

PM Geoteknik

PEAB Anläggning AB

# Nolhaga reningsverk

Karlstad 2021-06-30

# Nolhaga reningsverk

PM Geoteknik

Datum	2021-06-30
Uppdragsnummer	1320051919
Utgåva/Status	

Valter Lundgren  
Uppdragsledare

David Erikson  
Handläggare

Joakim Persson  
Granskare

Ramboll Sweden AB  
Box 5343, Vådursgatan 6  
402 27 Göteborg

Telefon 010-615 60 00  
[www.ramboll.se](http://www.ramboll.se)

Unr 1320051919 Organisationsnummer 556133-0506

## Innehållsförteckning

1.	Uppdrag, objekt och syfte.....	1
2.	Underlag .....	1
2.1	Underlag från Beställaren .....	1
2.2	Underlag från Ramboll.....	1
2.3	Styrande dokument .....	1
3.	Jordlagerförhållanden.....	2
3.1	Valda medelvärden .....	2
3.1.1	Sand.....	2
3.1.2	Silt .....	2
3.1.3	Lera.....	2
3.2	Dimensionerande materialparametrar .....	3
3.2.1	Omräkningsfaktor.....	3
3.2.2	Sammanställning materialparametrar .....	4
4.	Hydrogeologiska förhållanden.....	5
5.	Erosion.....	5
6.	Laster .....	6
6.1	Sektion A.....	6
6.2	Sektion B.....	6
6.3	Sektion C.....	6
7.	Beräkningar .....	7
7.1	Geotekniks kategori och säkerhetsklass.....	7
7.2	Sektioner .....	7
7.3	Beräkningsmetod .....	7
7.4	Känslighetsanalys.....	7
7.5	Programvara .....	7
8.	Resultat .....	7
8.1	Sektion A.....	7
8.2	Sektion B.....	9
8.3	Sektion C.....	10
9.	Slutsats och rekommendationer.....	11

### Bilagor

Bilaga A – Inventering erosion, platsbesök (16 sidor)

Bilaga B – Kontrollera sektioner (2 sidor)

Bilaga C Stabilitetsberäkningar, utskrifter från Slope/W (53 sidor)



## Nolhaga reningsverk PM Stabilitet

### 1. Uppdrag, objekt och syfte

Ramboll Sweden AB har på uppdrag av PEAB Anläggning AB utfört stabilitetsberäkningar vid Nolhaga reningsverk. Syftet är att bedöma risken för jordskred samt inventera pågående erosion i Sävån inför ombyggnation av reningsverket.

### 2. Underlag

#### 2.1 Underlag från Beställaren

- Nolhaga reningsverk. Markteknisk undersökningsrapport/Geoteknik (MUR/GEO). Utförd av Sweco Civil AB. Daterad 2020-03-31, uppdragsnummer 12708284
- Nolhaga reningsverk, detaljplaneskede. PM/Geoteknik. Utförd av Sweco Civil AB. Daterad 2020-03-31, uppdragsnummer 12708284
- Detaljerad stabilitetsutredning. Alingsås – Sävåns dalgång. Utförd av Sweco VBB. Daterad 2007-02-16, uppdragsnummer 2305 214-001
- Sjömätning av Sävån, erhållen från Alingsås kommun 2021-06-09

#### 2.2 Underlag från Ramboll

- Nolhaga reningsverk, Markteknisk undersökningsrapport/ MUR Geo daterad 2021-02-15 uppdragsnummer 1320051919
- Nolhaga reningsverk, PM Geoteknik daterad 2021-03-05 uppdragsnummer 1320051919
- Situationsplan i dwg-format
- Nolhaga 4.0 Underlag för kalkyl. Med beskrivning av byggnader och deras marktryck. Upprättad av Ramboll 2021-03-18

#### 2.3 Styrande dokument

- IEG rapport 4:2010. Tillståndsbedömning/ klassificering av naturliga slänter och slänter med befintlig bebyggelse och anläggningar
- IEG rapport 6:2008 rev 1. Tillämpningsdokument EN 1997-1 kapitel 11 och 12, slänter och bankar.
- TK Geo 13, TDOK 2013:0667
- TR Geo 13, TDOK 2013:0668
- Jords egenskaper, SGI information 1, 2008

### 3. Jordlagerförhållanden

Jordlagerföljden i området karakteriseras av ca 10-20m mäktigt lager av älvsediment som överlagras lera med mäktighet om ca 26-33m. Älvsedimentet består mestadels av sand och silt med inslag av lera. Sanden och silten bedöms som medelfast lagrad.

Skikten varierar mellan undersökningspunkterna.

#### 3.1 Valda medelvärden

##### 3.1.1 Sand

Från utförda CPT sonderingar har lagringstäthet och inre friktionsvinkel utvärderats. Sanden bedöms som medelfast lagrad.

Inre friktionsvinkel utvärderad från CPT sondering har utvärderats till ca 35-37 grader. Empiriska värden i TK Geo (tabell 5.2-3) är mellan 28-35 grader beroende på lagringstäthet.

Utifrån utvärderad lagringstäthet väljs inre friktionsvinkel för sanden till 31 grader.

Utifrån empiriska värden antas sandens tunghet vara  $18\text{kN/m}^3$  och effektiv tunghet  $10\text{kN/m}^3$ .

##### 3.1.2 Silt

Från utförda CPT sonderingar har lagringstäthet och inre friktionsvinkel utvärderats. Silten bedöms som medelfast lagrad.

Inre friktionsvinkel utvärderad från CPT sondering har utvärderats till ca 28-34 grader. Empiriska värden i TK Geo (tabell 5.2-3) är mellan 26-33 grader beroende på lagringstäthet.

Utifrån utvärderad lagringstäthet väljs inre friktionsvinkel för silten till 28 grader.

Utifrån empiriska värden antas silten tunghet vara  $17\text{kN/m}^3$  och effektiv tunghet  $9\text{kN/m}^3$ .

##### 3.1.3 Lera

Vald odränerad skjuvhållfasthet på lera (utifrån PM Geoteknik) redovisas i Tabell 1. Lägre odränerad skjuvhållfasthet än i PM utvärderade ansätts pga. osäkerhet kring lerans egenskaper närmast Sävåån.

Lerans dränerade egenskaper bestäms empiriskt enligt nedanstående samband (Skredkommisionen rapport 3:95)

$$\phi' = 30^\circ$$

$$c' = 0,1 * \bar{c}_u$$

Tabell 1 Vald skjuvhållfasthet lera

Djup (m)	Odränerad skjuvhållfasthet (kPa)
-20	35
20–37	35+2,1kPa/m
37-	70

Lerans tunghet har utvärderats på upptagna prover till 17,5-19kN/m<sup>3</sup>. Medelvärde på 18kN/m<sup>3</sup> väljs. Effektiv tunghet 8kN/m<sup>3</sup>.

### 3.2 Dimensionerande materialparametrar

Dimensionerande materialparametrar när ett lågt värde är dimensionerande

$$X_d = \frac{1}{\gamma_M} \eta \bar{X}$$

$X_d$  är dimensionerande värde på aktuell materialparameter

$\gamma_M$  är fast partialkoefficient, se tabell 2

$\eta$  omräkningsfaktor beroende på typ av brott, utförda undersökningar och dess spridning, se tabell 3 och 4.

$\bar{X}$  är värderat medelvärde baserat på värden för aktuell materialparameter

Tabell 2 Fast partialkoefficient  $\gamma_M$  (IEG 2:2008 Rev 3 Bilaga A, Tabell 2)

Parameter	Partialkoefficient $\gamma_M$ (brottgränstillstånd)
Tunghet $\gamma/\gamma'$	1,0
Odränerad skjuvhållfasthet	1,5
Friktionsvinkel $\tan\phi$	1,3

#### 3.2.1 Omräkningsfaktor

Omräkningsfaktorn för sand och silt redovisas i Tabell 3 och för lera i Tabell 4. För tunghet är omräkningsfaktorn 1,0.

Tabell 3 Omräkningsfaktor för sand och silt

Delfaktor	Parameter	Vald	Värde
$\eta_{1,2}$	Antal undersökningspunkter och variation	Flera undersökningspunkter	1,0
$\eta_3$	Osäkerhet beroende på undersökningsmetod	CPT har utförts	1,0

$\eta_{4,5,6,7}$	Omfattning av eventuell brottyta samt om brottytans skjuvhållfasthet bestäms av medelvärde eller enstaka värde	Troligt liten brottyta, medelvärde. Närhet till undersökningspunkterna	1,0
$\eta_{silt,sand}$	Produkt av ovanstående faktorer		1,0

Tabell 4 Omräkningsfaktor för lera

Delfaktor	Parameter	Vald	Värde
$\eta_{1,2}$	Antal undersökningspunkter och variation	Flera undersökningspunkter, liten variation	1,0
$\eta_3$	Osäkerhet beroende på undersökningsmetod	CPT och fallkon, stor spridning	0,95
$\eta_{4,5,6,7}$	Omfattning av eventuell brottyta samt om brottytans skjuvhållfasthet bestäms av medelvärde eller enstaka värde	Troligt liten brottyta, medelvärde. Närhet till undersökningspunkterna	1,0
$\eta_{lera}$	Produkt av ovanstående faktorer		0,95

### 3.2.2

#### Sammanställning materialparametrar

Karakteristiska värden på materialparametrar redovisas i Tabell 5. Reduktion för fast partialkoefficient utförs i beräkningsprogrammet Geostudio Slope/W.

Tabell 5 Karakteristiska materialparametrar

Jordart	Djup	Tunghet ( $\gamma/\gamma'$ )	Odränerad skuvhållfasthet ( $c_u$ )	Friktionsvinkel
Sand	Varierar	18/10	-	31
Silt	Varierar	17/9	-	28
Lera (1)	-20	18/8	33	-
Lera (2)	20-	18/8	33kPa/m från nivå +40. Max 66,5 kPa	-



#### 4. Hydrogeologiska förhållanden

Utifrån genomförda mätningar i MUR/Geo bedöms att det råder en i stort sett hydrostatisk tryckprofil i leran. Inom ramen för aktuell stabilitetsutredning har en kompletterande avläsning av portrycksspetsarna utförts i juni 2021. Portrycket ligger i linje med de som uppmätts i samband med upprättande av MUR/Geo och PM/Geo.

Grundvattennivån i sand och siltskikten närmast Sävån bedöms följa vattennivån i ån.

##### Högvatten

I PM översvämning (upprättat av Sweco 2020-10-12) har följande vattennivåer bedömts kunna inträffa i Mjörn

50-års flöde +59,7

100-års flöde +60,4

##### Lågvatten

Lägsta lågvattennivå (LLV) i Mjörn bedöms till +57,4 (MUR/Geo upprättad av Sweco 2020-03-31).

Stabilitetsmässigt mest ogynnsamma situationen är vid lägsta lågvatten, denna vattennivå används vid beräkningarna. Inåt land bedöms grundvattenytan ligga ca 2m under markytan.

#### 5. Erosion

Inventering av pågående slänterosion genomfördes i juni 2021 av geotekniker David Erikson, Ramboll Sweden AB. Resultat redovisas i bilaga A.

Pågående erosion konstaterades på delar av strandlinjen mot Sävån dock inte i de delar som är i direkt anslutning till planerade nybyggnation.

Då Sävån är ett meandrande vattendrag och finkornigt material finns längs dess sträckning finns det risk att erosion uppstår på nya delsträckor. Detta om flöden förändras eller om byggnation förändrar strömningsförhållandena.

Nyligen har erosionsskydd uppförts på delar av södra sidan av Sävån med krossmaterial. Hårda erosionsskydd tenderar att flytta erosionen då strömningsförhållandena förändras. Hur aktuella erosionsskydd påverkar erosion på norra sidan är i dagsläget oklart och behöver följas över tid.

För att kontrollera eventuell framtida erosion kan påverka stabiliteten har erosion modellerats genom att strandlinjen flyttas fem meter inåt land och att Sävåns

djup ökar med två meter. Notera att eventuell erosion kan påverka vattendragets och strandlinjens geometri på andra sätt än det modellerade.

## 6. Laster

Preliminära marktryck och utbredning av nya byggnader är hämtade från "Nolhaga 4.0 Underlag för kalkyl" samt situationsplan med planerade markhöjder. Marktrycken från planerade byggnader har behandlats som permanenta geotekniska laster.

### 6.1 Sektion A

I denna sektion planeras dels en rötchammare dels en gasklocka att uppföras. Rötchammarens utbredning i sektionens längdriktning är ca 13m och gasklockan ca 9m.

Rötchammaren bedöms generera ett marktryck på cirka 151kPa medan marktrycket för gasklockan är okänt vid tidpunkt för stabilitetsanalyser. I beräkningarna antas ett marktryck på 40kPa från gasklockan.

Preliminärt kommer rötchammaren att stödpålas och inga tillskottsleter från byggnaden uppkommer då, enbart ca 20kPa från upphöjning av marken under plattan.

I stabilitetsberäkningarna har både alternativet med och utan pålning beräknats.

Höjning av marknivån i sektionen planeras. I beräkningarna har en last om 30kPa (motsvarar ca 1,5m) över 5m mot Sävveån från gasklockan (fram till staket).

### 6.2 Sektion B

Slambehandlingsbyggnad med marktryck 69kPa. Denna grundläggs preliminärt under markytan vilket ger ett korrigerat marktryck om 6kPa. I beräkningarna har 70kPa på befintlig marknivå använts för att utreda om grundläggningsnivån påverkar stabiliteten

Höjning av marknivå planeras i sektionen. I beräkningarna har 30kPa (motsvarar ca 1,5m höjning) över 10 m mot Sävveån antagits.

### 6.3 Sektion C

Biobassänger med marktryck 66kPa, preliminär grundläggningsnivå 0,8m under befintlig markyta vilket ger ett korrigerat marktryck om 42kPa. I beräkningarna har både 42 och 66kPa kontrollerats.

Ingen höjning av marknivån runt byggnaden planeras.

## 7. Beräkningar

### 7.1 Geotekniks kategori och säkerhetsklass

Geoteknisk kategori 2 och säkerhetsklass 2. Vid beräkningar med partialkoefficientmetoden i säkerhetsklass 2 skall minst säkerhetsfaktor 1,0 uppnås.

### 7.2 Sektioner

Läget för de analyserade sektionerna redovisas i bilaga B.

### 7.3 Beräkningsmetod

Släntstabilitetsberäkningar har utförts i både odränerade och kombinerade analyser med partialkoefficientmetoden.

### 7.4 Känslighetsanalys

En känslighetsanalys har utförts genom att reducera jordens hållfasthetsparametrar och utföra beräkningarna med dessa förutsättningar.

I skikten av lera mellan sand och silt används en lägre odränerad skjuvhållfasthet om 25kPa istället för 33kPa.

Lägre friktionsvinkel om 30 respektive 27 grader för sand och silt istället för 31 respektive 28 grader.

### 7.5 Programvara

Beräkningarna har utförts med hjälp av programvaran Geostudio 2020 Slope/W version 10.2.1.19666. I aktuella analyser har cirkulärcylindriska glidytor beräknats med Morgenstern-Princes lamellmetod. Denna tar hänsyn till både moment och kraftjämvikt.

## 8. Resultat

### 8.1 Sektion A

Resultat från stabilitetsanalys i sektion A redovisas i Tabell 6, resultat från känslighetsanalys redovisas i Tabell 7.

*Tabell 6 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion A*

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Sägeån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Befintliga	-	-	LLW	1,74	1,44

Rötkammare (ej pålad), gasklocka och höjning mark	151/40/30	-	LLW	1,15	1,05
Rötkammare (pålad), gasklocka och höjning mark	20/40/30	-	LLW	1,57	1,38
Rötkammare (pålad), gasklocka och höjning mark	20/40/30	5m av strandlinje	LLW	1,41	1,24
Rötkammare (ej pålad), gasklocka och höjning mark	151/40/30	5m av strandlinje	LLW	1,01	0,91
Rötkammare (pålad), gasklocka och höjning mark	20/40/30	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	1,24	1,04

*Tabell 7 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion A med reducerade materialparametrar.*

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark  (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Säveån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Rötkammare (pålad), gasklocka och höjning mark	20/40/30	-	LLW	1,28	1,14
Rötkammare (pålad), gasklocka	20/40/30	5m av strandlinje	LLW	1,15	1,02

och höjning mark					
Rötkammare (pålad, gasklocka och höjning mark	20/40/30	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	1,00	0,90

## 8.2

### Sektion B

Resultat från stabilitetsanalys i sektion B redovisas i Tabell 8, resultat från känslighetsanalys redovisas i Tabell 9.

*Tabell 8 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion B*

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Säveån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Befintliga	-	-	LLW	1,55	1,39
Slambehand ling	70	-	LLW	1,54	1,40
Slambehand ling och höjning mark	70/30	-	LLW	1,54	1,40
Slambehand ling och höjning mark	70/30	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	1,25	1,09
Slambehand ling och höjning mark	70/30	10m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,73*/1,14 **	0,73*/1,23 **

\*Glidyta som enbart berör strandlinjen.

\*\*Glidyta som går in under planerad byggnation

Tabell 9 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion B med reducerade materialparametrar

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Säveån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Slambehandling och höjning mark	70/30	-	LLW	1,31	1,23
Slambehandling och höjning mark	70/30	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	1,18	1,04
Slambehandling och höjning mark	70/30	10m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,70*/1,14**	0,70*/1,08*

\*Glidyta som enbart berör strandlinjen.

\*\*Glidyta som går in under planerad byggnation

### 8.3

#### Sektion C

Resultat från stabilitetsanalys i sektion B redovisas i Tabell 10, resultat från känslighetsanalys redovisas i Tabell 11.

Tabell 10 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion C

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Säveån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Befintliga	-	-	LLW	1,85	1,76
Bioblock	42	-	LLW	1,57	1,49
Bioblock	66	-	LLW	1,41	1,34
Bioblock	42	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,66*/1,29**	0,67*/1,16**

Bioblock	66	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,66*/1,12**	0,67*/1,05**
----------	----	----------------------------------	-----	--------------	--------------

\*Glidyta som enbart berör strandlinjen.

\*\*Glidyta som går in under planerad byggnation

*Tabell 11 Resultat (säkerhetsfaktor) för analyser i sektion C vid med reducerade materialparametrar*

Förhållanden	Marktryck per byggnad/höjning av mark (kPa)	Erosion	Vattenstånd i Sävveån	Odränerad analys	Kombinerad analys
Bioblock	42	-	LLW	1,48	1,46
Bioblock	66	-	LLW	1,34	1,27
Bioblock	42	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,64*/1,11**	0,64*/1,04**
Bioblock	66	5m av strandlinje och 2m djupare	LLW	0,64*/1,02**	0,64*/0,96**

\*Glidyta som enbart berör strandlinjen.

\*\*Glidyta som går in under planerad byggnation

## 9. Slutsats och rekommendationer

Alla de tre undersökta sektionerna med kontrollerade marktryck bedöms ha erforderlig säkerhetsfaktor mot brott. Analyserna bygger på Sävveåns geometri och djup vid sjömätning våren 2021.

Nya stabilitetsanalyser bör utföras om fortsatt projektering visar att antagna marktryck kommer överskridas eller om läget av föreslagna byggnader förändras så att de hamnar närmare Sävveån.

Om erosion skulle uppstå längs de kontrollerade sektionerna försämrars säkerhetsfaktorn, därav är det av vikt att långsiktigt säkra den norra stranden mot erosion. De modellerade fallen visar att om stranden eroderar ca 5m och Sävveåns djupfåra förflyttar sig närmare reningsverket sjunker säkerhetsfaktorn och närmar sig 1,0. Då det är svårt att förutspå hur eventuell kommande erosion skulle påverka strandlinjens lutning och geometri går det ej att ge ett skarpt kriterium

på tillåten erosion, men i grova drag får inte strandlinjen erodera mer än cirka 5m.

Erosion pågår på delar av norra stranden av Sävåån. Vid inventering i samband med platsbesök konstaterades att erosion inte pågick vid sektioner undersökta avseende stabilitet. Dock konstaterades erosion på delsträckor i närheten, bland annat mot "Hälsans stig".

De nyetablerade erosionsskydden på delar av södra stranden kan påverka strömningsförhållandena och erosion uppstå på nya platser.

Ramboll rekommenderar att man med jämna intervall (ex vartannat eller vart tredje år) inventerar norra strandlinjen om erosion uppstår samt påbörja arbete (utredning) att etablera erosionsskydd även på norra stranden i ytterkurva mot bioblock och längs sträckan närmast slambehandlingsbyggnaden och rötkamrarna.



# Inventering erosion, platsbesök

Översiktsritning med pågående erosion markerad	1
Foton	2-15

**ANMÄRKNINGAR:**

KOORDINATSYSTEM: SWEREF 99 12 00  
HÖJDSYSTEM: RH 2000

**BETECKNINGAR:**

BETECKNINGSYSTEM: SGF/BGS  
HÄNSIDA:  
WWW.SGF.NET/BETSYSTEM  
VERSION 2001:2

R20xx - Nu utförda undersökningar av Råniboll.

SW200x - Tidigare utförda undersökningar av Sweco (2020). Lågen är ungerfärliga och tolkade utifrån rithing.



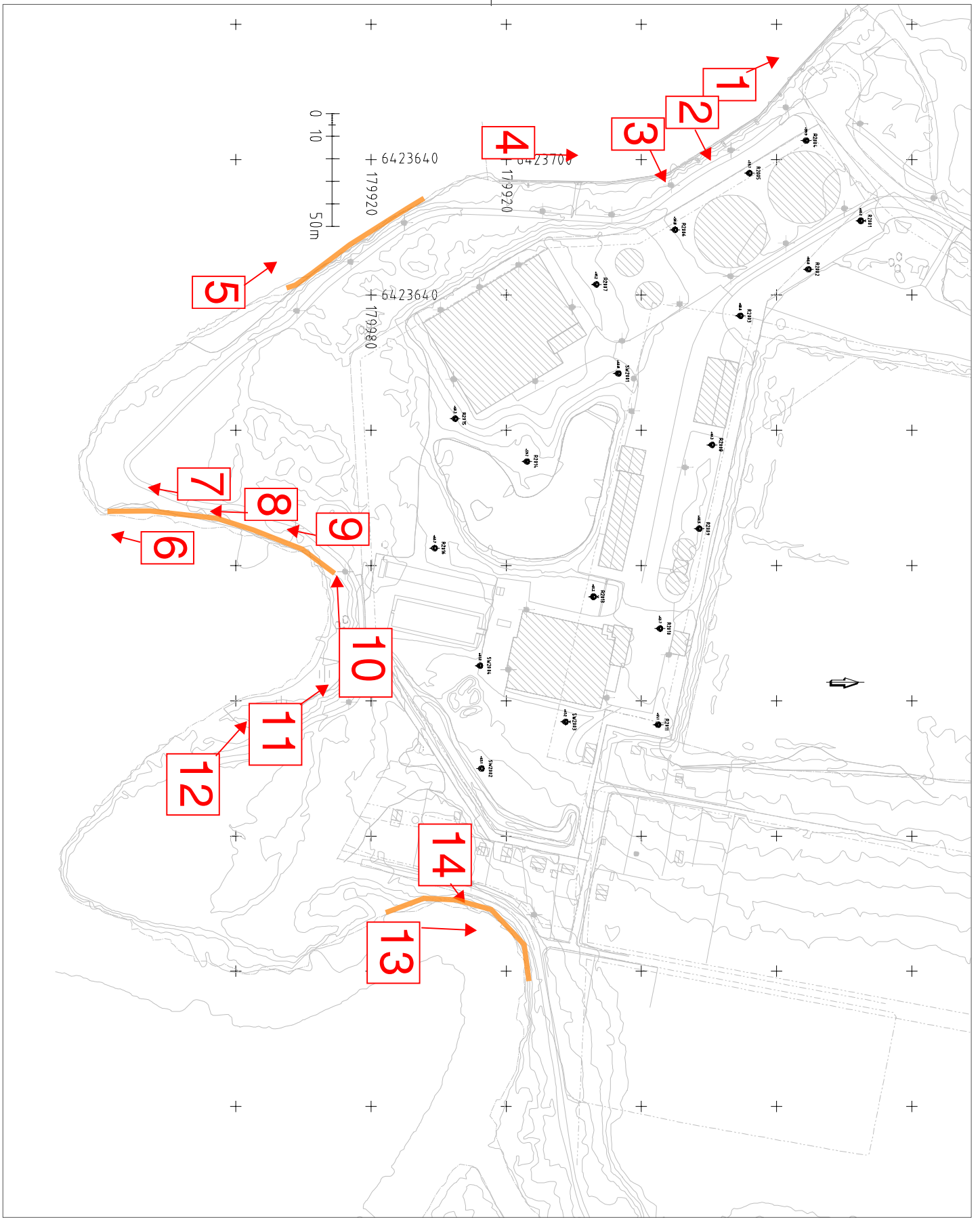
Nummer på foto



Riktning



Pågående erosion i strandlinjen



BET	AVT	NÄRSTÄNDIG ARSÄR	DATUM	SKALA

Platsoeck: 2021-k06-09  
Redovisning av koston av erosion längs Slåvåsh  
David Erikson



Läge för röttkammare och gasklocka

Läge för röttkammare och gasklocka



Foto 2





Läge för röttkammare och gasklocka

Läge för slambehandlingsbyggnad





Nytt  
erosionsskydd

Hälsans stig

Foto 6  
Pågående erosion





Notera lutande  
träden

Foto 7  
Pågående erosion



Notera lutande trädén

Foto 8  
Pågående erosion



Foto 9  
Notera luttande  
träden



Gångstråk

Läge för nytt  
bioblock



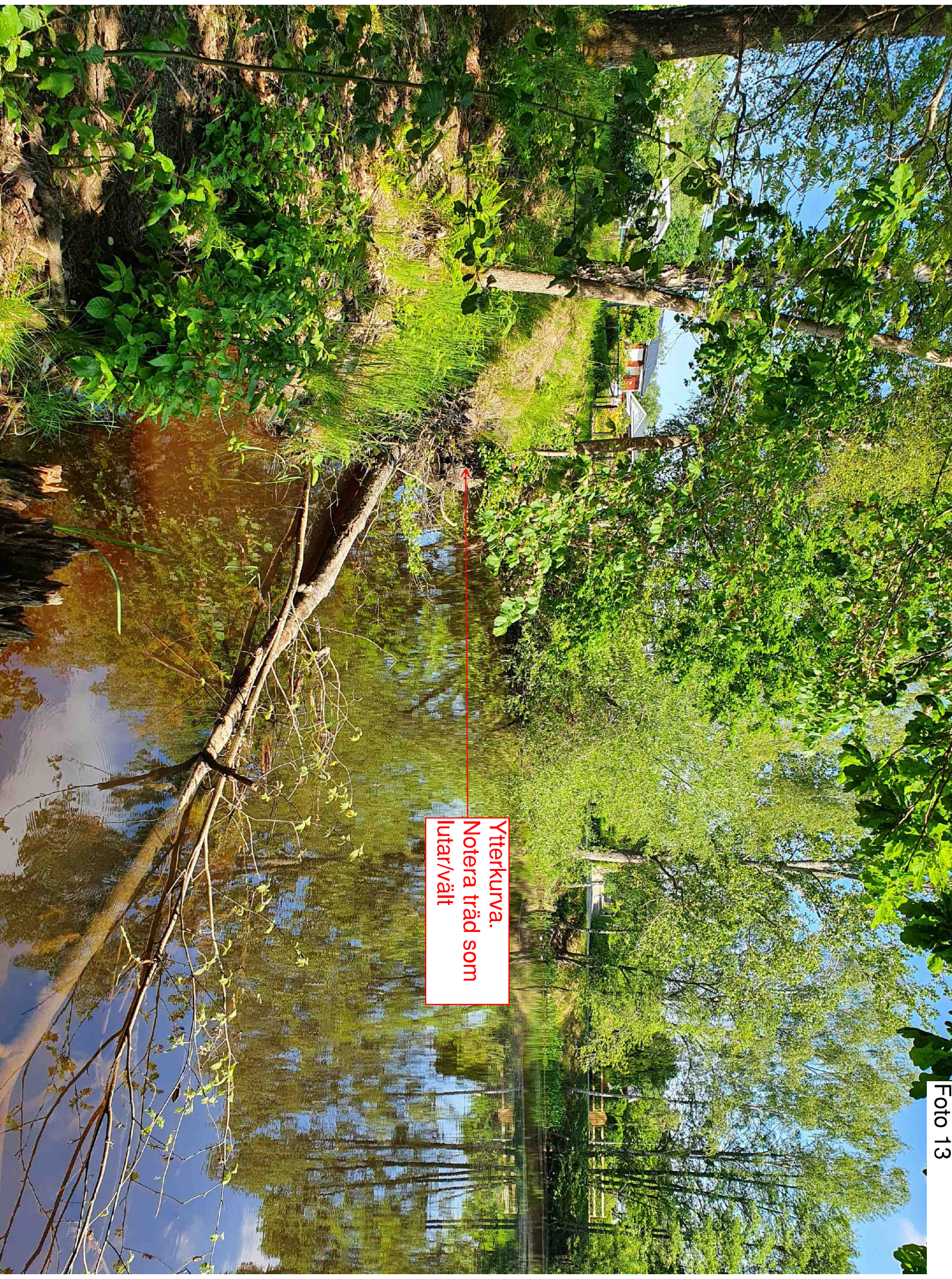
Läge för nytt  
bioblock

Foto 11



Läge för nytt  
bioblock

Grund del av Sävveån  
trots ytterkurva. Ingen  
pågående erosion



Ytterkurva.  
Notera träd som  
lutar/vält



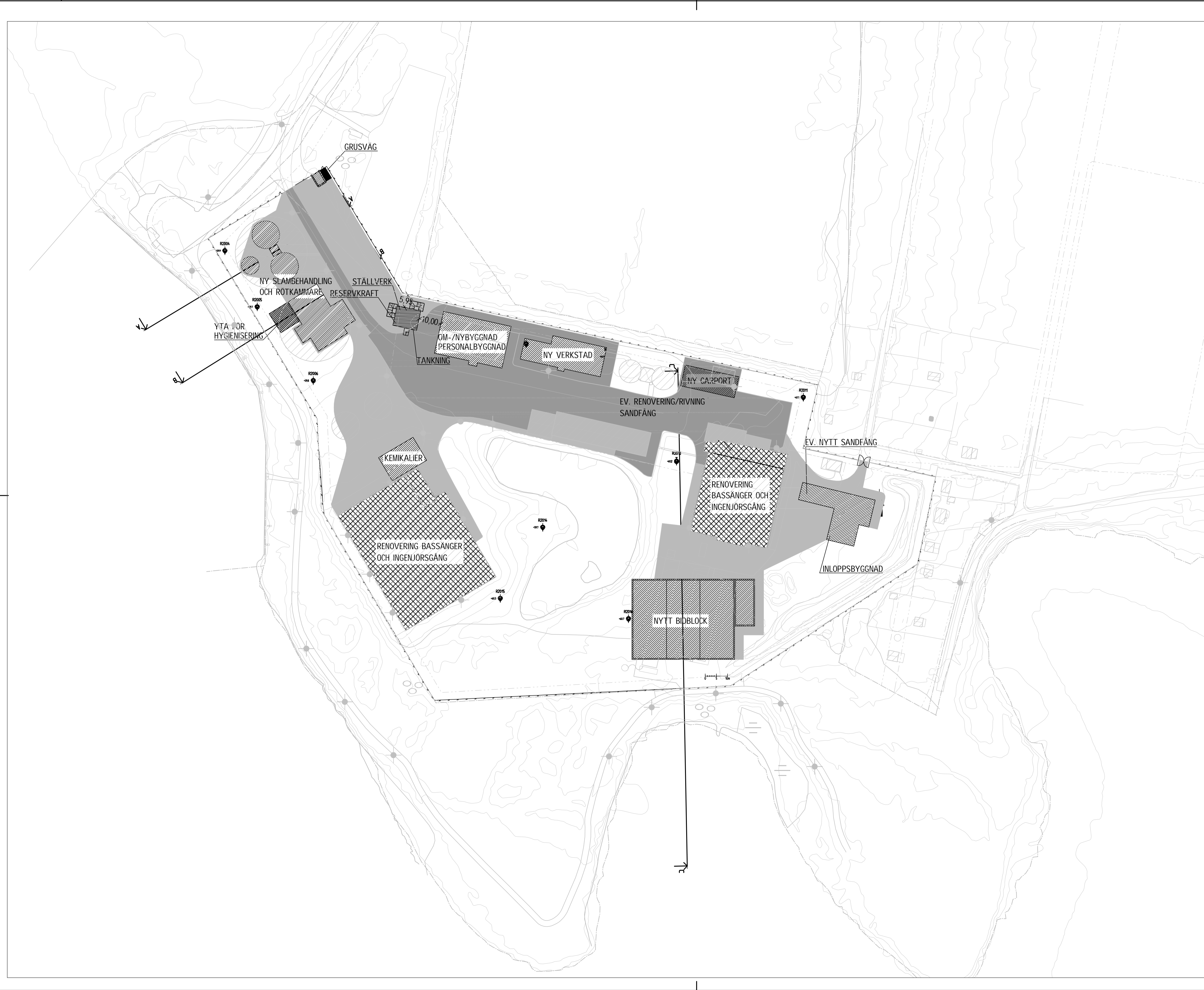
Foto 14



# Kontrollerade sektioner

Kontrollerade sektioner

1



**ANMÄRKNINGAR:**  
 KOORDINATSYSTEM: SWEREF 99 12 00  
 HÖJDSYSTEM: RH 2000

**BETECKNINGAR:**  
 BETECKNINGSSYSTEM: SGF/BGS  
 HEMSIDA: [www.sgf.net/betsystem](http://www.sgf.net/betsystem)  
 VERSION 2001:2

KONTROLLERADE SEKTIONER  
 AVSEENDE STABILITET

BET	ANT	ÄNDRINGEN AVSER	DATUM	SIGN

Ramboll Sweden AB  
 Vårdargatan 6  
 5343  
 402 27 Göteborg  
 Tfn: +46 (0)10 615 60 00  
 Fax: +46 (0)10 615 60 00  
[www.ramboll.se](http://www.ramboll.se)



UPPDRAG NR	RTAD/KONSTR AV	HANDLEDARE
1320051919	D. ERIKSON	D. ERIKSON
DATUM	ANSVARIG	
2021-06-30	T KRISTENSSON	

NOLHAGA RENINGSVERK  
 STABILITETSUTREDNING  
 PLAN

SKALA	NUMMER	BET
1:800 (A1)	BILAGA A	

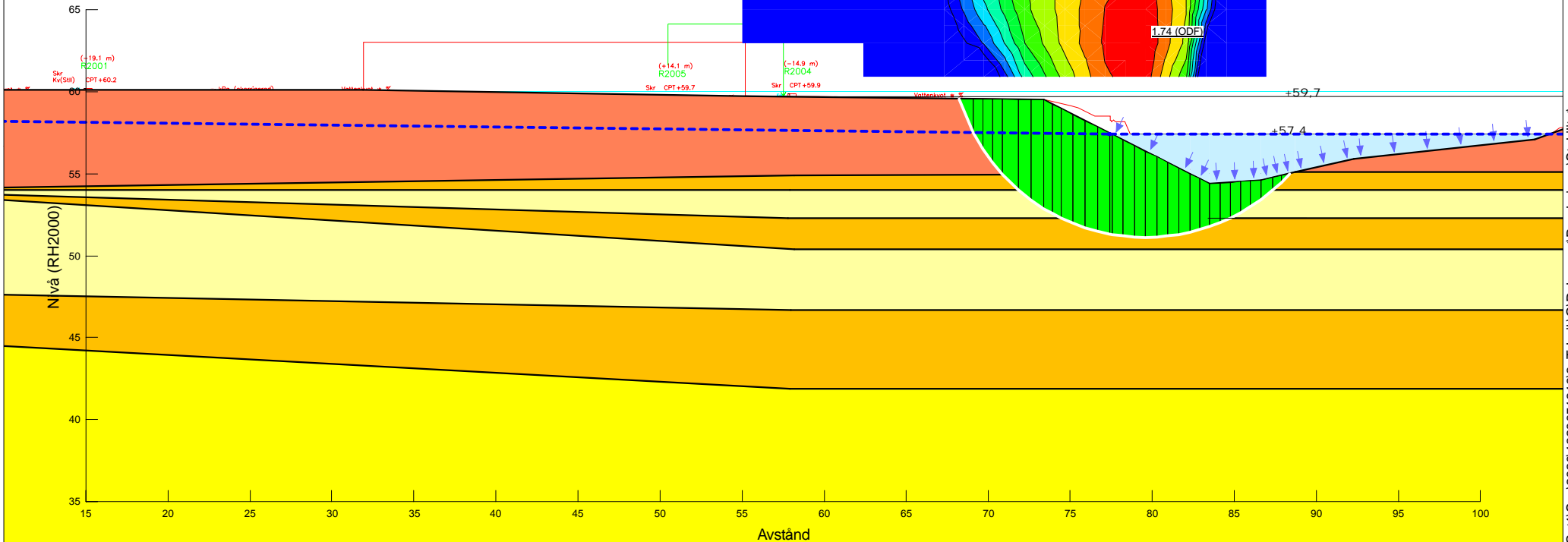
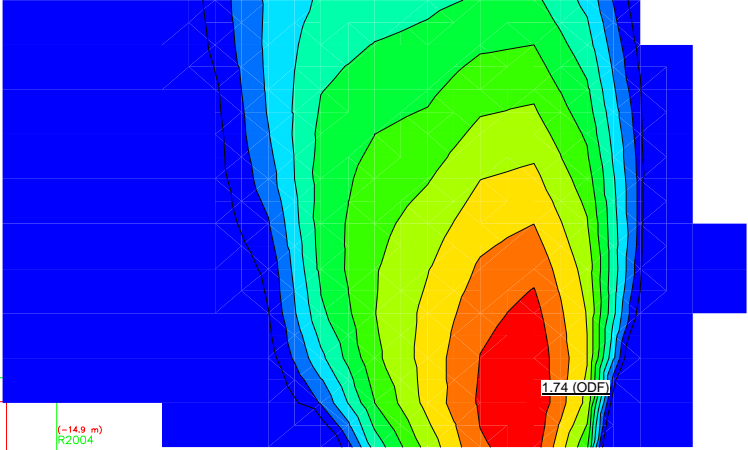
# Stabilitetsberäkningar, utskrifter från Slope/W

Sektion A	1 - 12
Sektion A – reducerade materialparametrar	13 - 18
Sektion B	19 - 27
Sektion B – reducerade materialparametrar	28 - 34
Sektion C	35 - 44
Sektion C – reducerade materialparametrar	45 - 52



Sektion: A- Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Odränerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1

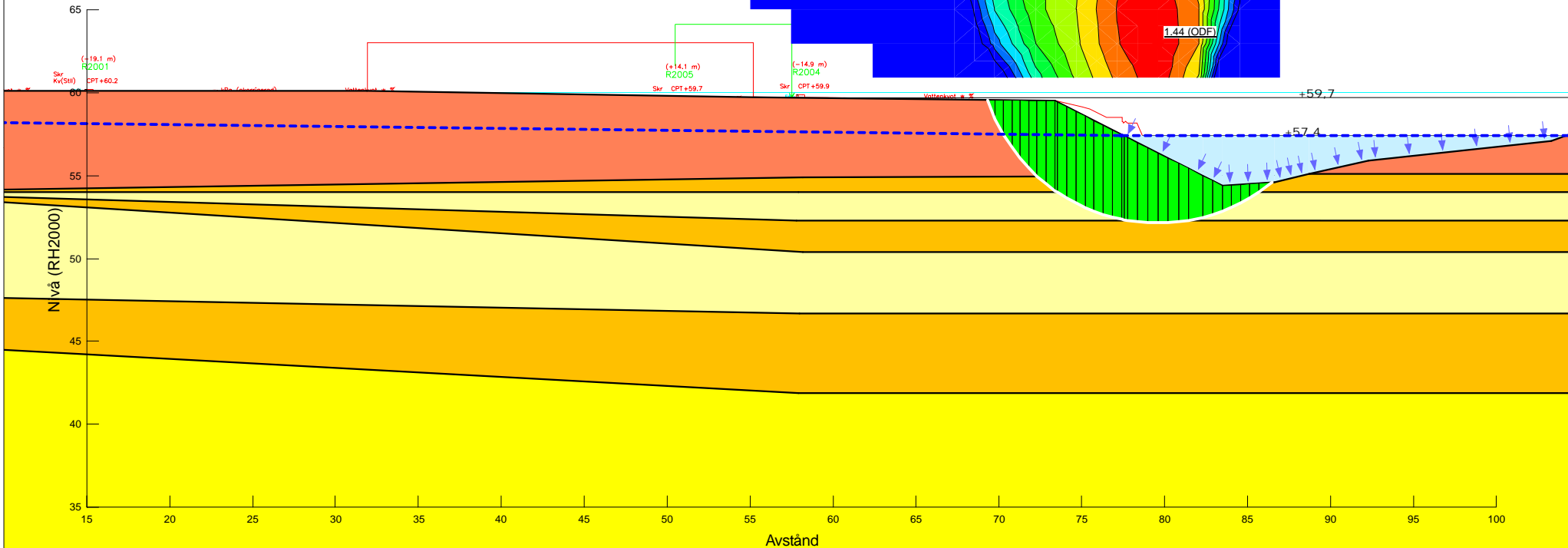
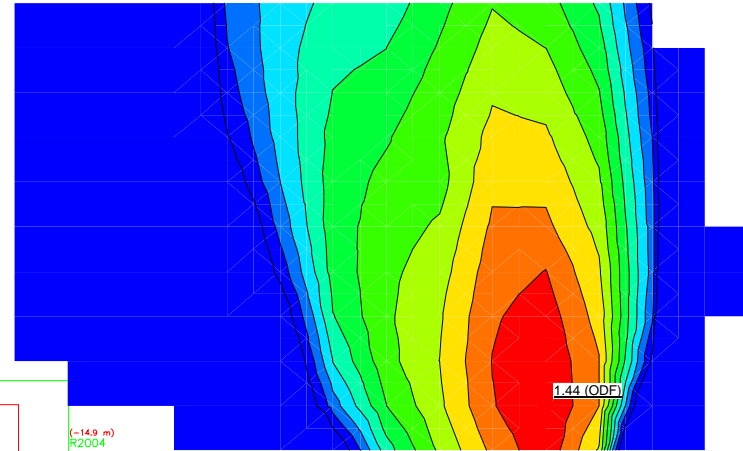


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A- Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Kombinerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1

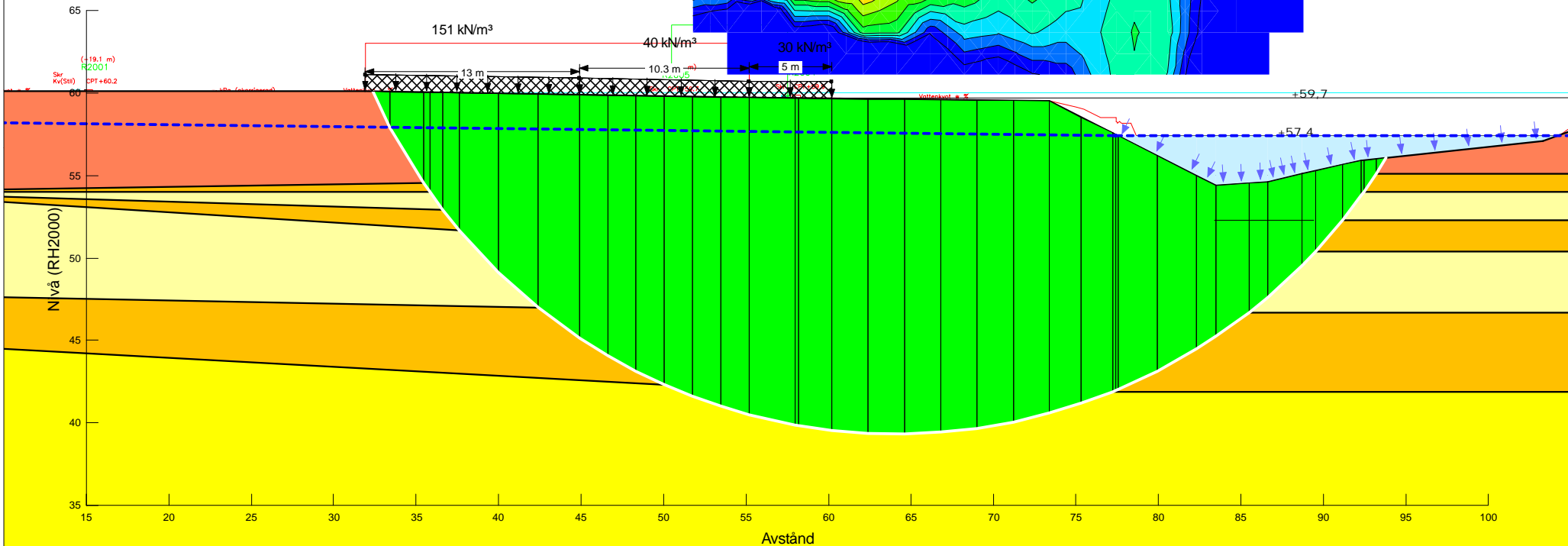
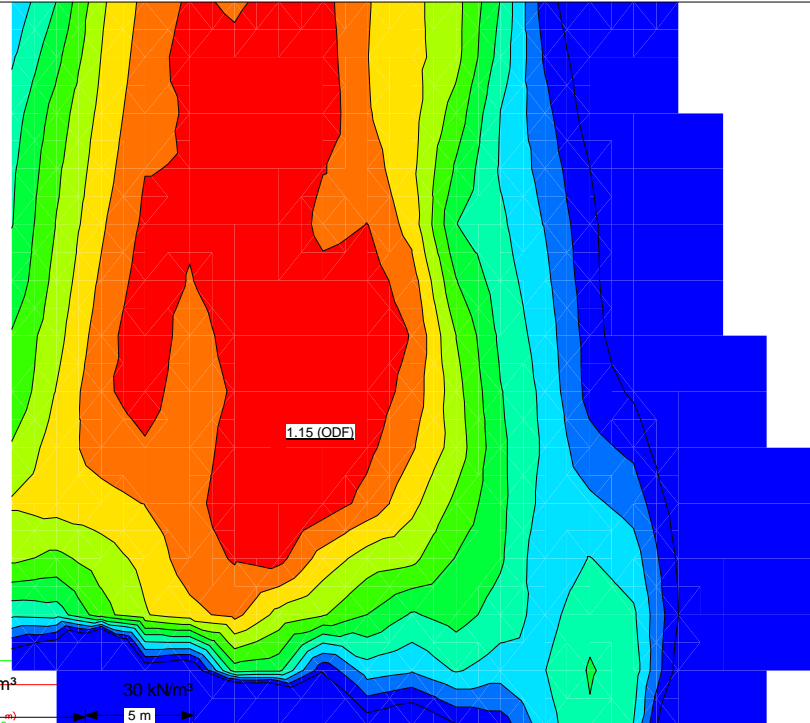


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Röttkammare (ej pålad)+ gasklocka + höjning mark  
 Beräkning: Odränerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion' (kPa)	Phi' (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Green	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1

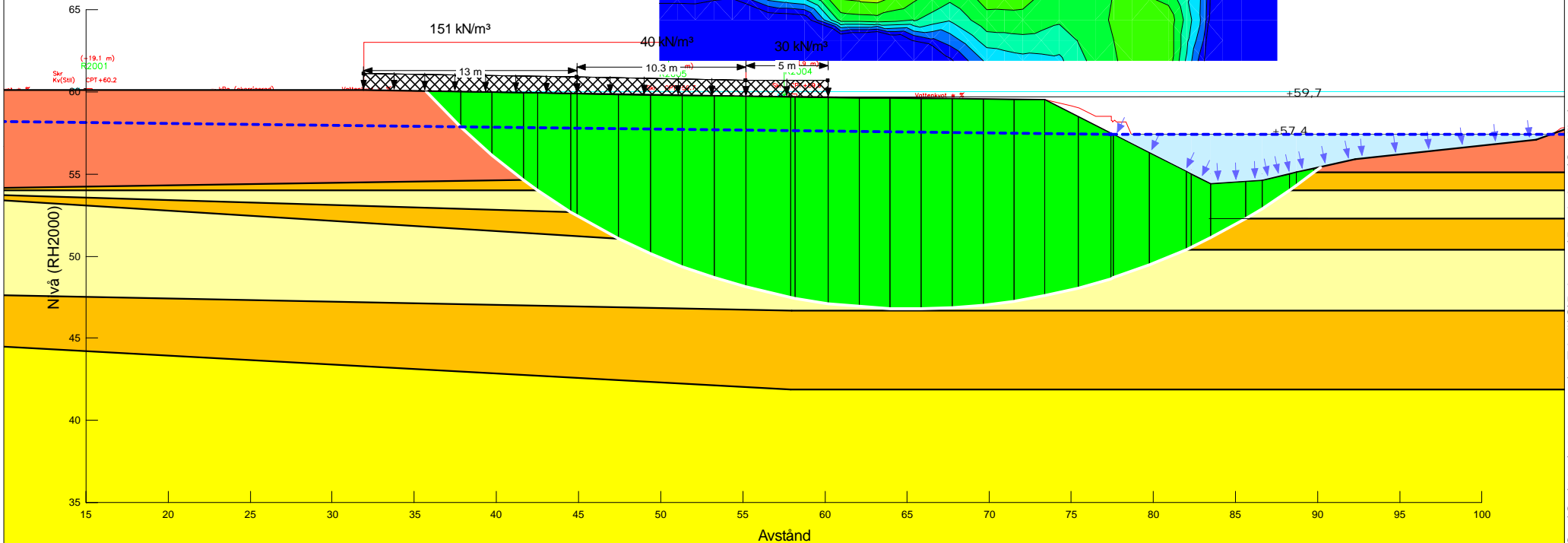
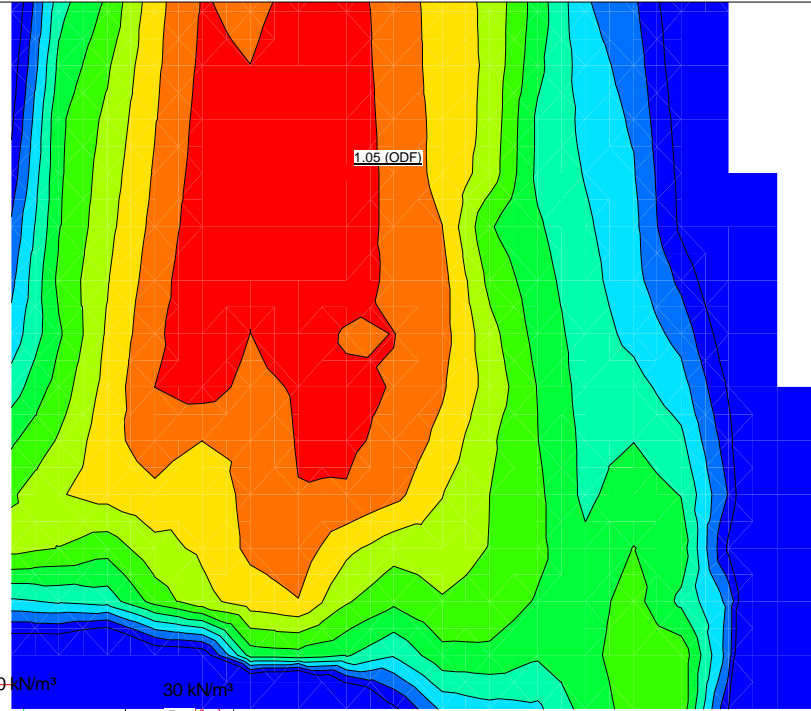


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Rötammare (ej pålad)+ gasklocka + höjning mark  
 Beräkning: Kombinerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Yellow	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Light Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1

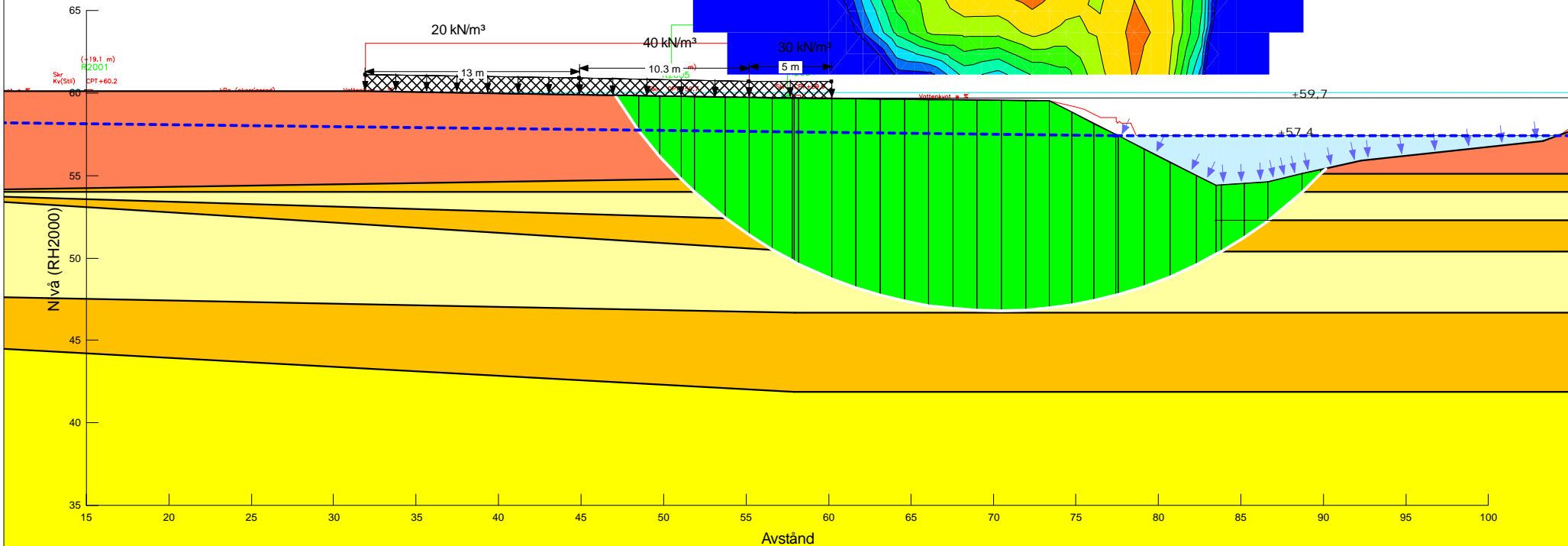
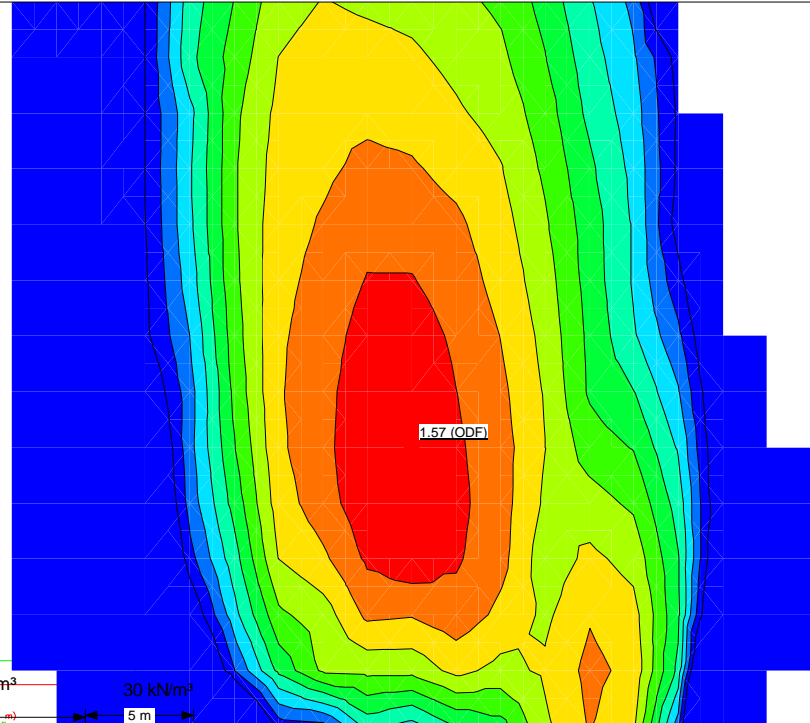


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Rötammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark (2)  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion (kPa)	Phi <sup>1</sup> (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1



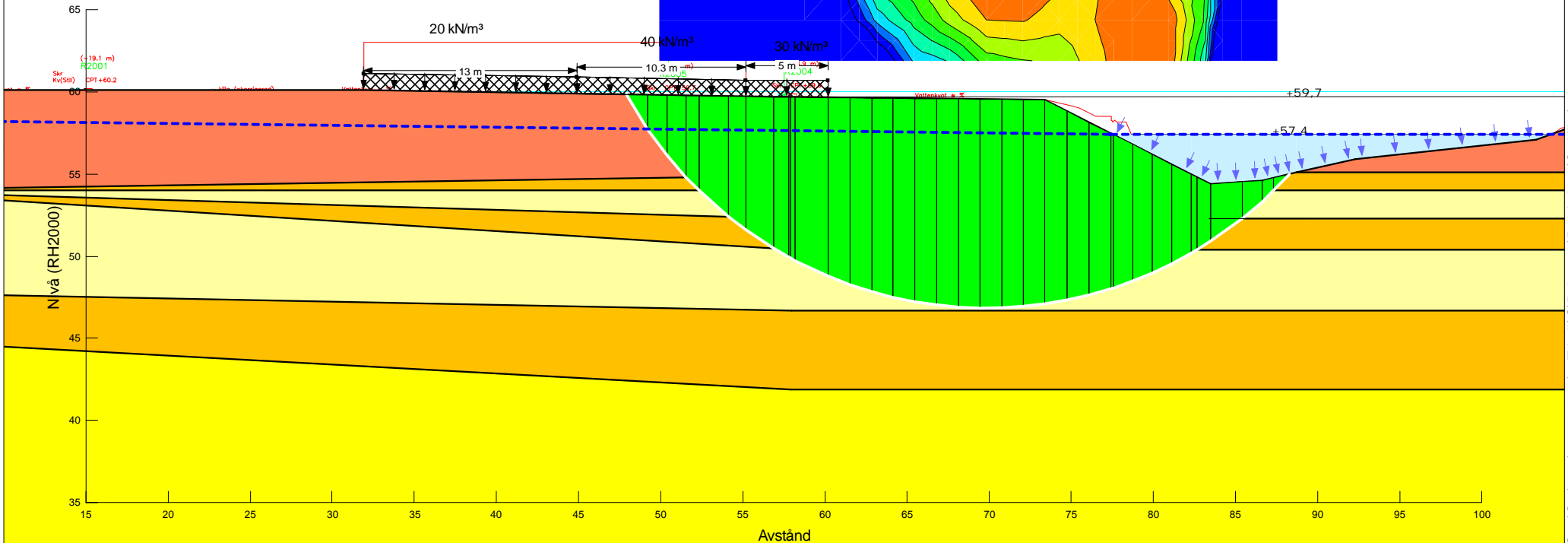
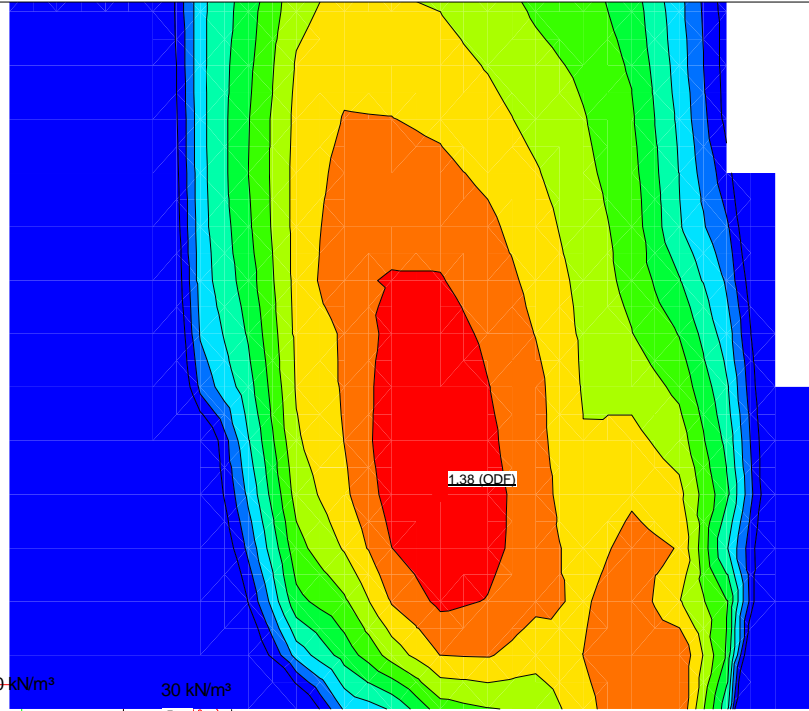
Skala: 1:350 (A4)





Sektion: A - Rötammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark (2)  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

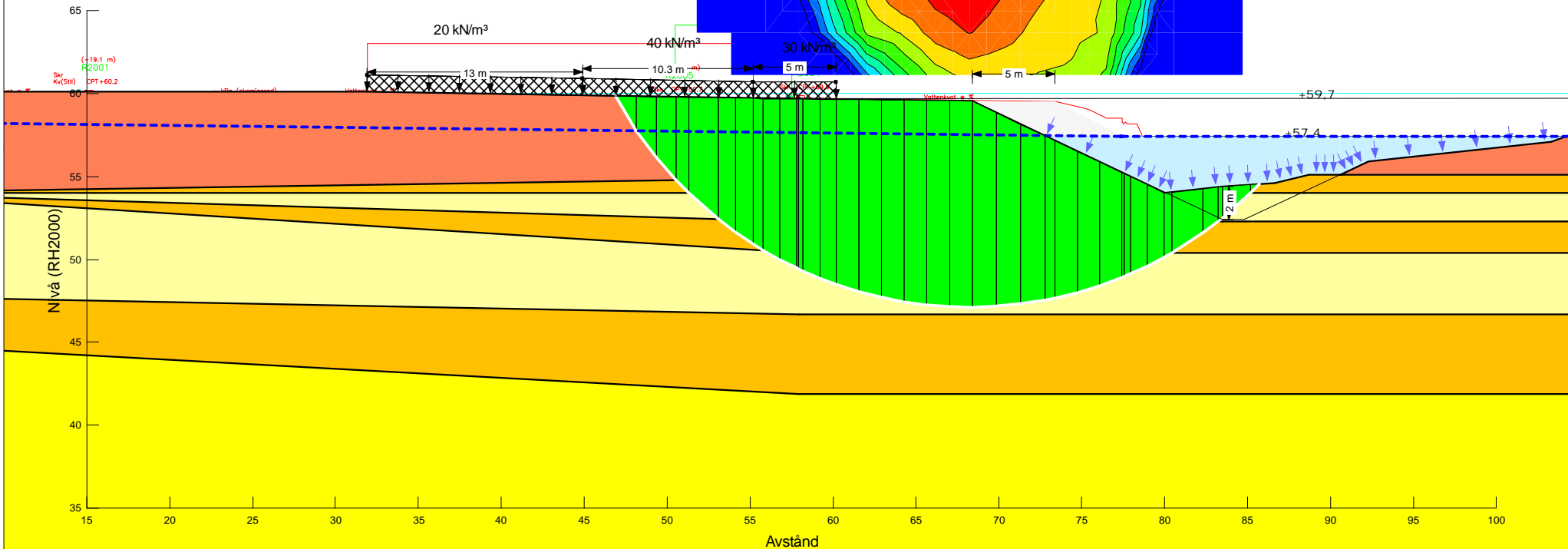
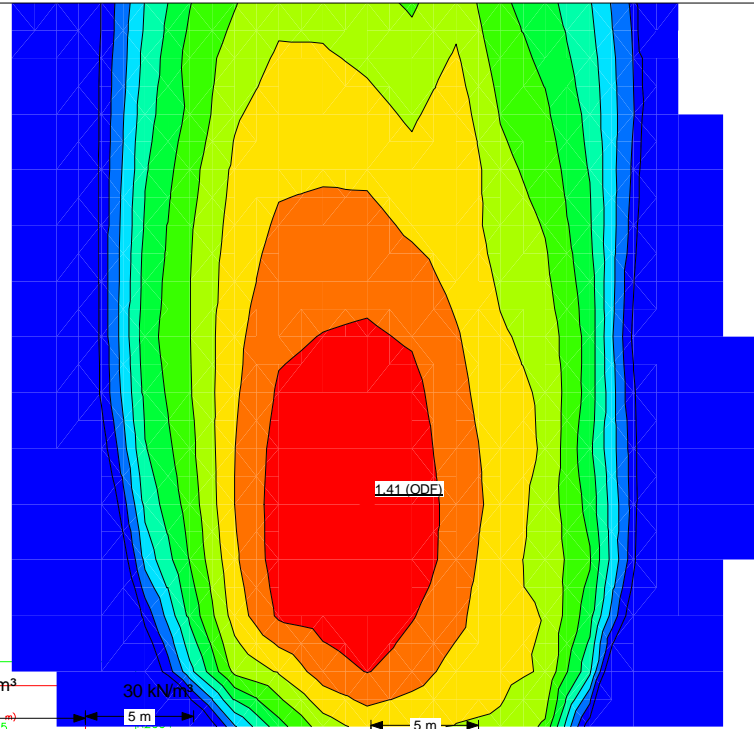
Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1)	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Yellow	Lera (2)	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1





Sektion: A - Röttkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion  
 Beräkning: Odränerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1

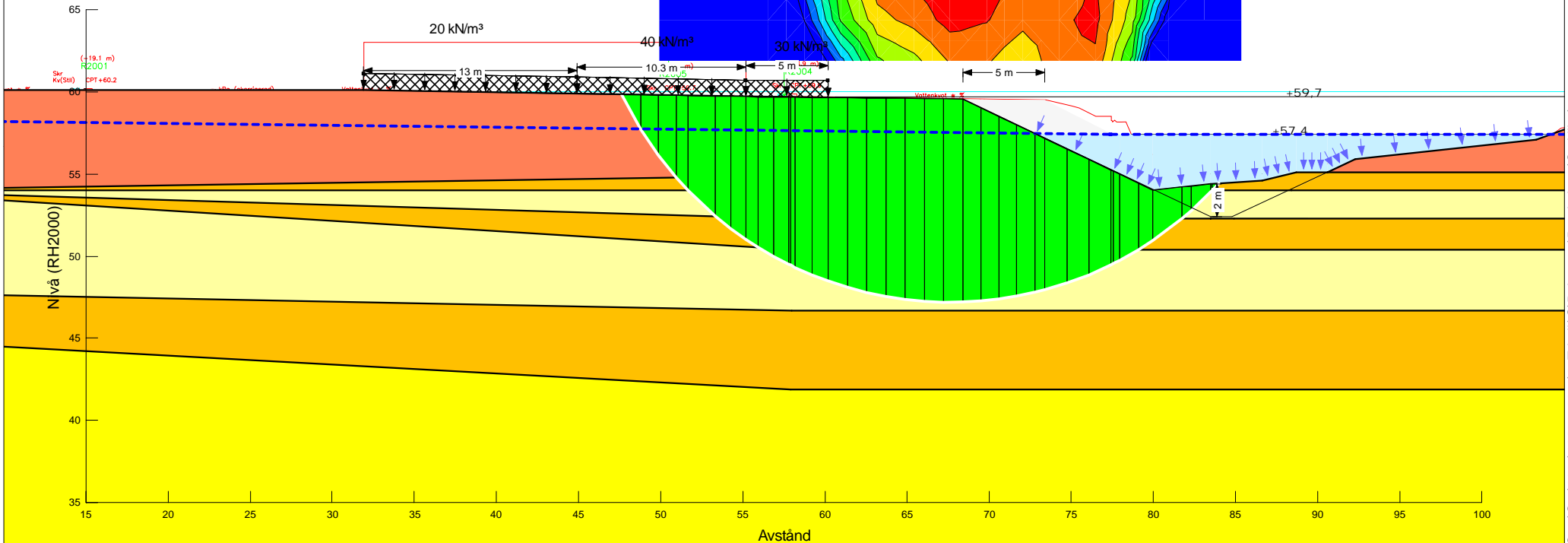
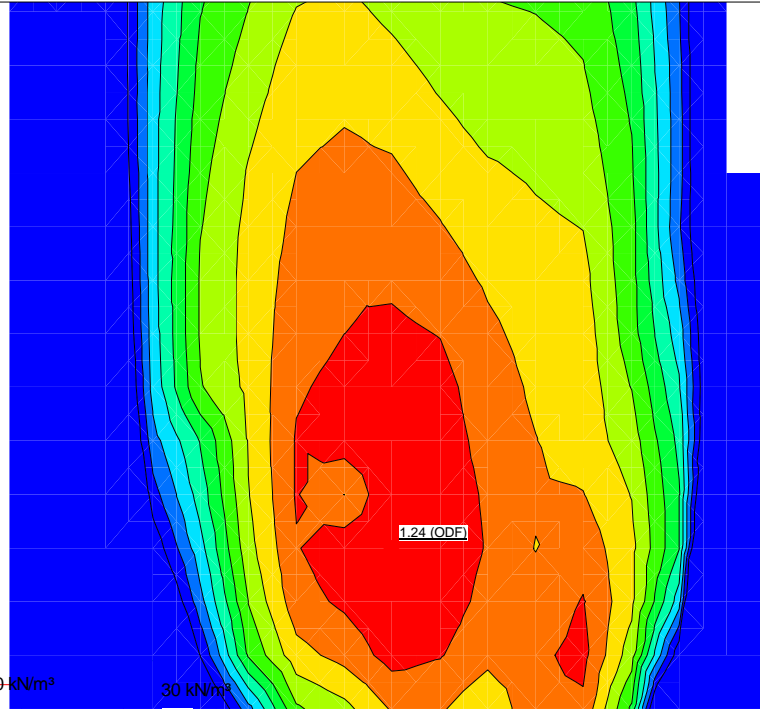


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Röttkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion  
 Beräkning: Kombinerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1

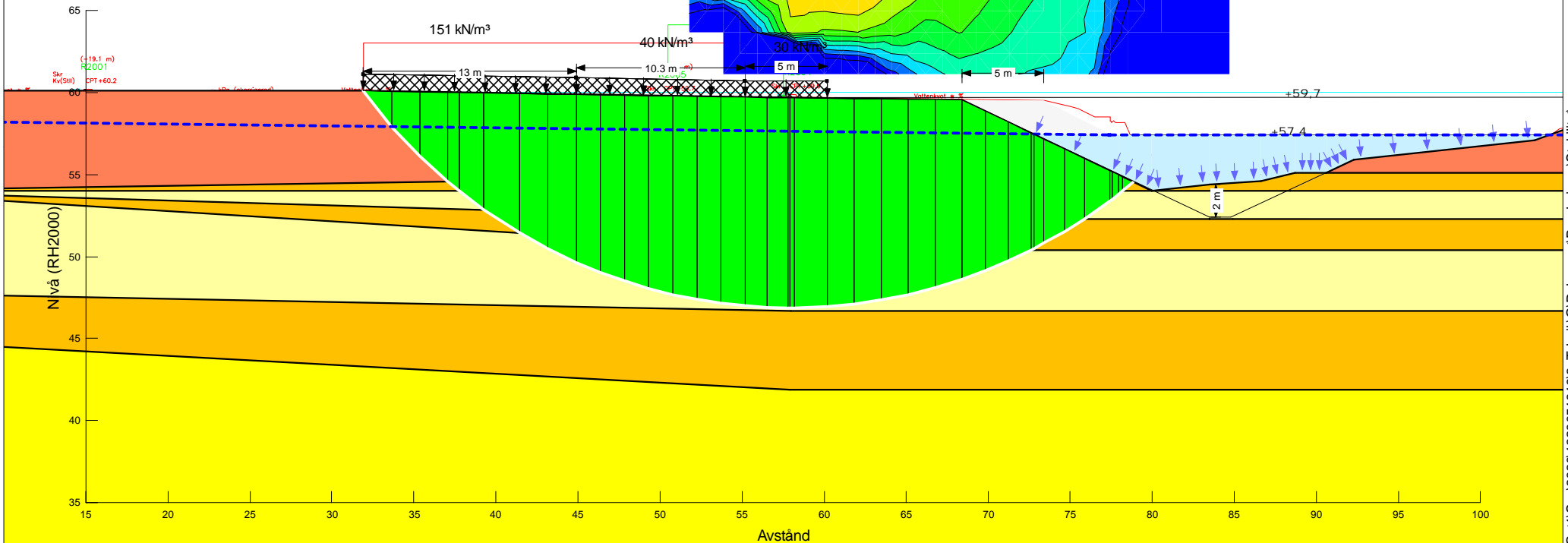
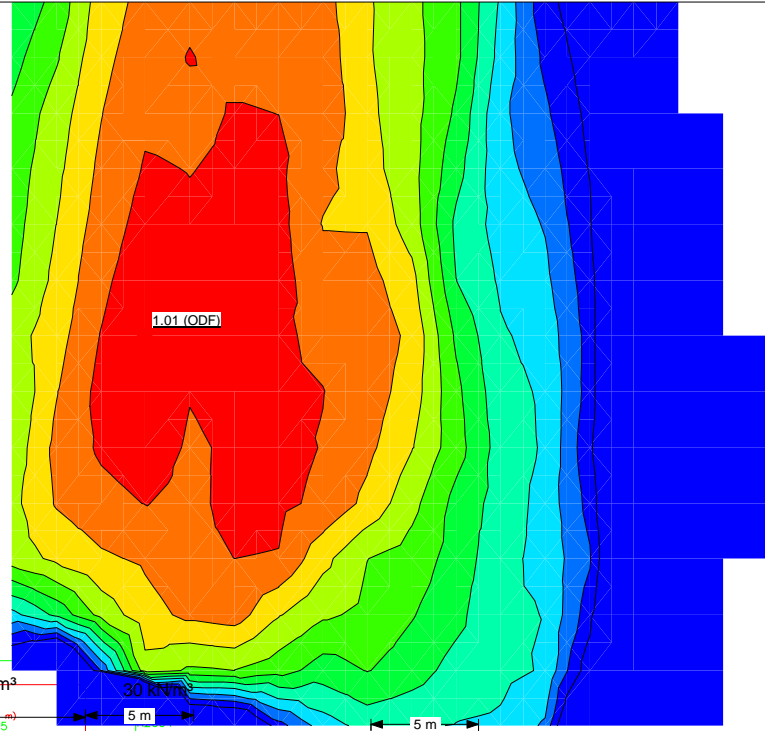


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Röttkammare (ej pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion (2)  
 Beräkning: Odränerad (6)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion' (kPa)	Phi' (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1

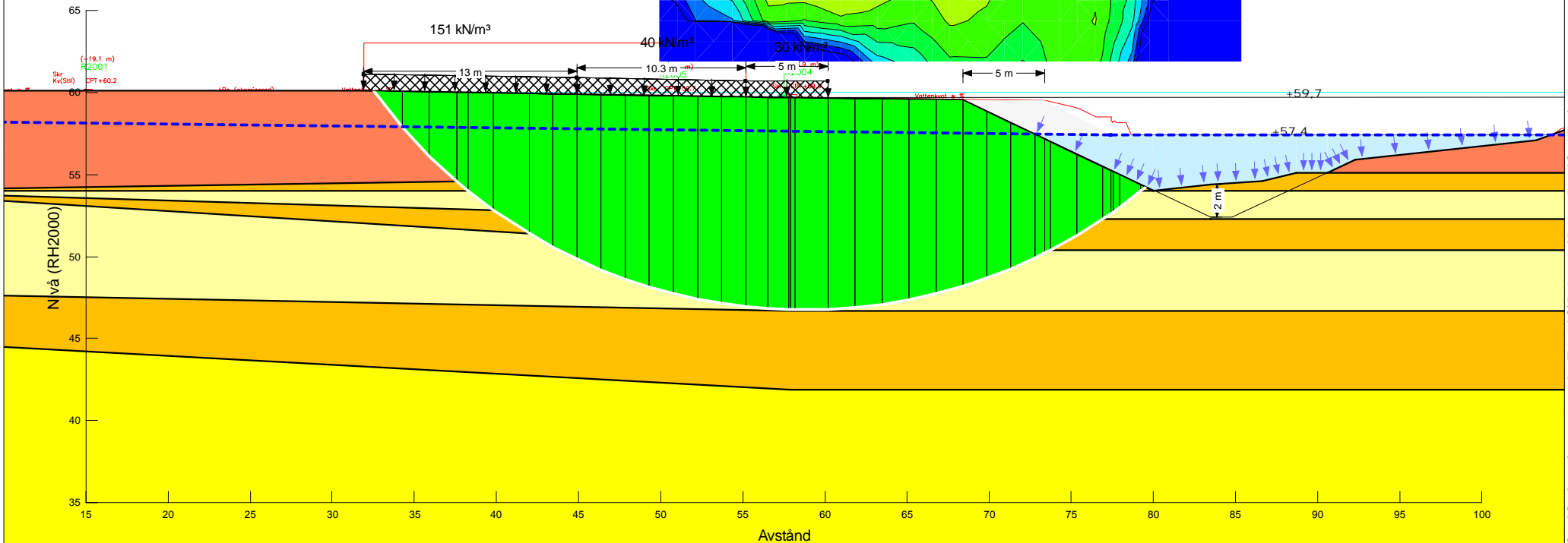
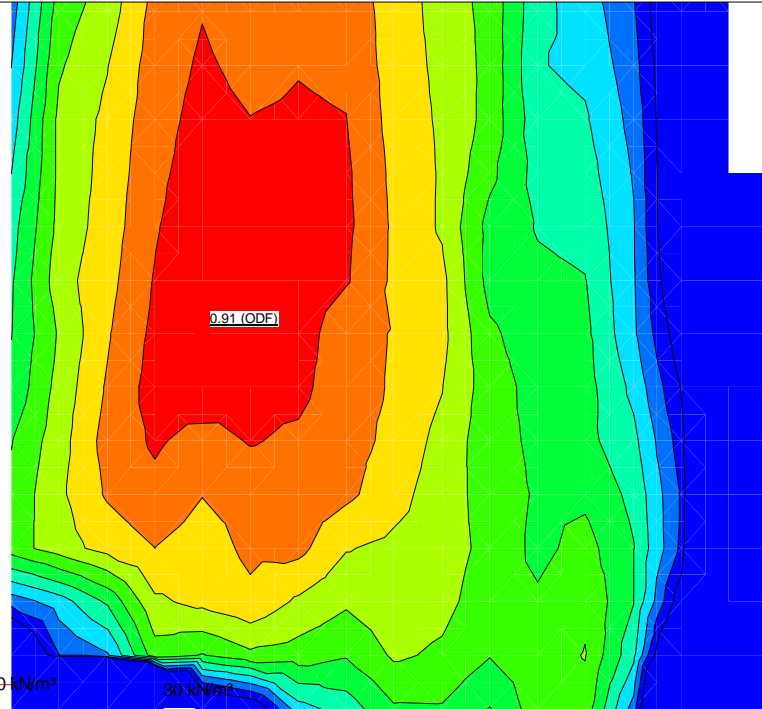


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Rötkammare (ej pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion (2)  
 Beräkning: Kombinerad (6)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1

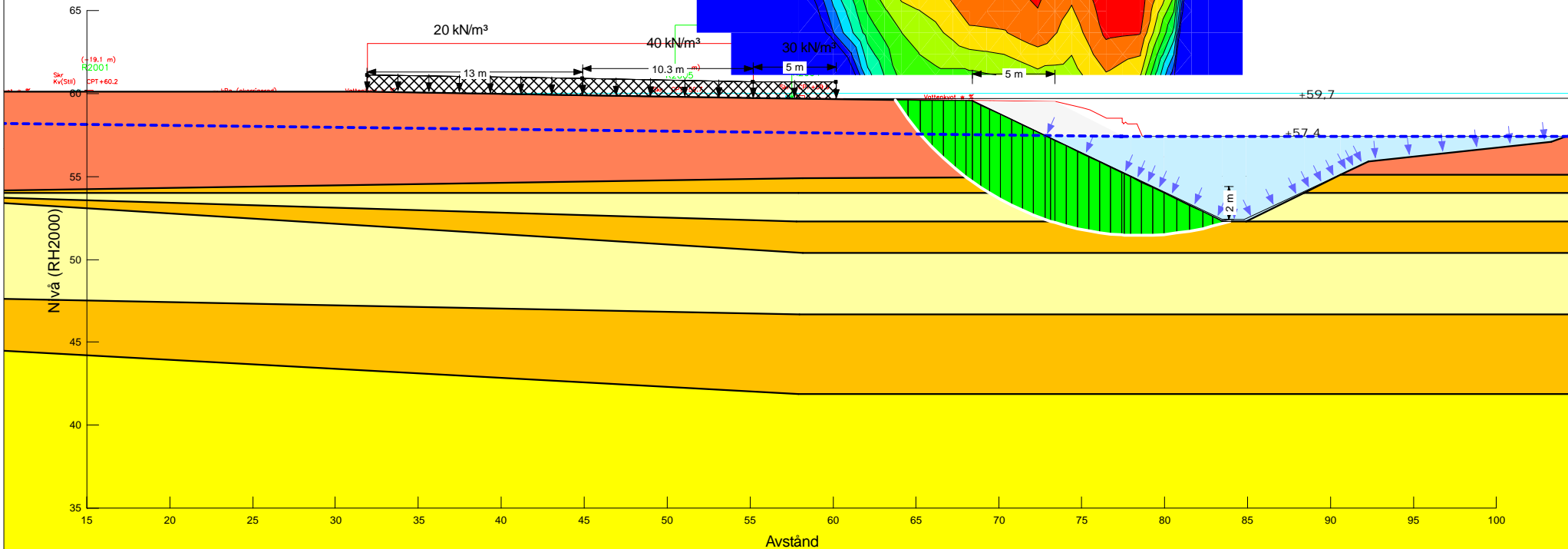
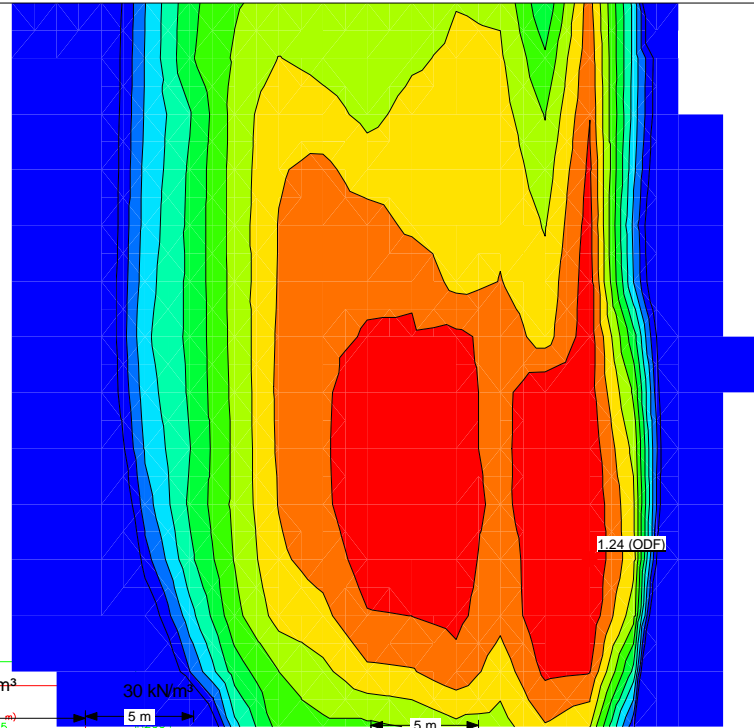


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Röttkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion + djup  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	Piezometric Line
Light Green	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
Light Yellow	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1

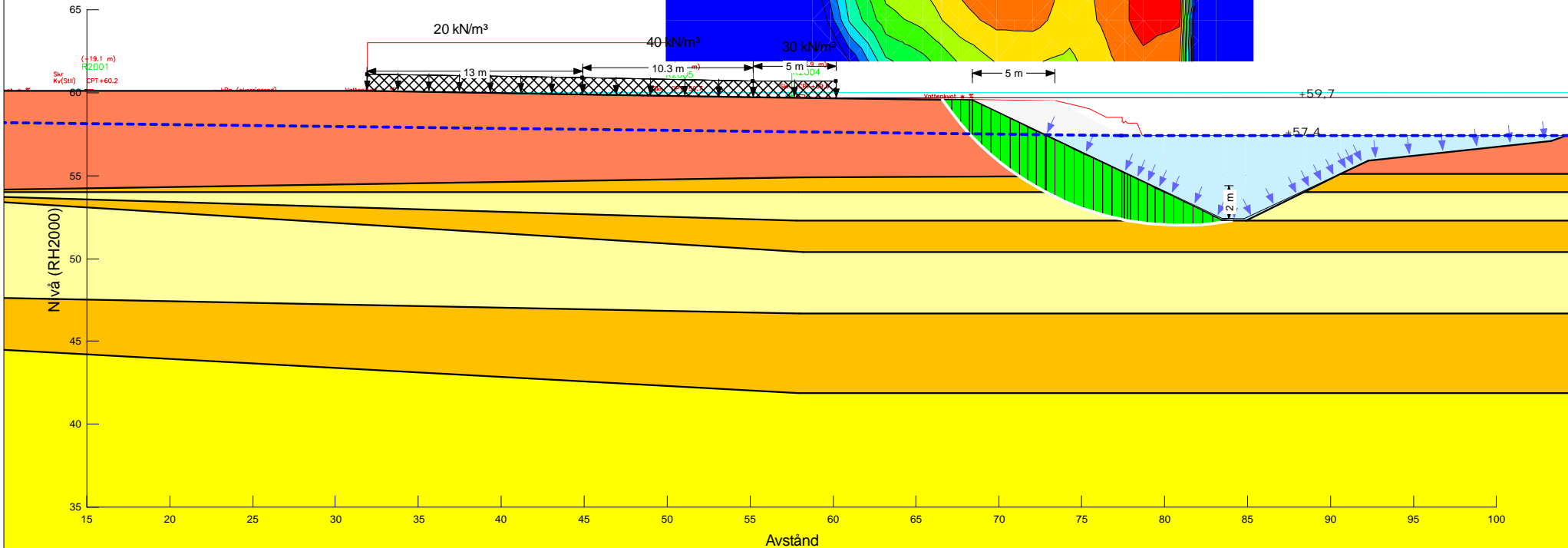
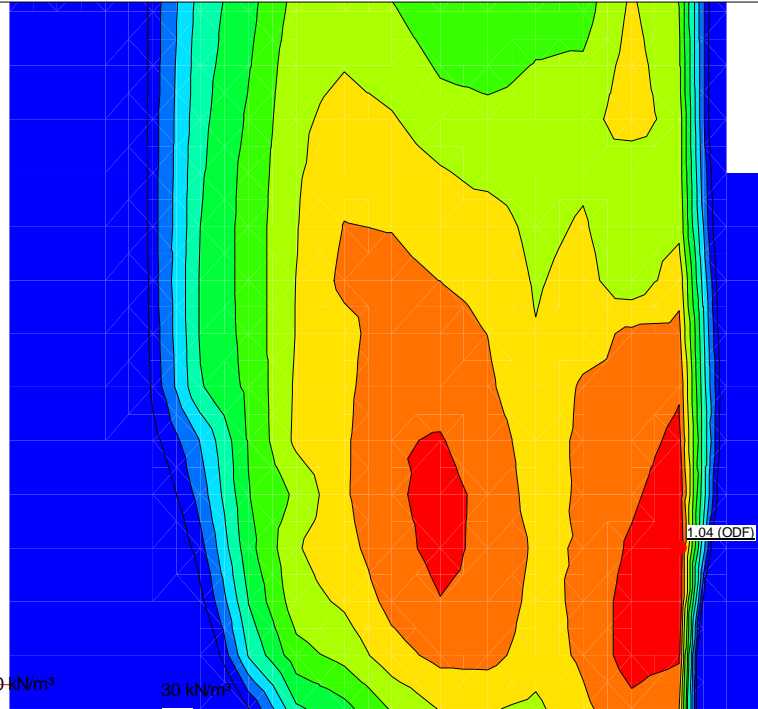


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A - Rötkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion + djup  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

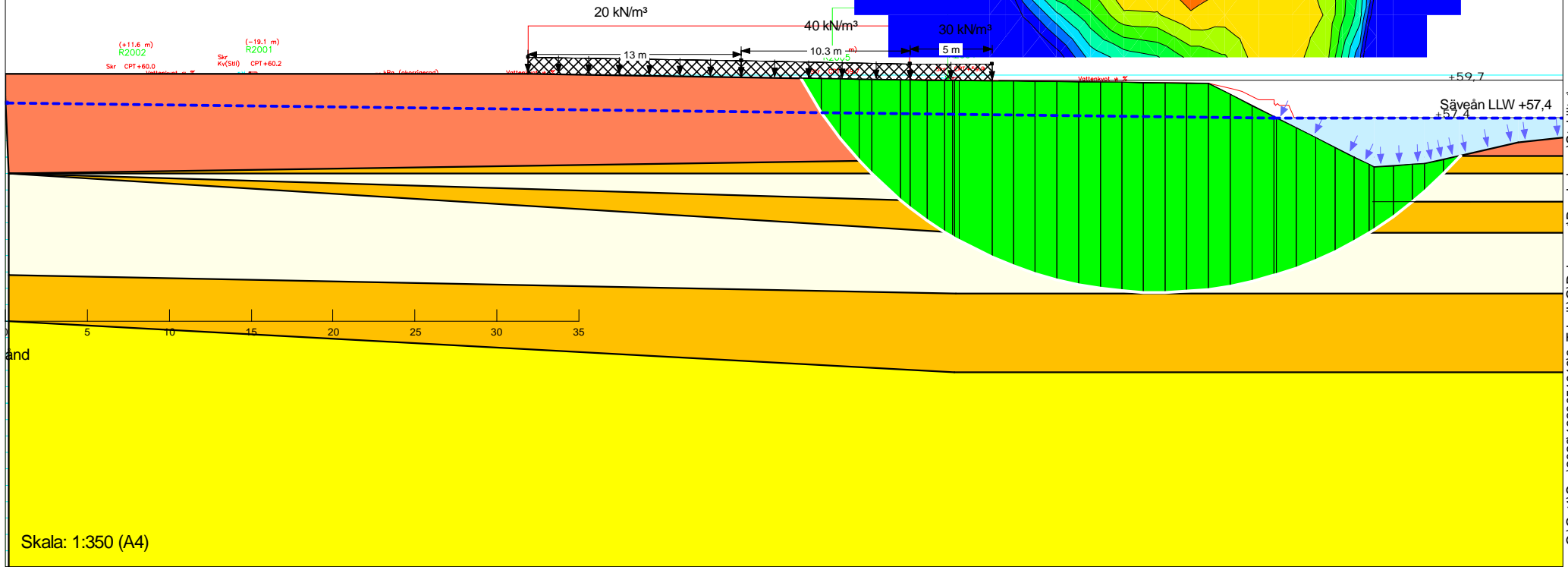
Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	Phi-B (°)	C-Datum (kPa)	C-Top of Layer (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)	Piezometric Line
Light Yellow	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30			3.3	0		33	0	0.1		1
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3		0.2		33	2	0.1	40	1
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0									1
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0									1



Skala: 1:350 (A4)

Sektion: A känslighetsanalys - Rötchkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	Cohesion (kPa)	Phi' (°)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18			33	2	66.5	40
White	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18	25	0				
Orange	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30				
Light Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27				



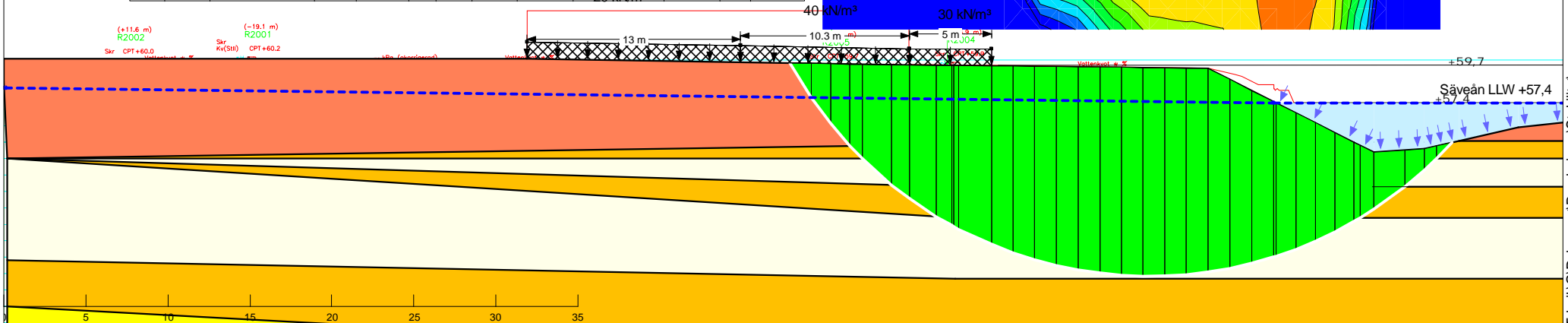
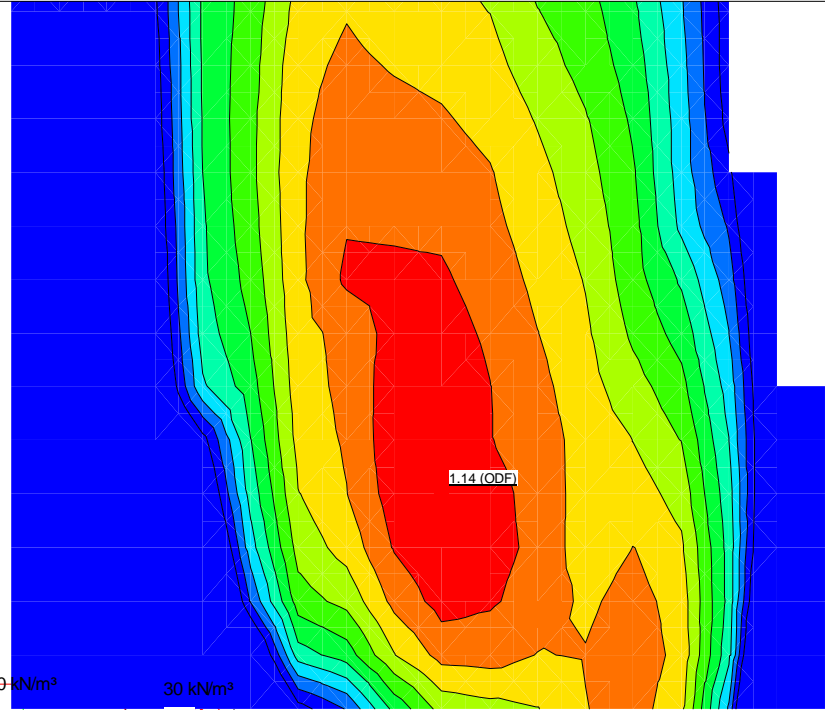
Skala: 1:350 (A4)





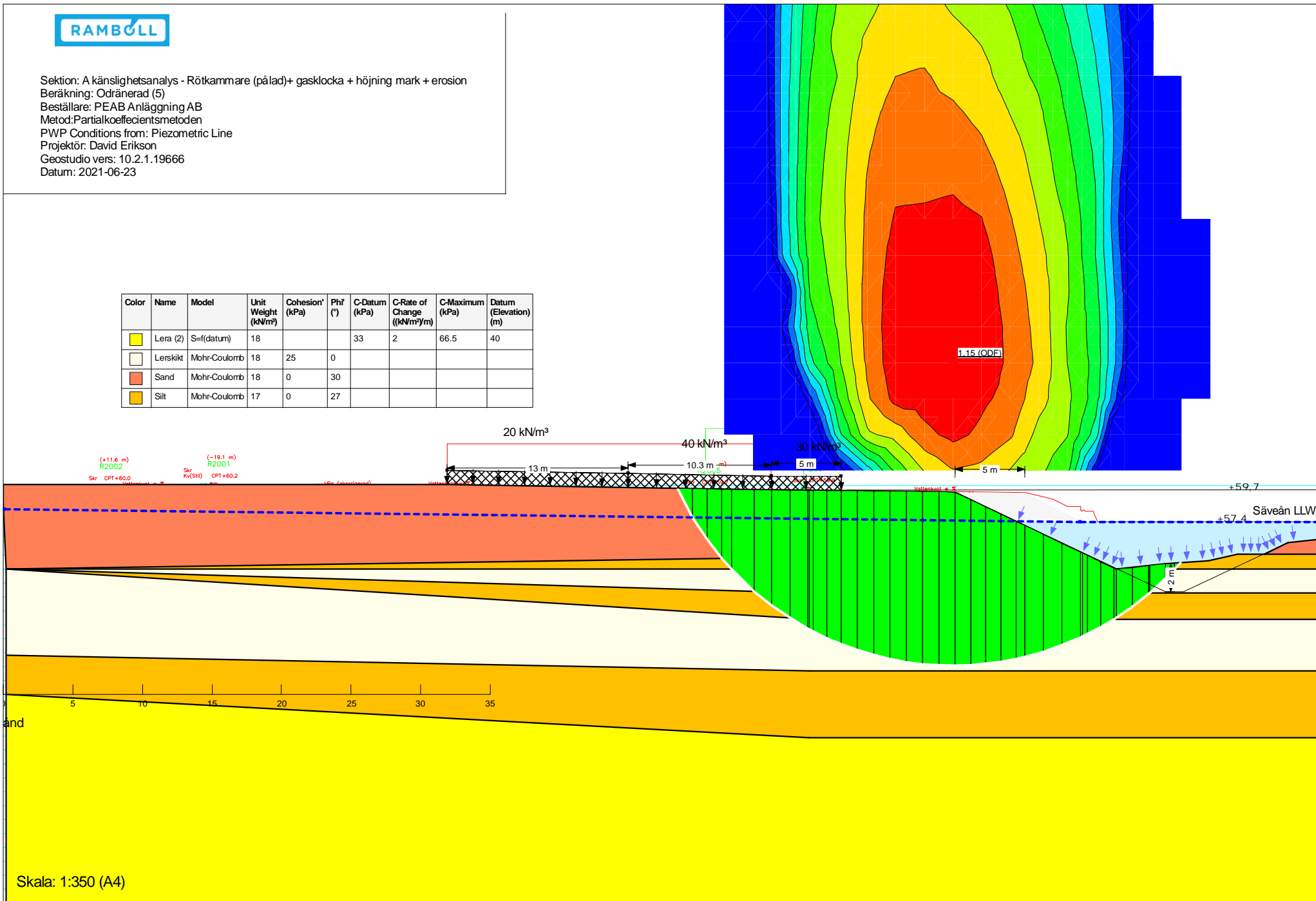
Sektion: A känslighetsanalys - Röt-kammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	C-Top of Layer (kPa)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3	0.2		33	2	0.1	40	
White	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30	2.5	0		25	0	0.1		
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30								
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27								



Sektion: A känslighetsanalys - Rörtkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion  
 Beräkning: Odränerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

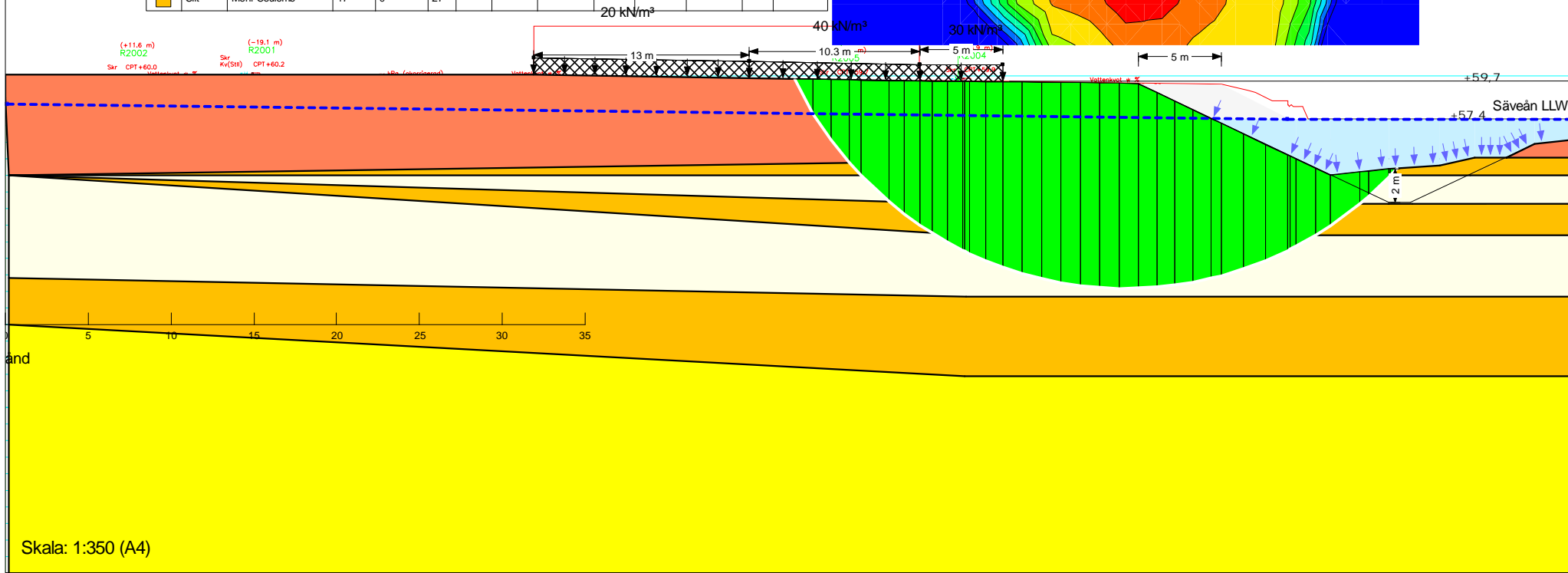
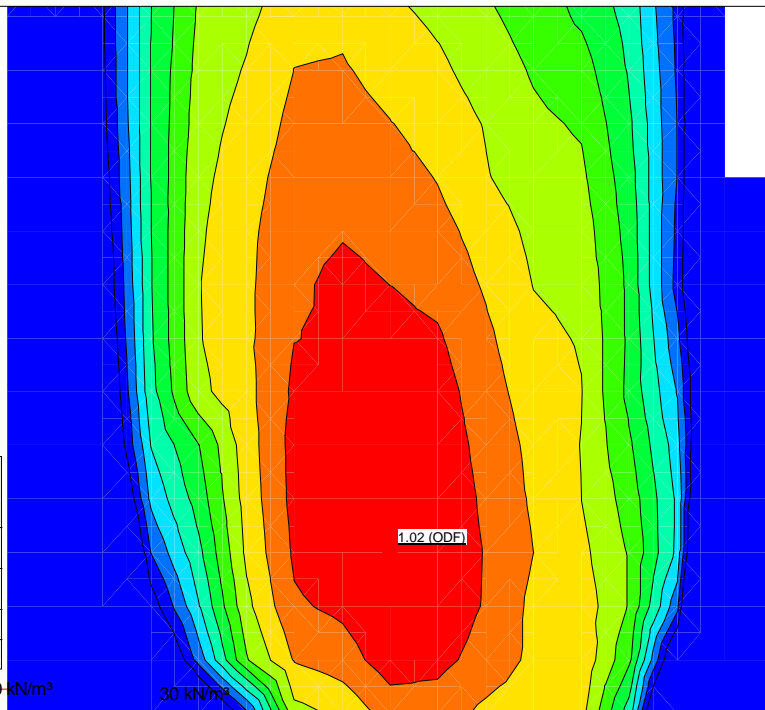
Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18			33	2	66.5	40
White	Lersikt	Mohr-Coulomb	18	25	0				
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30				
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27				



Skala: 1:350 (A4)

Sektion: A känslighetsanalys - Rörtkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion  
 Beräkning: Kombinerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

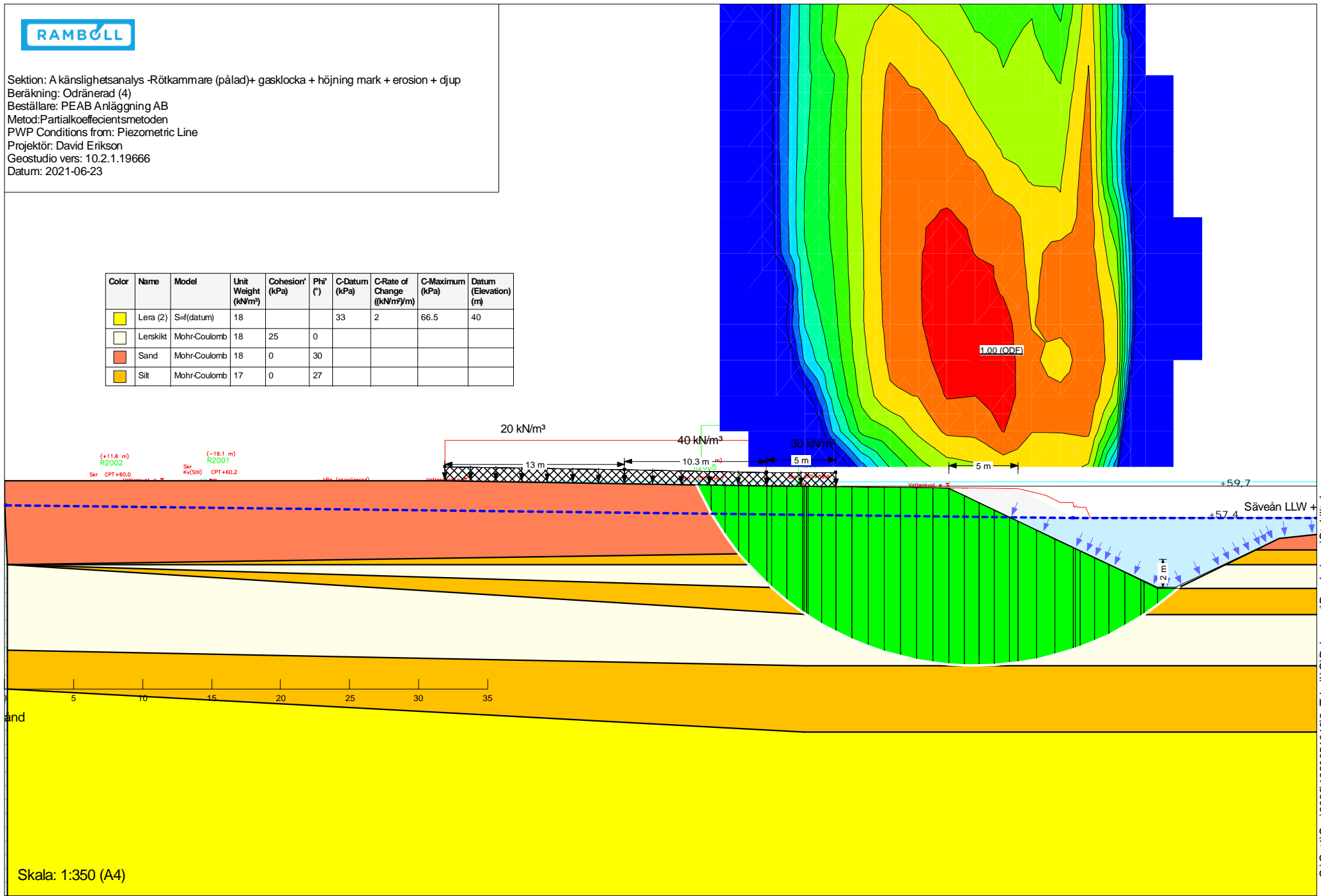
Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m³)	Cohesion (kPa)	Phi (°)	C-Top of Layer (kPa)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m²)/m)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m²)/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2) korb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33		0.1	40
White	Lerskikt korb	Combined, S=f(depth)	18		30	2.5		0		25		0.1	
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30								
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27								





Sektion: A känslighetsanalys -Röttkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion + djup  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C-Maximum (kPa)	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2)	S=f(datum)	18			33	2	66.5	40
White	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18	25	0				
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30				
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27				

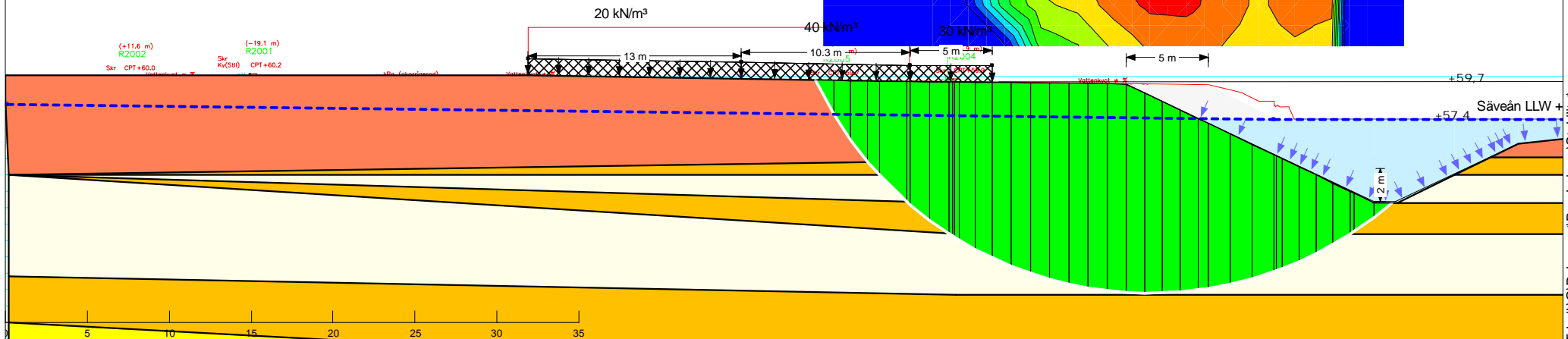
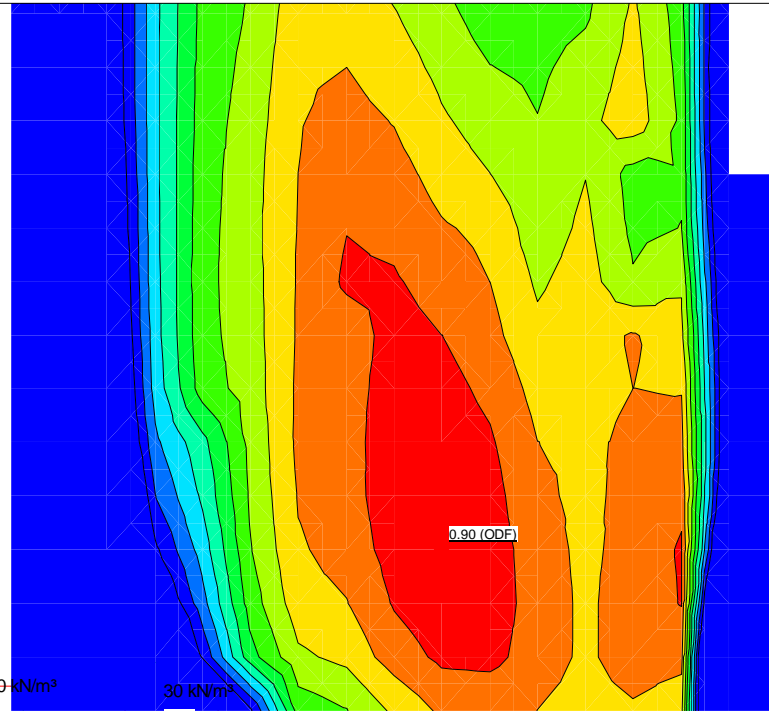


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: A känslighetsanalys -Röttkammare (pålad)+ gasklocka + höjning mark + erosion + djup  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientsmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23





Color	Name	Model	Unit Weight (kN/m <sup>3</sup> )	Cohesion (kPa)	Phi (°)	C-Top of Layer (kPa)	C-Datum (kPa)	C-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	Cu-Top of Layer (kPa)	Cu-Datum (kPa)	Cu-Rate of Change ((kN/m <sup>2</sup> )/m)	C/Cu Ratio	Datum (Elevation) (m)
Yellow	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30		3.3	0.2		33	2	0.1	40
White	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30	2.5		0	25		0	0.1	
Red	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30								
Orange	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27								

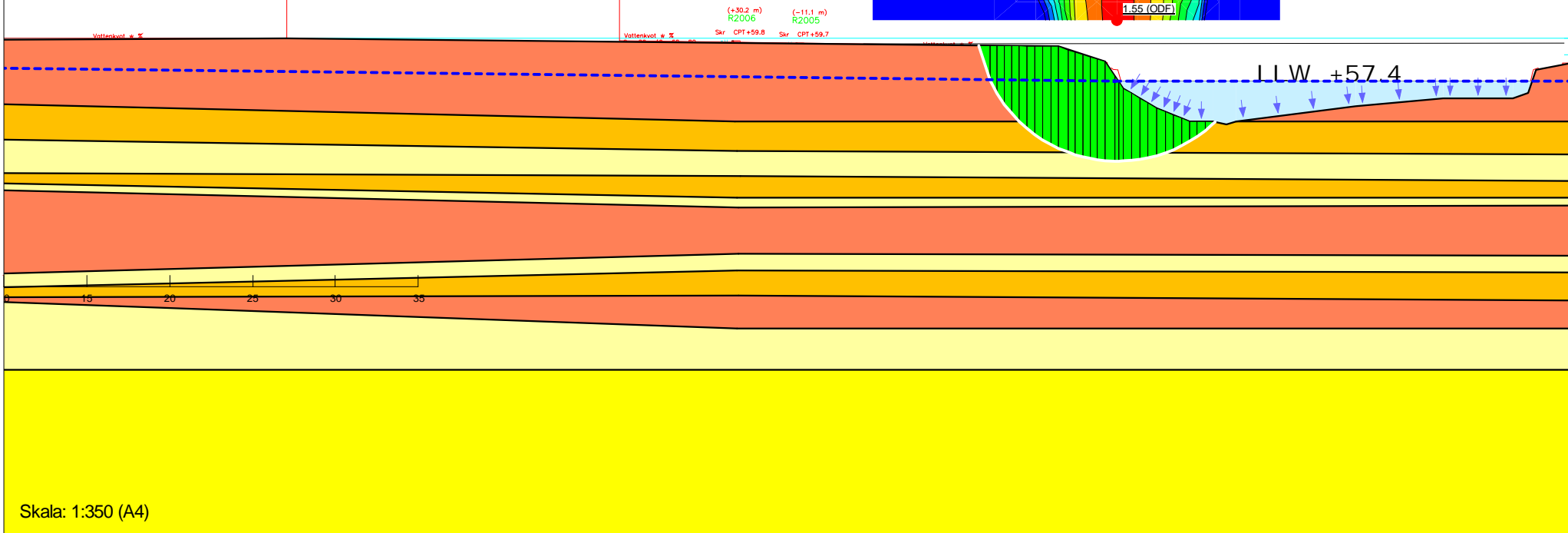
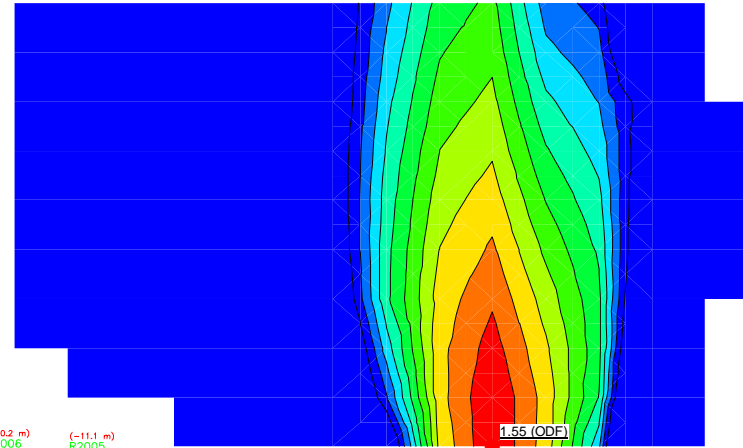


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Odränerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

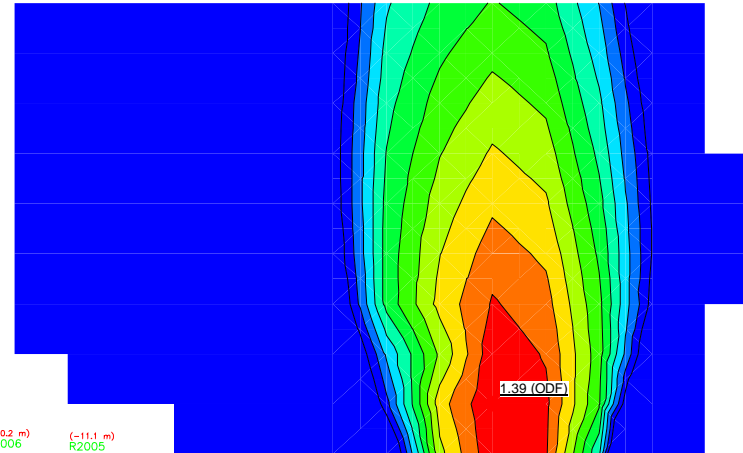
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1





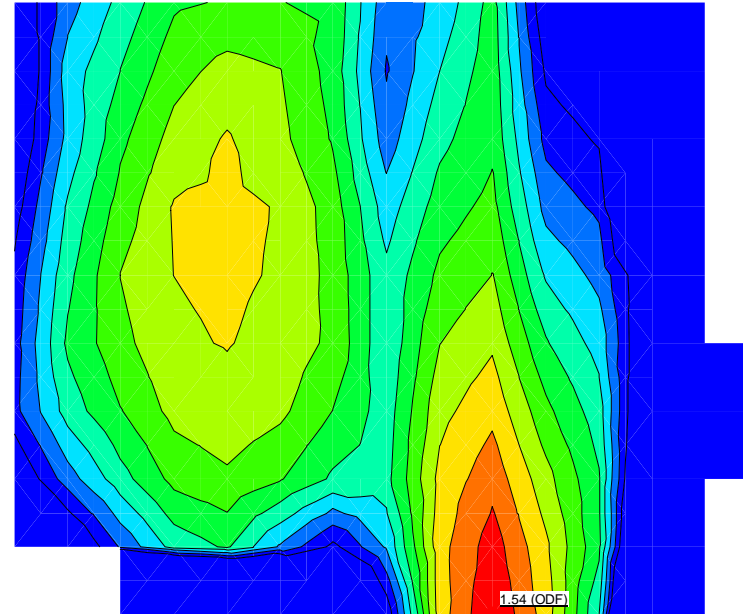
Sektion: B - Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Kombinerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

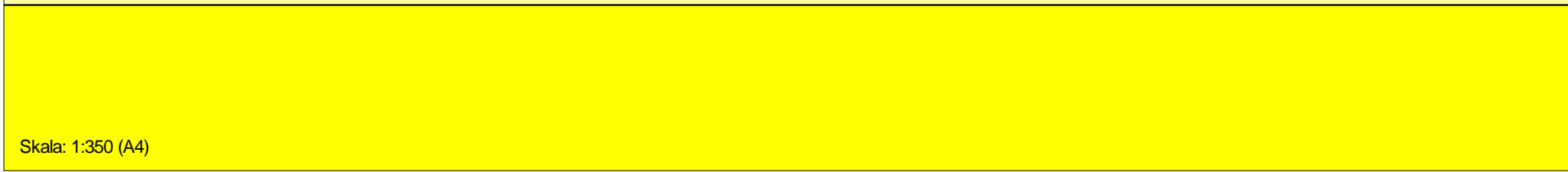
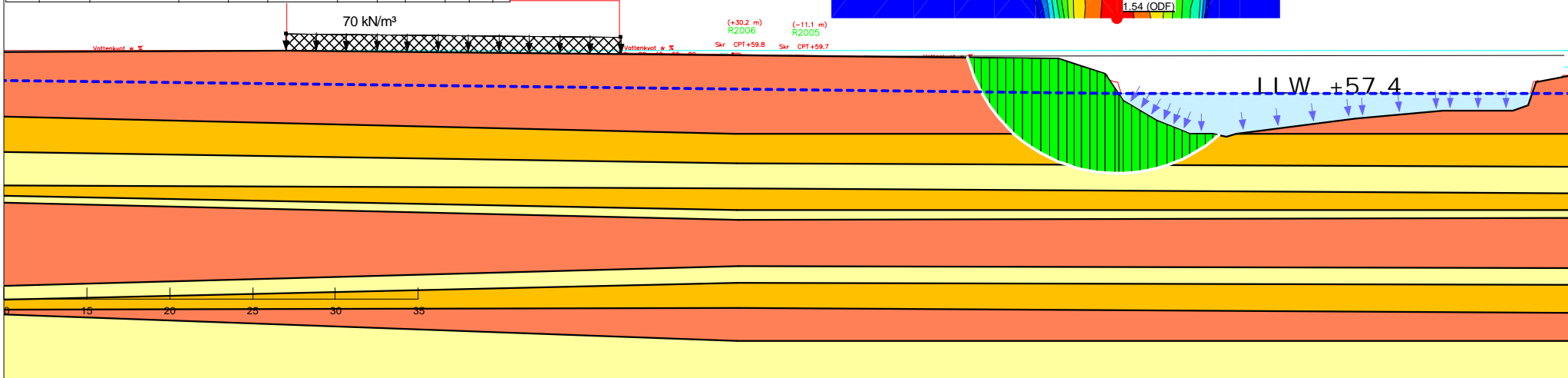




Sektion: B - Slambehandling  
 Beräkning: Odränerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



			(kN/m³)	(kPa)	((kN/m²)/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0
	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0

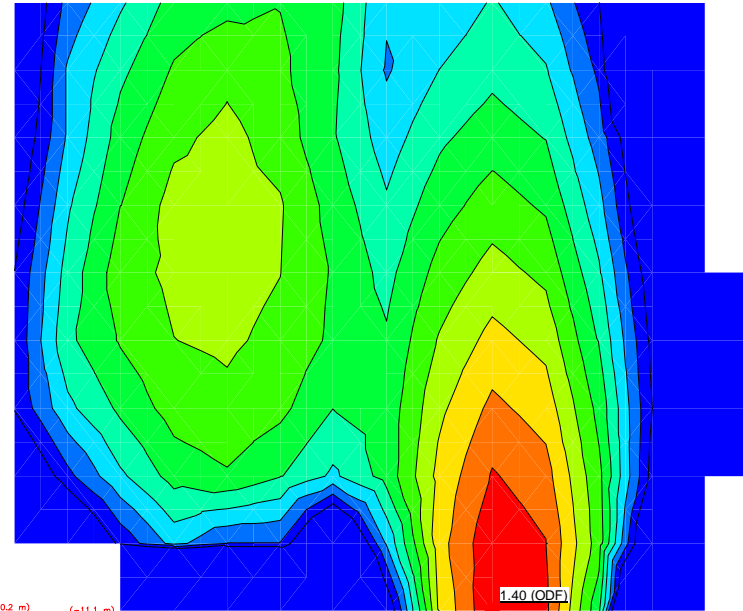


Skala: 1:350 (A4)

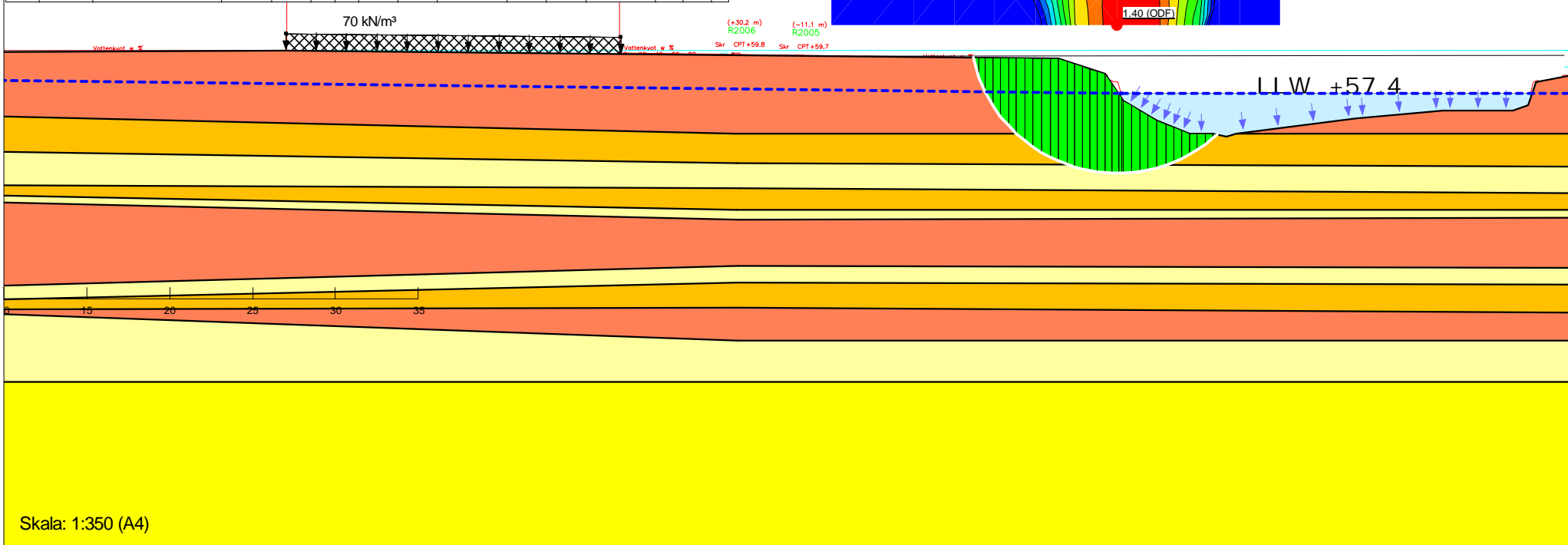




Sektion: B - Slambehandling  
 Beräkning: Kombinerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23







			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

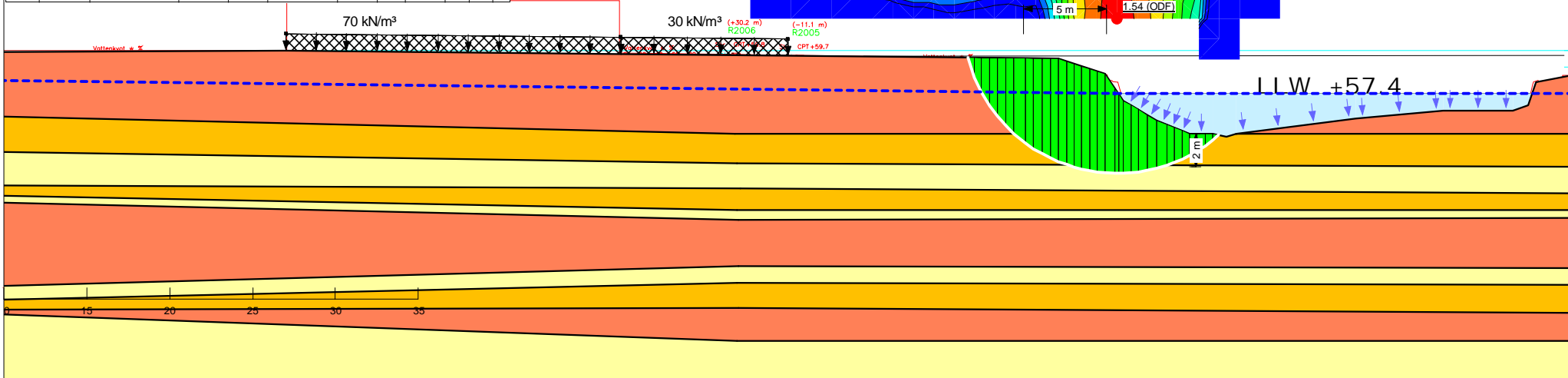
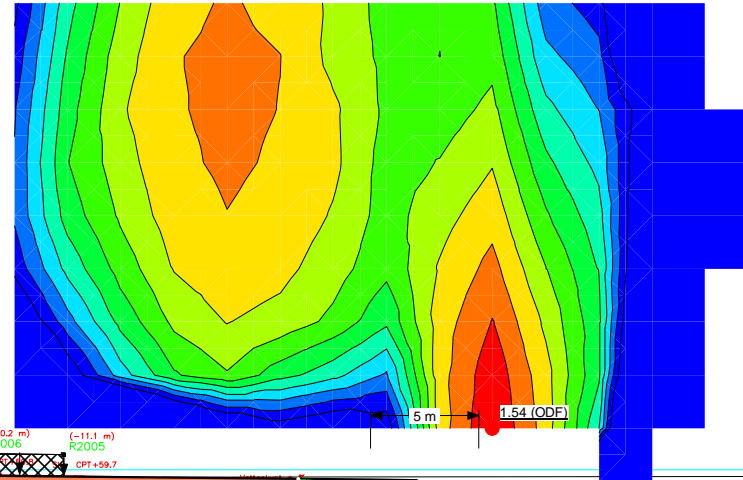


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Slambehandling + höjning mark  
 Beräkning: Odränerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m³)	(kPa)	((kN/m²)/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1

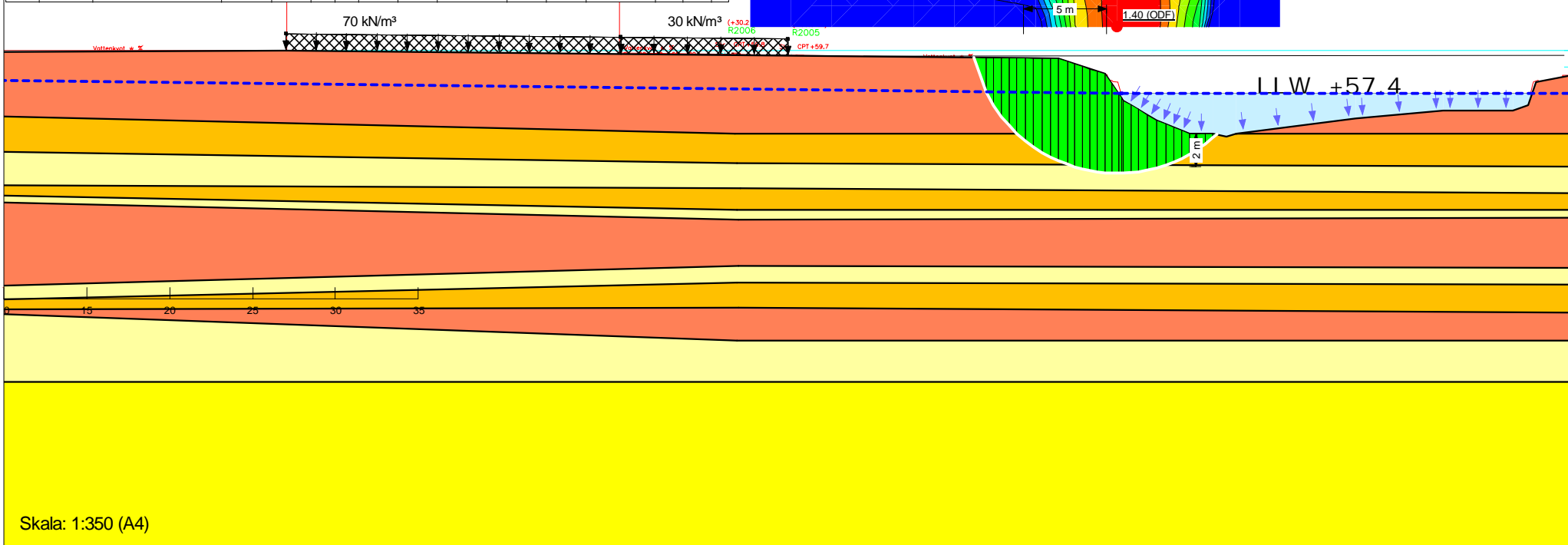
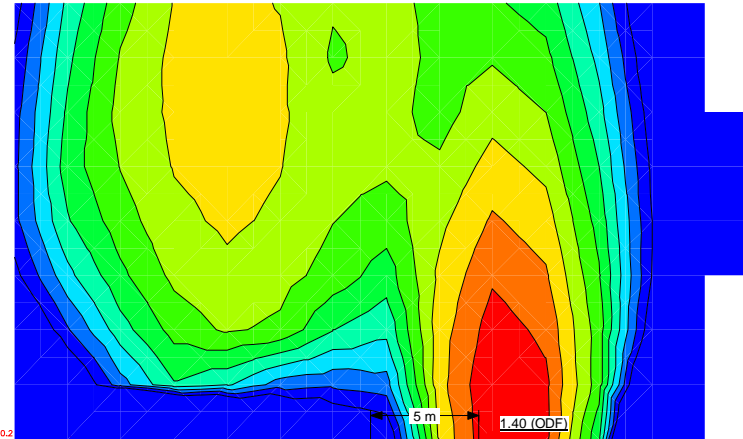


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Slambehandling + höjning mark  
 Beräkning: Kombinerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23





			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

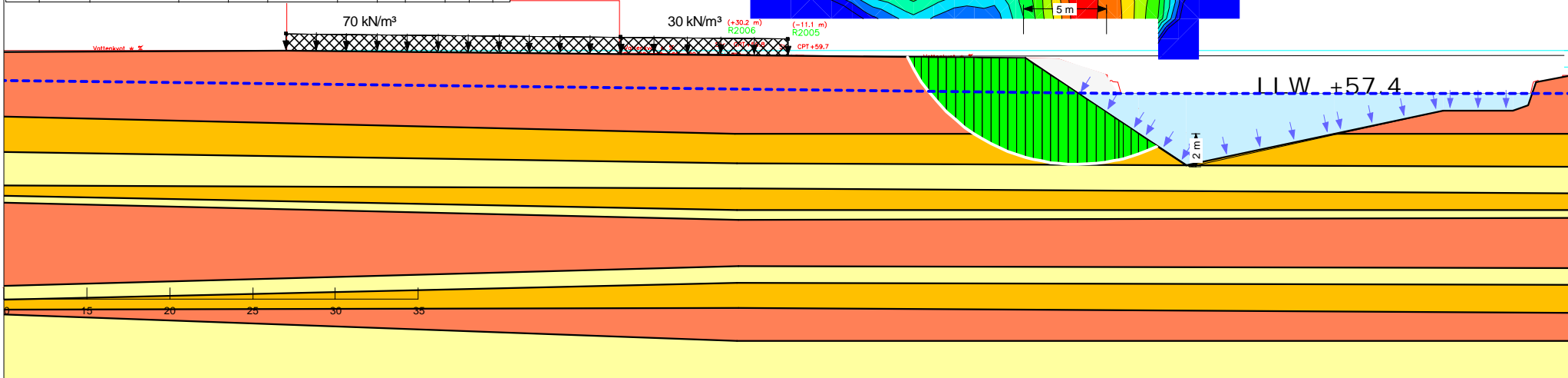
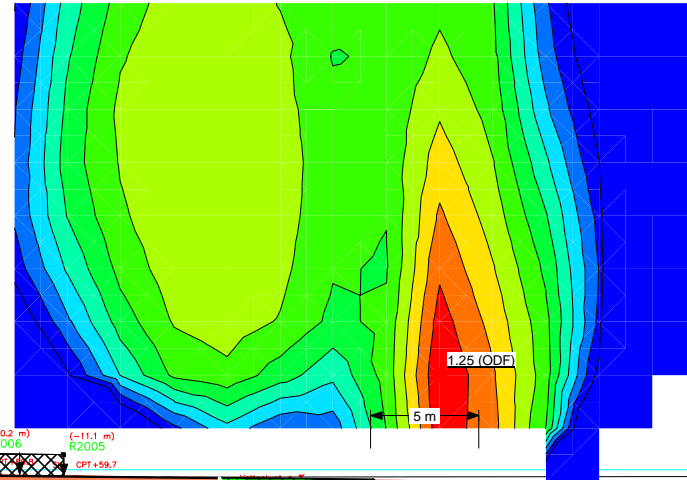


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Slambehandling + höjning mark + erosion 5m  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m³)	(kPa)	((kN/m²)/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1

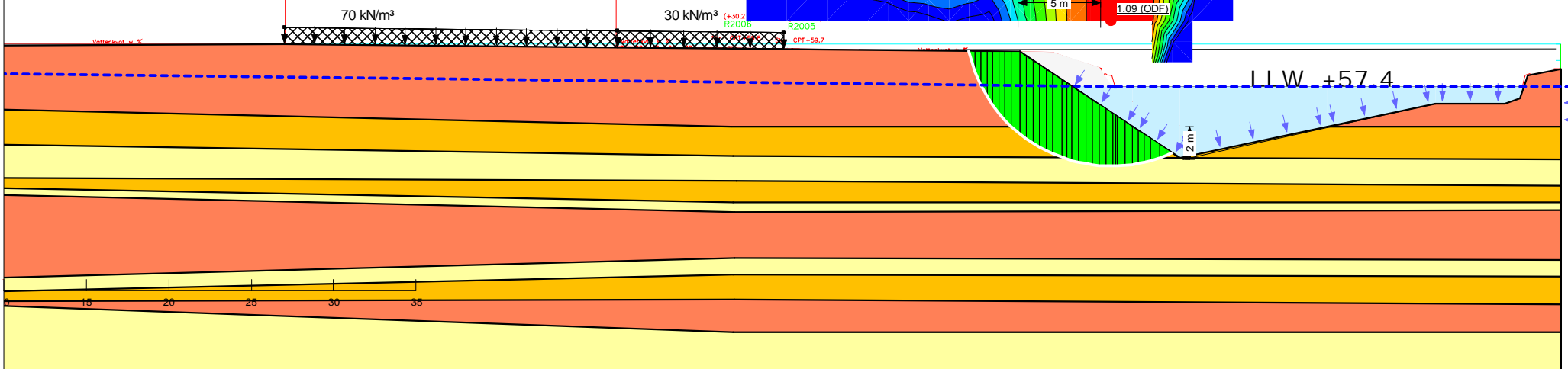
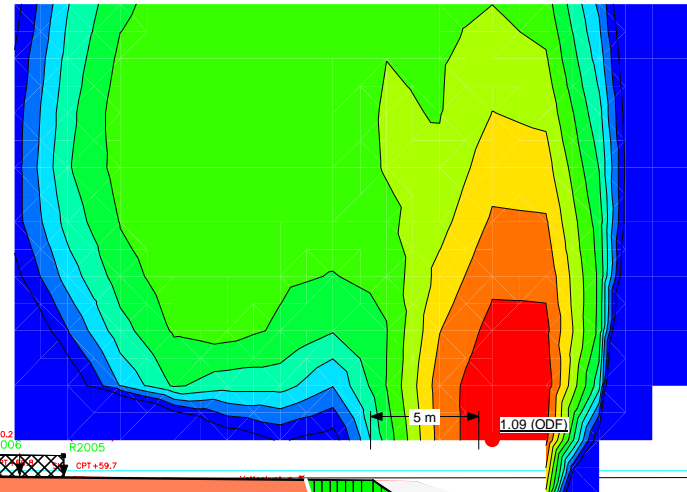


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Slambehandling + höjning mark + erosion 5m  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23





			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

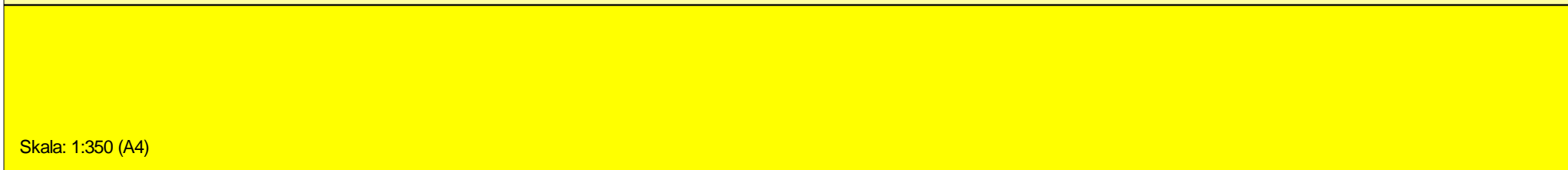
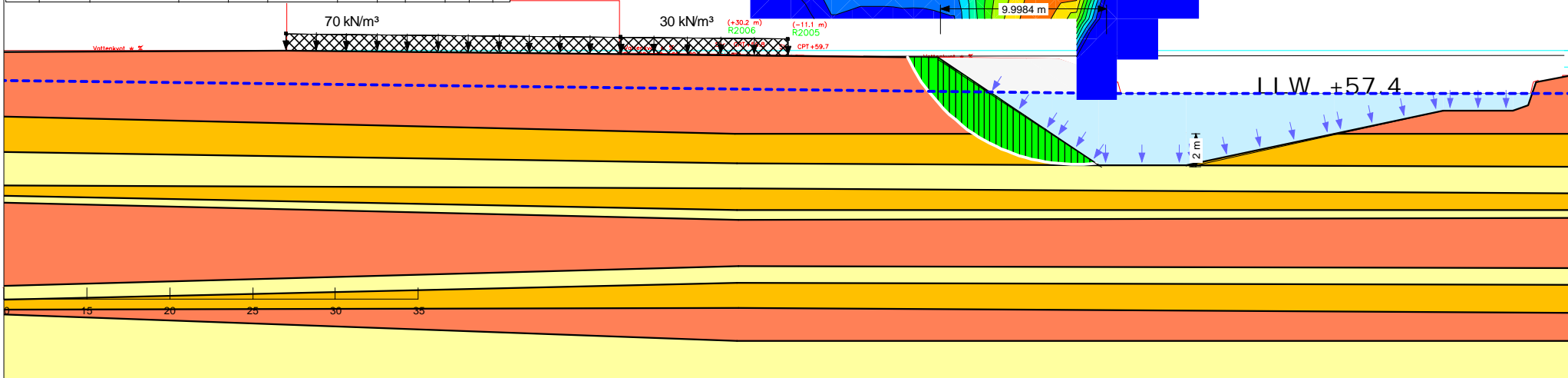
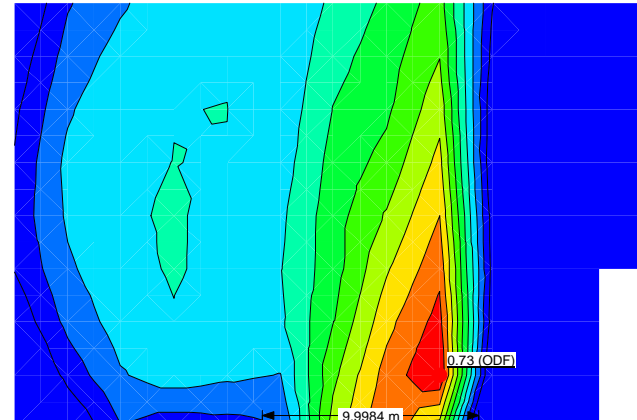


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B - Slambehandling + höjning mark + erosion 10m  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

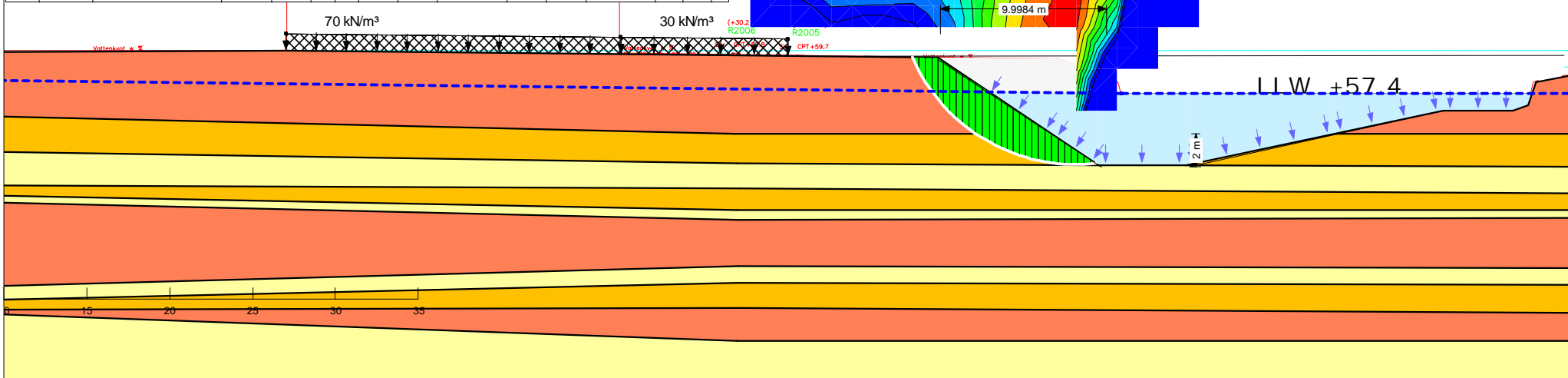
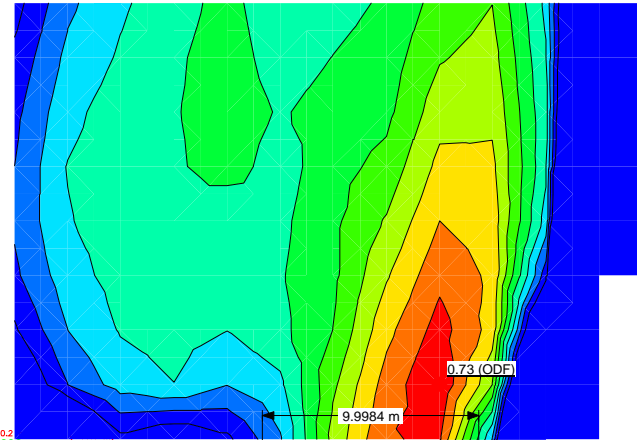
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1





Sektion: B - Slambehandling + höjning mark + erosion 10m  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio Vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1



Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m)

Beräkning: Odränerad (5)

Beställare: PEAB Anläggning AB

Metod: Partialkoefficientmetoden

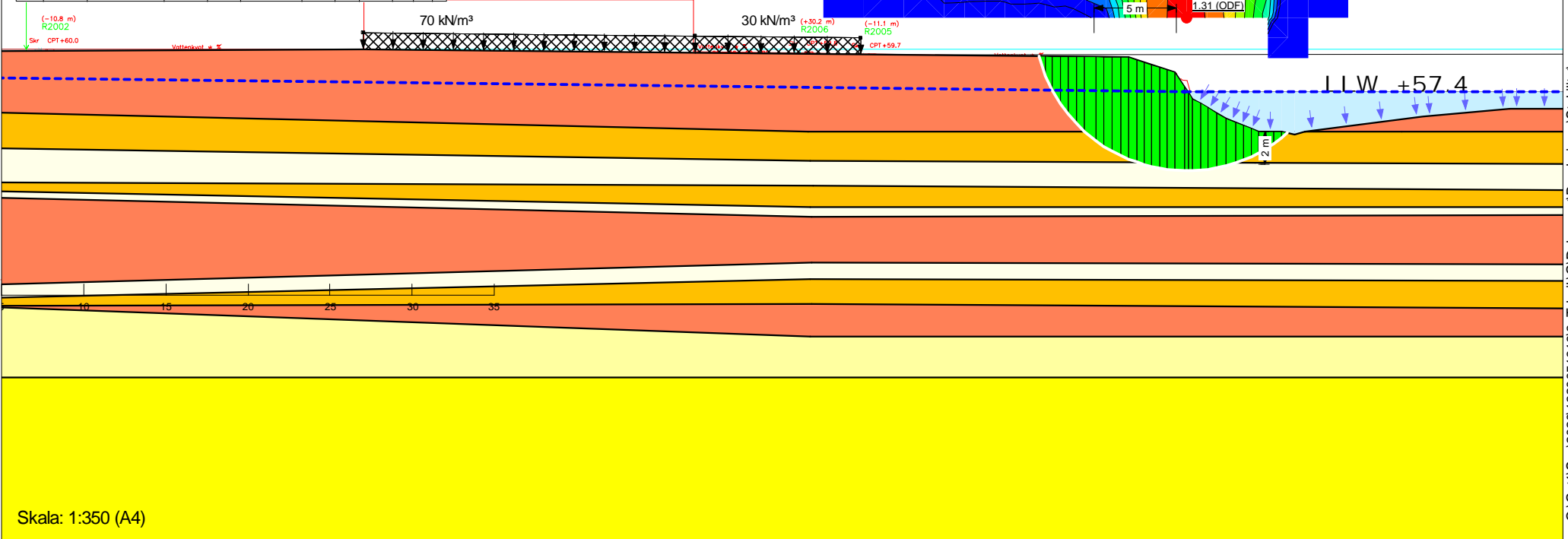
PWP Conditions from: Piezometric Line

Projektör: David Erikson

Geostudio vers: 10.2.1.19666

Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1







Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m)

Beräkning: Kombinerad (5)

Beställare: PEAB Anläggning AB

Metod: Partialkoefficientmetoden

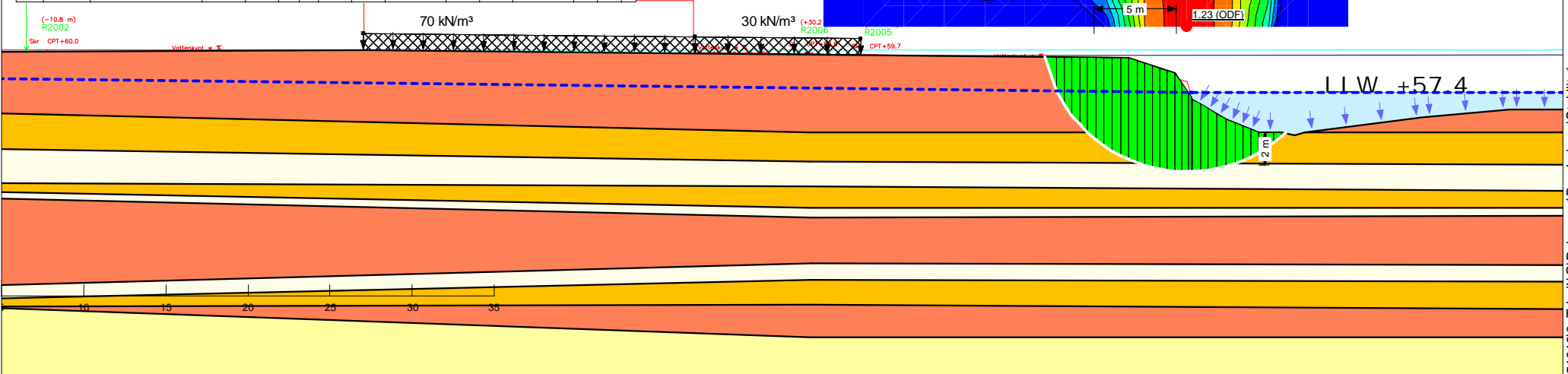
PWP Conditions from: Piezometric Line

Projektör: David Erikson

Geostudio vers: 10.2.1.19666

Datum: 2021-06-23

		(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)	
	Lera (1) korb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) korb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Lerskikt korb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1

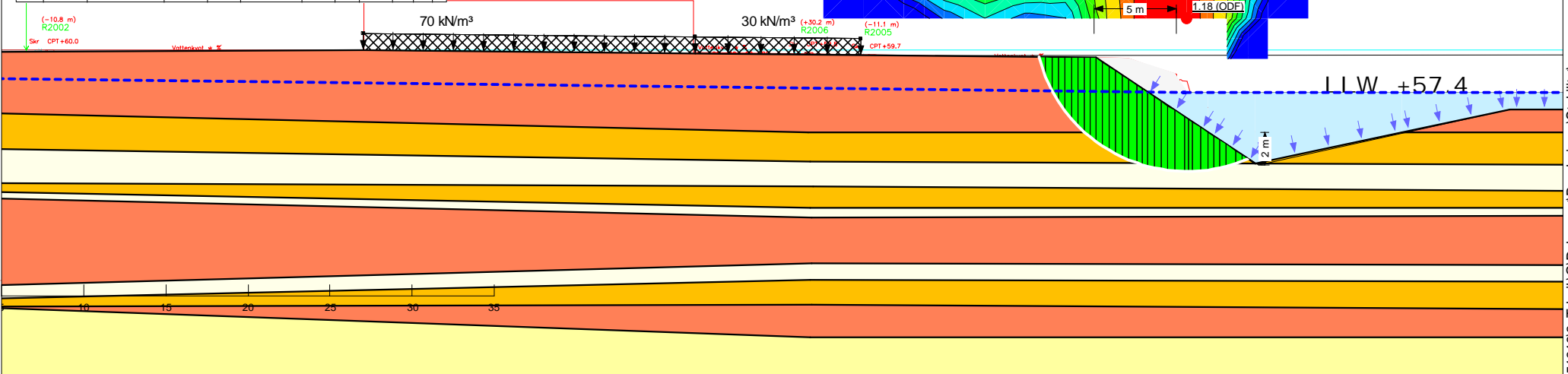


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m) + erosion 5m  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1

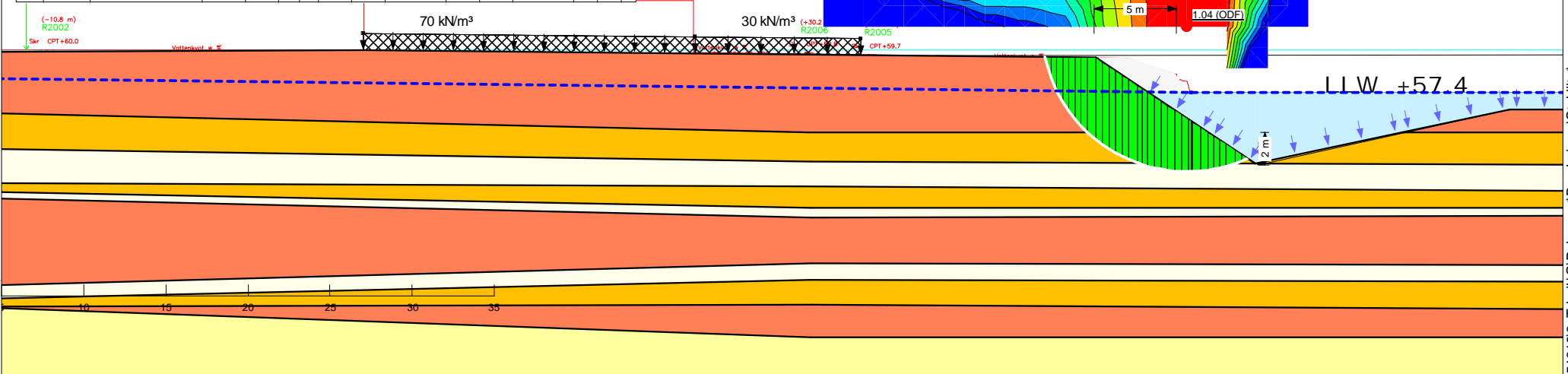


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m) + erosion 5m  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

		(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)	
	Lera (1) korb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) korb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Lerskikt korb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1

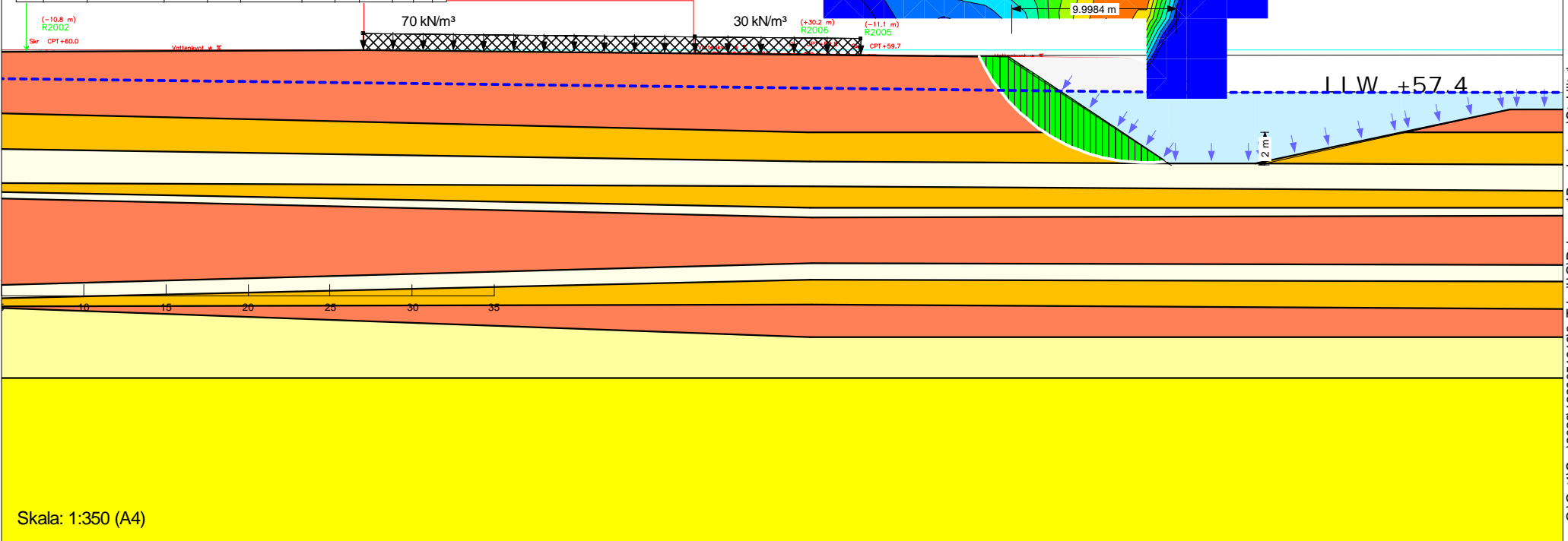


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m) + erosion 10m  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1

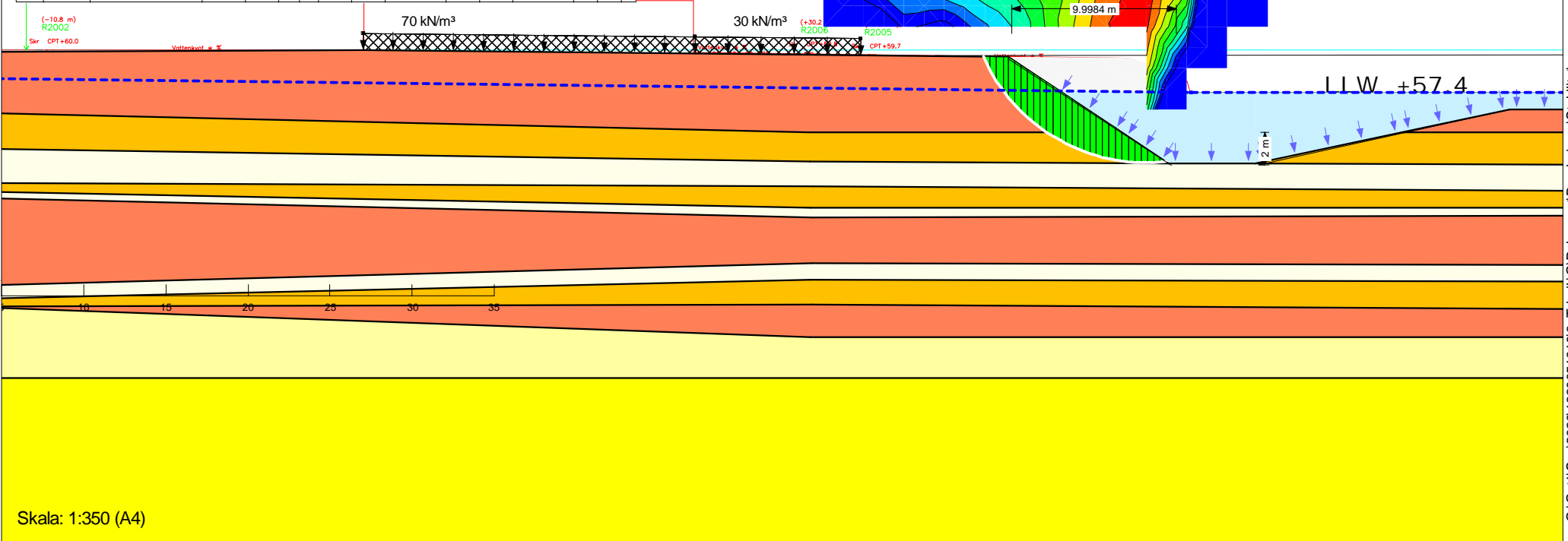


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: B känslighetsanalys - slambehandling + höjning mark (1,5m) + erosion 10m  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

		(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)	
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1

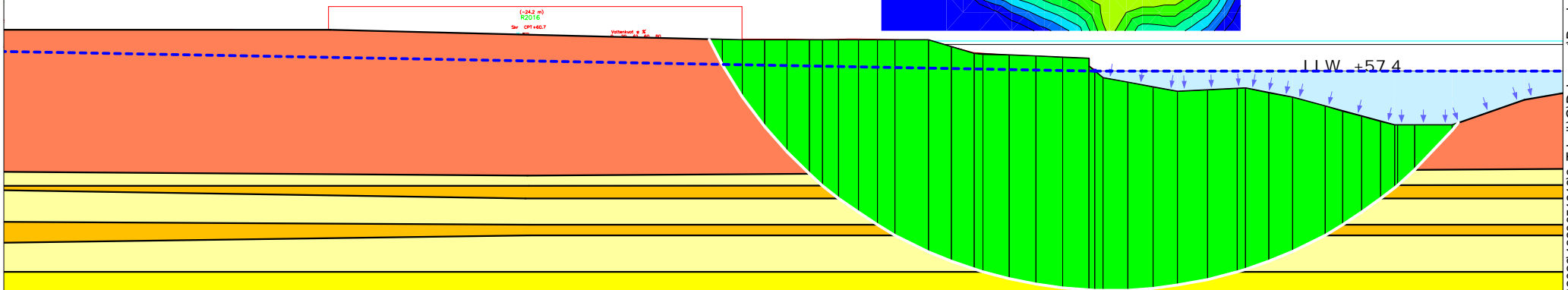
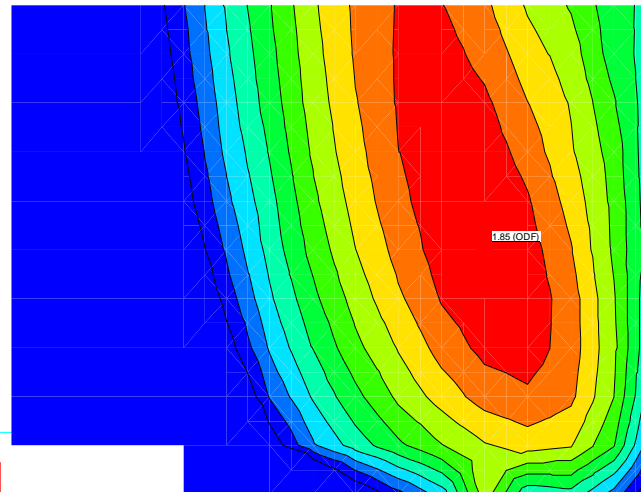


Skala: 1:350 (A4)



Sektion: C - Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Odränerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)	
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1	
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1	

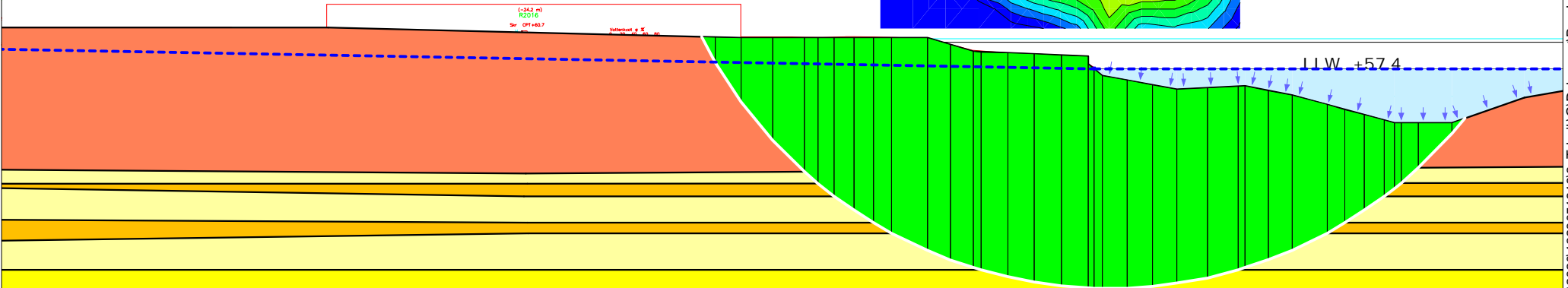
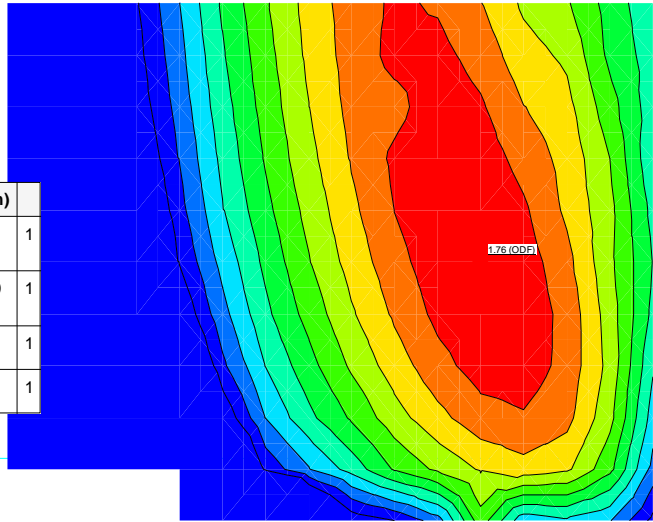


Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Befintliga förhållanden  
 Beräkning: Kombinerad  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datam)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

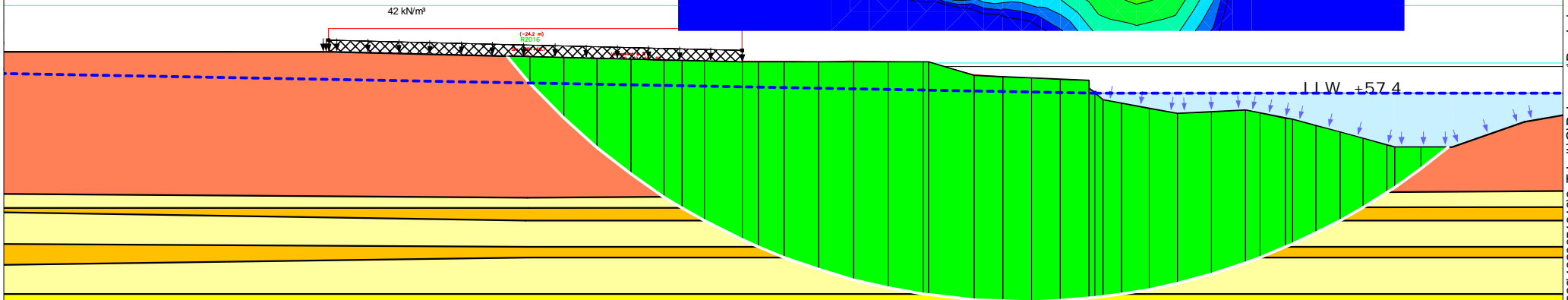
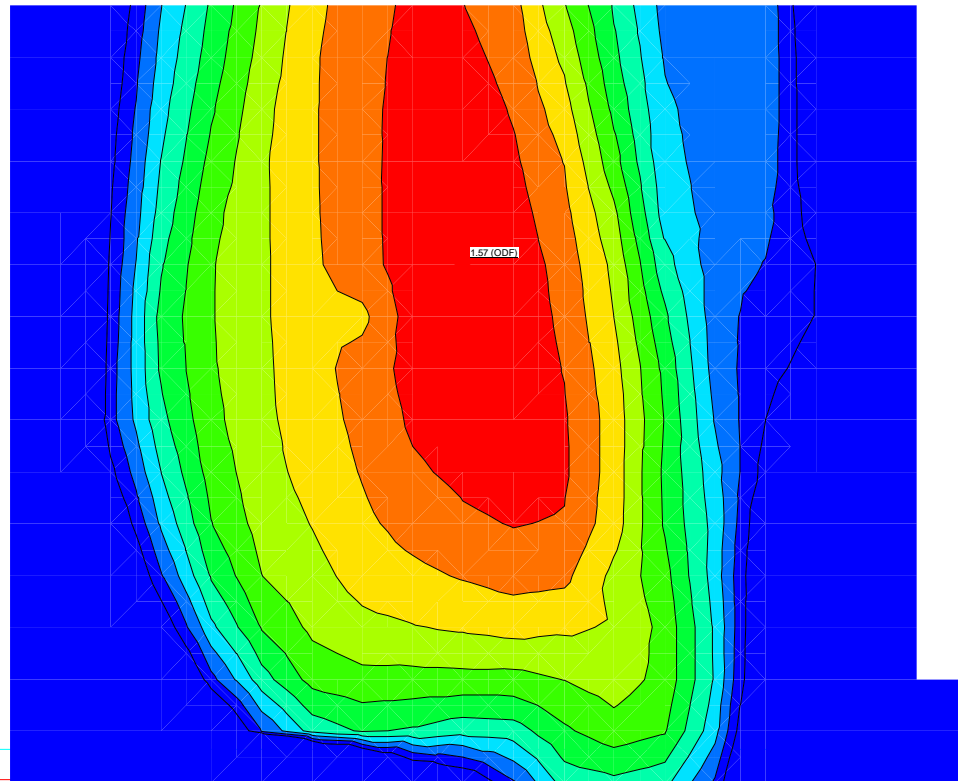


Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 42kPa  
 Beräkning: Odränerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)	
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1	
	Lera (2)	S=(datum)	18	33	2	66.5	40			1	
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1	
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1	

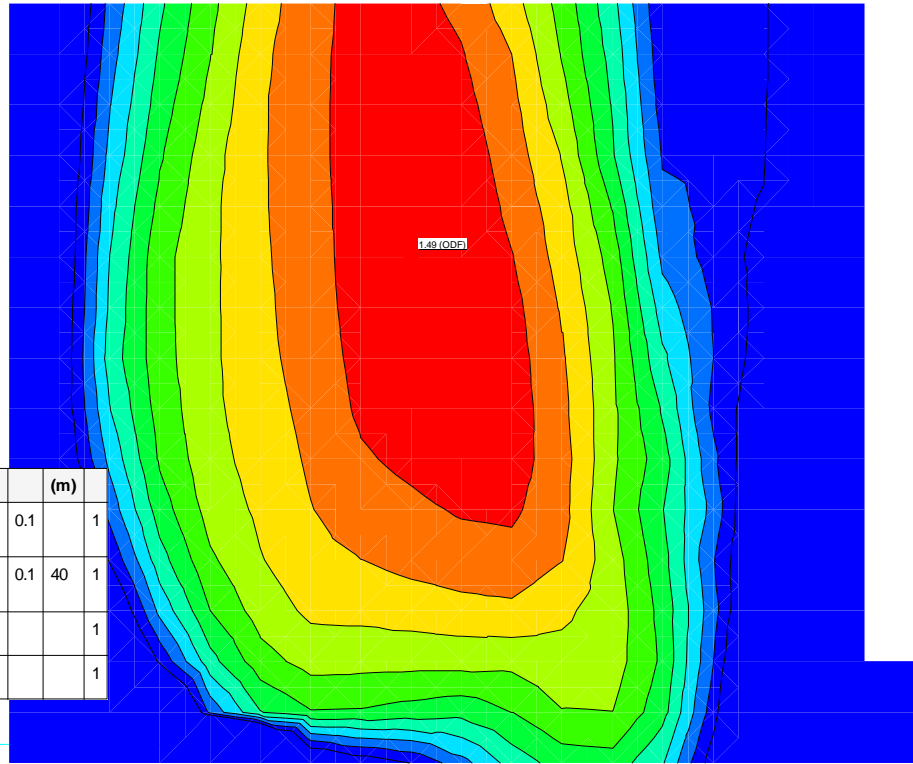


Skala: 1:500 (A4)

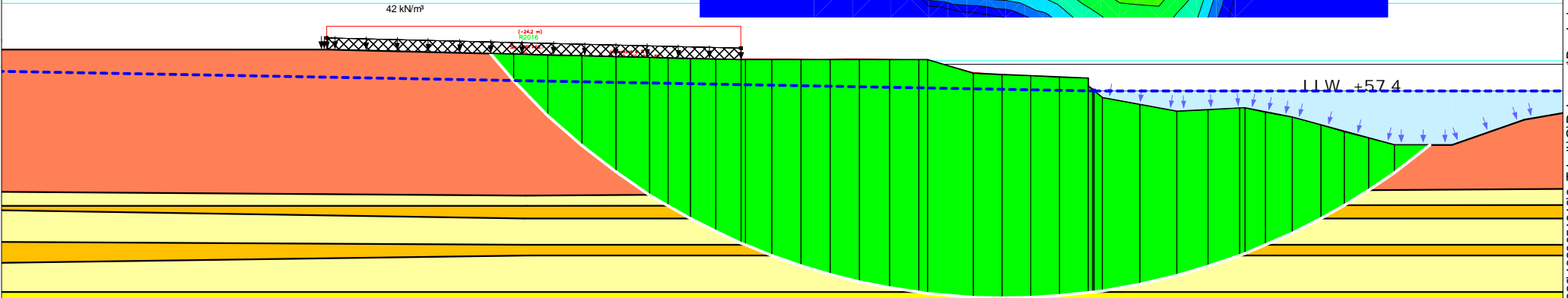




Sektion: C - Bioblock 42kPa  
 Beräkning: Kombinerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



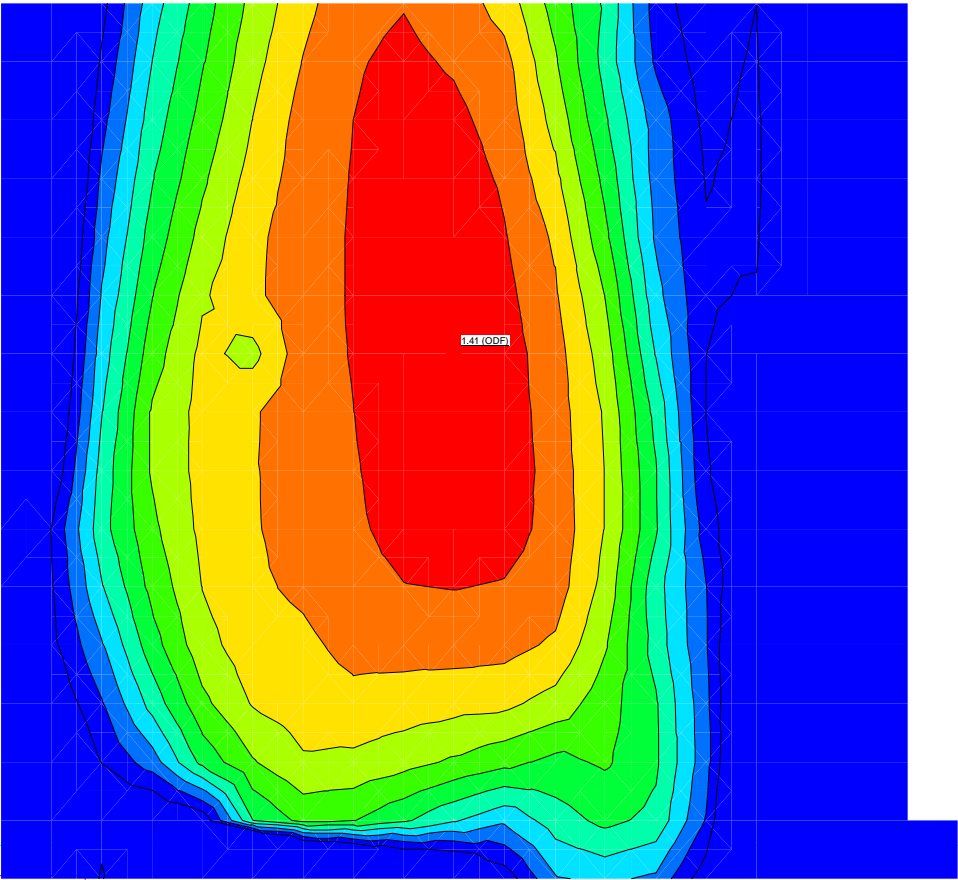
			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3	0.2	33	2		0.1	40	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1



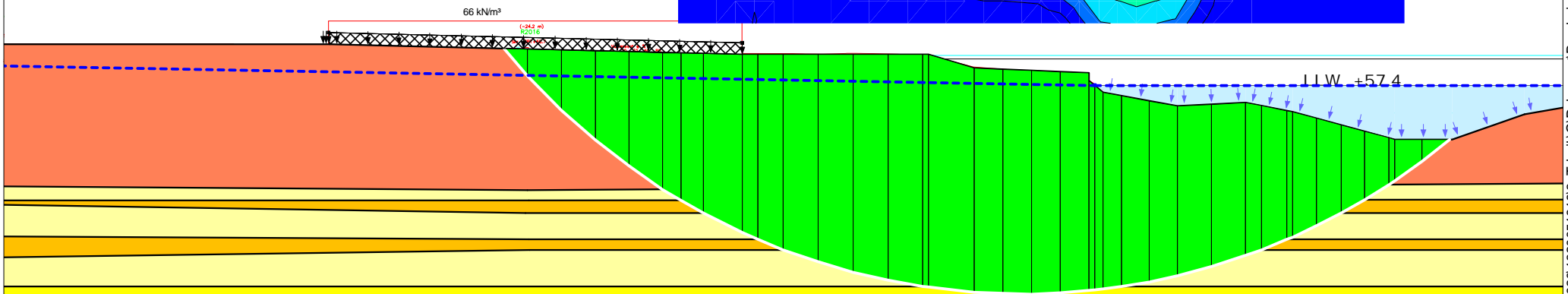
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 66kPa  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



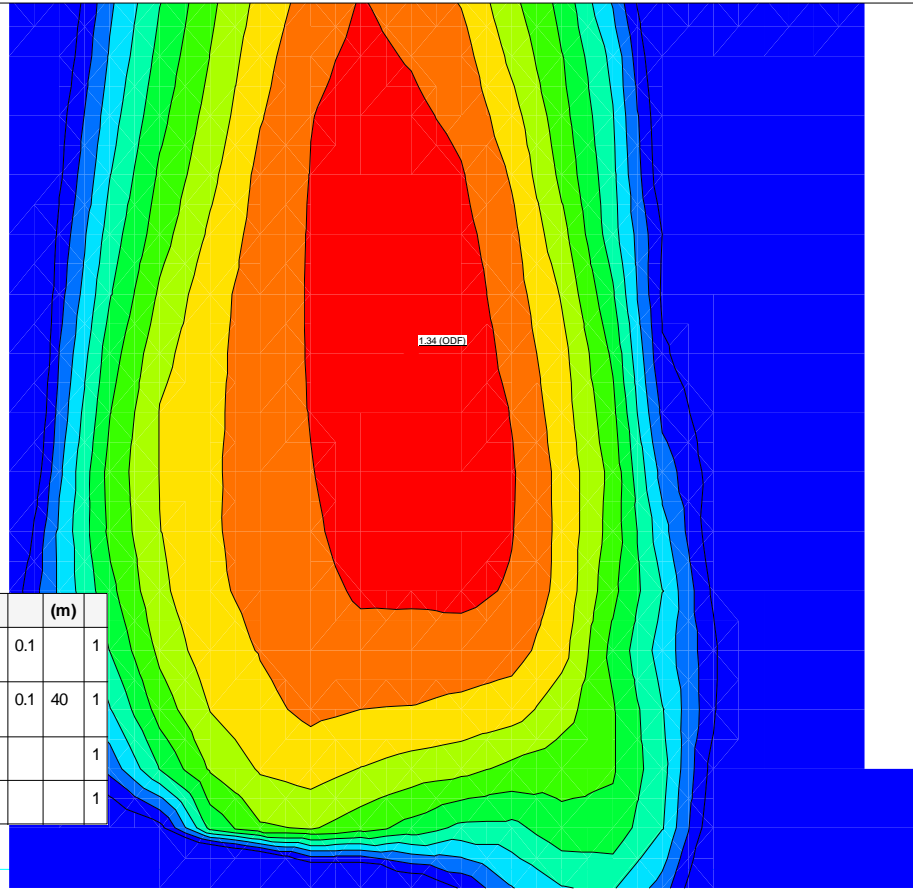
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)	
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1	
	Lera (2)	S=(datum)	18	33	2	66.5	40			1	
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	31	0	1	
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	28	0	1	



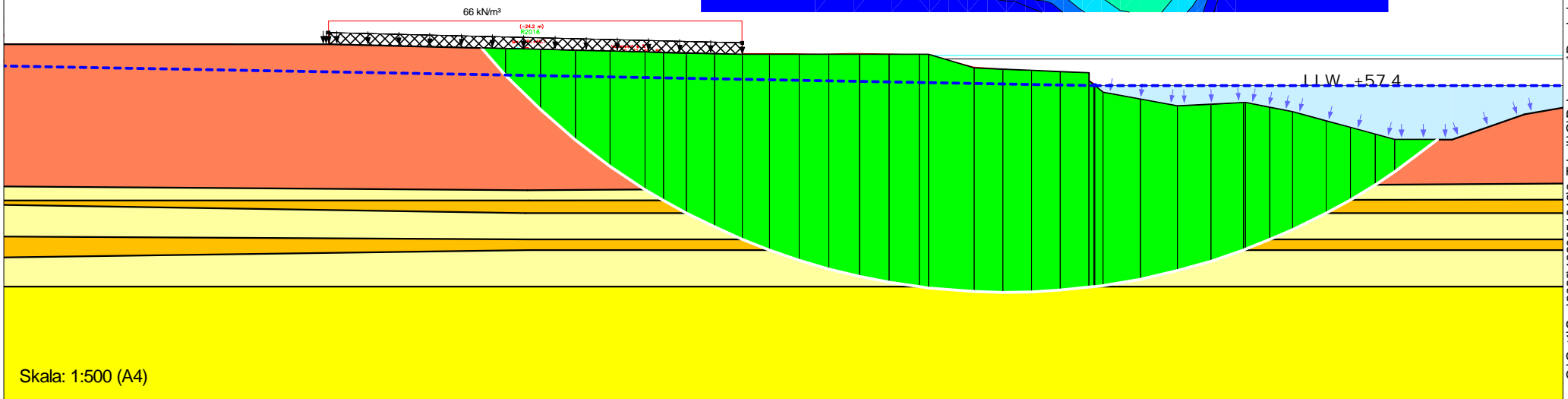
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 66kPa  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3	0.2	33	2		0.1	40	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

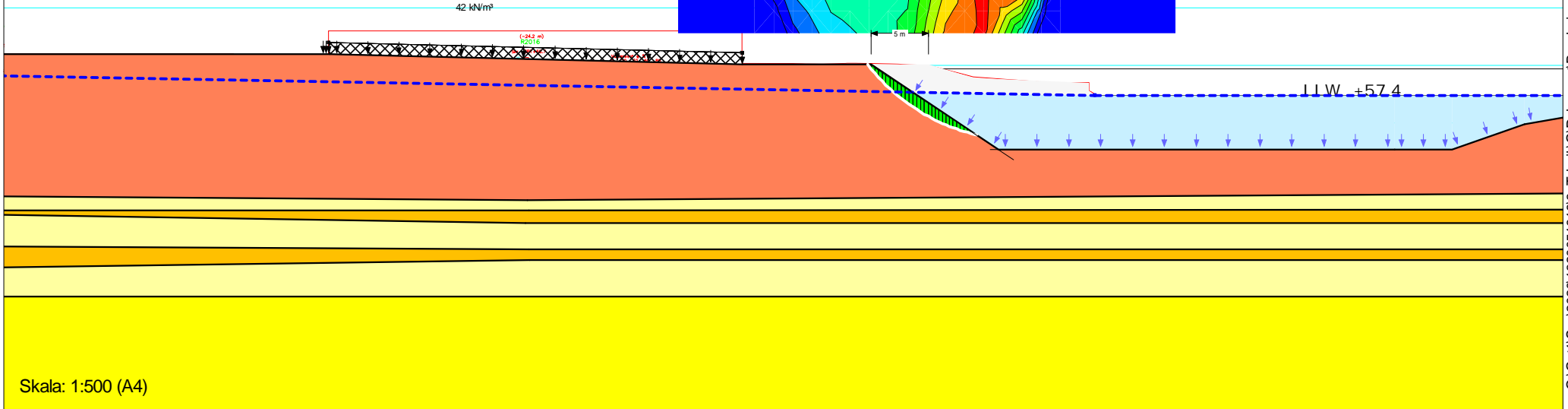
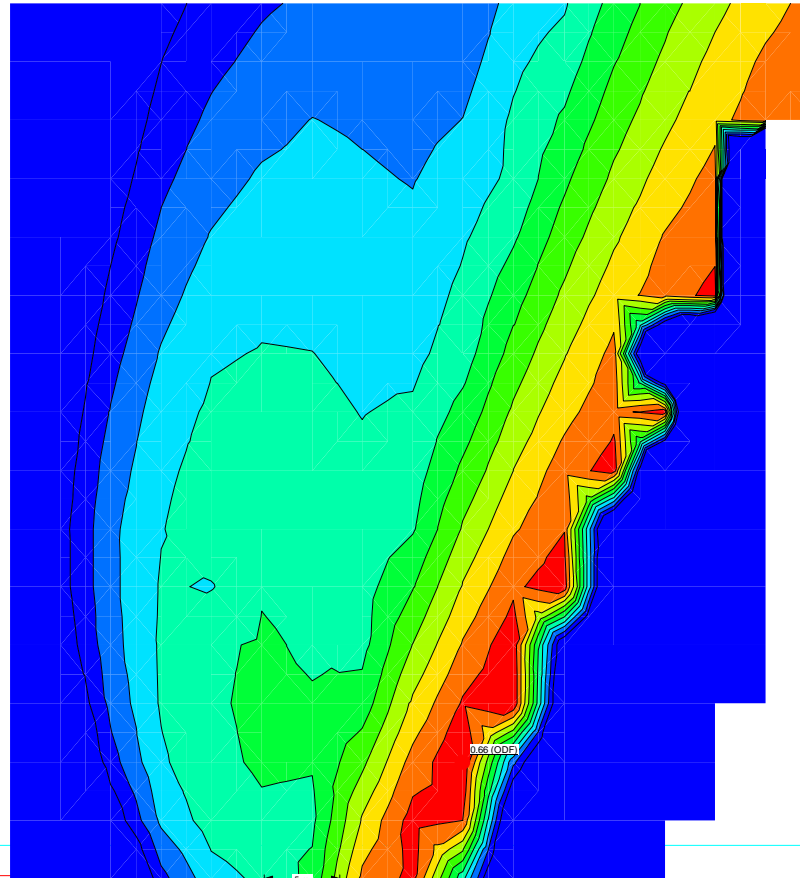


Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 42kPa + erosion  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

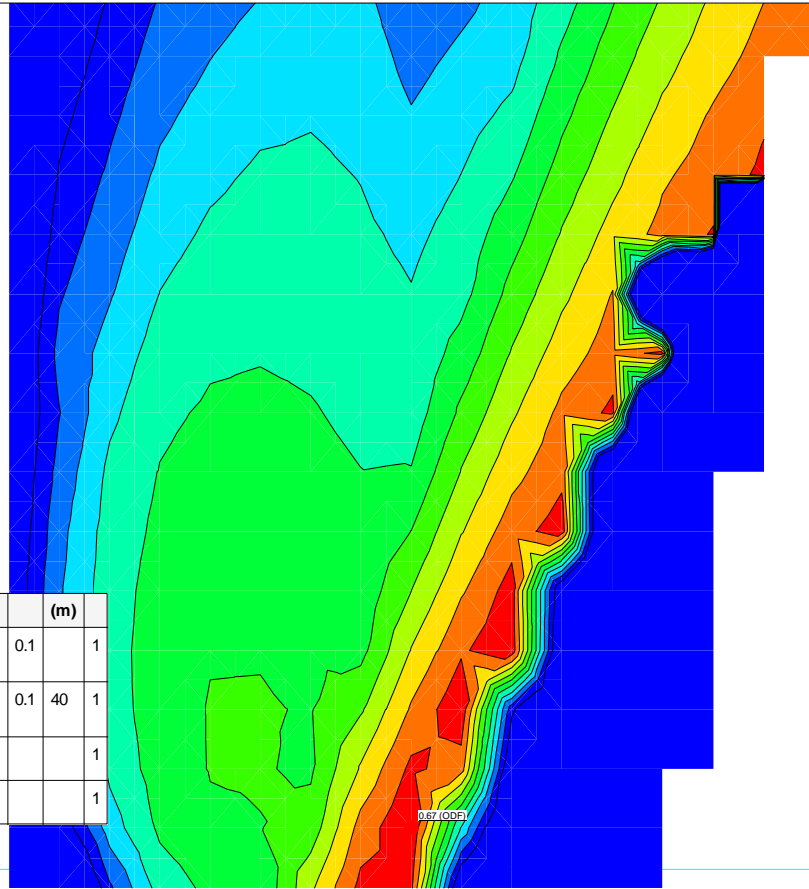
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)	
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40				1
	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1



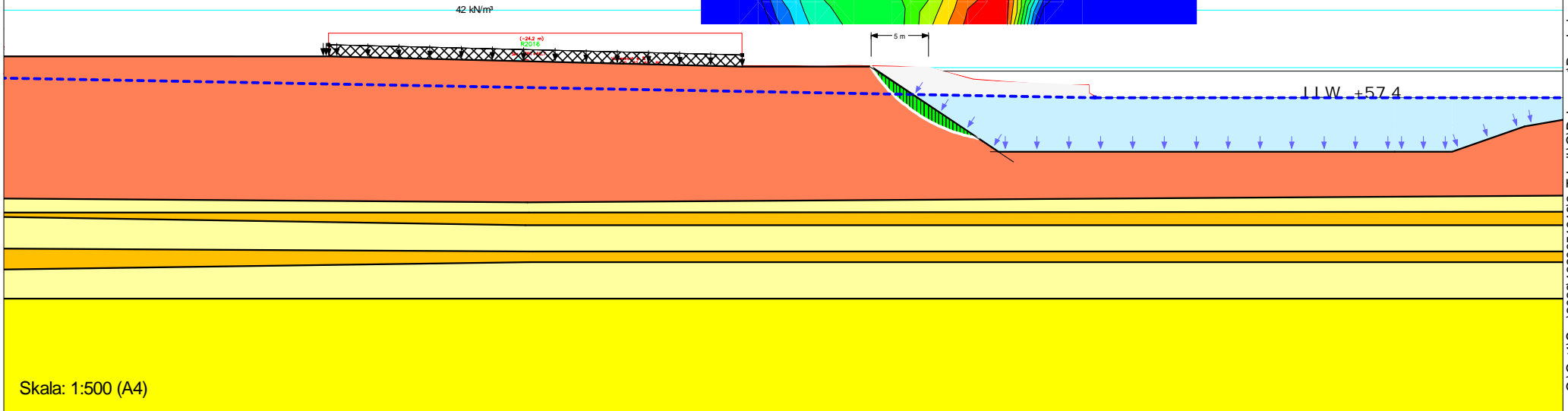
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 42kPa + erosion  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

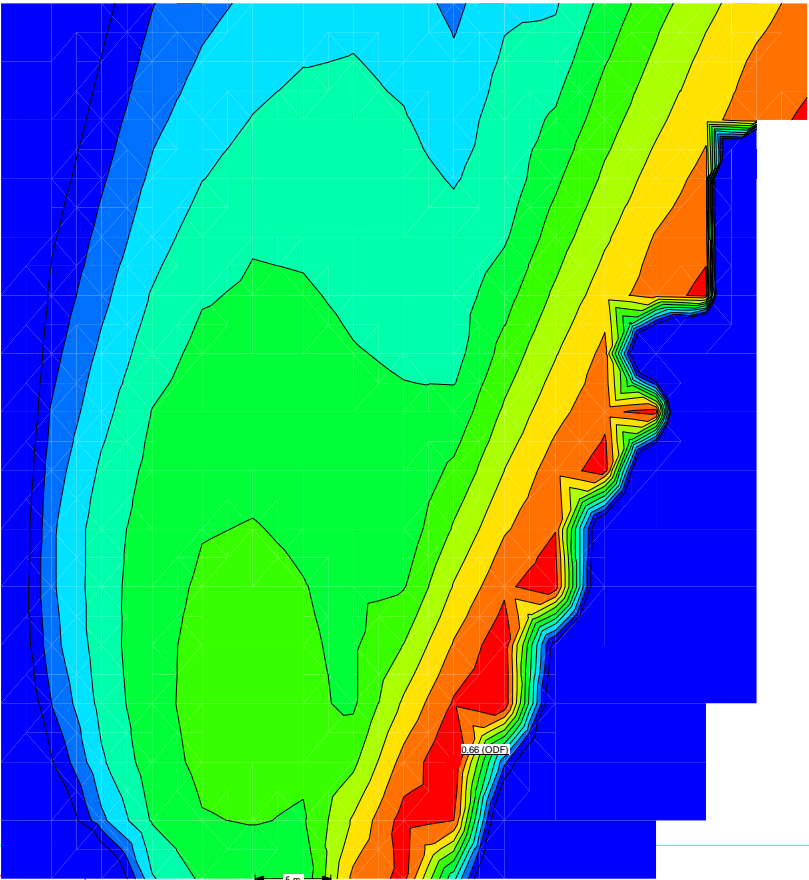


			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2		33	2	0.1	40
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

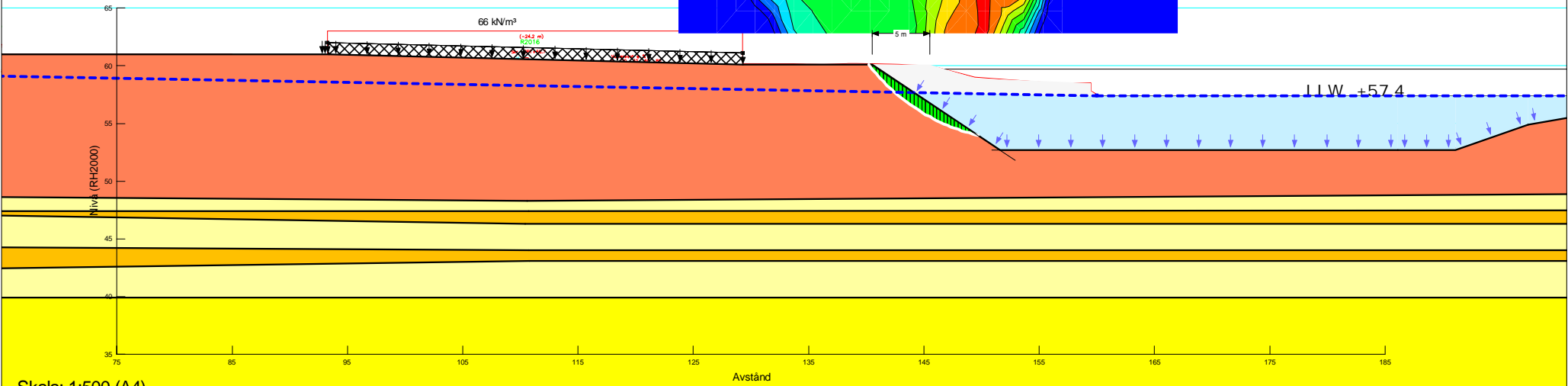




Sektion: C - Bioblock 66kPa+ erosion  
 Beräkning: Odränerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



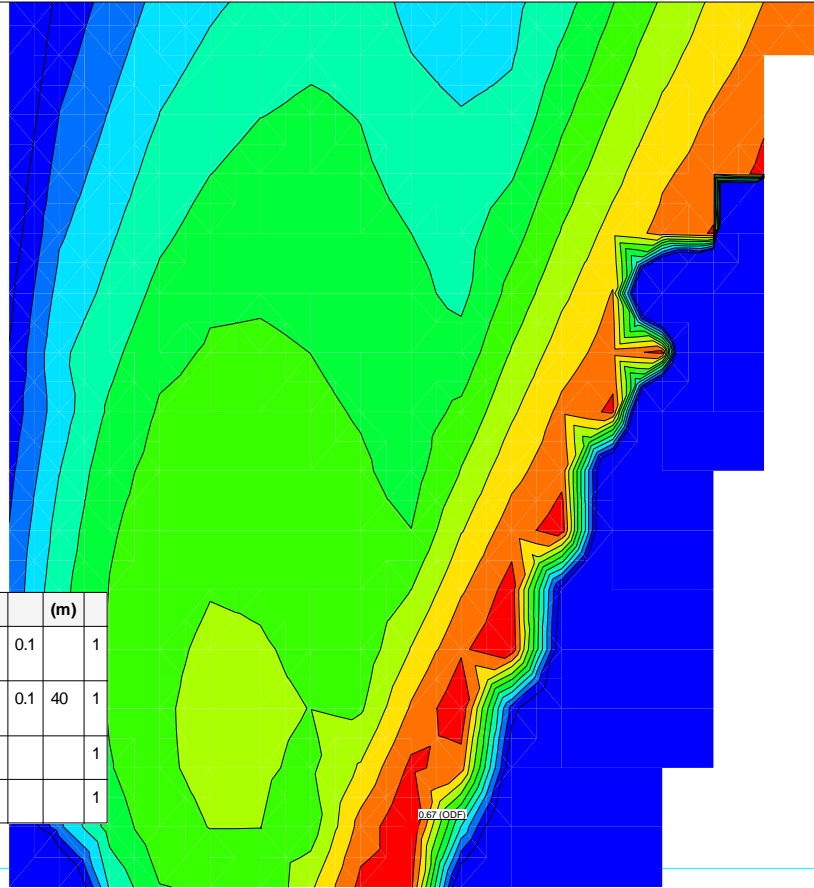
			(kN/m³)	(kPa)	((kN/m²)/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)	
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0	1
	Lera (2)	S=(datum)	18	33	2	66.5	40				1
	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	31	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	28	0	1



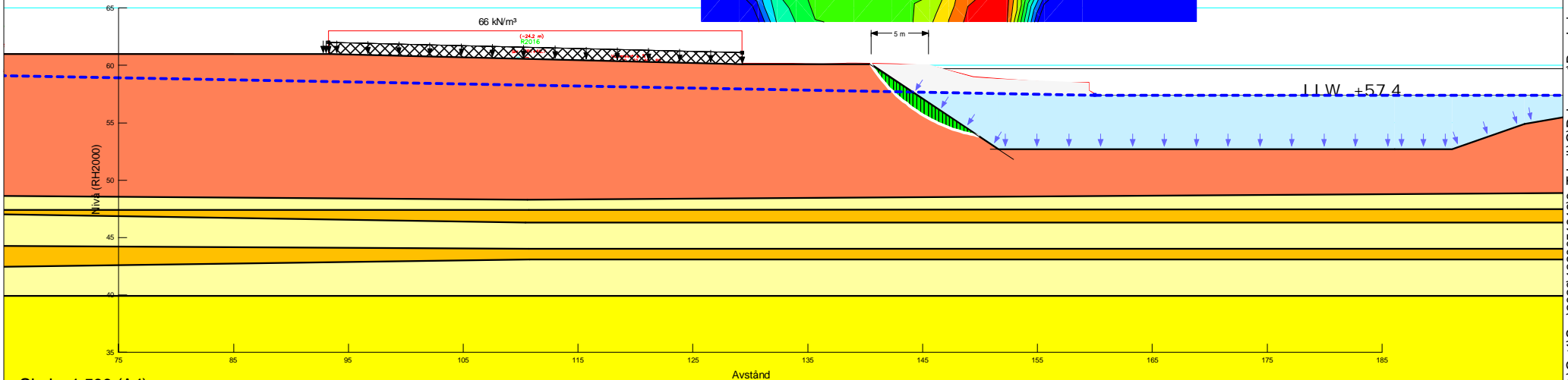
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C - Bioblock 66kPa+ erosion  
 Beräkning: Kombinerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3	0.2	33	2		0.1	40	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	31	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	28	0							1

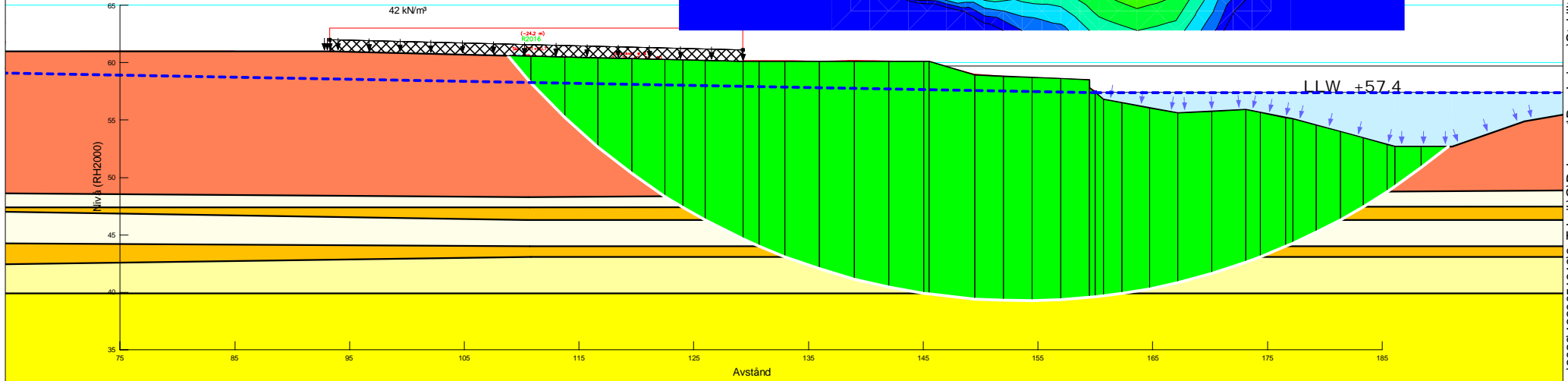
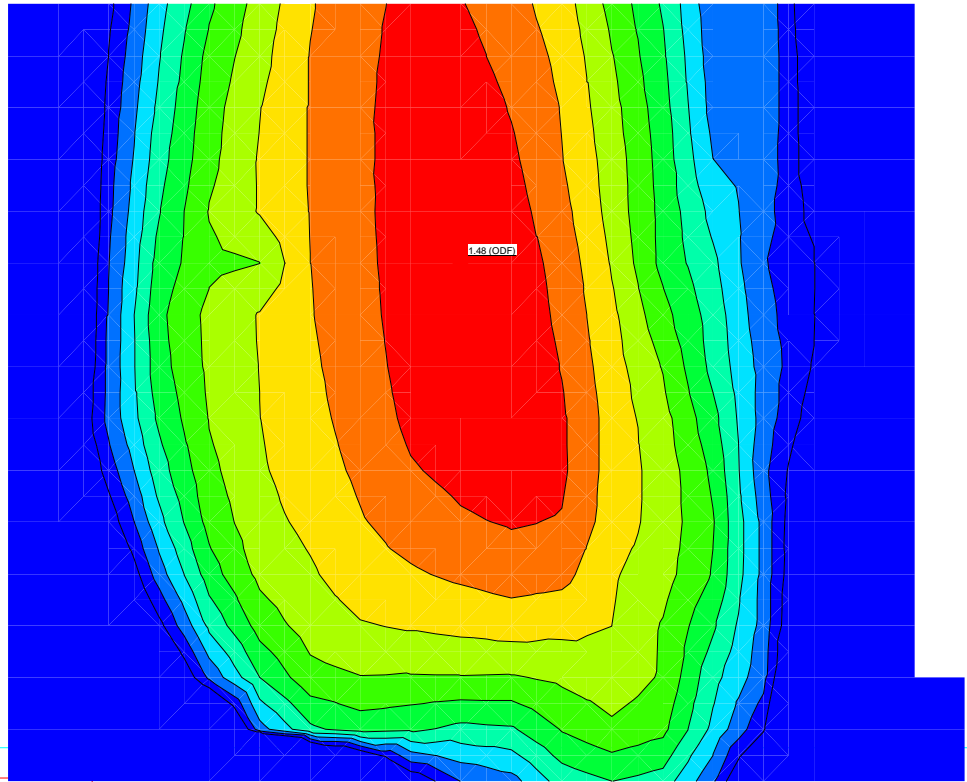


Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 42kPa  
 Beräkning: Odränerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

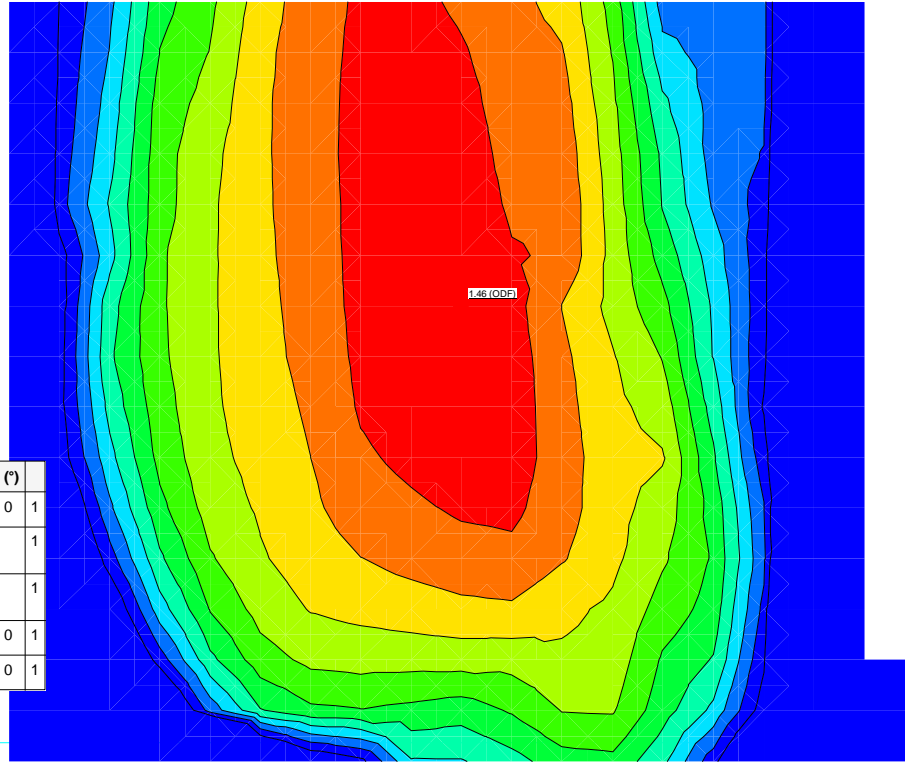
			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1



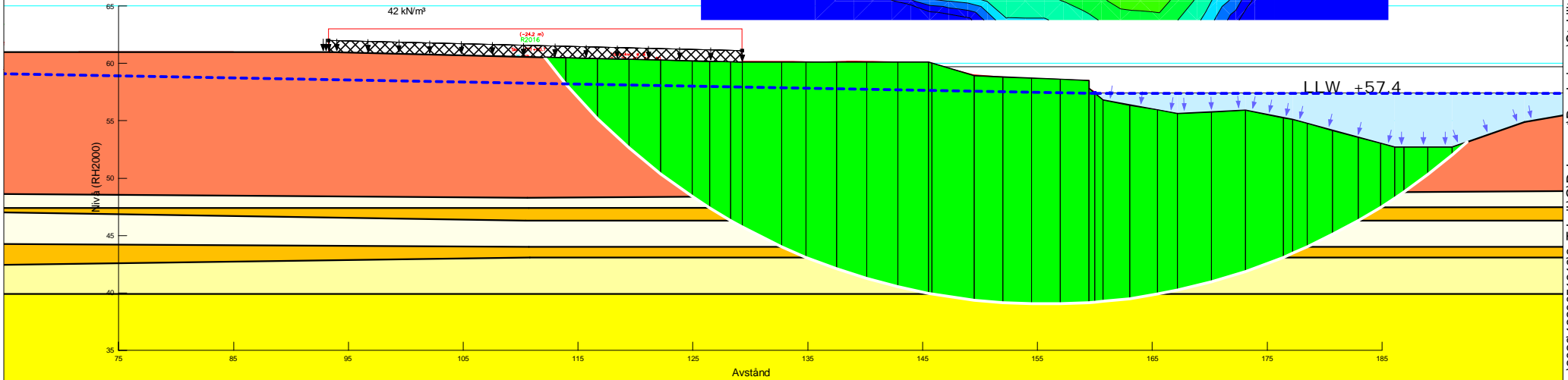
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 42kPa  
 Beräkning: Kombinerad (2)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18	33	0								0 1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3	0.2		33	2	0.1	40	1
	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30	2.5	0	25		0	0.1		1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30								0 1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27								0 1

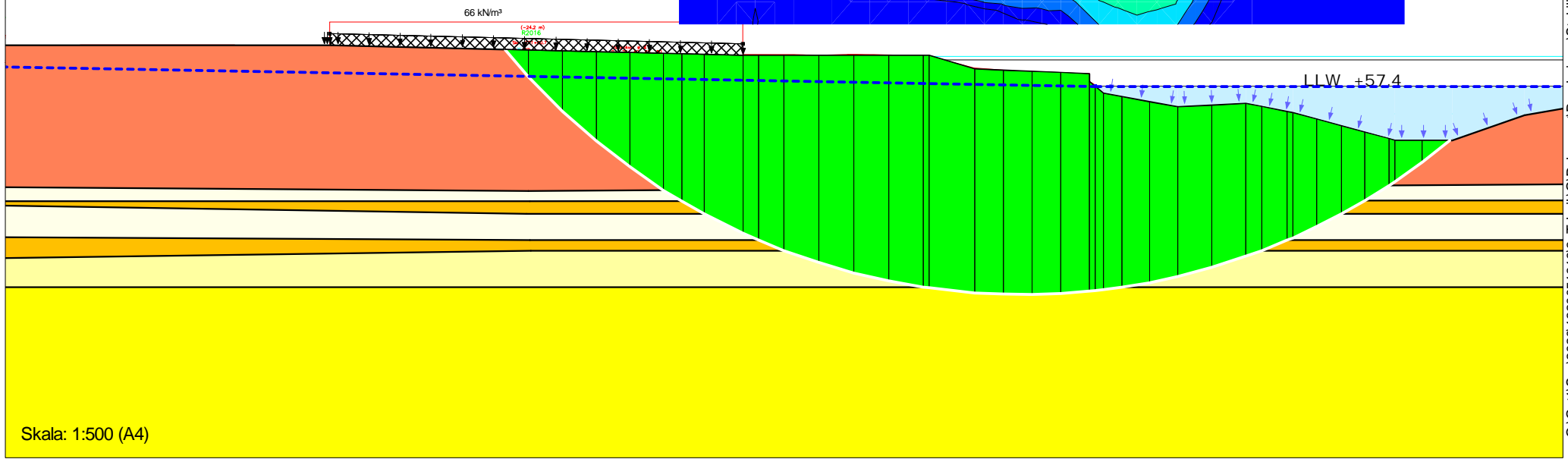
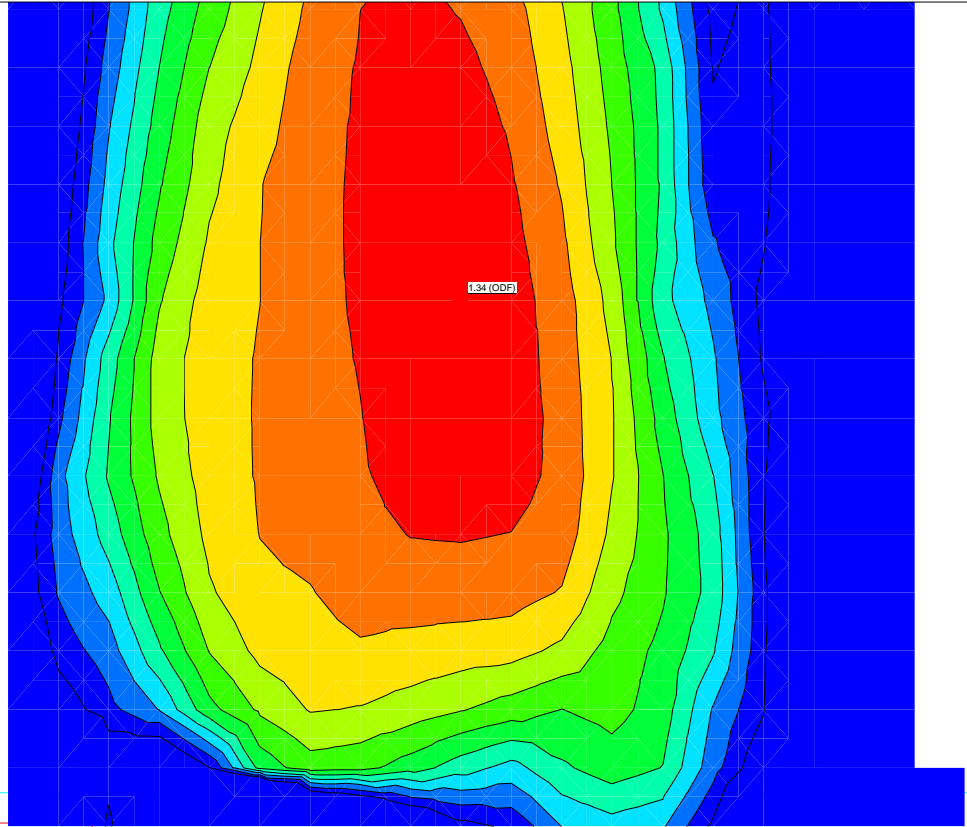


Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 66kPa  
 Beräkning: Odränerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

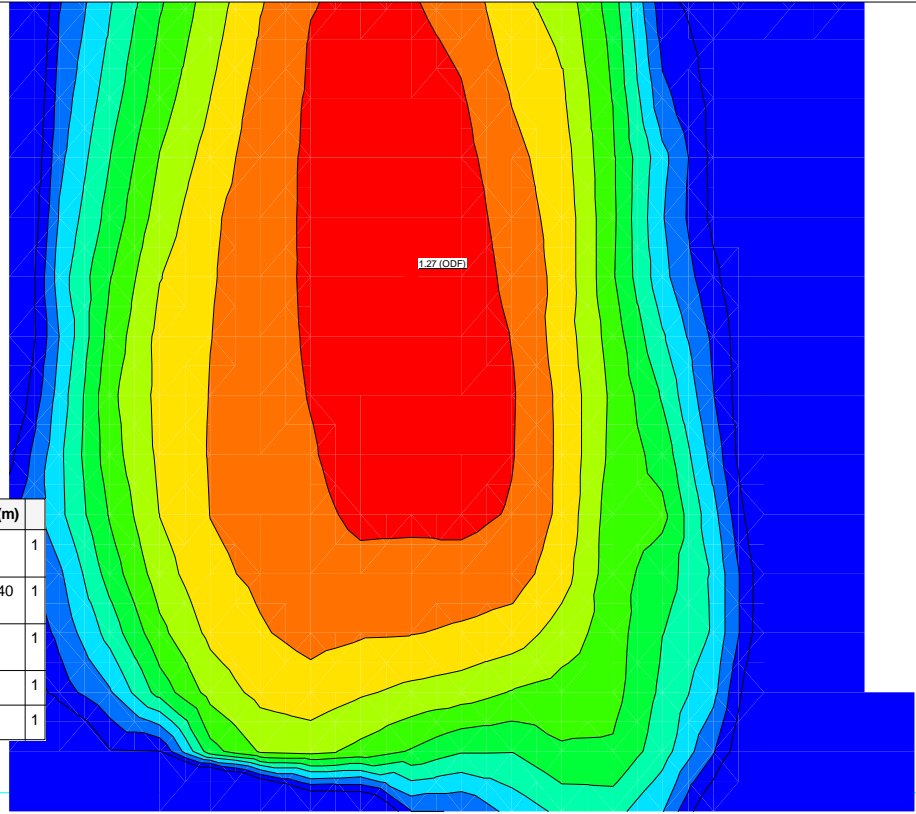
			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1



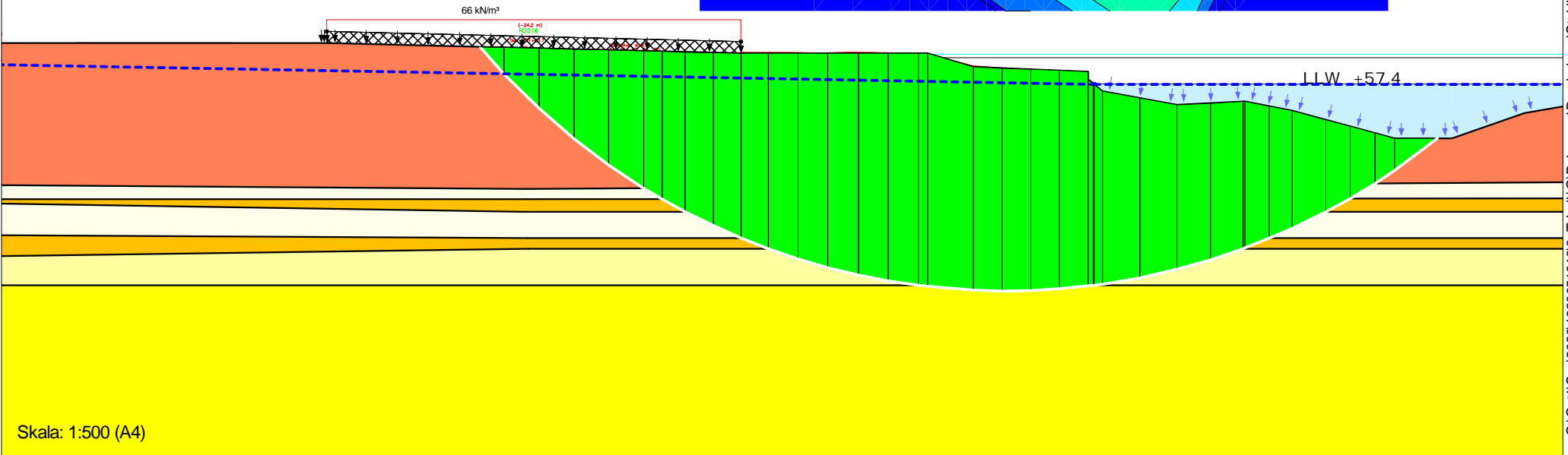
Skala: 1:500 (A4)



Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 66kPa  
 Beräkning: Kombinerad (3)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



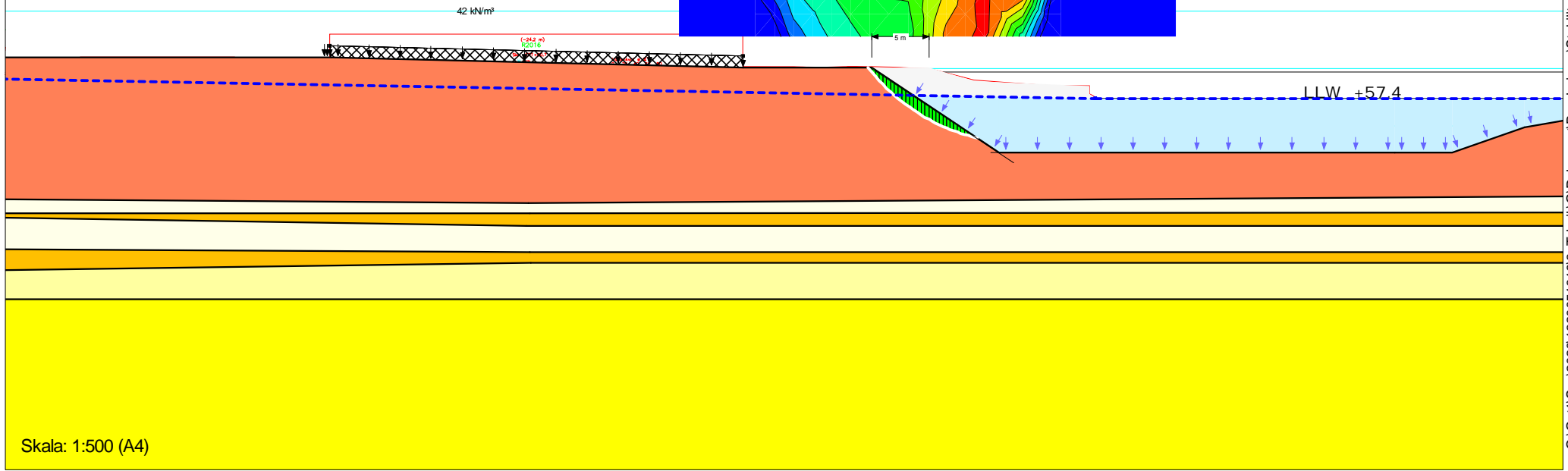
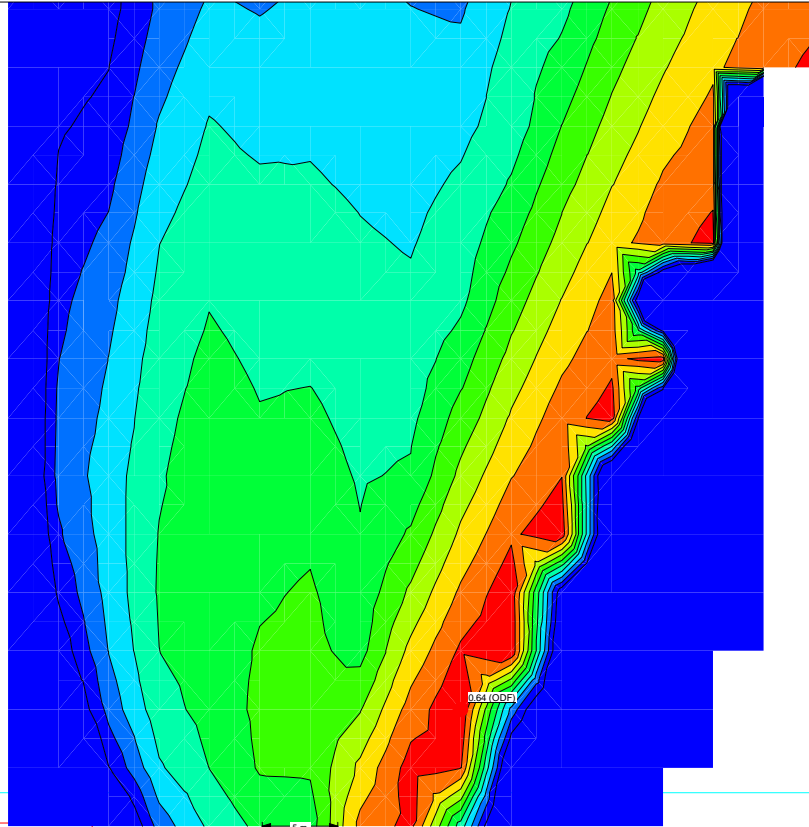
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1



Skala: 1:500 (A4)

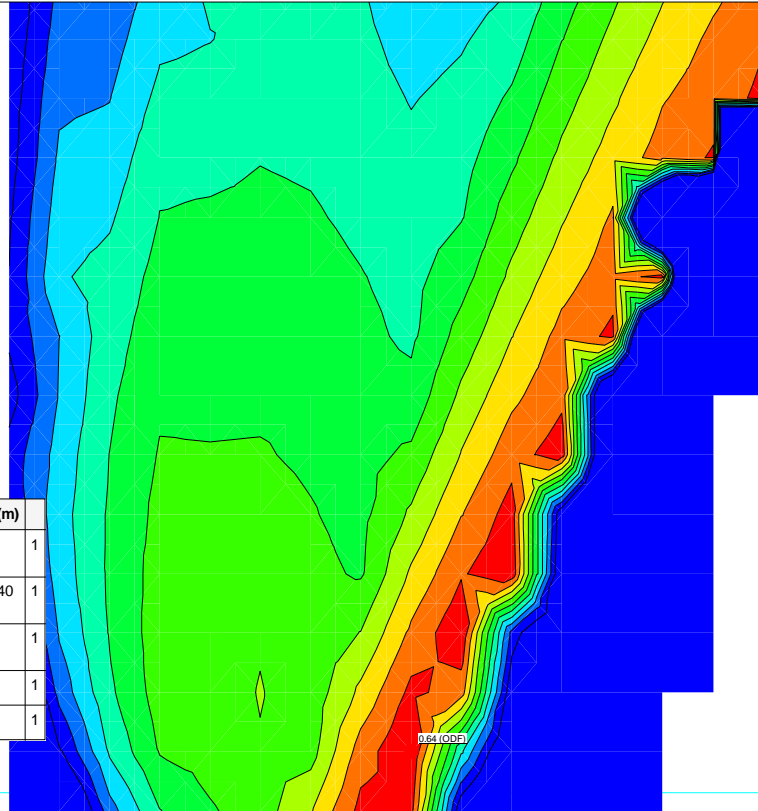
Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 42kPa + erosion  
 Beräkning: Odränerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18				33	0	0	1
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18				25	0	0	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18				0	30	0	1
	Silt	Mohr-Coulomb	17				0	27	0	1

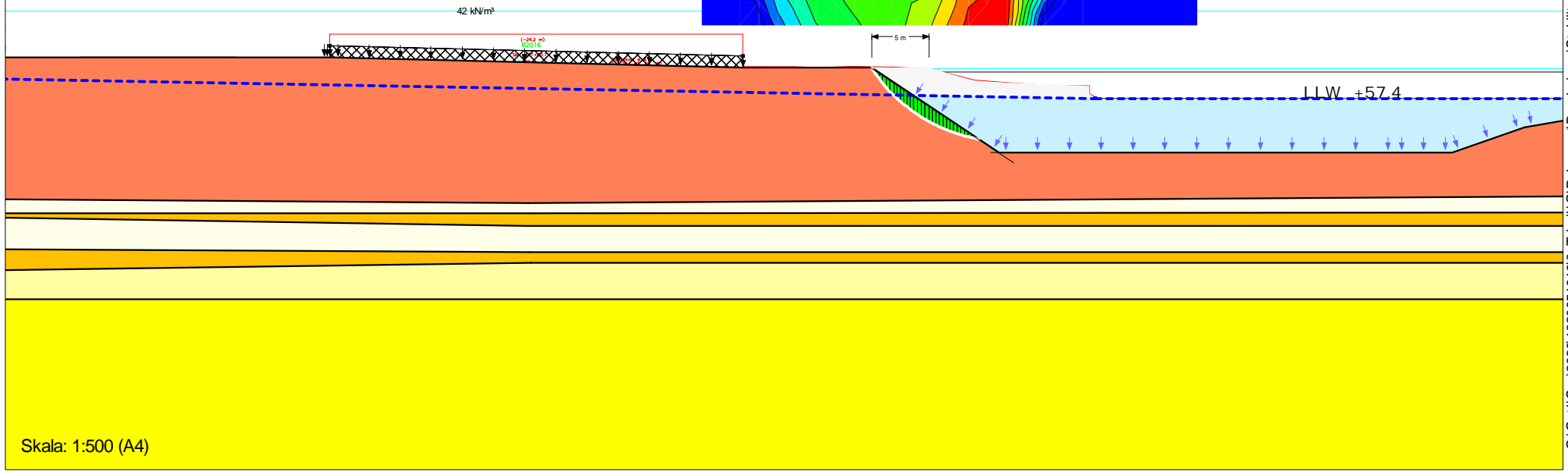


Skala: 1:500 (A4)

Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 42kPa + erosion  
 Beräkning: Kombinerad (4)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



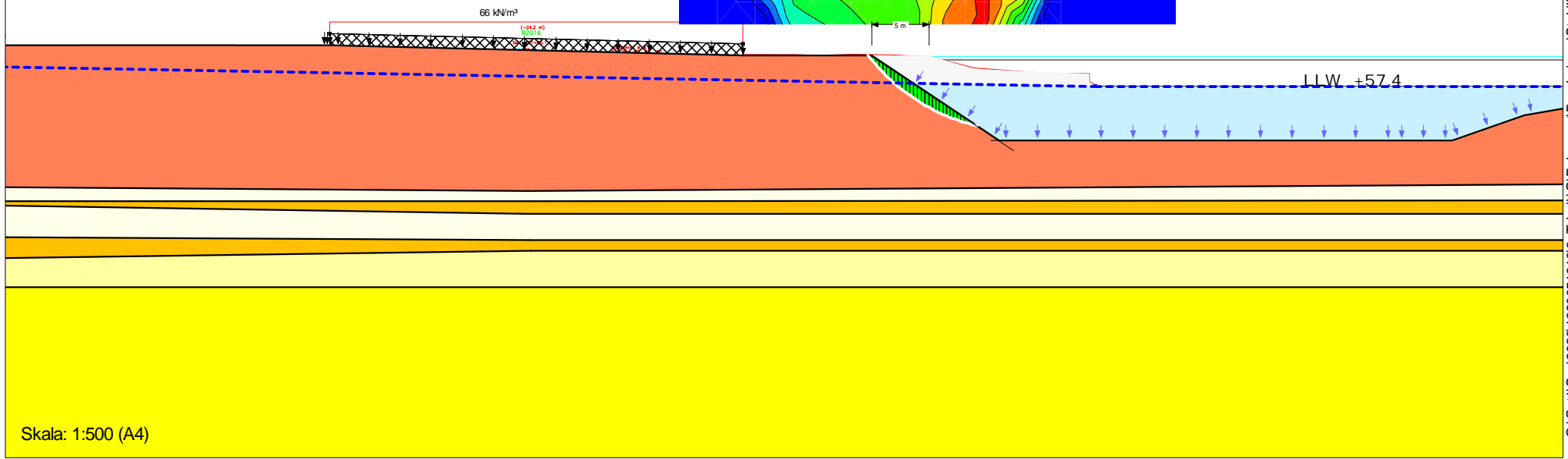
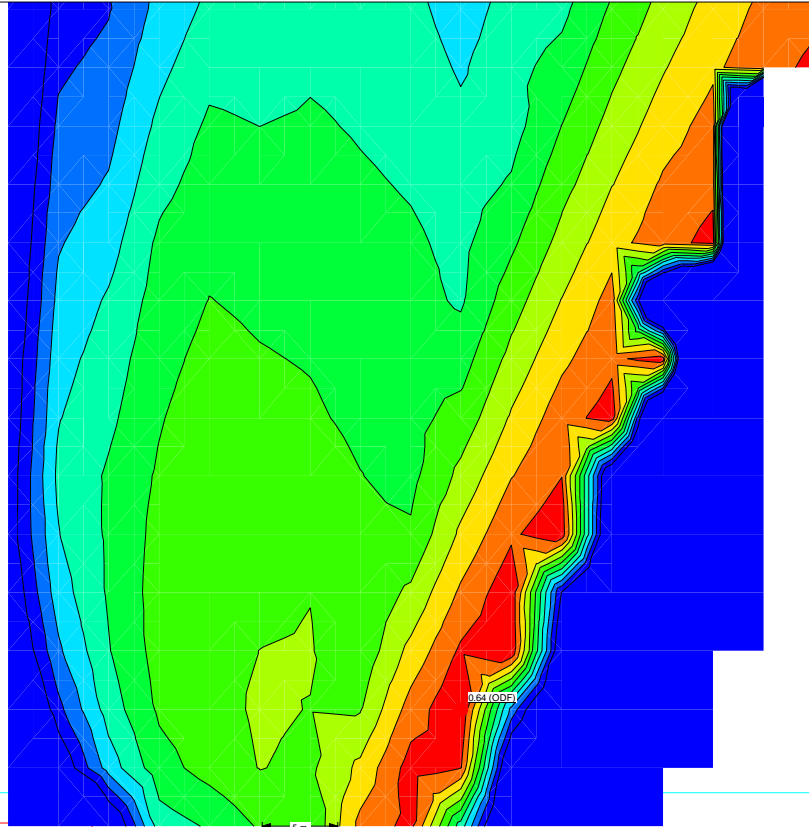
			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1



Skala: 1:500 (A4)

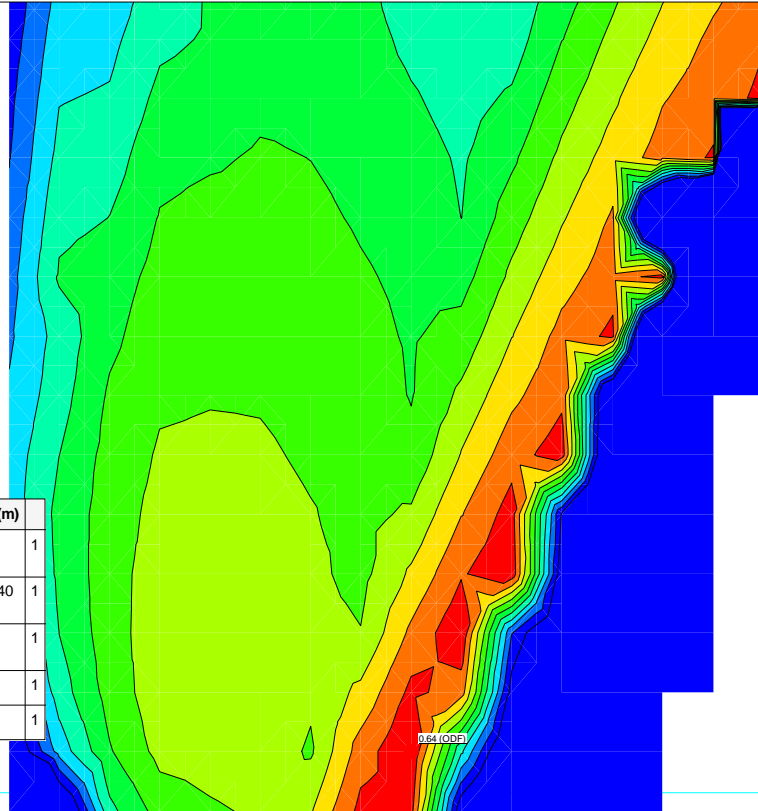
Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 66kPa+ erosion  
 Beräkning: Odränerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23

			(kN/m <sup>2</sup> )	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(m)	(kPa)	(°)	(°)
	Lera (1)	Mohr-Coulomb	18					33	0	0
	Lera (2)	S=f(datum)	18	33	2	66.5	40			1
	Lerskikt	Mohr-Coulomb	18					25	0	0
	Sand	Mohr-Coulomb	18					0	30	0
	Silt	Mohr-Coulomb	17					0	27	0

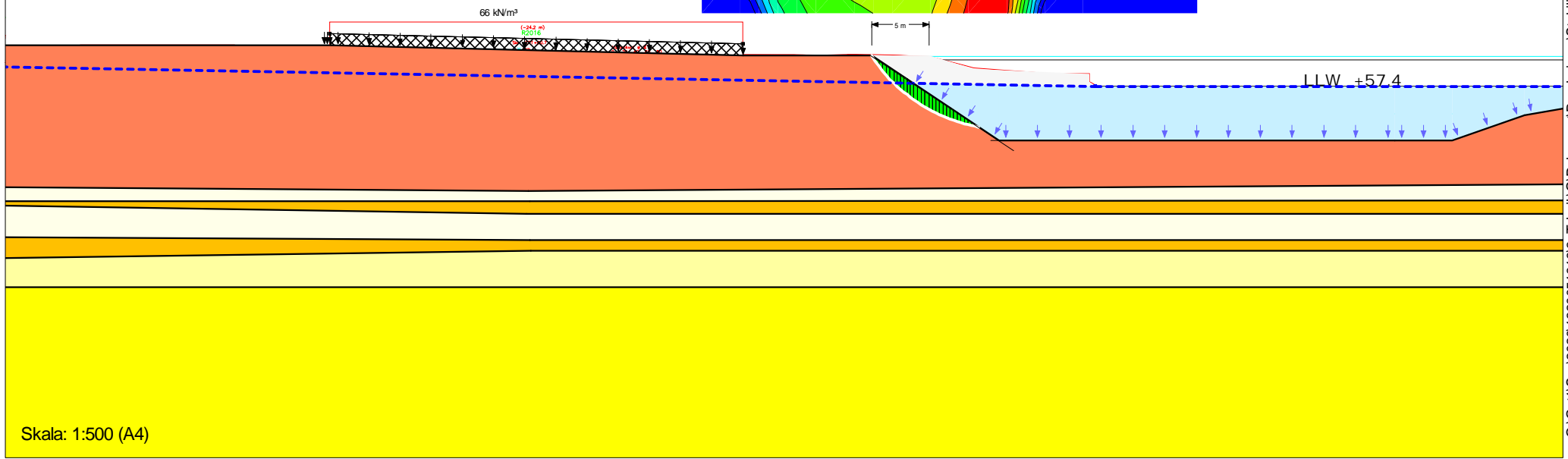


Skala: 1:500 (A4)

Sektion: C känslighetsanalys - Bioblock 66kPa+ erosion  
 Beräkning: Kombinerad (5)  
 Beställare: PEAB Anläggning AB  
 Metod: Partialkoefficientmetoden  
 PWP Conditions from: Piezometric Line  
 Projektör: David Erikson  
 Geostudio vers: 10.2.1.19666  
 Datum: 2021-06-23



			(kN/m <sup>3</sup> )	(kPa)	(°)	(°)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(kPa)	(kPa)	((kN/m <sup>2</sup> )/m)	(m)
	Lera (1) komb	Combined, S=f(depth)	18		30		3.3	0		33	0	0.1	1
	Lera (2) komb	Combined, S=f(datum)	18		30	3.3		0.2	33		2	0.1	40
	Lerskikt komb	Combined, S=f(depth)	18		30		2.5	0		25	0	0.1	1
	Sand	Mohr-Coulomb	18	0	30	0							1
	Silt	Mohr-Coulomb	17	0	27	0							1



Skala: 1:500 (A4)