

Oppdragsgiver: Trondheim kommune
Oppdragsnavn: Reguleringsplan Yrkesskolevegen 18
Oppdragsnummer: 624775-05
Utarbeidet av: Brit Skadberg
Oppdragsleder: Ida Haukeland Janbu
Tilgjengelighet: Åpen

NOTAT VAO-plan

1.	BAKGRUNN OG FORUTSETNINGER	2
2.	EKSISTERENDE SITUASJON	3
2.1.	Eksisterende ledninger	3
2.2.	Avrenningslinjer og flomveier.....	5
2.3.	Eksisterende kabler og anlegg for fjernvarme.....	7
2.4.	Eksisterende grunnforhold	7
3.	NY SITUASJON	9
3.1.	Avløp	9
3.2.	Vannforsyning og brannvann.....	10
3.3.	Overvann.....	10
3.4.	Beregning av overvannsmengder	11
3.5.	Beskrivelse av overvannsløsning	12
3.6.	Eksempler på overvannstiltak.....	14
3.7.	Flomveger	17
3.8.	Søppelsug.....	19
3.9.	Eierskap.....	19

1. BAKGRUNN OG FORUTSETNINGER

Asplan Viak er engasjert for å utarbeide reguleringsplanforslag for planområdet Yrkesskoleveien 18 på vegne av Trondheim kommune.

Det skal utarbeides planforslag for kirke, helsehus, barnehage og boligfelt.

Denne overordnede VA-planen skal avklare løsning for vannforsyning/brannvann, avløpsvann fra boliger/bygg og overvannsavrenning med flomveier.

Vann- og avløp tilknyttes eksisterende kommunalt ledningsnett i området. Overvann fordrøyes før det føres i rør til bekk eller avrenning på overflaten til åpen bekk, fortrinnsvis i forbindelse med friområder slik at det kan ha opplevelseskvalitet. Overvann skal søkes utnyttet som positivt element i området.

Flomveier må kartlegges for å unngå konflikt med ny bebyggelse. Overvannsmengder må beregnes og håndteres.

Styrende dokumenter for dette oppdrag er foruten oppdragsgivers forespørsel, vårt tilbud og kontrakt, følgende dokumenter:

- Trondheim kommunes, - Internt samråd – merknader fra Kommunalteknikk VA, ESA-nr 20/54012.
- VA-01 Reguleringsplan Stokkbekken Barnehage, VANOVA, datert 24.11.2015.
- NVEs uttaltelse om varsel om oppstart.
- Ledningskart over eksisterende VA-ledninger fra Trondheim.
- Trondheim kommunes VA-norm. Her nevnes spesielt kap. 7 Transport av overvann med vedlegg 5 Beregning av overvannsmengde og vedlegg 13 Krav til innhold i overordnet VA-plan.

Dette VA-notat sammen med VA-plantegning HB001 skal foruten å være vedlegg til reguleringsplan for området, også danne grunnlag og premisser for videre arbeid i et VA-forprosjekt som igjen er grunnlag for detaljprosjektering- og byggeplaner.

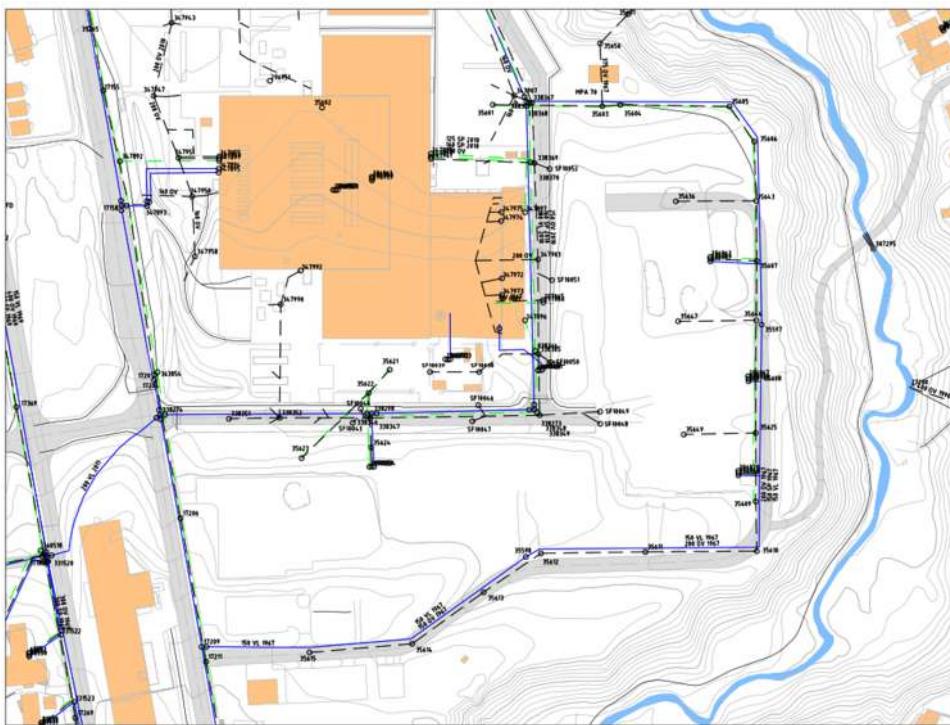
Trondheim kommune har satt som krav i internt samråd at det innarbeides følgende i bestemmelsene:

Kommunalteknikk VAR skal godkjenne forprosjektet for hele feltet for vann og avløp. Dette kan gjennomføres etter reguleringsplanen er vedtatt, men må gjøres før prosess med teknisk plangodkjenning for første delfelt.

2. EKSISTERENDE SITUASJON

2.1. Eksisterende ledninger

Det har tidligere vært betydelig bebyggelse i planområdet. Dette synes i eksisterende vann og avløpsnett hvor det går flere stikkledninger inn på planområdet (se Figur 1).



Figur 1 Eksisterende VA-ledninger

Eksisterende vannledninger omslutter hele planområdet som et ringsystem. Det ligger en kommunal VL180 som er tilkoblet VK 338371 og VK 338274 på nordvestsiden av planområdet. På sørøstsiden ligger det en privat VL150 som er tilkoblet VK 338371 og VK 17209. Eksisterende brannkummer i området er VK 338274, VK 338298, VK 35598 og VK 35597. Disse dekker delvis planlagt boligutbygging. Planområdet ligger i trykksone 150 og grenser til trykksone 193.

Eksisterende spillvannsledninger ligger på hver side av planområdet. Det ligger en kommunal SP150 på nordvestsiden av planområdet. På sørøstsiden ligger det en privat SP160. Begge ledningene ser ut til å tilkobles spillvannskum 338368.

Overvannet føres i dag ut i Stokkbekken. Eksisterende overvannsledninger ligger på hver side av planområdet. Det ligger en kommunal OV150 etterfulgt av OV200 på nordvestsiden av planområdet som til slutt ender i en OV375 med utløp i Stokkbekken.

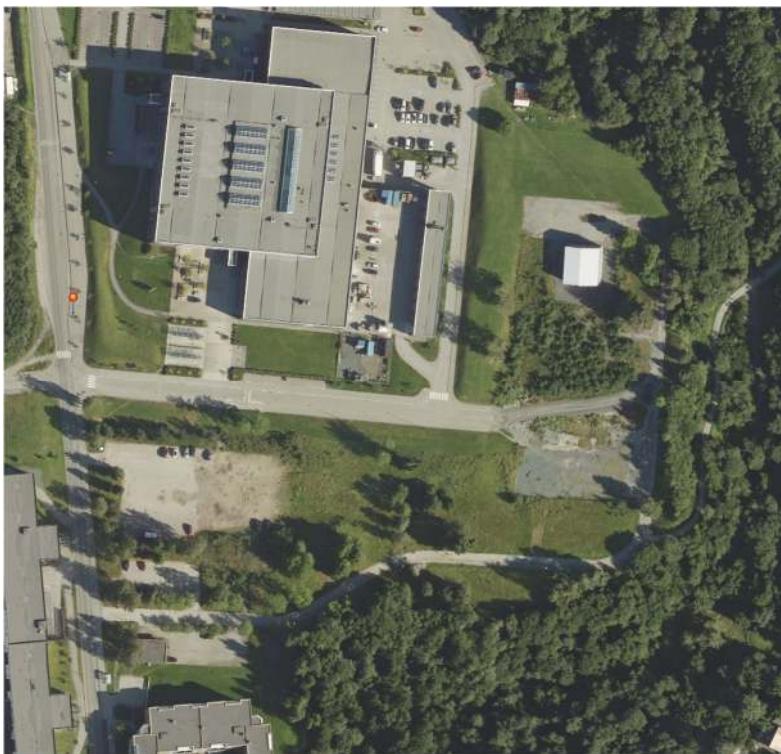
2.2. Eksisterende bebyggelse

Området har vært under endring de siste årene. Figur 2 Tidligere bebyggelse, (google 2015) viser bilder fra tidligere bebyggelse hvor det er flere større bygg samt asfaltert areal.



Figur 2 Tidligere bebyggelse, (google 2015)

Per i dag er bygningene revet og det er etablert nye skole og vei, Figur 3



Figur 3 Dagens situasjon (Norge i bilder, 2020)

2.3. Avrenningslinjer og flomveier

Figur 4 viser eksisterende situasjon hvor flomveien for dagens situasjon er markert med blå linje i henhold til kommunens kart. Flomveien for nedbørsfelt 25 000 m² til 50 000 m² renner langs planområdet og ned til Stokkbekken, som er hovedtraséen til de eksisterende flomveiene i området. Planområdet har ingen store utfordringer knyttet til eksisterende flomveier, men området har noen lokale nedsenkninger i terrenget som gjør at det samles noe vann under nedbør.



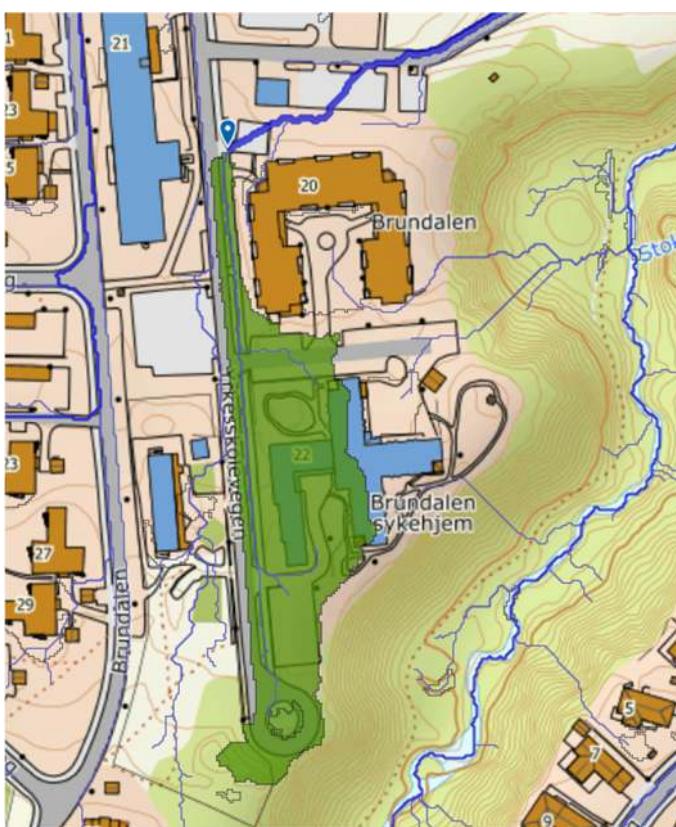
Figur 4 Eksisterende flomveg

For å kartlegge eksisterende avrenningslinjer er det benyttet Scalgo Live. Scalgo Live genererer linjene basert kun på høydedata, dvs avrenning på oveflaten, og tar dermed ikke høyde for sandfang, rør og stikkrenner. Figur 5 viser genererte avrenningslinjer for flomvei ned til Stokkbekken.



Figur 5 Eksisterende avrenninglinjer og nedslagsfelt (vist grønt) for eks. flomveg.

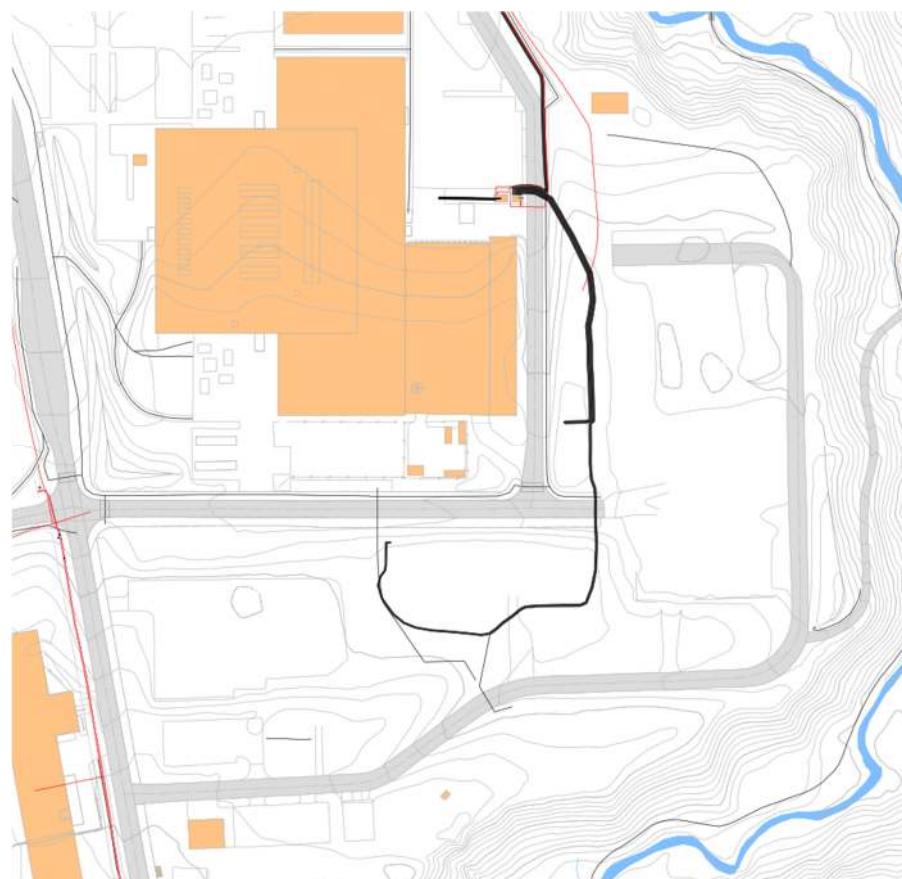
I Yrkesskolevegen er det registrert flere sluk på østsiden, derfor er det grunn til å tro at arealet vist i Figur 6 ikke renner videre over området Yrkesskolevegen 18, men drenerer til sluk i Yrkesskolevegen. I en flomsituasjon når sluk ikke klarer å ta av for vannet vil det renne over området som vist i Figur 5.



Figur 6 Areal som antas å renne til sluk

2.4. Eksisterende kabler og anlegg for fjernvarme

Det ligger eksisterende kabler for el. og fiberkabel i bakken som ivaretas og avklares senest i detaljprosjekteringen. Figur 7 Eksisterende el-kabler i området Figur 7 viser eksisterende el- og fiberkabler i området.



Figur 7 Eksisterende el-kabler i området

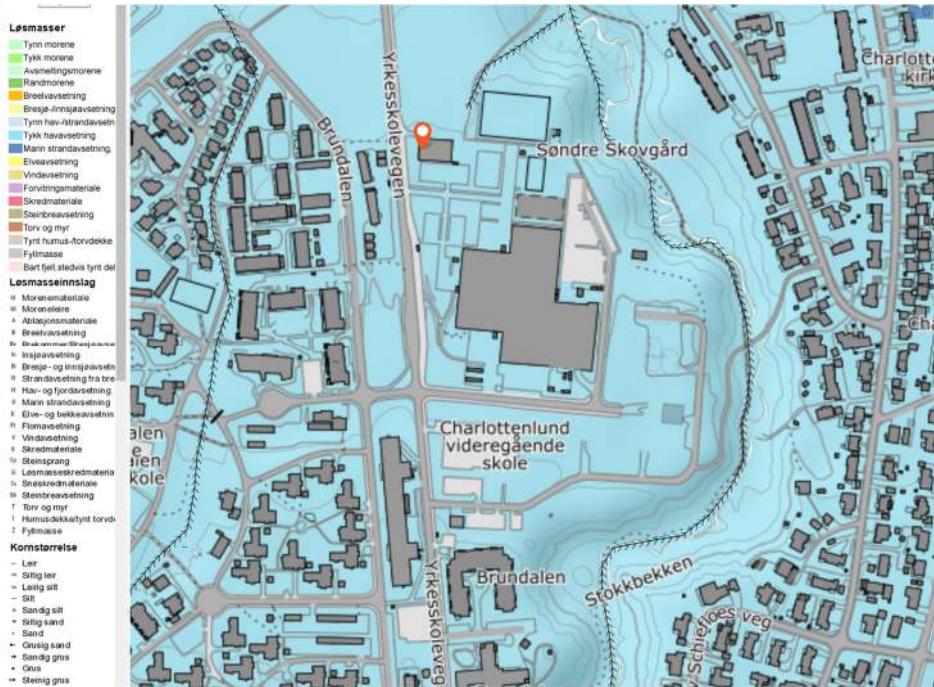
Det er en høyspent jordkabel (markert som rødt) som ligger i den helt nordlige delen av området samt i Yrkesskolevegen. Denne påvirker ikke området som skal reguleres.

Det er ingen eksisterende fjernvarmeledninger, men området er innenfor konsesjonsområdet. Byggherre kan dermed bli pålagt tilknytning.

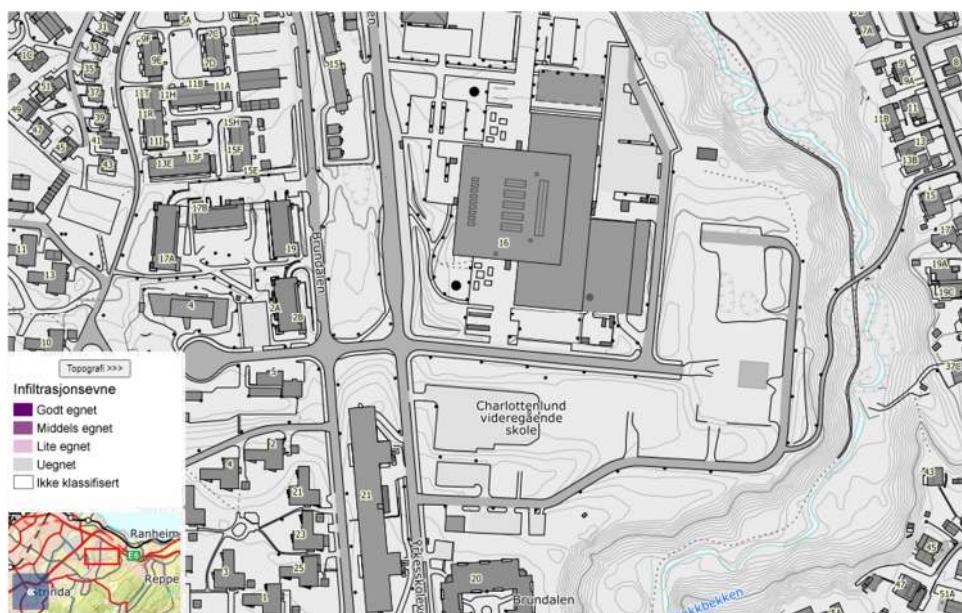
2.5. Eksisterende grunnforhold

I følge NGU.no består området av hav og fjordavsetninger som gjør massene lite egnet for infiltrasjon (se Figur 8 og Figur 9).

Området er under marin grense, men det er ikke gjort funn av kvikkleire.



Figur 8 Løsmassekart fra NGU.no



Figur 9 Kart over infiltrasjonsevne fra NGU.no

3. NY SITUASJON

Figur 10 viser oversikt og fremtidig situasjonsplan for området. Det skal bygges ny kirke, helsebygg, barnehage samt et boligfelt. Hele tiltaksarealet er på ca 4 ha.



Figur 10 Landskapsplan

Byggingen skal gå over to trinn:

1. Byggetrinn 1: Kirken og kirke hagen
2. Byggetrinn 2: Helsebygg, barnehage og boligfelt

I forbindelse med byggetrinn 1 er det ikke behov for å bygge noe veier eller VA utover det som er direkte knyttet til kirken og kirke hagen.

3.1. Avløp

I planområdet planlegges det et boligfelt med 96 boenheter, helsehus, kirke og barnehage. Dette medfører økt spilvann som tilføres det kommunale avløpsnettet.

Dimensjonerende spilvannsmengder - grunnlag:

- Antatt Pe (personekvivalent) pr/boenhet er satt til 3,0 (erfaringstall/snittverdi).

- Midlere spesifikk forbruk pr Pe pr døgn med en sikkerhetsfaktor på 1,5 utgjør 200 l/Pexdgn
- Maks timeforbruk settes til 2,5 og maks døgnforbruk settes til 2,2 (SFT-norm uten hagevanning)

Beregnet spillvannsforbruk (tall fra VA/Miljø-blad nr. 115 tabell 1):

Bolicher (96 boenheter), 3 Pe/bolig	288	Pe	200	l/Pe/døgn	57 600 l/døgn
Kirke	500	sitteplasser	6	l/sitteplass	3 000 l/døgn
Barnehage	102	barn	30	l/barn*dag	3 060 l/døgn
Sykehjem	72	sengeplasser	450	l/seng*døgn	32 400 l/døgn
Totalt					96 060 l/døgn
				Qdim	1,11 l/s
				Qmaks=Qdim*2,5*2,2	6,11 l/s

Dersom vi velger 160 mm PVC med 10 % fall, får vi en kapasitet på 19,2 l/s ved 80 % fyllingshøyde.

Tilkoblinger til kommunalt avløpsnett må avklares med Trondheim kommune. Det må avklares om det er tilstrekkelig kapasitet på ledninger hvor det skal tilkobles og det kan bli aktuelt å hente inn rapport for kapasitetsanalyse.

Det er undersøkt at avløpsledningene har tilstrekkelig fall for å kunne koble seg på eksisterende avløpsnett i området.

For trinn 1 er det kun nødvendig å etablere stikkledning for avløp til kirken.

3.2. Vannforsyning og brannvann

Ny infrastruktur for vannforsyning dimensjoneres ut fra krav til slokkevann/brannvann. I tillegg bør det innhentes krav til sprinklermengder for bygninger som planlegges etablert i planområdet.

Kravet til slokkevann er 50 l/s. I Internt samråd – merknader fra Kommunalteknikk er det spesifisert at «*Tilgjengelig slokkevann fra kommunens vannforsyningsnett er >50 l/s. Trondheim kommune forbeholder seg retten til å endre på trykkforholdene i vannforsyningssystemet i kommunen*».

I Trondheim kommunes VA-norm kap 5.16 er følgende krav beskrevet:

Ved plassering av kummer med brannventil i sentrumsområder, skal avstand mellom kummer med brannventil normalt ikke være større enn 150 m. I boligområder (småhus og blokker) skal avstand fra brannkum frem til hovedinngang (slangeutlegg), målt langs veg/adkomst, ikke være større enn 150 m.

For å dekke kravet om brannkummer etableres 2 nye kummer vist i tegninger HB001. I tillegg foreslås det å bygge om eks. vannkum 338371 til brannkum.

For trinn 1 er det kun nødvendig å etablere stikkledning for vannuttak til kirken. I forhold til brannvannsdekning er kirken dekket med eksisterende VK338274.

3.3. Overvann

Overflateavrenningen for planlagt område vil være noe større enn dagens situasjon, men noenlunde likt situasjonen vist i Figur 2 «Tidligere bebyggelse». Nedstrøms området går Stokkbekken over i et 1100 mm rør og fordrøyningsanlegg/overvannshåndtering må dimensjoneres som om overvannet skal tilknyttes overvannsrør (ikke AF).

I dag er det et 375 mm OV rør som går ned til bekken fra kum 35603. Ut fra terregnkoter er det antatt et leningsfall på ca 430 %.

En BTG 375 mm OV ledning med helning på 430 % fall og 70% fylt rør har en vannføring på 978 l/s.

Det som er koblet på denne ledningen per i dag ser ut som å være en kum fra skolegården ved den nye skolen samt den private ledningen som går på østsiden av tiltaksområdet. Man kan derfor anta at restkapasiteten i ledningen er høy.

Overvannsløsning må utarbeides i tråd med Trondheim kommunes VA-norm, vedlegg 5 «beregnning av overvannsmengde. Dimensjonering av ledning og fordrøyningsvolum» og vedlegg 13 «Krav til innhold i overordnet VA-plan».

3.4. Beregning av overvannsmengder

Som grunnlag for overvannsberegninger vises det til Trondheim kommunes VA-norm, kap. 7 Transport av overvann med vedlegg 5, Beregning av overvannsmengde og vedlegg 13 Krav til innhold i overordnet VA-plan.

Tiltaksarealet er på 4 ha inkludert arealet med ny gangbro og eksisterende vei (som ikke skal endres) Veien drenerer ikke mot tiltaksarealet. For beregningene benyttes arealet som endres, **3,45 ha**. For Den rasjonelle metode kan dermed benyttes:

$$\text{Dim. OV-mengder } Q_{\text{dim}} = \varphi * i * A * K$$

Planlagt område antas å være av områdetype «åpent boligområde/sentrumsområde» hvor oversvømmelser antas å ha relativt små konsekvenser, og minimum gjentaksintervall baseres på dimensjonerende regnskylhypighet iht. TKs VA-norm vedl. 5 - tabell 1, som tilsier 10/20 års gjentaksintervall. **20 års gjentaksesintervall** er benyttet for beregningene for å være på den sikre siden.

Alt overvann som ikke fordrøyes/infiltreres ved en flomsituasjon, vil ha avrenning til Stokkbekken.

Klimafaktoren = 1,4 iht.- TKs VA-norm vedl.5 - tabell 2.

Avrenningskoeffisient (φ) uttrykker hvor stor andel av nedbøren som ikke infiltrerer til undergrunnen eller fordamper. Avrenningskoeffisienter er tatt fra TKs VA-norm vedl.5 tabell 3.

I Tabell 1 viser beregning av avrenningskoeffisient i forhold til flater.

Tabell 1 Beregning av midlere avrenningskoeffisient

Overflate Tekst	Avr. Koeff φ	Eksist. m ²	Planlagt m ²
Bygninger (Tak)	0,90	200	6 200
veger (Asfalt)	0,90	5 900	7 300
grus/asfalt/grønt (delvis tett)	0,75	6 000	
SUM tette flater		12 100	13 500
Vektet avr.koeff.		0,83	0,90
Gummidekke	0,50		2 000
Grønt tak	0,60		1 600
Grønt (gress/busker/skog/jordbruk)	0,35	20 100	15 600
Grus	0,65	2 300	1 800
SUM permeable flater		22 400	21 000
Vektet avr.koeff.		0,38	0,35
SUM TOTALT		34 500	34 500
Φmidl		0,54	0,57
Andel tette flater av totalt		35,1 %	39,1 %

Man får følgende avrenning fra området med tilrenningstid på 10 min:

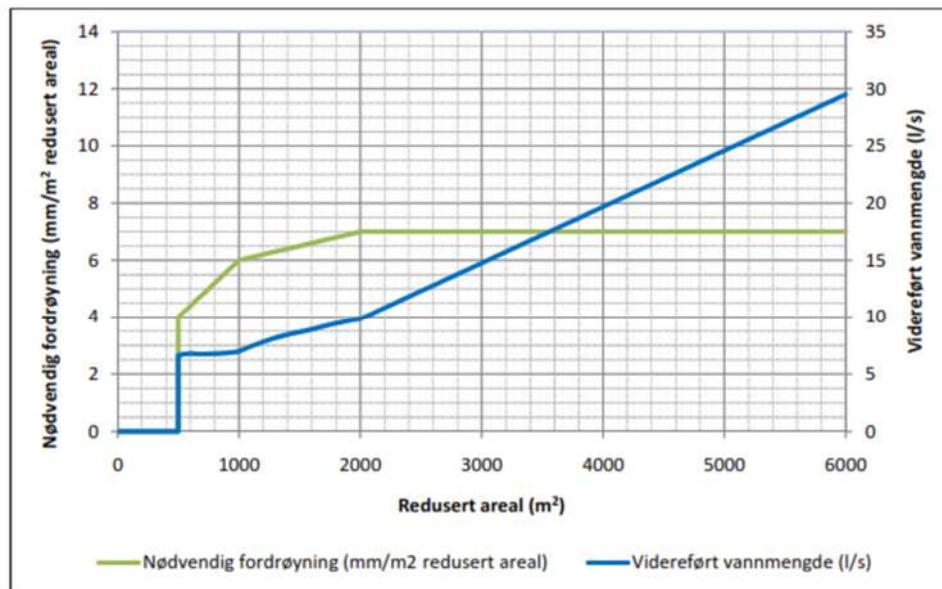
$$Q = 0,54 * 171 \text{ l/s ha} * 3,45 \text{ ha} = 206 \text{ l/s for eksisterende situasjon uten klimafaktor}$$

$$Q = 0,57 * 171 \text{ l/s ha} * 3,45 \text{ ha} * 1.4 = 285 \text{ l/s for planlagt situasjon med klimafaktor}$$

Beregning av fordrøyningsvolum og videreført vannmengde

Hovedregelen i TKs VA-norm (vedl.5) er at ved nye prosjekter skal overvann fra eiendommen fordrøyes før tilknytning til kommunalt nett. Det kan gjøres unntak der det kan dokumenteres at det ikke er kapasitetsproblemer på det kommunale nettet eller ved utslipp til større resipienter.

Minimums krav til volum er satt som en gitt vanndybde multiplisert med redusert areal, se Figur 2 i TK-VA-norm, vedl.5. Figurene angir også krav til maksimal videreført vannmengde.



Figur 2: Separatsystem. Minimumskrav til fordrøyning og maks videreført vannmengde.

Med redusert areal menes beregnet gjennomsnittlig avrenningskoeffisient multiplisert med totalt areal. Ved de fleste utbyggingsprosjekt vil dette være tilnærmet arealet med tette flater.

For området blir det reduserte arealet: $34\ 500 \text{ m}^2 \times 0,57 = 19\ 665 \text{ m}^2$

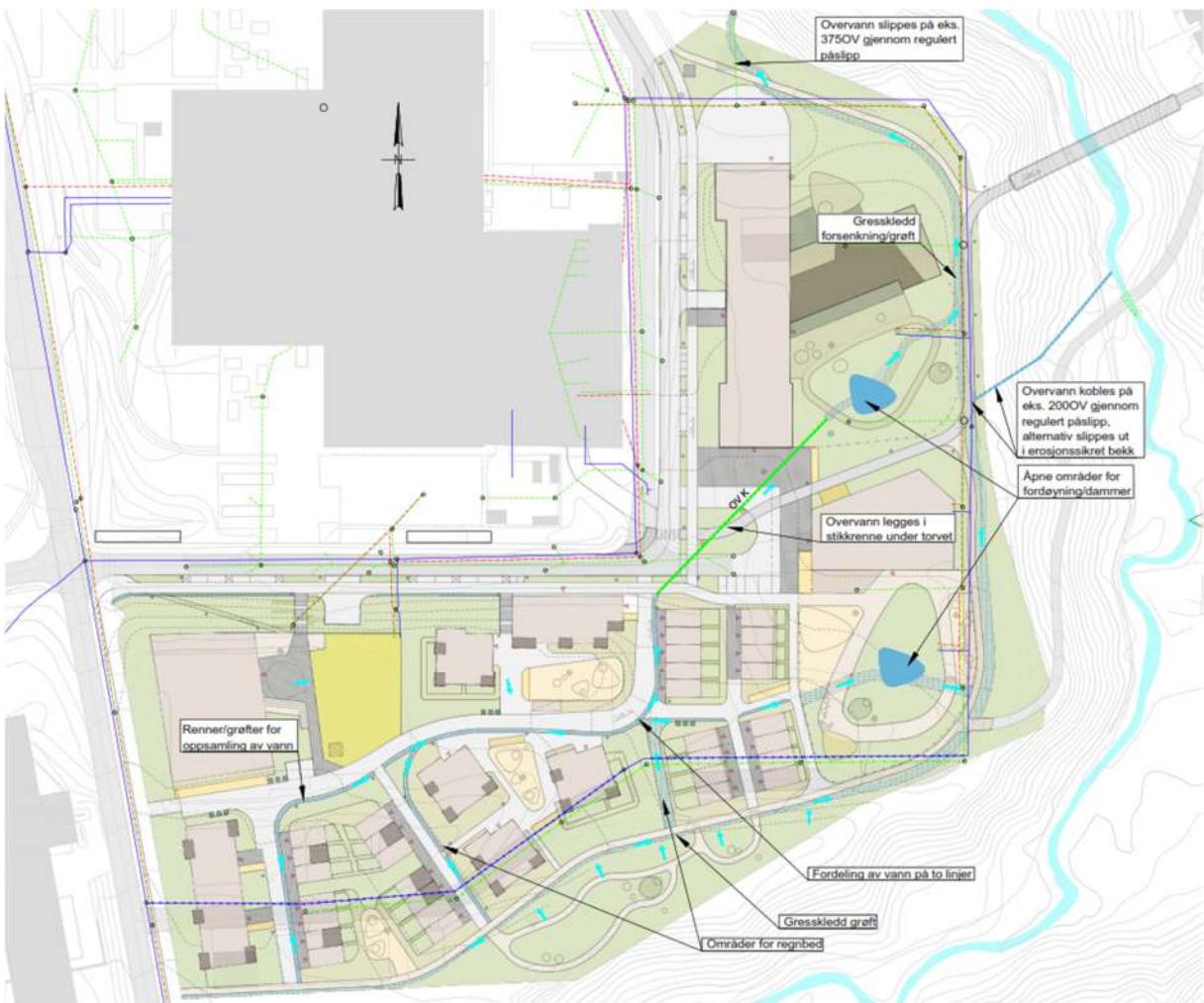
Maksimal videreført vannføring på kommunalt avløpsnett

Basert på redusert areal og dimensjonerende OV-mengde, kan vi så lese av grafen i TK-VA-norm fig.2 -> **96 l/s**.

Vannmengde) som må infiltreres/fordrøyes på egen tomt og/eller videreføres som kontrollert flomvei: Qdim – videreført vannmengde = **271 m³** (se vedlegg 1 for beregning)

3.5. Beskrivelse av overvannsløsning

Figur 11 viser prinsippet for overvannshåndtering for området.



Figur 11 Overvannsløsning for området

Området heller mot øst/nord. All avrenningen fra området skal håndteres og fordrøyes på overflaten.

Minst 50% av takflaten til helsebygget og barnehage vil være grønne tak. Alle taknedløp føres ut på bakkenivå. Boliger og bygg vil være omringet av flere grøntareal som i seg selv gir en forsinkelse på overflateavrenning.

Vannet sammenses opp i renner og gresskledde grøfter langs vei i boligområde. For kryssende innkjørsler kan legges stikkrenner. I tillegg er det satt av områder hvor det er mulighet for regnbed. Alternativet er å ha åpne gresskledde forsenkninger som fordrøyer overvann.

Ved et punkt skal vannet fordeles:

1. Den ene linjen skal gå videre til barnehageområdet hvor man tenker på muligheten for å samle opp vann for lek i uteområdet for barnehagen kombinert med fordrøyning. Det er avsatt areal for å lage dam ved større regnskyll.
2. Den andre linjen fører videre i stikkrenne under torvet og tilføres uteområdet ved helsebygget. Her er det også satt av mulighet for å samle vannet ved større regnskyll i dam.

Det er skissert to påslippspunkter. Den ene er hvor vannet føres videre fra barnehage. Der kan overvann enten slippes på eksisterende OV-ledning med regulert påslippsmengde, eller etablere en erosjonssikret bekk ned eksisterende flomvei som føres ned til Stokkbekken. Dette må evt. undersøkes og detaljeres i neste fase.

Det andre påslipppunktet vil være helt nord i området på eksisterende 375OV ledning via regulert kum.

For trinn 1 er det kun kirken og kirkehagen som skal etableres. I denne fasen ser man det ikke som nødvendig å etablere noen overvannstiltak, da dette byggetrinnet vil endre marginalt på avrenning av overvann fra området i forhold til dagens situasjon. Arealet vil drene vestover mot grøntområdet.

I kap. 3.4 er det beregnet nødvendig fordrøyningsvolum for området. Areal for regnbed og dammer kan justeres etter behov i detaljfasen, da det er mer enn nok tilgjengelig grøntareal som kan benyttes.

3.6. Eksempler på overvannstiltak

Sedumtak

I henhold til kommunens egne bestemmelser for utforming av offentlig bygg skal helsebygg og barnehage skal minimum ha 50% grønt tak. Sedumtak et alternativ.



Figur 12 Sedumtak

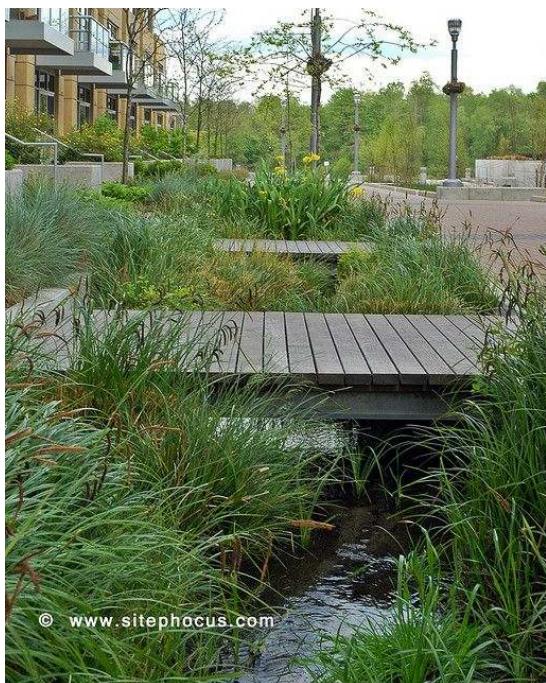
Nedsenkede arealer og regnbed

Dybden på vannet i nedsenkete arealer begrenses av TEK17 til 20 cm dersom det er tilgjengelig for små barn, men dersom man utfører tiltak for å redusere tilgjengeligheten kan denne dybden økes. Regnbed kan være et eksempel på nedsenkete areal, man kan også bruke regnbed i kombinasjon med annet nedsenkete areal for å hindre at man overdimensjonerer regnbedet.



Figur 13 Eksempel nedsenket areal/gresskledd grøft og regnbed

Kanaler



Figur 14 Eksempel på kanal med kryssing av grangbro



Figur 15 Eksempler på forskjellige kanaler

Lek med vann/overvann



Figur 16 Eksempler på lek med vann/overvann



Figur 17 Eksempel på dam/fordrøyning av overvann

3.7. Flomveger

Flomveier skal føres åpent og ikke være tilknyttet et lukket overvannssystem. Det må sikres tilstrekkelig fall i området slik at avrenningen ved store nedbørshendelse føres trygt ut av området.

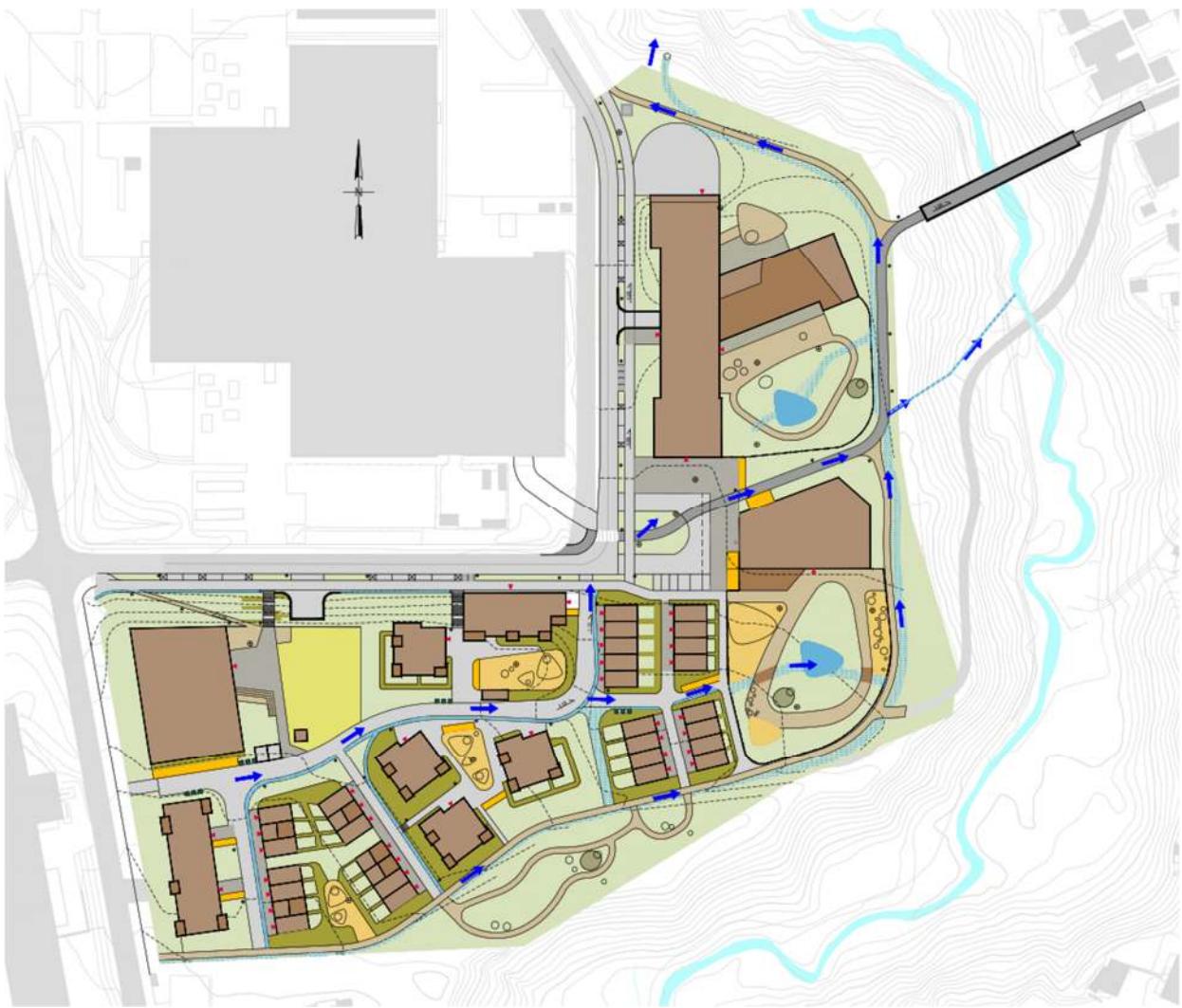
Nye bygninger må plasseres utenfor flomsoner. Flomsoner og flomveier må analyseres når terrenghøyder for tomten utarbeides.

Det vil være naturlig å benytte hensynssoner i veiene som flomvei.

Dersom reguleringsplaner eller tiltak etter plan- og bygningsloven § 20-1 berører områder for flomveier kartlagt i aktsohmetskart for flomveier, berører en flomvei som ikke er kartlagt, eller vil skape nye flomveier som følge av planlagt utbygging, skal konsekvenser kartlegges. Plassering av bygninger og anlegg skal sikre at flomveier ivaretas og at tilstrekkelig sikkerhet oppnås. Vurdering av konsekvenser og behov for risikoreduserende tiltak utredes etter NVE's retningslinjer for Flaum og skredfare i arealplanar og aktsohmetskart for flomveier i Trondheim kommunes kartløsning.

Se Figur 4 viser eksisterende flomveger hentet fra TKs kartløsning. Som nevnt tidligere så er det noen ansamlinger av vann i lokale nedsenkninger under nedbør. Fremtidig terrenget vil ha jevnt fall mot nordøst og man vil ikke få utfordringer med lokal oppstiving av vann i terrenget.

Figur 18 viser foreslått flomvei for det nye tiltaket.



Figur 18 Flomvei

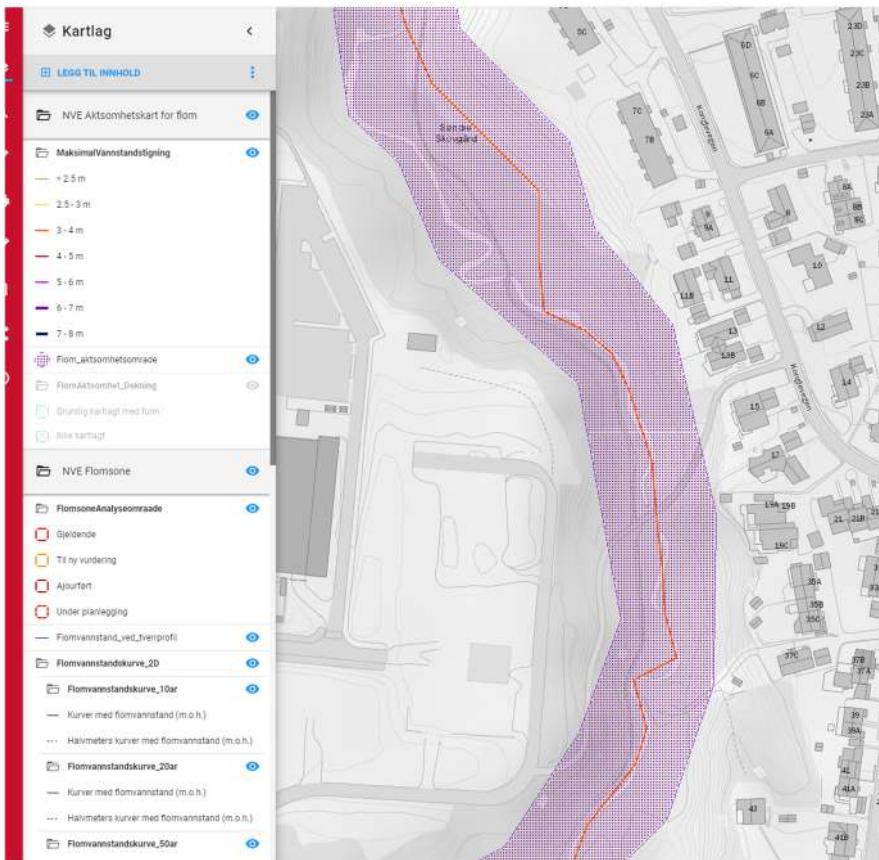
NVE har kommet med følgende uttalelse til varsel om oppstart:

Flom

Østre deler av planområdet berører eller er innenfor aktionsområde flom for Stokkbekken. Planarbeidet skal ifølge oppstartsvarselet vurdere ny gangbru på tvers av Stokkbekkdalen.

For byggeområder i nærheten av vassdrag må det gjøres en vurdering av om området kan være utsatt for flom. Nye byggeområder skal normalt plasseres sikkert mot en 200-årsflom (sikkerhetsklasse F2), jfr. TEK 17 § 7-2. For ny gangbru over Stokkbekken må det dokumenteres gjennom en flomvurdering at Stokkbekken har tilstrekkelig kapasitet til å avlede flom med 20-års gjentaksintervall. Eventuelle faresoner og behov for risikoreduserende tiltak må innarbeides i plankart og bestemmelser.

Figur 19 viser Aktionskart for flom fra NVE for det gjeldende området. Hensynssoner kan baseres på NVEs aktionskart.



Figur 19 Flomsonekart fra NVE

Bestemmelser om krav til beregninger/kartlegging innenfor hensynssonene:

Tiltaket er i sikkerhetsklasse F2 ihht. Tek 17. Alle kryssinger mellom vassdrag skal dimensjoneres for 200-årsflom inkludert 40 % klimatillegg. Etablering av ny gangbro må ikke føre til økt fare for flom, erosjon, skred, eller massetransport i kryssende vassdrag. Gangbroen må ha tilstrekkelig kapasitet til å avlede vannet.

Den nye gangbroen over Stokkbekken planlegges å møte dagens terrengnivå som ligger på kote +99 på vest siden og +97 på østsiden. Ut fra kartet og høyden på oppstuvning i bekken ser man ikke dette som en problemstilling ved flomsituasjoner. Dette må ytterligere undersøkes og beregnes i neste fase.

3.8. Søppelsug

VA- og avfallssug må koordineres i neste planfase.

3.9. Eierskap

Ifølge TKs VA-norm kap 5.16 skal alle kummer med brannventil og ledning frem til kum normalt være kommunale.

I forhold til eierskap skal da alle brannvannskummer med tilhørende ledningsanlegg overtas av Trondheim kommune. Alle ledninger som blir liggende i samme grøft som en kommunal vannledning

blir også kommunale, ellers må de legges i separat grøft (se rød markering i HB001). Alt øvrig vann- og avløpsanlegg på planen avklares i senere planfaser om det blir privat eller kommunalt.

KILDER

- VA-norm Trondheim kommune, vedlegg 13 - Krav til innhold i overordnet VA-plan
- VA-norm Trondheim kommune, vedlegg 5 – Beregning av overvannsmengde Dimensjonering av ledning og fordrøyningsvolum
- Norsk vannrapport nr 193, kap 4.2
- VA Miljøblad nr.115
- NGU.no

VERSJON	DATO	BESKRIVELSE	UTARBEIDET AV	KS
04	10.12.21	Oppdaterte figurer etter internt samråd	BS	JN
02	10.08.21	Redigert	BS	JN
01	05.02.21	Nytt dokument	BS	CF

VEDLEGG 1 BEREGNING AV FORDRØYNINGSVOLUM

FORDRØYNING - Beregning av nødvendig volum

Prosjekt: Yrkessvegen 18 624775-05
Dato: 19.11.2020

INPUT

Funksjonskrav:

Fylke:	Egendefinert	(Fylke for uthenting av data)
Stasjon:	EGENDEFINERT	- (Stasjon for uthenting av data)
K _f =	1,40	- (Klimafaktor)
G _I =	20	år (Dim. gjentaksintervall)
Q _{maks, ut} =	96,0	l/s (Maksimalt videreført)
Q _{midlere} /Q _{maks, ut} =	0,70	- (Forhold for midlere utløp)

Felt:

A =	34 500	m ² (Størrelse nedbørfelt)
φ =	0,57	- (Midlere avrenningskoeffisient)
t _k =	10	min (Konsentrasjonstid)

Tilløpsrør:

I =	10	% (Fall)
ε =	1,00	mm (Ruhet)

RESULTATER

Dimensionerende verdier:

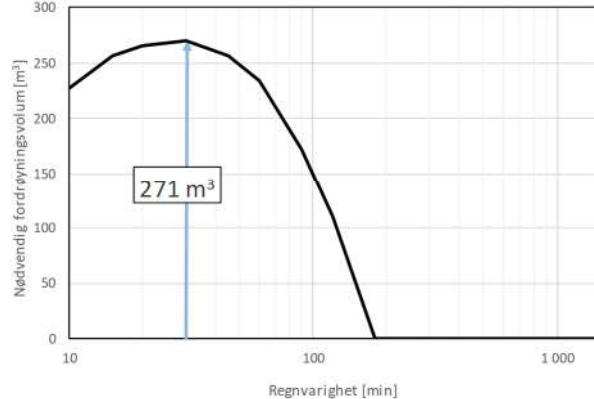
V =	271	m ³ (Nødvendig fordrøyningsvolum)
A·φ =	19 665	m ² (Redusert nedbørfelt)
Q _{midlere} =	67,2	l/s (Midlere utløp)
K _f =	1,40	- (Klimafaktor)
P·K _f =	20	mm (Dimensjonerende nedbørmengde)
I·K _f =	110,6	l/(s·ha) (Dimensjonerende nedbørintensitet)
t _r =	30	min (Dimensjonerende regnvarighet)
Q =	446	l/s (Dimensjonerende tilrenning)
D _i =	521	mm (Minste innvendig diameter tilløpsrør)

Hydrologisk stasjon:

Fylke:	Egendefinert	(Fylke)
Kommune:	0,00	(Kommune)
Stasjon:	EGENDEFINERT	(Stasjonsnavn)
Stasjonsnr:	0	(Stasjonsnummer)
Høyde:	0	m.o.h. (Høyde over havet)
Breddegrad:	0,0000	(Breddegrad)
Lengdegrad:	0,0000	(Lengdegrad)
Periode:	1987-2018	(Måleperiode)
Lengde:	31	år (Antall sesonger)

Referanser:

Lindholm, O. m.fl. (2012) Veiledning i dimensjonering og utforming av VA-transportssystem. Norsk Vann rapport 193 | 2012.
eklima.no



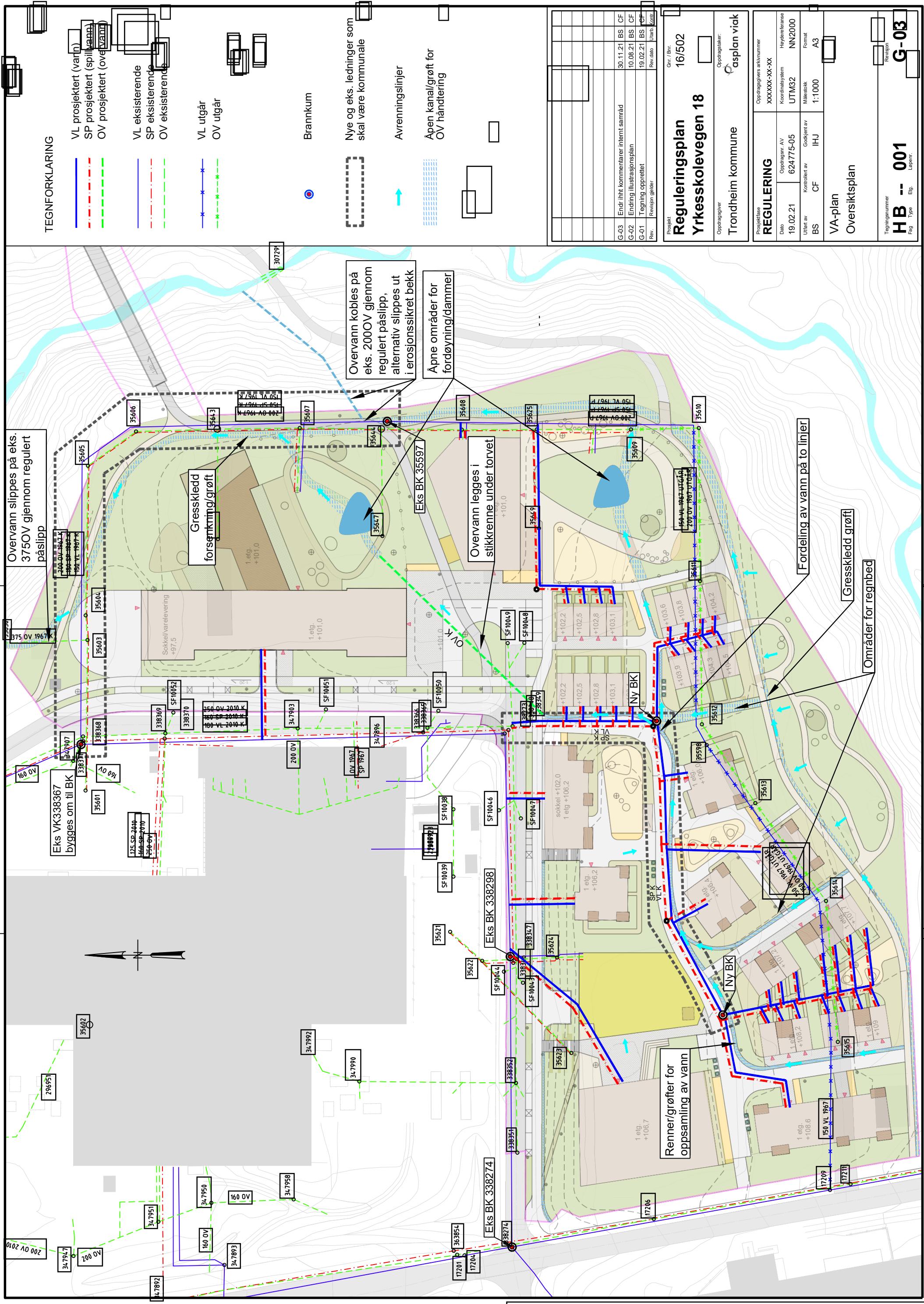
$$V = [A \cdot \varphi \cdot I \cdot K_f - Q_{mid.}] \cdot t_r$$

t _r [min]	I [l/(s·ha)]	K _f [-]	I·K _f [m/s]	P·K _f [mm]	V [m ³]
10	162,0	1,40	2,3E-05	14	227
15	128,0	1,40	1,8E-05	16	257
20	105,0	1,40	1,5E-05	18	266
30	79,0	1,40	1,1E-05	20	271
45	59,0	1,40	8,3E-06	22	257
60	48,0	1,40	6,7E-06	24	234
90	36,0	1,40	5,0E-06	27	172
120	30,0	1,40	4,2E-06	30	111
180	24,0	1,40	3,4E-06	36	0
360	17,0	1,40	2,4E-06	51	0
720	12,0	1,40	1,7E-06	73	0
1440	8,0	1,40	1,1E-06	97	0

Forutsetninger:

- Konstant nedbørintensitet
- Konstant utløp fra magasin
- Regnenvelopmetode for bestemmelse av volum
- Konsentrasjonstid/regnvarighet ≥ 10 min
- Ingen singulærtap, trykkløst og 10 °C

VEDLEGG 2 VA-PLAN – HB001



VEDLEGG 4 LANDSKAPSPLAN- LB001

