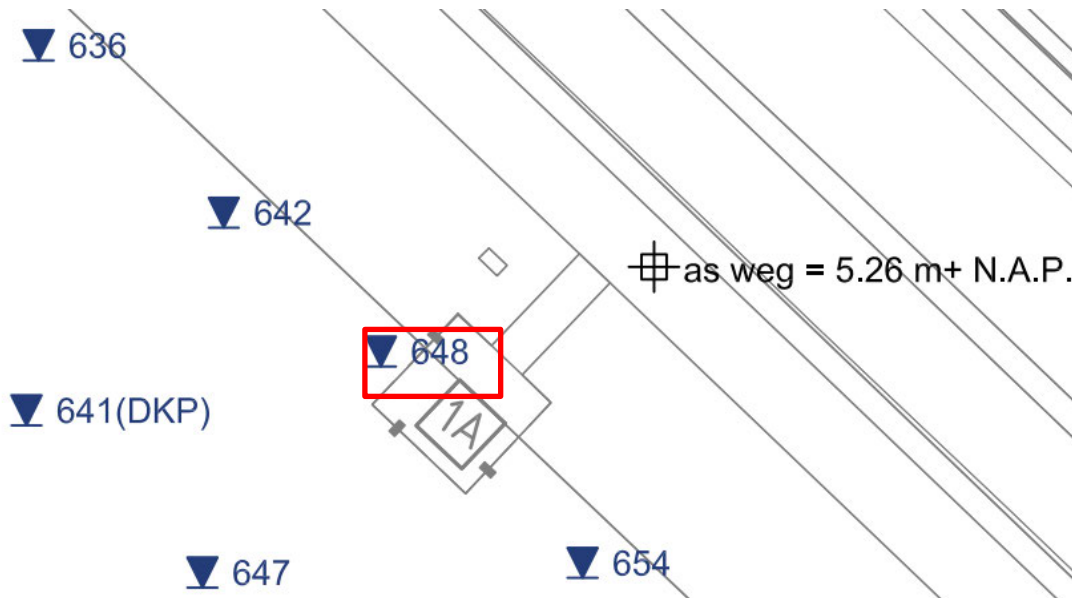


Figuur 7: situering pompgebouw warmtenet

Er wordt uitgegaan van de volgende uitgangspunten bij het ontwerp van de damwandconstructie;

- Tijdens de voorbelastfase risicoklasse RC1 in de eindfase RC2. Vervorming van de damwand in de eindfase dient maximaal 1/100 van de kerende hoogte te zijn;
- Levensduur constructie 50 jaar. Er wordt rekening gehouden met corrosie conform de NEN1993-5, niet verdicht en niet-agressief milieu resulterend in 1,2 mm corrosie per zijde. Er wordt geen rekening gehouden met corrosie als gevolg van lekstroom;
- De damwand wordt 0,2 m boven het toekomstig maaiveld afgewerkt met een stalen deksloof bestaande uit een UNP. Boven op de stalen deksloof wordt een leuning toegepast omdat conform het bouwbesluit een leuning toegepast dient te worden, minimale hoogte van de leuning is 1,1 m;
- Ophoogmateriaal bestaat uit zand met een soortelijk gewicht van 18 / 20 kN/m³ (droog/nat);
- Toekomstige terreinhoogte NAP +6,40 m;
- Bestaand maaiveld NAP +5,01 m;
- Hoogte voorbelasting NAP +8,45 m;

- Grondwaterstand NAP +4,0 m. De damwand betreft een lokale inpassing waardoor er geen invloed op de grondwaterstand verwacht wordt. Er is geen waterstandsverschil, buiten de rekentechnische, aangebracht.



Figuur 8: overzicht sonderingen

In de directe omgeving van het pompgebouw liggen sonderingen 647, 648 en 654. De grondopbouw van alle sonderingen is vergelijkbaar. Sondering 648 is maatgevend geacht omdat deze het dichtst bij het pompgebouw ligt en daarnaast de dikste zwak zandige kleilaag tussen NAP +1m en NAP -1m heeft. Het pompgebouw bestaat uit een fundering op staal. Het pompgebouw is hiermee conform de sonderingen op ca. 4,0 m zand gefundeerd. Hierna volgen twee zwak zandige kleilagen;

- Tussen NAP +1m en NAP -1m, en
- Tussen NAP -2m en NAP -5m.

Bij het toepassen van een damwand die deze lagen afsluit worden geen additionele horizontale en/of verticale vervormingen verwacht, hiermee is het minimale teenniveau van de damwand gelijk aan NAP -5,0 m. Hierbij wordt gemerkt dat als gevolg van eerdere ophogingen tot NAP +5,0 het terrein reeds zakt. Er wordt uitgegaan van de grondopbouw zoals weergegeven in Tabel 5, de sonderingen zijn weergegeven in Bijlage A.

Grondsoort	Niveau bovenzijde [NAP ... m]	Soortelijk gewicht nat/droog [kN/m ³]	Hoek van inwendige wrijving [°]	Cohesie [kPa]
0 Ophoogzand	-	18 / 20	30,0	0,0
1 Zand, los gepakt	+5,0	18 / 20	30,0	0,0
2 Klei slap, zwak zandig	+1,0	15	22,5	1,0
3 Zand, matig gepakt	-1,0	18 / 20	32,5	0,0
4 Klei matig, zwak zandig	-1,8	18 / 18	22,5	5,0
5 Veen, matig voorbelast	-4,5	12 / 12	15,0	2,0
6 Zand, los gepakt afwisselende stoorlagen	-5,0	18 / 20	30,0	0,0
-24 (max verkende diepte)				

Tabel 5: interpretatie sondering 648 (karakteristieke waarde)

Met behulp van D-Sheet Piling is de damwand ontworpen. Hierbij is de grondopbouw zoals geïnterpreteerd in Tabel 5 aangehouden. Er is uitgegaan van de volgende fasering;

1. Aanbrengen damwand op basis van huidig maaiveld.
2. Ophogen stap 1. Ophogen tot NAP +6,4 m (bruto ophoging van 1,4 m) waarna de ondoorlatende lagen 2, 4 en 5 ongedraineerd reageren. De bovenbelasting als gevolg van de ophoging is vertaald naar een extra waterspanning en daarmee een horizontale belasting tegen de damwand.
3. Ophogen stap 2. Ophogen tot NAP +8,45 m (bruto ophoging van 3,45 m) waarna de ondoorlatende lagen 2,4 en 5 ongedraineerd reageren. De bovenbelasting als gevolg van de ophoging is vertaald naar een extra waterspanning en daarmee een horizontale belasting tegen de damwand.
4. Eindfase. Definitief maaiveld op NAP +6,4 met een terreinbelasting van 20 kPa achter de damwand. De grond reageert volledig gedraineerd.

De toetsing van de damwand is weergegeven in Tabel 6, de volledige D-Sheet Piling berekening is weergegeven in Bijlage B. Met een teenniveau van NAP -5,0 m is de damwand geotechnisch stabiel.

Damwandtype	Niveau bovenzijde [NAP ... m]	Niveau onderzijde [NAP ... m]	Lengte [m]	Buigend moment [kNm/m]	Vervorming [mm]
AZ12-700 S240	+6,6	-5,0	11,6	54 ≤ 209 → OK	12,9 ≤ 14 → OK

Tabel 6: toetsing damwand

Gegeven een AZ12-700 profiel met een hoogte van 314 mm is een UNP 400 noodzakelijk als stalen deksloof. In de hoeken dienen de damwand middels een hoeksloot aangesloten te worden.

Vanuit technisch oogpunt dient de damwand trillingsarm ingebracht te worden, dit vanwege de fundering op staal van het pompgebouw en relatief onverdichte zandlagen direct onder het funderingsniveau van de fundering.

Bij het aanbrengen van de damwand dient rekening gehouden te worden met de aanwezigheid van mogelijke K&L.

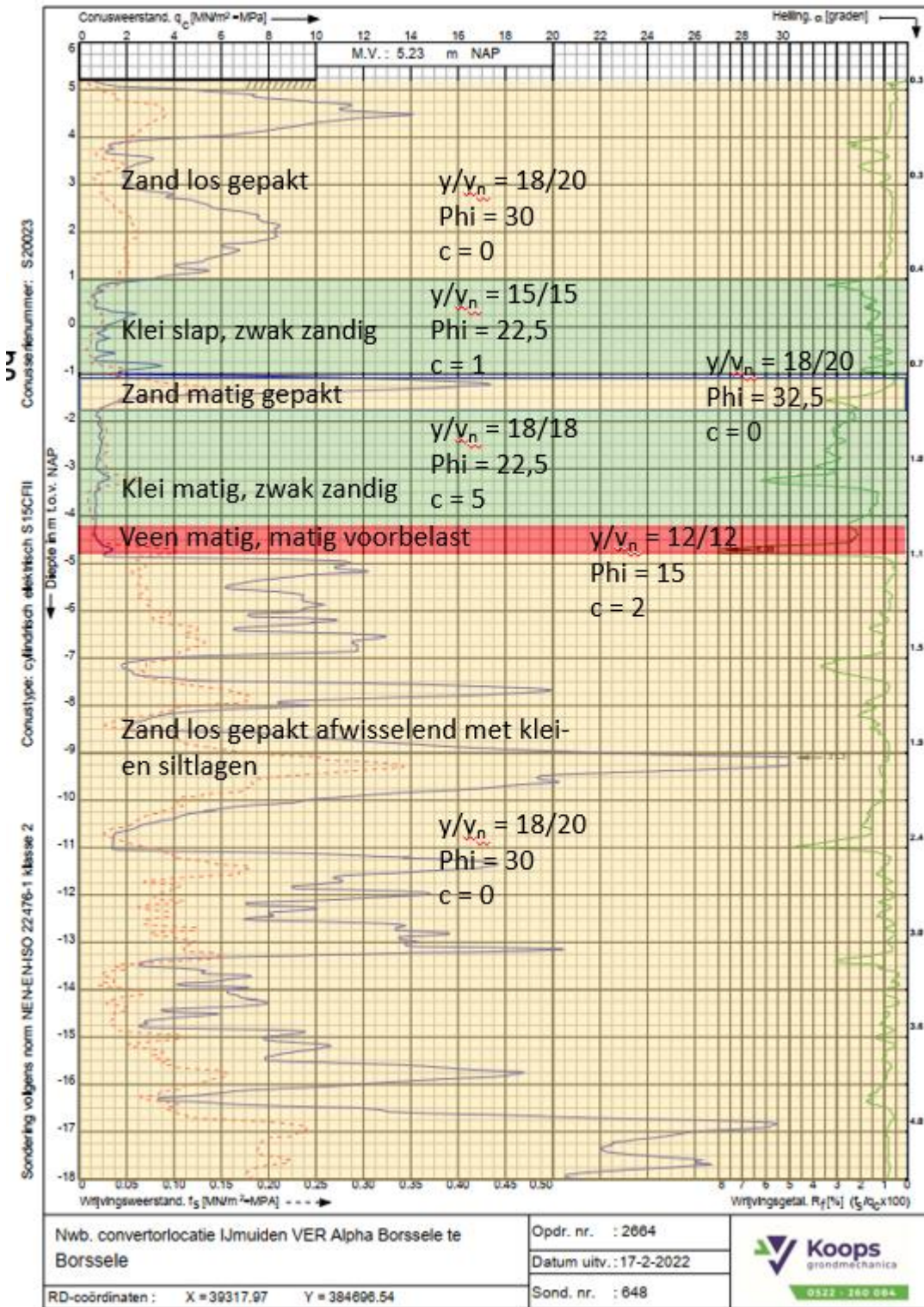
Conclusie en aanbevelingen

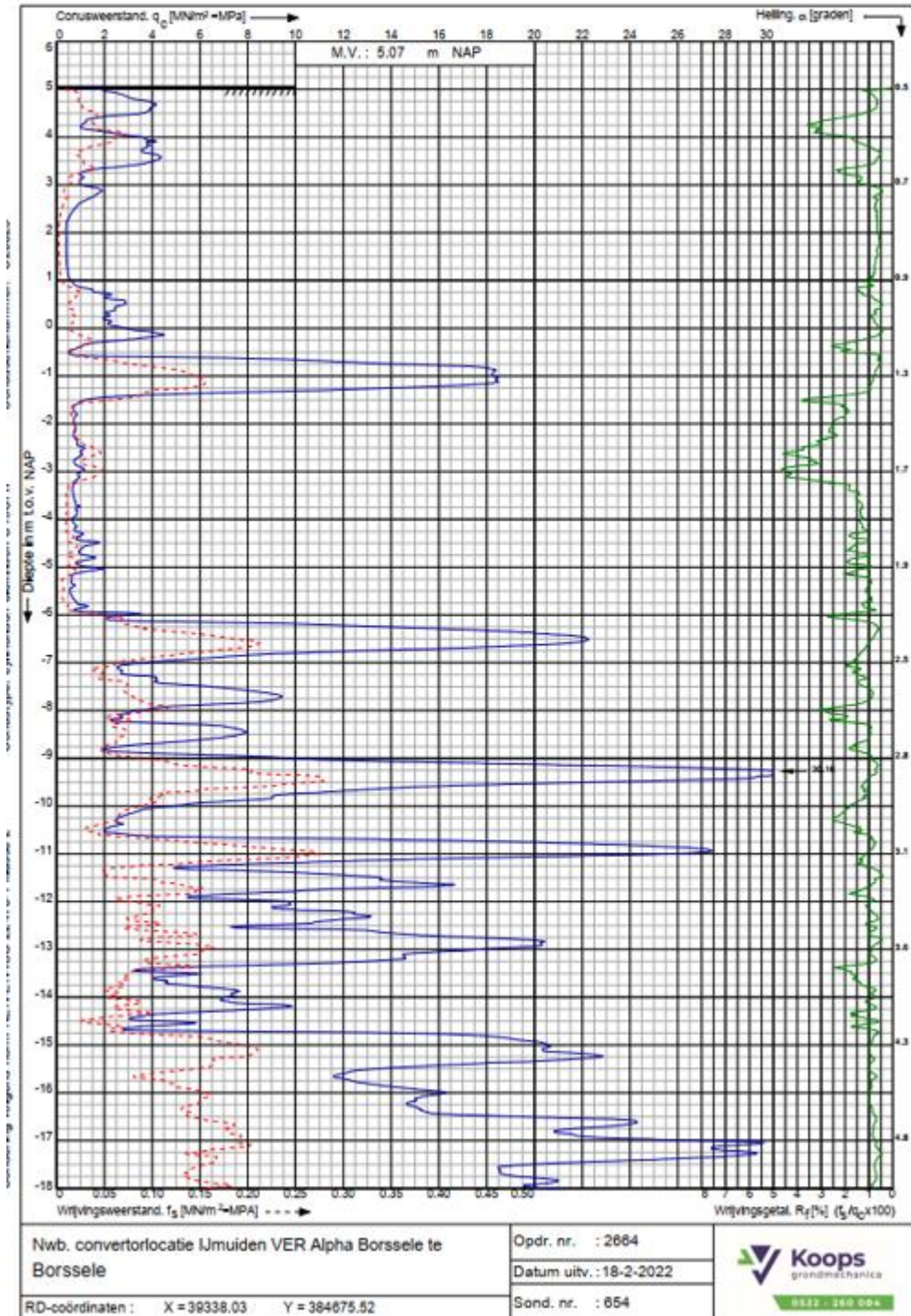
Er wordt over een periode van 50 jaar een maximale zetting verwacht van 0,24 m tot 0,33 m, met inbegrip van de autonome zetting. Om te komen tot een acceptabele restzetting van 0,10 m na aanleg van het station, moeten de zettingen worden versneld. Gekozen is voor het toepassen van een tijdelijke overhoogte van zand. Bij een rustperiode van 1 jaar is een overhoogte van 1,5 m noodzakelijk. Een tijdelijke overhoogte van 3,5 m is noodzakelijk als er gekozen wordt voor een rustperiode van 0,5 jaar. Gezien de inrichting van het terrein, en de wetenschap dat gebouwen op palen worden gefundeerd, valt een partiële voorbelasting te overwegen, waarbij ter plaatse van de convertorhallen en het controlegebouw geen tijdelijke overhoogte van zand wordt aangebracht.

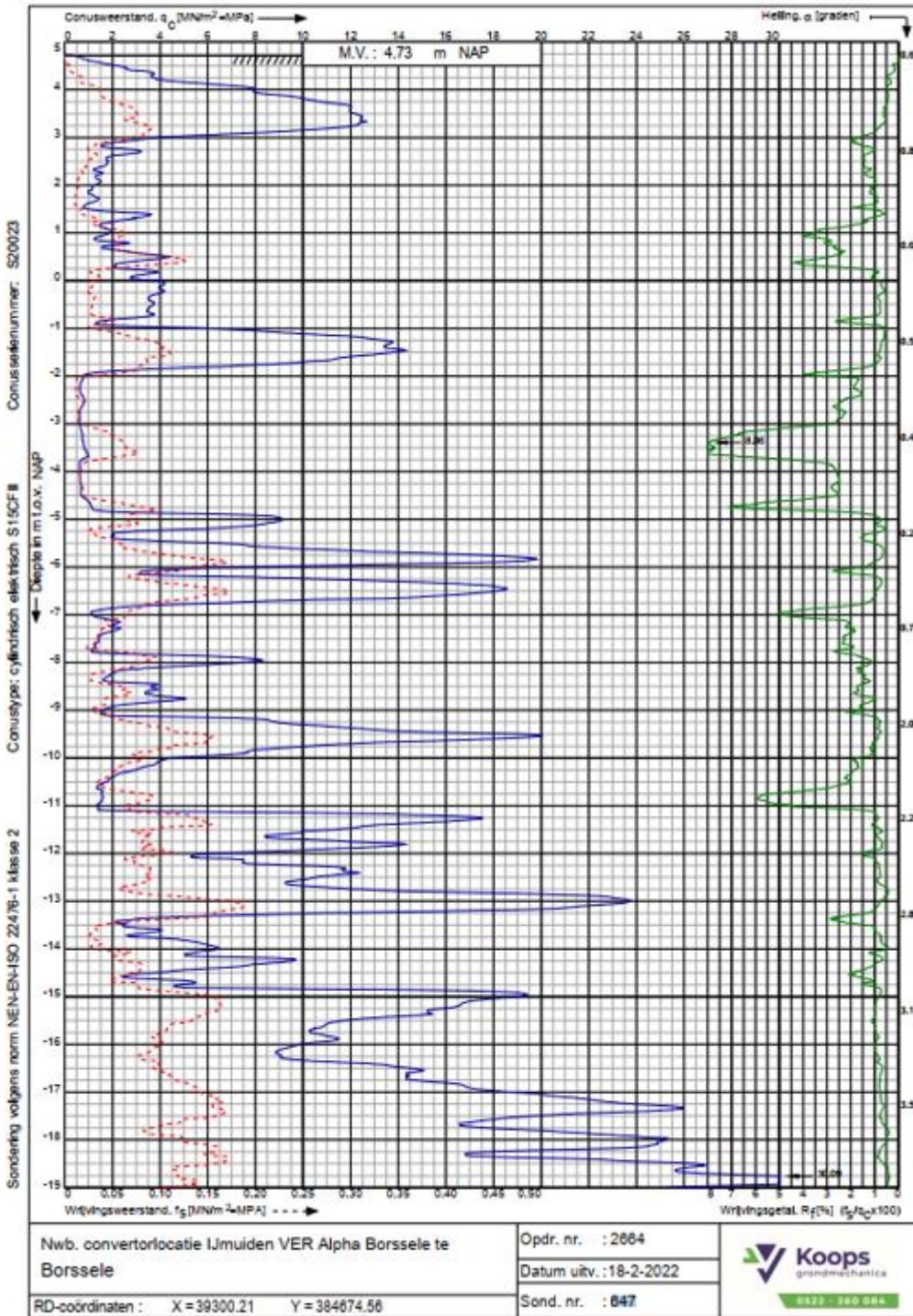
De zettingen in de bestaande kabels en leidingenstrook tussen de ophoging en de Belgiëweg Oost zijn zeer beperkt. Verwacht wordt een zetting tussen de 0,001 en 0,010 m afhankelijk van de afstand tot de ophoging. Horizontale grondverplaatsingen op het niveau van de kabels en leidingen en verstoringen door stabiliteitsverlies zijn niet te verwachten. Voorwaarde hierbij is dat de kabels en leidingen geen grotere gronddekking hebben dan 2,0 m.

Een stalen damwand AZ12-700 S240 met teenniveau NAP -5m wordt aanbevolen om de invloed op het pompgebouw weg te nemen. De stalen damwand dient op NAP +6,6 m afgewerkt te worden met een UNP400 als stalen deksloof. Vanuit technisch oogpunt dient de damwand trillingsarm ingebracht te worden, dit vanwege de fundering op staal van het pompgebouw en relatief onverdichte zandlagen direct onder het funderingsniveau van de fundering.

Bijlage A Maatgevende sonderingen







Bijlage B D-Sheet Piling berekeningen