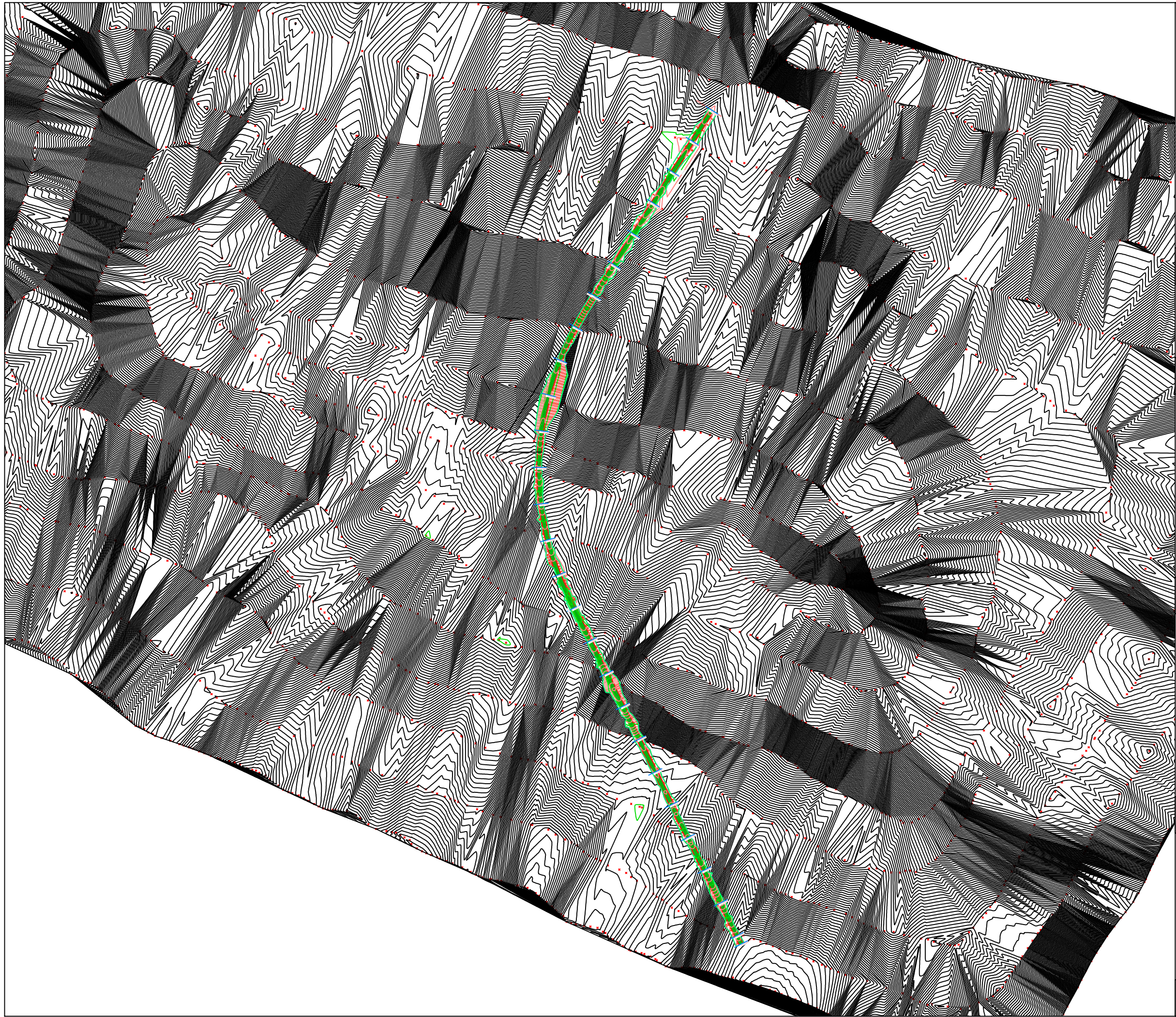


DAFTAR PUSTAKA

- Hakam, Abdul. (2008). *Rekayasa Pondasi 1st edition* . Padang: CV. Bintang Grafika.
- Hardiyatmo, H. C. (2003). *Mekanika Tanah II Edisi-3*. Yogyakarta: Gadjah Mada University Press.
- Nasional, B. S. (2008). *SNI 2827:2008, Cara Uji Penetrasi Lapangan dengan Alat Sondir (CPT)*. Jakarta: Badan Standardisasi Nasional.
- Nasional, B. S. (2017). *Geoteknik, Persyaratan Perancangan SNI 8460:2017*. Jakarta: Badan Standardisasi Nasional (BSN).
- PUPR, D. B. (2002). *Panduan Geoteknik 4: Desain dan Konstruksi*. Jakarta: PUPR.
- Rakyat, K. P. (2019). *Kumpulan Korelasi Parameter Geoteknik dan Fondasi*. Jakarta: PUPR.
- Sivakugan, B. D. (2019). *Principles of Foundation Engineering, 9th ed.* Boston: MA: Cengage Learning.
- Sobhan, B. M. (2018). *Principles of Geotechnical Engineering (Ninth Edition)*. Boston, Massachusetts: Cengage Learning.
- Whitman, T. W. (1969). *Soil Mechanics*. New York: John Wiley and Sons.

LAMPIRAN



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

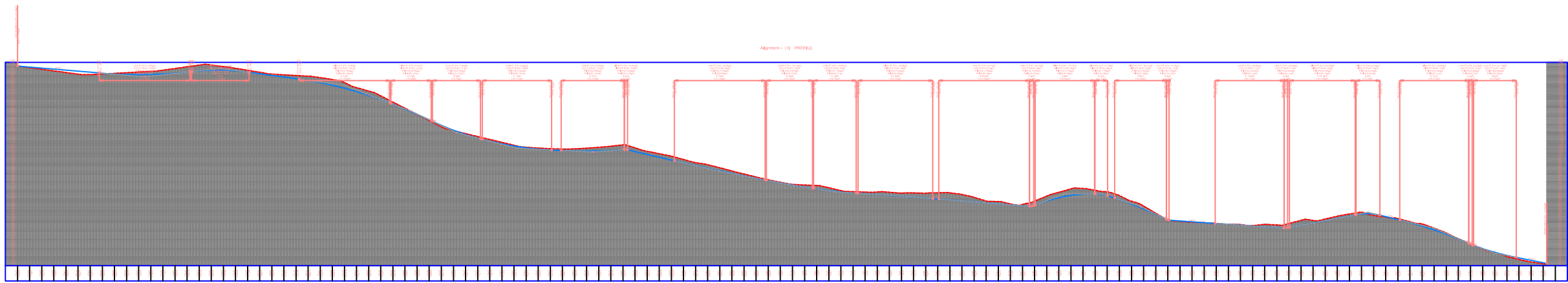
EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA	1:1000
-------	--------



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023//2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

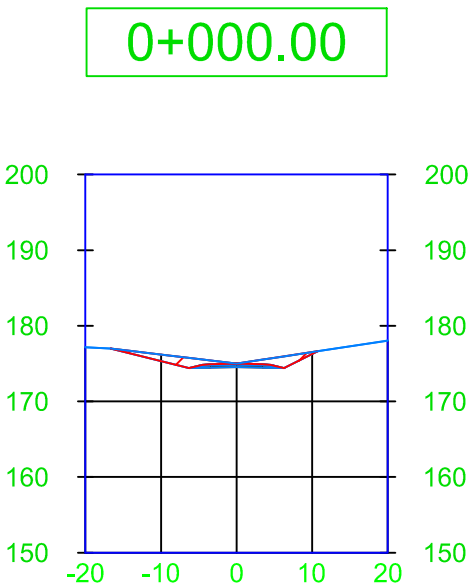
DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Anusanto, M.T.

SKALA 1:1000

STA: 0+000.00



Total Volume at Station 0+000.00	
Cut Area	17.94
Fill Area	0.00
Cut Vol	0.00
Fill Vol	0.00
Cum Cut Vol	0.00
Cum Fill Vol	0.00
Net Vol	0.00



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

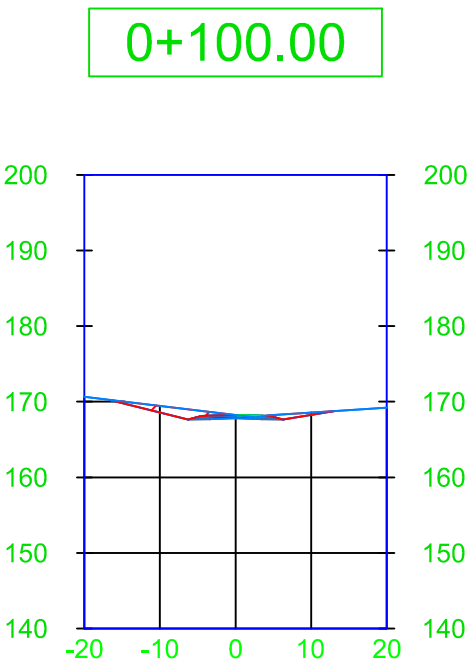
DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

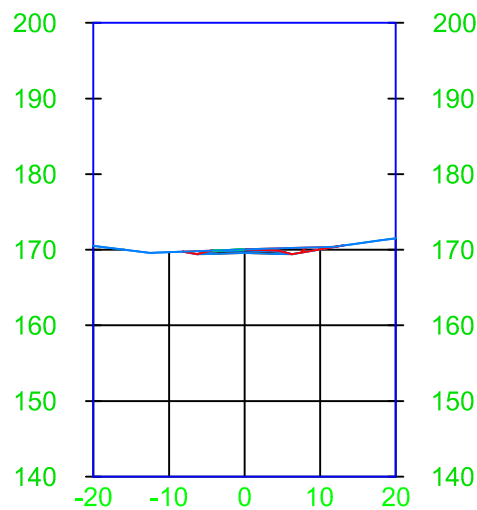
STA: 0+100.00



Total Volume at Station 0+100.00	
Cut Area	13.46
Fill Area	0.46
Cut Vol	1569.95
Fill Vol	23.02
Cum Cut Vol	1569.95
Cum Fill Vol	23.02
Net Vol	1546.93

STA: 0+200.00

0+200.00



Total Volume at Station 0+200.00	
Cut Area	4.69
Fill Area	0.04
Cut Vol	907.52
Fill Vol	24.87
Cum Cut Vol	2477.47
Cum Fill Vol	47.89
Net Vol	2429.58



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

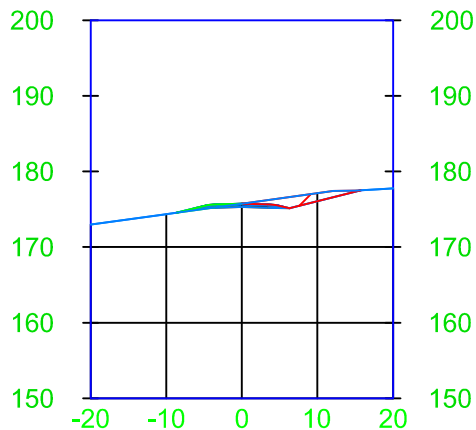
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

STA: 0+300.00

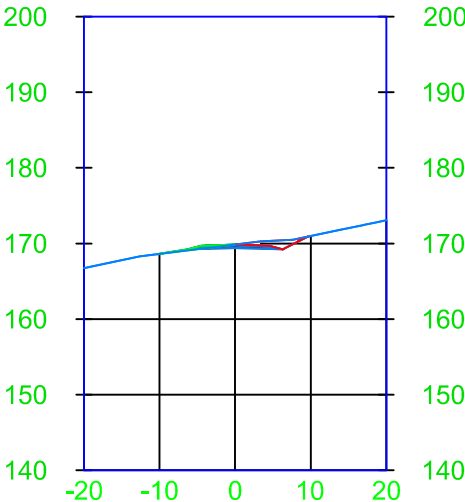
0+300.00



Total Volume at Station 0+300.00	
Cut Area	11.96
Fill Area	2.04
Cut Vol	832.62
Fill Vol	103.69
Cum Cut Vol	3310.09
Cum Fill Vol	151.58
Net Vol	3158.51

STA: 0+400.00

0+400.00



Total Volume at Station 0+400.00	
Cut Area	4.94
Fill Area	1.79
Cut Vol	845.30
Fill Vol	191.33
Cum Cut Vol	4155.39
Cum Fill Vol	342.91
Net Vol	3812.48



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

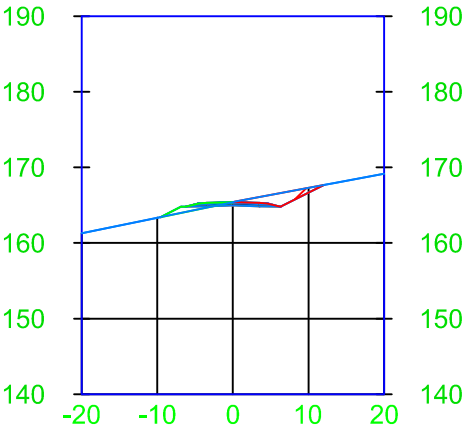
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

STA: 0+500.00

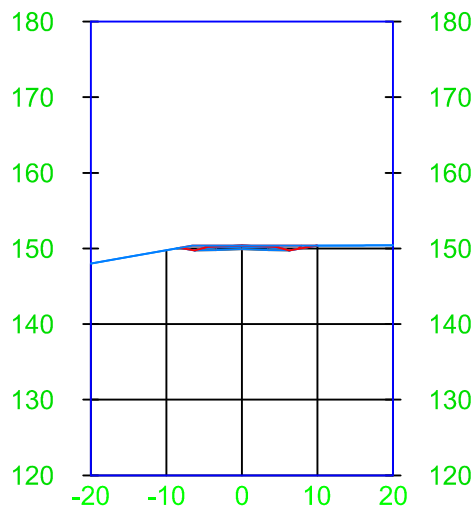
0+500.00



Total Volume at Station 0+500.00	
Cut Area	9.92
Fill Area	4.60
Cut Vol	742.99
Fill Vol	319.38
Cum Cut Vol	4898.38
Cum Fill Vol	662.29
Net Vol	4236.09

STA: 0+600.00

0+600.00



Total Volume at Station 0+600.00	
Cut Area	3.76
Fill Area	0.00
Cut Vol	683.67
Fill Vol	229.88
Cum Cut Vol	5582.05
Cum Fill Vol	892.16
Net Vol	4689.89



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

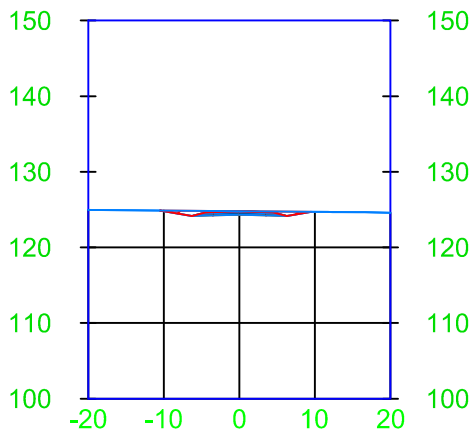
Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA

1:100

STA: 0+700.00

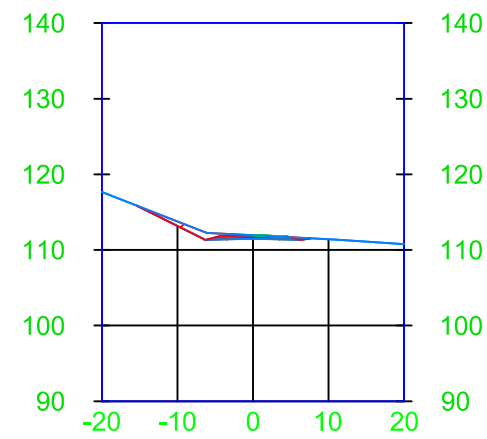
0+700.00



Total Volume at Station 0+700.00	
Cut Area	4.30
Fill Area	0.00
Cut Vol	402.77
Fill Vol	0.00
Cum Cut Vol	5984.82
Cum Fill Vol	892.16
Net Vol	5092.66

STA: 0+800.00

0+800.00



Total Volume at Station 0+800.00	
Cut Area	6.98
Fill Area	0.22
Cut Vol	560.68
Fill Vol	10.95
Cum Cut Vol	6545.50
Cum Fill Vol	903.11
Net Vol	5642.39



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

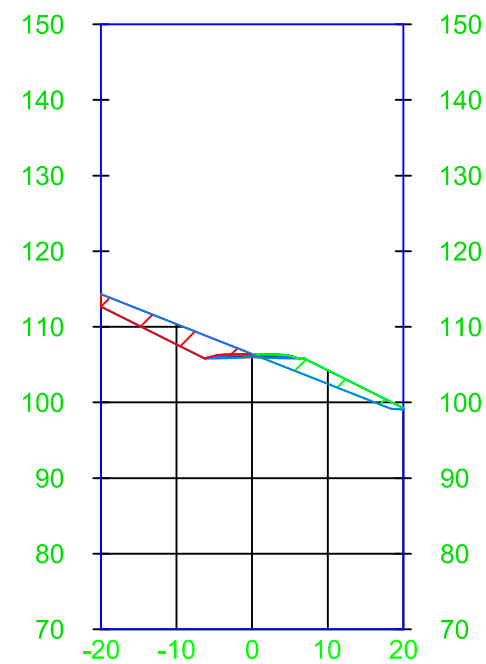
Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA

1:100

STA: 0+900.00

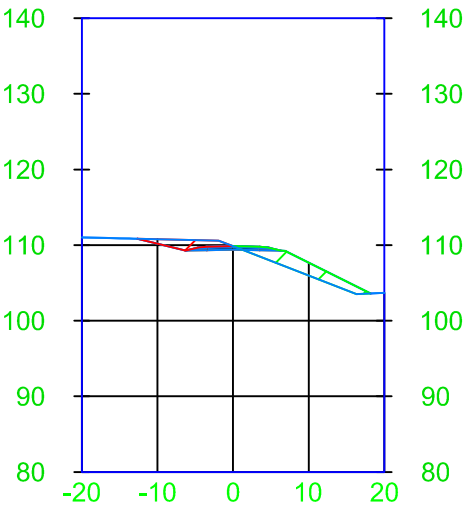
0+900.00



Total Volume at Station 0+900.00	
Cut Area	41.07
Fill Area	25.82
Cut Vol	2372.25
Fill Vol	1317.53
Cum Cut Vol	8917.75
Cum Fill Vol	2220.64
Net Vol	6697.11

STA: 1+000.00

1+000.00



Total Volume at Station 1+000.00	
Cut Area	9.77
Fill Area	23.22
Cut Vol	2511.08
Fill Vol	2480.54
Cum Cut Vol	11428.83
Cum Fill Vol	4701.18
Net Vol	6727.65



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

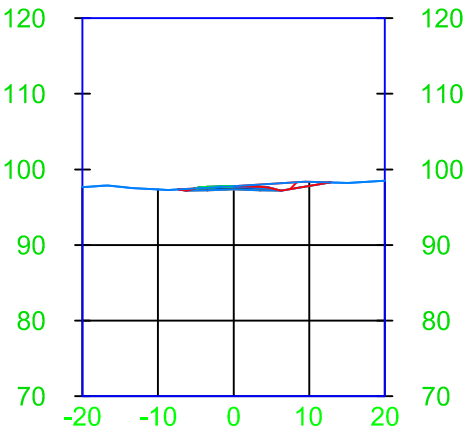
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

STA: 1+100.00

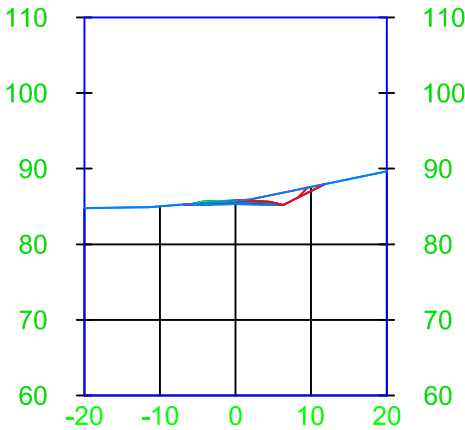
1+100.00



Total Volume at Station 1+100.00	
Cut Area	6.13
Fill Area	0.31
Cut Vol	793.88
Fill Vol	1189.45
Cum Cut Vol	12222.71
Cum Fill Vol	5890.63
Net Vol	6332.08

STA: 1+200.00

1+200.00



Total Volume at Station 1+200.00	
Cut Area	8.51
Fill Area	0.53
Cut Vol	738.18
Fill Vol	42.03
Cum Cut Vol	12960.89
Cum Fill Vol	5932.66
Net Vol	7028.23



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

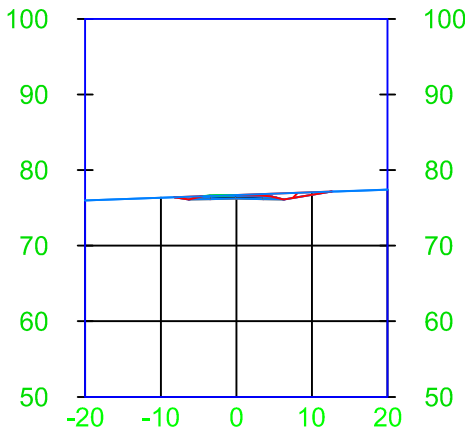
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

STA: 1+300.00

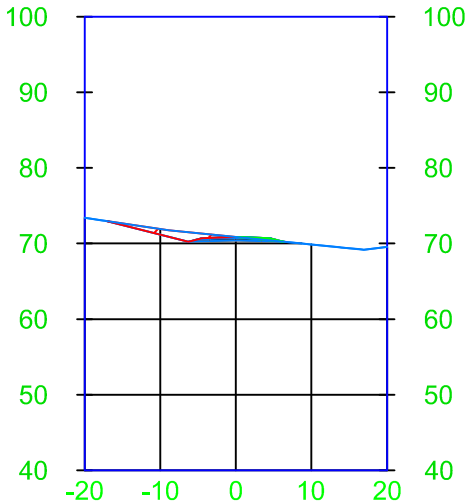
1+300.00



Total Volume at Station 1+300.00	
Cut Area	5.08
Fill Area	0.04
Cut Vol	684.90
Fill Vol	28.54
Cum Cut Vol	13645.79
Cum Fill Vol	5961.19
Net Vol	7684.60

STA: 1+400.00

1+400.00



Total Volume at Station 1+400.00	
Cut Area	9.07
Fill Area	0.94
Cut Vol	704.92
Fill Vol	49.15
Cum Cut Vol	14350.71
Cum Fill Vol	6010.34
Net Vol	8340.36



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

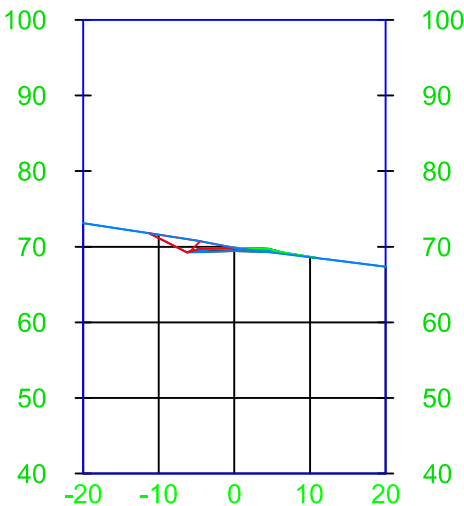
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

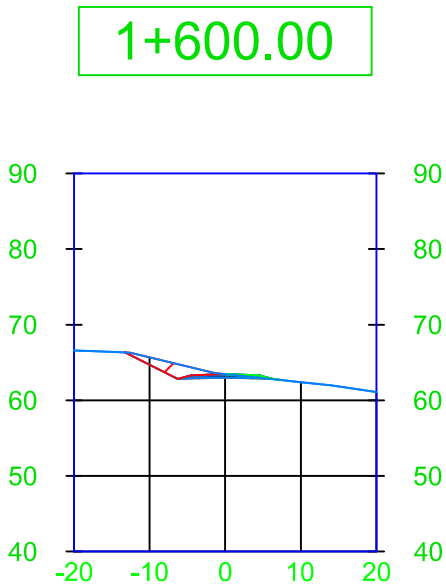
STA: 1+500.00

1+500.00



Total Volume at Station 1+500.00	
Cut Area	9.07
Fill Area	1.88
Cut Vol	901.57
Fill Vol	141.68
Cum Cut Vol	15252.27
Cum Fill Vol	6152.02
Net Vol	9100.25

STA: 1+600.00



Total Volume at Station 1+600.00	
Cut Area	12.00
Fill Area	1.12
Cut Vol	1053.50
Fill Vol	150.03
Cum Cut Vol	16305.77
Cum Fill Vol	6302.05
Net Vol	10003.72



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

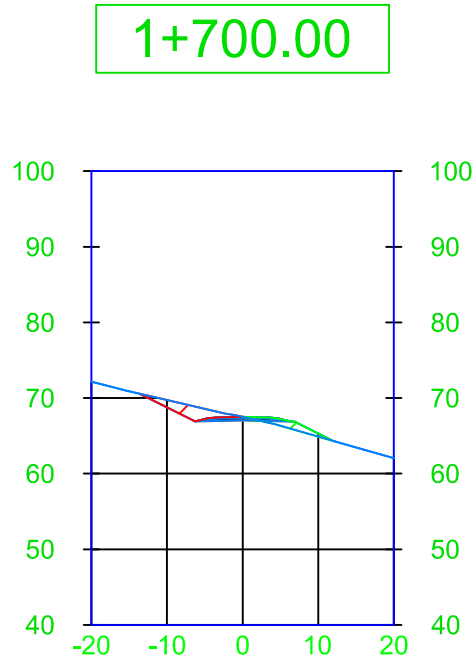
DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

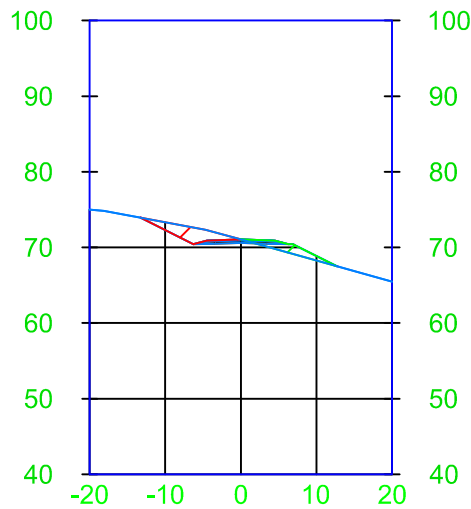
STA: 1+700.00



Total Volume at Station 1+700.00	
Cut Area	12.33
Fill Area	7.10
Cut Vol	1216.51
Fill Vol	410.87
Cum Cut Vol	17522.28
Cum Fill Vol	6712.92
Net Vol	10809.36

STA: 1+800.00

1+800.00



Total Volume at Station 1+800.00	
Cut Area	14.09
Fill Area	8.98
Cut Vol	1321.09
Fill Vol	804.19
Cum Cut Vol	18843.37
Cum Fill Vol	7517.11
Net Vol	11326.26



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

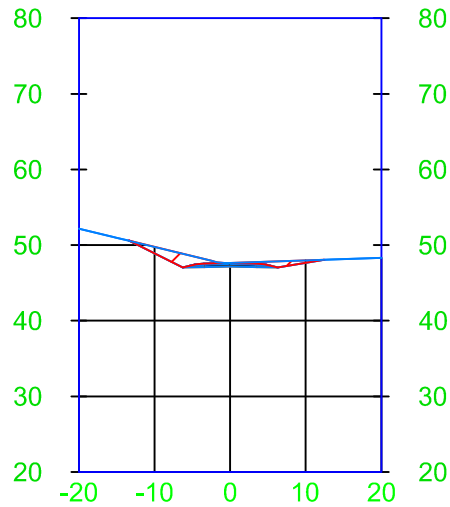
DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

STA: 1+900.00

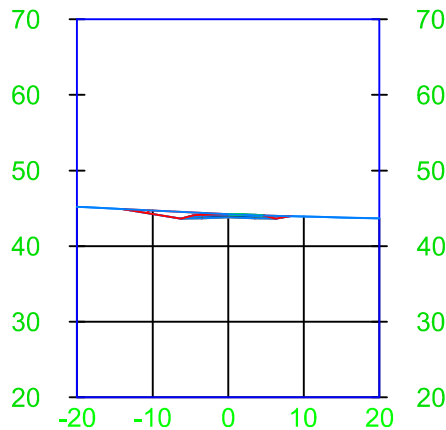
1+900.00



Total Volume at Station 1+900.00	
Cut Area	14.75
Fill Area	0.00
Cut Vol	1442.10
Fill Vol	449.19
Cum Cut Vol	20285.47
Cum Fill Vol	7966.30
Net Vol	12319.17

STA: 2+000.00

2+000.00



Total Volume at Station 2+000.00	
Cut Area	6.18
Fill Area	0.15
Cut Vol	1046.30
Fill Vol	7.61
Cum Cut Vol	21331.77
Cum Fill Vol	7973.91
Net Vol	13357.86



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

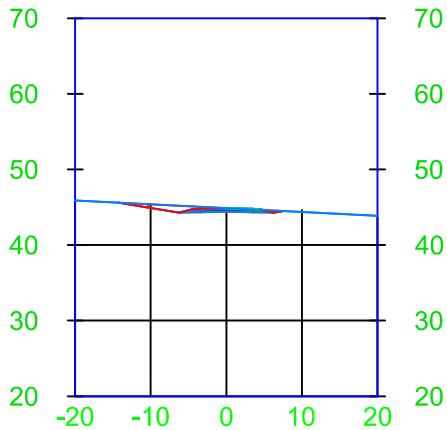
Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA

1:100

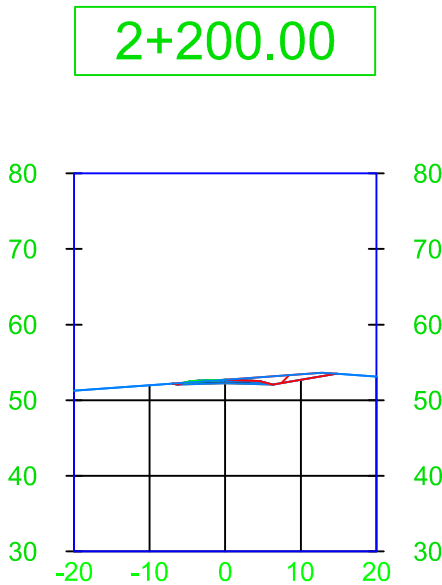
STA: 2+100.00

2+100.00



Total Volume at Station 2+100.00	
Cut Area	6.11
Fill Area	0.20
Cut Vol	614.40
Fill Vol	17.56
Cum Cut Vol	21946.17
Cum Fill Vol	7991.47
Net Vol	13954.70

STA: 2+200.00



Total Volume at Station 2+200.00	
Cut Area	7.88
Fill Area	0.48
Cut Vol	699.55
Fill Vol	33.88
Cum Cut Vol	22645.72
Cum Fill Vol	8025.35
Net Vol	14620.37



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

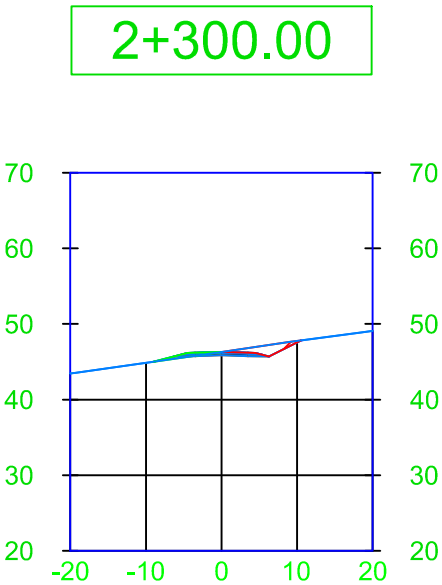
DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100

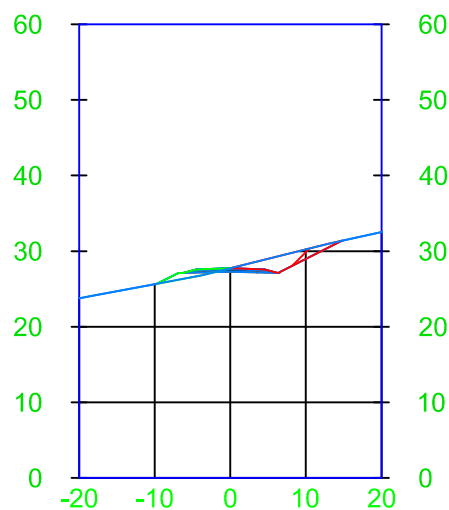
STA: 2+300.00



Total Volume at Station 2+300.00	
Cut Area	7.09
Fill Area	2.26
Cut Vol	748.75
Fill Vol	136.91
Cum Cut Vol	23394.47
Cum Fill Vol	8162.26
Net Vol	15232.21

STA: 2+400.00

2+400.00



Total Volume at Station 2+400.00	
Cut Area	15.31
Fill Area	5.50
Cut Vol	1120.12
Fill Vol	387.90
Cum Cut Vol	24514.59
Cum Fill Vol	8550.16
Net Vol	15964.43



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

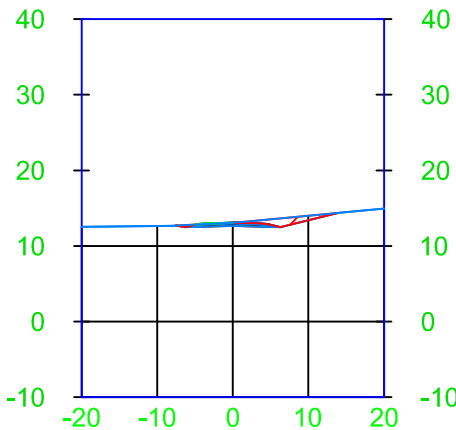
Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA

1:100

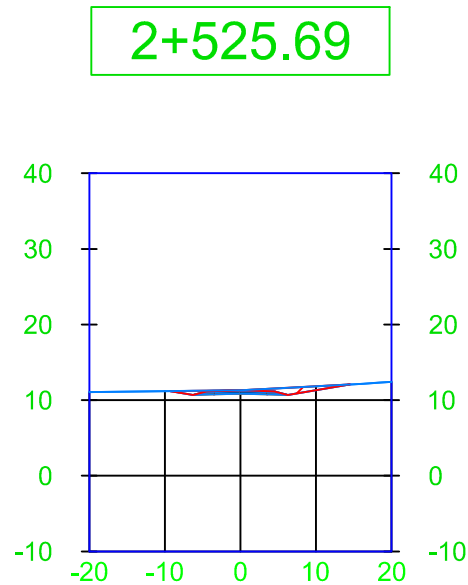
STA: 2+500.00

2+500.00



Total Volume at Station 2+500.00	
Cut Area	7.41
Fill Area	0.23
Cut Vol	1135.85
Fill Vol	286.34
Cum Cut Vol	25650.44
Cum Fill Vol	8836.50
Net Vol	16813.94

STA: 2+525.69



Total Volume at Station 2+525.69	
Cut Area	7.35
Fill Area	0.00
Cut Vol	189.64
Fill Vol	2.94
Cum Cut Vol	25840.08
Cum Fill Vol	8839.44
Net Vol	17000.64



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA 1:100



TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Ansusanto, M.T.

SKALA

1:1000





TUGAS AKHIR PERANCANGAN
INFRASTRUKTUR TRANSPORTASI
SEMESTER Genap
TAHUN AJARAN 2023/2024

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

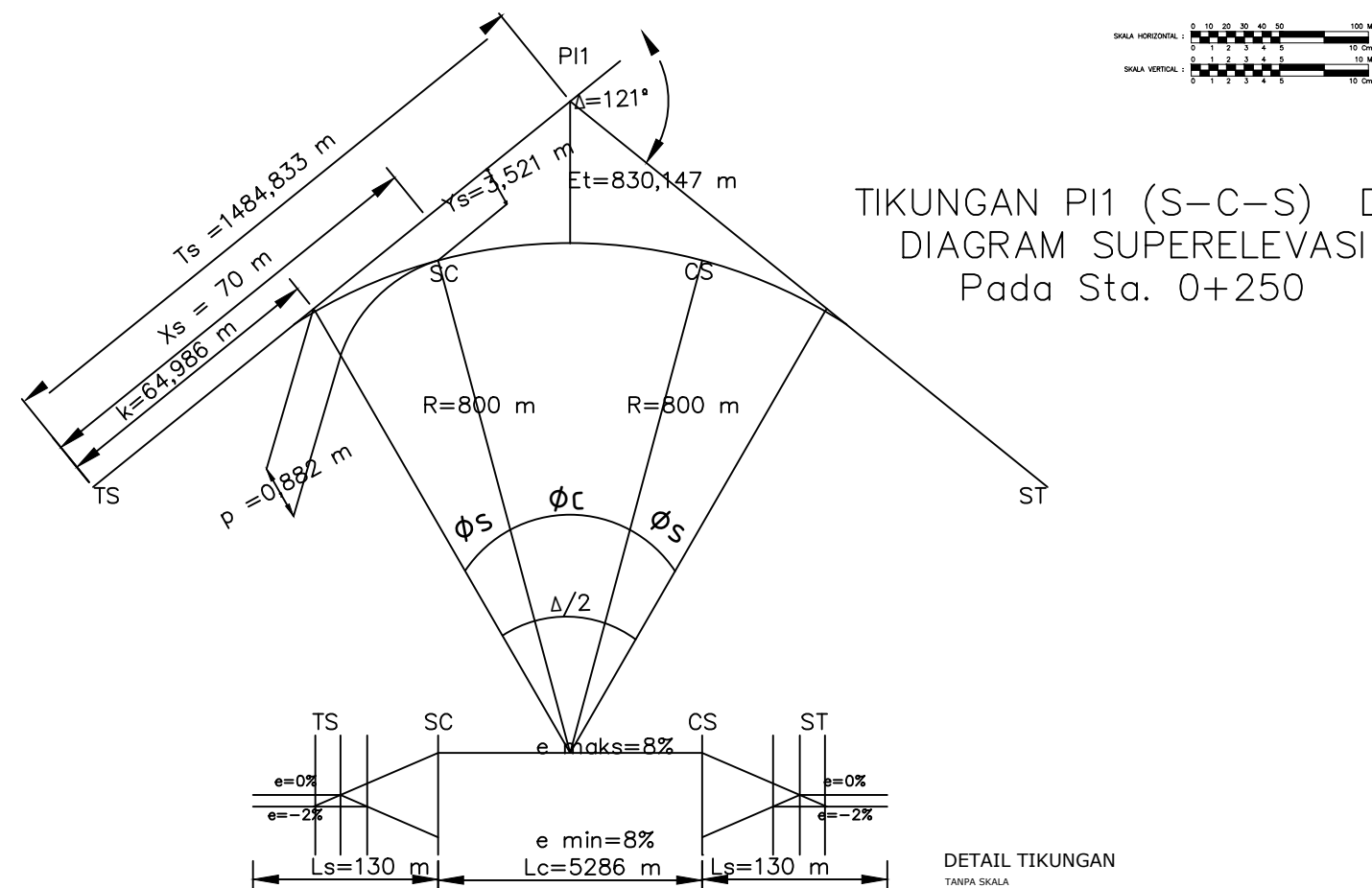
DIPERIKSA OLEH

DISETUJUI OLEH

Dr. Ir. J. Dwijoko Anusanto, M.T.

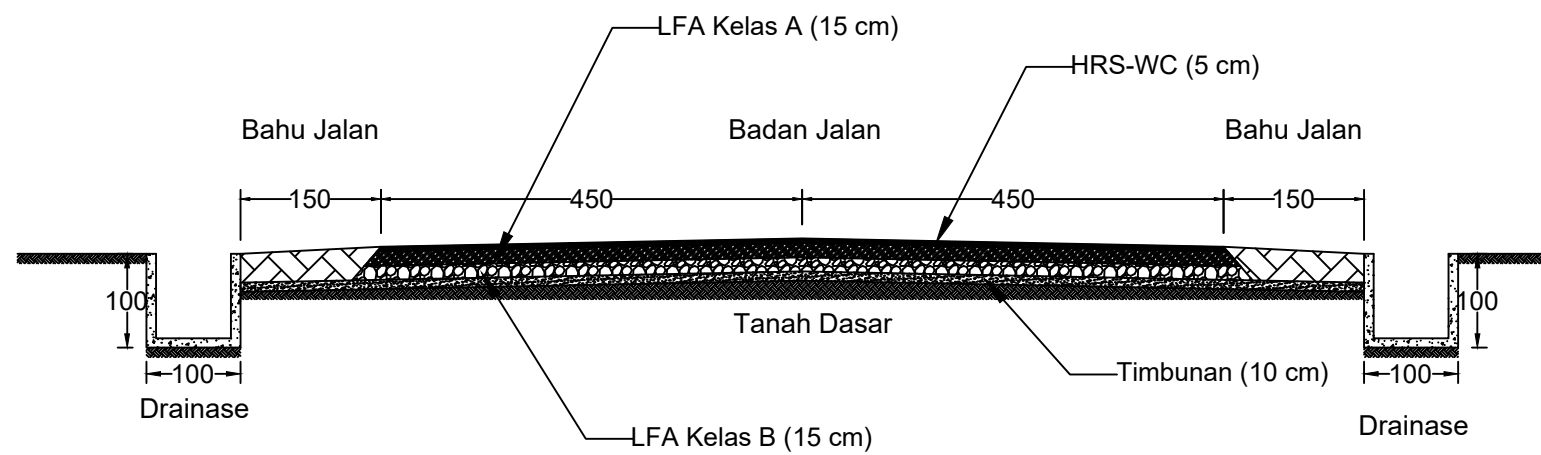
SKALA

1:1000



Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

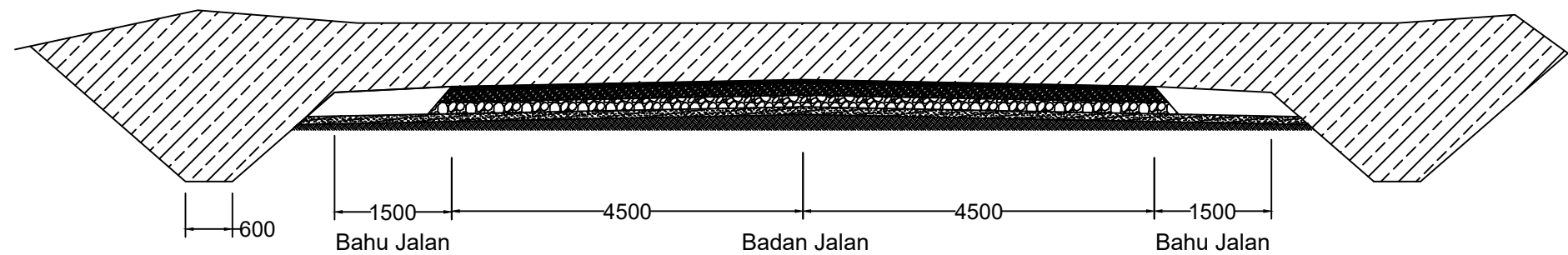
Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

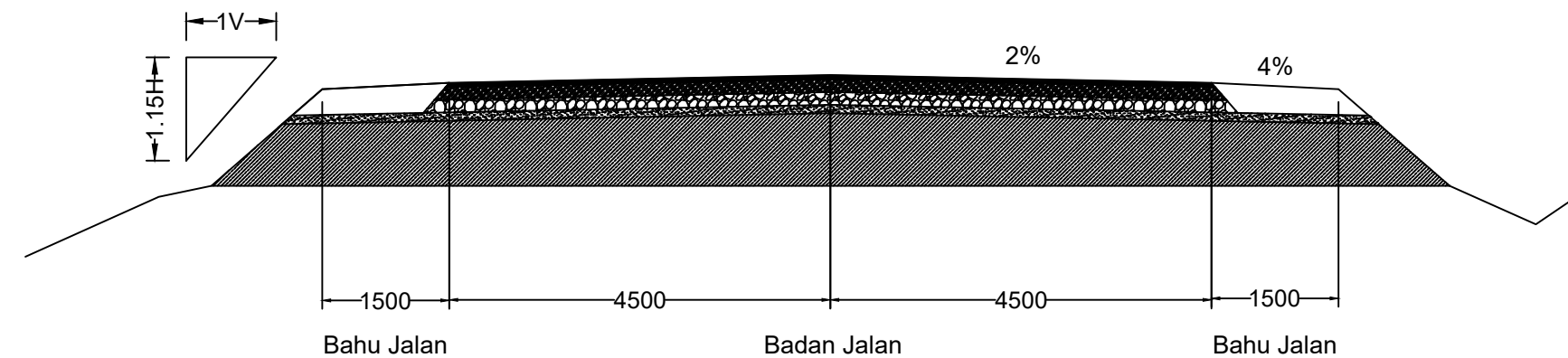
Keterangan:

-  Lapisan Ac - Wc
-  Lapisan Ac - Bc
-  Lapisan Ac Base
-  Lapisan CTB
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan

1. TIPIKAL - 1 (Jalan Daerah Galian)



2. TIPIKAL - 2 (Jalan Daerah Timbunan)



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

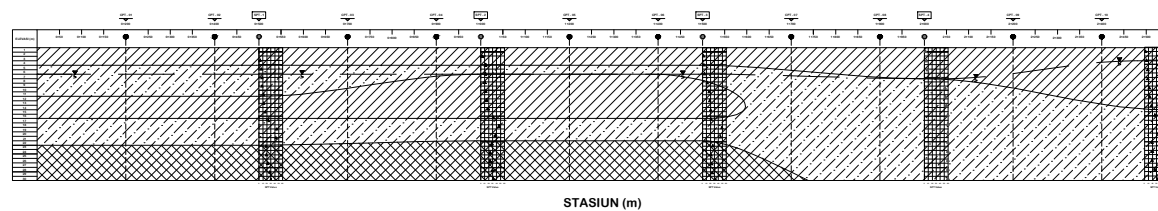
EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA 1:1000

Stratigafi BH - 01 sampai dengan BH - 05
STA 0 + 000 hingga STA 2 + 500



LEGENDA	
	LANAU
	PASIR
	LEMPUNG
	MUKA AIR TANAH (M.A.T)

LAMPIRAN

EXCEL

CPT 1 (STA 0 + 100)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung Berlanau
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung
0,40	4	5	0,10	2,00	4,00	4	1	0,07	1,67	Lempung Berlanau
0,60	3	5	0,20	4,00	8,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
0,80	6	8	0,20	4,00	12,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau
1,00	5	7	0,20	4,00	16,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
1,20	6	8	0,20	4,00	20,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau
1,40	7	9	0,20	4,00	24,00	7	2	0,13	1,91	Lempung Berlanau
1,60	9	11	0,20	4,00	28,00	9	2	0,13	1,49	Lanau Berpasir
1,80	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau Berpasir
2,00	14	17	0,30	6,00	40,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
2,20	23	26	0,30	6,00	46,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
2,40	19	22	0,30	6,00	52,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
2,60	21	24	0,30	6,00	58,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
2,80	14	17	0,30	6,00	64,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
3,00	42	45	0,30	6,00	70,00	42	3	0,20	0,48	Pasir
3,20	29	32	0,30	6,00	76,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau
3,40	26	29	0,30	6,00	82,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
3,60	24	27	0,30	6,00	88,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,80	28	31	0,30	6,00	94,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
4,00	32	35	0,30	6,00	100,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau
4,20	30	33	0,30	6,00	106,00	30	3	0,20	0,67	Pasir Berlanau
4,40	26	29	0,30	6,00	112,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
4,60	14	17	0,30	6,00	118,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
4,80	25	28	0,30	6,00	124,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau
5,00	27	30	0,30	6,00	130,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
5,20	22	25	0,30	6,00	136,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau
5,40	21	24	0,30	6,00	142,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
5,60	26	29	0,30	6,00	148,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
5,80	53	56	0,30	6,00	154,00	53	3	0,20	0,38	Pasir Berlanau
6,00	37	40	0,30	6,00	160,00	37	3	0,20	0,54	Pasir Berlanau
6,20	32	35	0,30	6,00	166,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau
6,40	24	27	0,30	6,00	172,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
6,60	33	36	0,30	6,00	178,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau
6,80	19	22	0,30	6,00	184,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
7,00	23	26	0,30	6,00	190,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
7,20	29	32	0,30	6,00	196,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau
7,40	17	20	0,30	6,00	202,00	17	3	0,20	1,18	Pasir Berlanau
7,60	15	18	0,30	6,00	208,00	15	3	0,20	1,34	Pasir Berlanau
7,80	26	29	0,30	6,00	214,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
8,00	34	37	0,30	6,00	220,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau
8,20	28	31	0,30	6,00	226,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
8,40	24	27	0,30	6,00	232,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
8,60	39	42	0,30	6,00	238,00	39	3	0,20	0,51	Pasir Berlanau
8,80	33	36	0,30	6,00	244,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau
9,00	35	38	0,30	6,00	250,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau
9,20	38	41	0,30	6,00	256,00	38	3	0,20	0,53	Pasir Berlanau
9,40	17	20	0,30	6,00	262,00	17	3	0,20	1,18	Pasir Berlanau
9,60	23	26	0,30	6,00	268,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
9,80	34	37	0,30	6,00	274,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau
10,00	26	29	0,30	6,00	280,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
10,20	30	33	0,30	6,00	286,00	30	3	0,20	0,67	Pasir Berlanau
10,40	39	42	0,30	6,00	292,00	39	3	0,20	0,51	Pasir Berlanau
10,60	43	56	1,30	26,00	318,00	43	13	0,87	2,02	Pasir Berlanau
10,80	78	82	0,40	8,00	326,00	78	4	0,27	0,34	Pasir
11,00	124	127	0,30	6,00	332,00	124	3	0,20	0,16	Pasir
11,20	136	139	0,30	6,00	338,00	136	3	0,20	0,15	Pasir
11,40	151	154	0,30	6,00	344,00	151	3	0,20	0,13	Pasir
11,60	143	146	0,30	6,00	350,00	143	3	0,20	0,14	Pasir
11,80	168	171	0,30	6,00	356,00	168	3	0,20	0,12	Pasir
12,00	184	187	0,30	6,00	362,00	184	3	0,20	0,11	Pasir
12,20	195	198	0,30	6,00	368,00	195	3	0,20	0,10	Pasir
12,40	246	250	0,40	8,00	376,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
12,60	250	250	0,00	0,00	376,00	250	0	0,00	0,00	Lempung

CPT 2 (STA 0 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung
0,40	4	6	0,20	4,00	6,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
0,60	5	7	0,20	4,00	10,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,00	6	8	0,20	4,00	18,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau
1,20	7	9	0,20	4,00	22,00	7	2	0,13	1,91	Lanau
1,40	11	14	0,30	6,00	28,00	11	3	0,20	1,83	Lanau
1,60	13	16	0,30	6,00	34,00	13	3	0,20	1,54	Lanau
1,80	15	18	0,30	6,00	40,00	15	3	0,20	1,34	Lanau
2,00	11	14	0,30	6,00	46,00	11	3	0,20	1,83	Lanau
2,20	16	19	0,30	6,00	52,00	16	3	0,20	1,25	Lanau
2,40	15	18	0,30	6,00	58,00	15	3	0,20	1,34	Lanau
2,60	10	13	0,30	6,00	64,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
2,80	51	54	0,30	6,00	70,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
3,00	65	68	0,30	6,00	76,00	65	3	0,20	0,31	Pasir
3,20	79	82	0,30	6,00	82,00	79	3	0,20	0,25	Pasir
3,40	103	106	0,30	6,00	88,00	103	3	0,20	0,19	Pasir
3,60	71	74	0,30	6,00	94,00	71	3	0,20	0,28	Pasir
3,80	36	39	0,30	6,00	100,00	36	3	0,20	0,56	Pasir Berlanau
4,00	31	34	0,30	6,00	106,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau
4,20	29	32	0,30	6,00	112,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau
4,40	40	43	0,30	6,00	118,00	40	3	0,20	0,50	Pasir Berlanau
4,60	36	39	0,30	6,00	124,00	36	3	0,20	0,56	Pasir Berlanau
4,80	27	30	0,30	6,00	130,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
5,00	23	26	0,30	6,00	136,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
5,20	20	23	0,30	6,00	142,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
5,40	19	22	0,30	6,00	148,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
5,60	24	27	0,30	6,00	154,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
5,80	38	41	0,30	6,00	160,00	38	3	0,20	0,53	Pasir Berlanau
6,00	33	36	0,30	6,00	166,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau
6,20	35	38	0,30	6,00	172,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau
6,40	28	31	0,30	6,00	178,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
6,60	21	24	0,30	6,00	184,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
6,80	25	28	0,30	6,00	190,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau
7,00	27	30	0,30	6,00	196,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
7,20	31	34	0,30	6,00	202,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau
7,40	26	29	0,30	6,00	208,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
7,60	18	21	0,30	6,00	214,00	18	3	0,20	1,12	Lanau
7,80	23	26	0,30	6,00	220,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
8,00	31	34	0,30	6,00	226,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau
8,20	32	35	0,30	6,00	232,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau
8,40	26	29	0,30	6,00	238,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
8,60	35	38	0,30	6,00	244,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau
8,80	31	34	0,30	6,00	250,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau
9,00	42	45	0,30	6,00	256,00	42	3	0,20	0,48	Pasir Berlanau
9,20	34	37	0,30	6,00	262,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau
9,40	58	61	0,30	6,00	268,00	58	3	0,20	0,35	Pasir
9,60	80	83	0,30	6,00	274,00	80	3	0,20	0,25	Pasir
9,80	73	76	0,30	6,00	280,00	73	3	0,20	0,28	Pasir
10,00	82	85	0,30	6,00	286,00	82	3	0,20	0,24	Pasir
10,20	102	105	0,30	6,00	292,00	102	3	0,20	0,20	Pasir
10,40	118	121	0,30	6,00	298,00	118	3	0,20	0,17	Pasir
10,60	114	117	0,30	6,00	304,00	114	3	0,20	0,18	Pasir
10,80	146	149	0,30	6,00	310,00	146	3	0,20	0,14	Pasir
11,00	161	164	0,30	6,00	316,00	161	3	0,20	0,12	Pasir
11,20	192	195	0,30	6,00	322,00	192	3	0,20	0,10	Pasir
11,40	208	211	0,30	6,00	328,00	208	3	0,20	0,10	Pasir
11,60	246	250	0,40	8,00	336,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
11,80	250	250	0,00	0,00	336,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 3 (STA 0 + 700)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 4 (STA 0 + 900)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung
0,40	4	6	0,20	4,00	6,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
0,60	5	7	0,20	4,00	10,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
0,80	8	10	0,20	4,00	14,00	8	2	0,13	1,67	Lanau Berpasir
1,00	4	6	0,20	4,00	18,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,20	6	8	0,20	4,00	22,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
1,40	5	7	0,20	4,00	26,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung
1,60	8	10	0,20	4,00	30,00	8	2	0,13	1,67	Lanau Berpasir
1,80	12	15	0,30	6,00	36,00	12	3	0,20	1,67	Pasir Berlanau
2,00	14	17	0,30	6,00	42,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
2,20	11	14	0,30	6,00	48,00	11	3	0,20	1,83	Pasir Berlanau
2,40	21	24	0,30	6,00	54,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
2,60	19	22	0,30	6,00	60,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
2,80	23	26	0,30	6,00	66,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
3,00	22	25	0,30	6,00	72,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau
3,20	19	22	0,30	6,00	78,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
3,40	26	29	0,30	6,00	84,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
3,60	32	35	0,30	6,00	90,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau
3,80	56	59	0,30	6,00	96,00	56	3	0,20	0,36	Pasir
4,00	87	90	0,30	6,00	102,00	87	3	0,20	0,23	Pasir
4,20	121	124	0,30	6,00	108,00	121	3	0,20	0,17	Pasir
4,40	68	71	0,30	6,00	114,00	68	3	0,20	0,30	Pasir
4,60	56	59	0,30	6,00	120,00	56	3	0,20	0,36	Pasir
4,80	64	67	0,30	6,00	126,00	64	3	0,20	0,31	Pasir
5,00	70	73	0,30	6,00	132,00	70	3	0,20	0,29	Pasir
5,20	59	62	0,30	6,00	138,00	59	3	0,20	0,34	Pasir
5,40	84	87	0,30	6,00	144,00	84	3	0,20	0,24	Pasir
5,60	108	111	0,30	6,00	150,00	108	3	0,20	0,19	Pasir
5,80	133	136	0,30	6,00	156,00	133	3	0,20	0,15	Pasir
6,00	159	162	0,30	6,00	162,00	159	3	0,20	0,13	Pasir
6,20	148	151	0,30	6,00	168,00	148	3	0,20	0,14	Pasir
6,40	164	167	0,30	6,00	174,00	164	3	0,20	0,12	Pasir
6,60	182	185	0,30	6,00	180,00	182	3	0,20	0,11	Pasir
6,80	199	202	0,30	6,00	186,00	199	3	0,20	0,10	Pasir
7,00	246	250	0,40	8,00	194,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,20	250	250	0,00	0,00	194,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 5 (STA 1 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 6 (STA 1 + 400)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 7 (STA 1 + 700)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 8 (STA 1 + 900)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 9 (STA 2 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

CPT 10 (STA 2 + 400)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir

STA 1 (0 + 500)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreks	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	$\emptyset$	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	9,29	9,32	9,81	14,71	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	18,57	Lunak	1176	3528
4	1	2	4	6	5,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	9,32	9,32	9,81	14,71	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	37,21	Sedang	2352	7056
6	2	3	5	8	6,67	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	5,49	10,89	9,81	15,30	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	48,18	Kaku	3136	7360
8	3	4	4	8	6,67	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	60,64	Kaku	3136	7360
10	3	5	7	12	10,00	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	73,10	Kaku	4704	8640
12	4	6	6	12	10,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	83,56	Kaku	4704	14112
14	4	7	9	16	13,33	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	94,03	Sangat Kaku	6272	18816
16	6	8	16	24	20,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	104,49	Sangat Kaku	9408	28224
18	8	13	32	45	37,50	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	116,95	Keras	17640	19200
20	16	12	31	43	35,83	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	129,41	Keras	16856	18560
22	6	9	9	18	15,00	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	141,87	Sangat Kaku	7056	10560
24	6	9	10	19	15,83	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	152,33	Sangat Kaku	7448	7500
26	8	10	12	22	18,33	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	162,79	Sangat Kaku	8624	8400
28	8	12	16	28	23,33	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	173,26	Sangat Kaku	10976	10200
30	9	12	18	30	25,00	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	183,72	Keras	11760	10800

STA 2 (1 + 000)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreks	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	$\emptyset$	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau	51,47	2,32	15,00	9,91	9,90	9,81	15,00	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	19,81	Lunak	1176	3528
4	3	5	7	12	10,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	9,90	9,90	9,81	15,00	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	39,62	Kaku	4704	14112
6	3	6	6	12	10,00	Pasir Berlempung	50,4	2,52	15,98	6,17	10,59	9,81	15,98	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	51,97	Kaku	4704	8640
8	3	5	5	10	8,33	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	63,24	Kaku	3920	11760
10	3	5	7	12	10,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	74,51	Kaku	4704	14112
12	4	7	7	14	11,67	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	85,79	Kaku	5488	16464
14	4	7	11	18	15,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	97,06	Sangat Kaku	7056	21168
16	6	12	19	31	25,83	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	108,33	Keras	12152	36456
18	11	16	29	45	37,50	Pasir Berlempung	50,4	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	121,15	Keras	17640	19200
20	10	14	22	36	30,00	Pasir Berlempung	50,4	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	133,97	Keras	14112	16320
22	8	12	15	27	22,50	Pasir Berlempung	50,4	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	146,79	Sangat Kaku	10584	13440
24	7	10	13	23	19,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	158,07	Sangat Kaku	9016	8700
26	7	11	12	23	19,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	169,34	Sangat Kaku	9016	8700
28	9	12	17	29	24,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	180,61	Sangat Kaku	11368	10500
30	9	12	19	31	25,83	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	191,88	Keras	12152	11100

STA 3 (1 + 500)

Depth m	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w %	Gs	γ_b kN/m ³	γ' kN/m ³	γ_k kN/m ³	γ_w kN/m ³	γ_{sat} kN/m ³	γ_d kN/m ³	eo	cc	c kN/m ²	ϕ °	σ'_0 kN/m ²	Konsistensi	qc kN/m ²	Es kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau	54,26	2,53	15,49	10,04	10,00	9,81	15,49	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	20,09	Lunak	1176	3528
4	1	2	2	4	3,33	Lanau	54,26	2,53	15,49	10,00	10,00	9,81	15,49	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	40,09	Sedang	1568	4704
6	2	2	3	5	4,17	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	5,49	10,98	9,81	15,30	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	51,07	Sedang	1960	6400
8	3	5	7	12	10,00	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	63,22	Kaku	4704	14112
10	4	7	9	16	13,33	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	75,37	Sangat Kaku	6272	18816
12	5	8	10	18	15,00	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	87,52	Sangat Kaku	7056	21168
14	5	8	12	20	16,67	Lanau	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	99,67	Sangat Kaku	7840	23520
16	5	8	13	21	17,50	Lanau	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	111,81	Sangat Kaku	8232	24696
18	10	16	31	47	39,17	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	125,30	Keras	18424	19840
20	12	15	29	44	36,67	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	138,79	Keras	17248	18880
22	8	10	15	25	20,83	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	152,28	Sangat Kaku	9900	12800
24	6	8	13	21	17,50	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	164,43	Sangat Kaku	8232	8100
26	6	9	13	22	18,33	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	176,57	Sangat Kaku	8624	8400
28	7	9	15	24	20,00	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	188,72	Sangat Kaku	9408	9000
30	8	11	21	32	26,67	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	200,87	Keras	12544	11400

STA 4 (2 + 000)

Depth m	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w %	Gs	γ_b kN/m ³	γ' kN/m ³	γ_k kN/m ³	γ_w kN/m ³	γ_{sat} kN/m ³	γ_d kN/m ³	eo	cc	c kN/m ²	ϕ °	σ'_0 kN/m ²	Konsistensi	qc kN/m ²	Es kPa
2	2	2	5	7	5,83	Lanau	54,9	2,39	15,89	10,26	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	20,51	Sedang	2744	8232
4	2	3	6	9	7,50	Lanau	54,9	2,39	15,89	10,30	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	41,11	Kaku	3528	10584
6	3	5	7	12	10,00	Lanau	54,9	2,39	15,89	6,08	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	53,26	Kaku	4704	8640
8	13	15	28	43	35,83	Lanau	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	65,19	Keras	16856	50568
10	13	21	32	53	44,17	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	77,12	Keras	20776	17700
12	15	22	32	54	45,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	89,05	Keras	21168	18000
14	15	23	33	56	46,67	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	100,98	Keras	21952	18600
16	17	23	37	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	112,91	Keras	23520	19800
18	17	24	36	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	124,84	Keras	23520	19800
20	13	25	35	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	136,77	Keras	23520	19800
22	13	24	36	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	148,70	Keras	23520	19800
24	13	26	34	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	160,63	Keras	23520	19800
26	20	23	37	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	172,56	Keras	23520	19800
28	21	23	37	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	184,49	Keras	23520	19800
30	21	25	35	60	50,00	Pasir	54,9	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	196,42	Keras	23520	19800

STA 5 (2 + 525)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	1	2	1,67	Lanau	48,77	2,37	14,91	10,02	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	20,04	Lunak	784	2352
4	1	1	3	4	3,33	Lanau	48,77	2,37	14,91	10,02	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	40,08	Sedang	1568	4704
6	2	2	5	7	5,83	Lanau	48,77	2,37	14,91	5,10	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	50,27	Sedang	2744	8232
8	2	4	3	7	5,83	Lanau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	61,85	Sedang	2744	8232
10	2	4	6	10	8,33	Lanau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	73,44	Kaku	3920	11760
12	3	6	6	12	10,00	Lanau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	85,02	Kaku	4704	14112
14	3	7	8	15	12,50	Lanau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	96,61	Sangat Kaku	5880	17640
16	6	9	15	24	20,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	108,17	Sangat Kaku	9408	28224
18	6	11	33	44	36,67	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	119,73	Keras	17248	51744
20	7	11	21	32	26,67	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	131,29	Keras	12544	37632
22	6	8	9	17	14,17	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	142,85	Sangat Kaku	6664	19992
24	7	6	12	18	15,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	154,41	Sangat Kaku	7056	21168
26	6	7	10	17	14,17	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	165,97	Sangat Kaku	6664	19992
28	6	12	12	24	20,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	177,53	Sangat Kaku	9408	28224
30	8	12	18	30	25,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	189,09	Keras	11760	35280

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	Depth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	4 - 10	0,5	30	9	100	0	18	26,2956	7787	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,02705
4	16 - 22								16107				0,89	1	0,01308
Se Total															0,04013

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (Consolidation Settlement)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q _o	γ'	σ' ₀	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,34	1,42	26,2956	14,71	14,71	26,28	0,06342
2	1 - 2	1	2					26,2956	14,71	29,42	26,17	0,03938
3	2 - 3	1	3					26,2956	14,71	44,13	25,93	0,0286
4	3 - 4	1	4					26,2956	14,71	58,84	25,46	0,02225
5	10 - 11	1	11					26,2956	9,32	68,16	19,66	0,01569
6	11 - 12	1	12					26,2956	9,32	77,47	19,10	0,01364
7	12 - 13	1	13					26,2956	9,32	86,79	17,92	0,01162
8	13 - 14	1	14					26,2956	9,32	96,11	17,09	0,01013
9	14 - 15	1	15					26,2956	9,32	105,42	16,41	0,00896
10	15 - 16	1	16					26,2956	9,32	114,74	15,64	0,00791
Sc Total												0,22159

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	26,30	26,28
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	26,30	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,28	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,28	26,17
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	26,25	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,17	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,17	25,93
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	25,83	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	25,93	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	25,93	25,46
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	25,73	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	25,46	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	20,59	19,66
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	20,14	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,66	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,66	19,10
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	19,29	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,10	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,41	15,64
Middle	15,50	0,58	6,45	0,15243	16,03	
Bottom	16,00	0,56	6,25	0,14867	15,64	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,10	17,92
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	19,00	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	17,92	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	17,92	17,09
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	17,59	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,09	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,09	16,41
Middle	14,50	0,62	6,90	0,15934	16,76	
Bottom	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,41	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>	0,26172	m
----------------------------------	---------	----------

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	Deepth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	6 - 8	0,5	30	9	100	0	18	26,6556	8640	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,02471
4	18 - 22								16320				0,89	1	0,01308
Se Total															0,03779

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (Consolidation Settlement)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,31	1,30	26,6556	15,00	15,00	26,64	0,05948
2	1 - 2	1	2					26,6556	15,00	30,01	26,53	0,03691
3	2 - 3	1	3					26,6556	15,00	45,01	26,29	0,0268
4	3 - 4	1	4					26,6556	15,00	60,02	25,81	0,02085
5	6 - 7	1	9					26,6556	9,90	69,92	23,64	0,01697
6	7 - 8	1	9					26,6556	9,90	79,83	22,72	0,0146
7	8 - 9	1	9					26,6556	9,90	89,73	21,81	0,01268
8	9 - 10	1	10					26,6556	9,90	99,64	20,87	0,01108
9	10 - 11	1	11					26,6556	9,90	109,54	19,93	0,00974
10	11 - 12	1	12					26,6556	9,90	119,44	19,37	0,00876
11	12 - 13	1	13					26,6556	9,90	129,35	18,17	0,00766
12	13 -14	1	14					26,6556	9,90	139,25	17,33	0,00683
13	14 - 15	1	15					26,6556	9,90	149,16	16,64	0,00616
14	15 - 16	1	16					26,6556	9,90	159,06	15,85	0,00554
Sc Total												0,24406

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	26,66	26,64
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	26,66	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	26,53
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	26,60	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	26,29
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	26,18	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	25,81
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	26,08	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	25,81	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	24,48	23,64
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	24,06	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	22,72
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	23,21	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	22,72	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,21311	22,72	21,81
Middle	8,50	1,06	11,76	0,20852	22,23	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,20458	21,81	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,20458	21,81	20,87
Middle	9,50	0,95	10,53	0,20018	21,34	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,19576	20,87	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	20,87	19,93
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	20,41	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,93	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,93	19,37
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	19,55	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,37	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,37	18,17
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	19,26	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,17	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,17	17,33
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	17,83	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,33	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,33	16,64
Middle	14,50	0,62	6,90	0,15934	16,99	
Bottom	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,64	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,64	15,85
Middle	15,50	0,58	6,45	0,15243	16,25	
Bottom	16,00	0,56	6,25	0,14867	15,85	

Penurunan Total

Penurunan Total (Se + Sc)	0,28185	m
----------------------------------	---------	----------

Penurunan Segera (<i>Elastis Settlement</i>)															
Layer	Deepth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	6 - 8	0,5	30	9	100	0	18	84,2556	8640	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,078111963
4	18 - 22								16320				0,89	1	0,041353392
Se Total															0,119465354

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (Consolidation Settlement)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,31	1,30	84,2556	15,00	15,00	84,21	0,11007
2	1 - 2	1	2					84,2556	15,00	30,01	83,86	0,07771
3	2 - 3	1	3					84,2556	15,00	45,01	83,09	0,06094
4	3 - 4	1	4					84,2556	15,00	60,02	81,59	0,05002
5	6 - 7	1	9					84,2556	9,90	69,92	74,71	0,04235
6	7 - 8	1	9					84,2556	9,90	79,83	71,82	0,03739
7	8 - 9	1	9					84,2556	9,90	89,73	68,95	0,03322
8	9 - 10	1	10					84,2556	9,90	99,64	65,98	0,02961
9	10 - 11	1	11					84,2556	9,90	109,54	63,00	0,02647
10	11 - 12	1	12					84,2556	9,90	119,44	61,21	0,02411
11	12 - 13	1	13					84,2556	9,90	129,35	57,42	0,02141
12	13 -14	1	14					84,2556	9,90	139,25	54,76	0,01933
13	14 - 15	1	15					84,2556	9,90	149,16	52,60	0,0176
14	15 - 16	1	16					84,2556	9,90	159,06	50,11	0,01596
Sc Total												0,56619

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	84,26	84,21
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	84,26	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	84,21	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	84,21	83,86
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	84,09	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	83,86	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	83,86	83,09
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	82,77	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	83,09	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	83,09	81,59
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	82,45	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	81,59	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	77,38	74,71
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	76,06	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	74,71	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	74,71	71,82
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	73,37	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	71,82	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,21311	71,82	68,95
Middle	8,50	1,06	11,76	0,20852	70,28	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,20458	68,95	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,20458	68,95	65,98
Middle	9,50	0,95	10,53	0,20018	67,47	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,19576	65,98	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	65,98	63,00
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	64,53	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	63,00	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	63,00	61,21
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	61,80	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	61,21	

Layer 11						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	61,21	57,42
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	60,87	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	57,42	

Layer 12						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	57,42	54,76
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	56,36	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	54,76	

Layer 13						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	14,00	0,64	7,14	0,16249	54,76	52,60
Middle	14,50	0,62	6,90	0,15934	53,70	
Bottom	15,00	0,60	6,67	0,15606	52,60	

Layer 14						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	15,00	0,60	6,67	0,15606	52,60	50,11
Middle	15,50	0,58	6,45	0,15243	51,37	
Bottom	16,00	0,56	6,25	0,14867	50,11	

Penurunan Total

Penurunan Total ($S_e + S_c$)					0,68566	m
---	--	--	--	--	---------	----------

Penurunan Segera (<i>Elastis Settlement</i>)															
Layer	Depth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²	m						
2	6 - 8	0,5	30	9	100	0	18	26,6556	8640	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,02471
4	18 - 22								16320				0,89	1	0,01308
Se Total															0,03779

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Consolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	DeePTH	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q _o	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,31	1,30	26,6556	15,00	15,00	26,64	0,059484
2	1 - 2	1	2					26,6556	15,00	30,01	26,53	0,036912
3	2 - 3	1	3					26,6556	15,00	45,01	26,29	0,026801
4	3 - 4	1	4					26,6556	15,00	60,02	25,81	0,020846
5	6 - 7	1	9					26,6556	9,90	69,92	23,64	0,016969
6	7 - 8	1	9					26,6556	9,90	79,83	22,72	0,014596
7	8 - 9	1	9					26,6556	9,90	89,73	21,81	0,01268
8	9 - 10	1	10					26,6556	9,90	99,64	20,87	0,011083
9	10 - 11	1	11					26,6556	9,90	109,54	19,93	0,009741
10	11 - 12	1	12					26,6556	9,90	119,44	19,37	0,008756
11	12 - 13	1	13					26,6556	9,90	129,35	18,17	0,007657
12	13 -14	1	14					26,6556	9,90	139,25	17,33	0,006833
13	14 - 15	1	15					26,6556	9,90	149,16	16,64	0,006163
14	15 - 16	1	16					26,6556	9,90	159,06	15,85	0,005536
Sc Total												0,244057

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	26,66	26,64
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	26,66	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	26,53
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	26,60	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	26,29
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	26,18	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	25,81
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	26,08	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	25,81	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	24,48	23,64
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	24,06	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	22,72
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	23,21	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	22,72	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,21311	22,72	21,81
Middle	8,50	1,06	11,76	0,20852	22,23	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,20458	21,81	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,20458	21,81	20,87
Middle	9,50	0,95	10,53	0,20018	21,34	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,19576	20,87	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	20,87	19,93
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	20,41	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,93	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	19,93	19,37
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	19,55	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,37	

Layer 11						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	19,37	18,17
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	19,26	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,17	

Layer 12						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,17	17,33
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	17,83	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,33	

Layer 13						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	14,00	0,64	7,14	0,16249	17,33	16,64
Middle	14,50	0,62	6,90	0,15934	16,99	
Bottom	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,64	

Layer 14						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	15,00	0,60	6,67	0,15606	16,64	15,85
Middle	15,50	0,58	6,45	0,15243	16,25	
Bottom	16,00	0,56	6,25	0,14867	15,85	

Penurunan Total

Penurunan Total (Se + Sc)					0,28185	m
----------------------------------	--	--	--	--	---------	----------

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	Depth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	4 - 6	0,5	30	9	100	0	18	27,7356	6400	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,03471
4	16 - 22								17173				0,89	1	0,01294
Se Total															0,04765

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (Consolidation Settlement)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q _o	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,36	1,47	27,7356	15,49	15,49	27,72	0,06495
2	1 - 2	1	2					27,7356	15,49	30,99	27,61	0,04046
3	2 - 3	1	3					27,7356	15,49	46,48	27,35	0,02962
4	3 - 4	1	4					27,7356	15,49	61,98	26,86	0,02341
5	7 - 8	1	9					27,7356	10,00	71,98	23,64	0,02063
6	8 - 9	1	9					27,7356	10,00	81,98	22,70	0,01844
7	9 - 10	1	9					27,7356	10,00	91,99	21,72	0,01668
8	10 - 11	1	10					27,7356	10,00	101,99	20,74	0,01522
9	11 - 12	1	11					27,7356	10,00	111,99	20,15	0,014
10	12 - 13	1	12					27,7356	10,00	121,99	18,90	0,01297
11	13 - 14	1	13					27,7356	10,00	132,00	18,03	0,01207
12	14 - 15							27,7356	10,00	132,00	17,31	0,01207
13	15 - 16	1	14					27,7356	10,00	142,00	16,49	0,01129
Sc Total												0,29181

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	27,74	27,72
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	27,74	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	27,72	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	27,72	27,61
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	27,68	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	27,61	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	27,61	27,35
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	27,25	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	27,35	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	27,35	26,86
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	27,14	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	26,86	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	24,59	23,64
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	24,15	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	23,64	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,21311	23,64	22,70
Middle	8,50	1,06	11,76	0,20852	23,13	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,20458	22,70	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,20458	22,70	21,72
Middle	9,50	0,95	10,53	0,20018	22,21	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,19576	21,72	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	21,72	20,74
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	21,24	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	20,74	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	20,74	20,15
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	20,34	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	20,15	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	20,15	18,90
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	20,04	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,90	

Layer 11						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	18,90	18,03
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	18,55	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	18,03	

Layer 12						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	14,00	0,64	7,14	0,16249	18,03	17,31
Middle	14,50	0,62	6,90	0,15934	17,68	
Bottom	15,00	0,60	6,67	0,15606	17,31	

Layer 13						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	15,00	0,60	6,67	0,15606	17,31	16,49
Middle	15,50	0,58	6,45	0,15243	16,91	
Bottom	16,00	0,56	6,25	0,14867	16,49	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>	0,33946	m
---	----------------	----------

Penurunan Segera (<i>Elastis Settlement</i>)															
Layer	Deepth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	10 - 30	0,5	30	9	100	0	18	25,0356	19336	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,010371
4	-								-				-		
Se Total															0,010371

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,30	1,29	25,0356	15,89	15,89	25,02	0,05477
2	1 - 2	1	2					25,0356	15,89	31,77	24,92	0,033528
3	2 - 3	1	3					25,0356	15,89	47,66	24,69	0,024171
4	3 - 4	1	4					25,0356	15,89	63,55	24,24	0,018714
5	4 - 5	1	9					25,0356	10,30	73,84	23,72	0,01613
6	5 - 6	1	9					25,0356	10,30	84,14	22,99	0,013989
7	6 - 7	1	9					25,0356	10,30	94,44	22,20	0,012226
8	7 - 8	1	10					25,0356	10,30	104,73	21,34	0,010739
Sc Total												0,184268

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	25,04	25,02
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	25,04	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	25,02	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	25,02	24,92
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	24,99	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	24,92	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	24,92	24,69
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	24,59	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	24,69	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	24,69	24,24
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	24,50	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	24,24	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	25,00	0,24210	24,24	23,72
Middle	4,50	2,00	22,22	0,23987	24,02	
Bottom	5,00	1,80	20,00	0,23686	23,72	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	20,00	0,23686	23,72	22,99
Middle	5,50	1,64	18,18	0,23348	23,38	
Bottom	6,00	1,50	16,67	0,22960	22,99	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	22,99	22,20
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	22,60	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	22,20	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	22,20	21,34
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	21,80	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	21,34	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>					0,19464	m
----------------------------------	--	--	--	--	---------	---

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	DeePTH	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	10 - 30	0,5	30	9	100	0	18	34,7556	19336	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,014397
4	-								-				0,89	1	-
Se Total															0,014397

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,30	1,29	34,7556	15,89	15,89	34,73	0,067108
2	1 - 2	1	2					34,7556	15,89	31,77	34,59	0,042651
3	2 - 3	1	3					34,7556	15,89	47,66	34,27	0,031376
4	3 - 4	1	4					34,7556	15,89	63,55	33,66	0,024612
5	4 - 5	1	9					34,7556	10,30	73,84	32,93	0,021353
6	5 - 6	1	9					34,7556	10,30	84,14	31,92	0,018624
7	6 - 7	1	9					34,7556	10,30	94,44	30,82	0,016355
8	7 - 8	1	10					34,7556	10,30	104,73	29,63	0,014425
Sc Total												0,236504

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	34,76	34,73
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	34,76	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	34,73	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	34,73	34,59
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	34,69	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	34,59	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	34,59	34,27
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	34,14	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	34,27	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	34,27	33,66
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	34,01	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	33,66	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	25,00	0,24210	33,66	32,93
Middle	4,50	2,00	22,22	0,23987	33,35	
Bottom	5,00	1,80	20,00	0,23686	32,93	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	20,00	0,23686	32,93	31,92
Middle	5,50	1,64	18,18	0,23348	32,46	
Bottom	6,00	1,50	16,67	0,22960	31,92	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	31,92	30,82
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	31,37	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	30,82	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	30,82	29,63
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	30,27	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	29,63	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total ($S_e + S_c$)</i>	0,25090	m
---	---------	---

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	Deepth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	10 - 30	0,5	30	9	100	0	18	26,6556	19336	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,011042
4	-								-				-		
Se Total															0,011042

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,30	1,29	26,6556	15,89	15,89	26,64	0,057018
2	1 - 2	1	2					26,6556	15,89	31,77	26,53	0,03526
3	2 - 3	1	3					26,6556	15,89	47,66	26,29	0,025711
4	3 - 4	1	4					26,6556	15,89	63,55	25,81	0,020273
5	4 - 5	1	9					26,6556	10,30	73,84	25,25	0,017838
6	5 - 6	1	9					26,6556	10,30	84,14	24,48	0,015928
7	6 - 7	1	9					26,6556	10,30	94,44	23,64	0,014389
8	7 - 8	1	10					26,6556	10,30	104,73	22,72	0,013123
Sc Total												0,19954

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	26,66	26,64
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	26,66	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	26,64	26,53
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	26,60	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	26,53	26,29
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	26,18	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	26,29	25,81
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	26,08	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	25,81	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	25,00	0,24210	25,81	25,25
Middle	4,50	2,00	22,22	0,23987	25,58	
Bottom	5,00	1,80	20,00	0,23686	25,25	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	20,00	0,23686	25,25	24,48
Middle	5,50	1,64	18,18	0,23348	24,89	
Bottom	6,00	1,50	16,67	0,22960	24,48	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	24,48	23,64
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	24,06	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	23,64	22,72
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	23,21	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	22,72	

Penurunan Total

Penurunan Total ($S_e + S_c$)					0,21058	m
---	--	--	--	--	---------	---

Penurunan Segera (<i>Elastis Settlement</i>)															
Layer	DeePTH	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	14-30	0,5	30	9	100	0	18	25,7556	30282	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,006813
4	-								-				0,89	1	-
Se Total															0,006813

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Konsolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	100	0,32	1,32	25,7556	14,91	14,91	25,69	0,059088
2	1 - 2	1	2					25,7556	14,91	29,81	37,66	0,048176
3	2 - 3	1	3					25,7556	14,91	44,72	24,61	0,025858
4	3 - 4	1	4					25,7556	14,91	59,62	24,29	0,020157
5	4 - 5	1	5					25,7556	14,91	74,53	21,08	0,014688
6	5 - 6	1	6					25,7556	14,91	89,44	21,08	0,01248
7	6 - 7	1	7					25,7556	14,91	104,34	19,95	0,010318
8	7 - 8	1	8					25,7556	14,81	119,15	17,72	0,008176
9	8 - 9	1	9					25,7556	14,81	133,96	17,72	0,007326
10	9 - 10	1	10					25,7556	14,81	148,77	16,74	0,006291
11	10 - 11	1	11					25,7556	14,81	163,57	15,71	0,005408
12	11 - 12	1	12					25,7556	14,81	178,38	14,93	0,004742
13	12 - 13	1	13					25,7556	14,81	193,19	17,55	0,005129
14	13 -14	1	14					25,7556	14,81	208,00	16,74	0,004565
Sc Total												0,232403

Layer 1						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	25,76	25,69
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	25,76	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24933	25,69	

Layer 2						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24933	25,69	37,66
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24895	25,65	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,36557	37,66	

Layer 3						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,36557	37,66	24,61
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24254	24,99	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,23885	24,61	

Layer 4						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,23885	24,61	24,29
Middle	3,50	2,57	28,57	0,23987	24,71	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,23580	24,29	

Layer 5						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	25,00	0,21573	22,23	21,08
Middle	4,50	2,00	22,22	0,20983	21,62	
Bottom	5,00	1,80	20,00	0,20458	21,08	

Layer 6						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	20,00	0,21573	22,23	21,08
Middle	5,50	1,64	18,18	0,20983	21,62	
Bottom	6,00	1,50	16,67	0,20458	21,08	

Layer 7						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,20458	21,08	19,95
Middle	6,50	1,38	15,38	0,19841	20,44	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,19362	19,95	

Layer 8						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,19362	19,95	17,72
Middle	7,50	1,20	13,33	0,18717	19,28	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,17197	17,72	

Layer 9						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,17197	17,72	17,72
Middle	8,50	1,06	11,76	0,17719	18,25	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,17197	17,72	

Layer 10						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,17197	17,72	16,74
Middle	9,50	0,95	10,53	0,16725	17,23	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,16253	16,74	

Layer 11						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,16253	16,74	15,71
Middle	10,50	0,86	9,52	0,15780	16,26	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,15247	15,71	

Layer 12						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,15247	15,71	14,93
Middle	11,50	0,78	8,70	0,14872	15,32	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,14496	14,93	

Layer 13						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,14496	14,93	17,55
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	18,61	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	17,55	

Layer 14						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	17,55	16,74
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	17,23	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	16,74	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>					0,23922	m
----------------------------------	--	--	--	--	---------	---

Penurunan Segera (<i>Elastis Settlement</i>)															
Layer	DeePTH	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	14-30	0,5	30	9	100	0	18	28,4556	30282	11,11	3,33	0,00	0,89	1	0,007527
4	-								-				0,89	1	-
Se Total															0,007527

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Consolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)											
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2
1	0 - 1	1	1	9	100	0,32	1,32	28,4556	14,91	14,91	28,44
2	1 - 2	1	2					28,4556	14,91	29,81	28,32
3	2 - 3	1	3					28,4556	14,91	44,72	28,06
4	3 - 4	1	4					28,4556	14,91	59,62	27,56
5	4 - 5	1	5					28,4556	14,91	74,53	26,96
6	5 - 6	1	6					28,4556	14,91	89,44	26,13
7	6 - 7	1	7					28,4556	14,91	104,34	25,23
8	7 - 8	1	8					28,4556	14,81	119,15	24,26
9	8 - 9	1	9					28,4556	14,81	133,96	23,29
10	9 - 10	1	10					28,4556	14,81	148,77	22,28
11	10 - 11	1	11					28,4556	14,81	163,57	21,28
12	11 - 12	1	12					28,4556	14,81	178,38	20,67
13	12 - 13	1	13					28,4556	14,81	193,19	19,39
14	13 - 14	1	14					28,4556	14,81	208,00	18,50
Sc Total											0,252542

Layer 1						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	28,46	28,44
Middle	0,50	18,00	200,00	0,25000	28,46	
Bottom	1,00	9,00	100,00	0,24985	28,44	

Layer 2						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	100,00	0,24985	28,44	28,32
Middle	1,50	6,00	66,67	0,24952	28,40	
Bottom	2,00	4,50	50,00	0,24883	28,32	

Layer 3						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	50,00	0,24883	28,32	28,06
Middle	2,50	3,60	40,00	0,24558	27,95	
Bottom	3,00	3,00	33,33	0,24654	28,06	

Layer 4						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	33,33	0,24654	28,06	27,56
Middle	3,50	2,57	28,57	0,24463	27,84	
Bottom	4,00	2,25	25,00	0,24210	27,56	

Layer 5						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	25,00	0,24210	27,56	26,96
Middle	4,50	2,00	22,22	0,23987	27,30	
Bottom	5,00	1,80	20,00	0,23686	26,96	

Layer 6						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	20,00	0,23686	26,96	26,13
Middle	5,50	1,64	18,18	0,23348	26,58	
Bottom	6,00	1,50	16,67	0,22960	26,13	

Layer 7						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	16,67	0,22960	26,13	25,23
Middle	6,50	1,38	15,38	0,22567	25,69	
Bottom	7,00	1,29	14,29	0,22169	25,23	

Layer 8						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	14,29	0,22169	25,23	24,26
Middle	7,50	1,20	13,33	0,21770	24,78	
Bottom	8,00	1,13	12,50	0,21311	24,26	

Layer 9						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	12,50	0,21311	24,26	23,29
Middle	8,50	1,06	11,76	0,20852	23,73	
Bottom	9,00	1,00	11,11	0,20458	23,29	

Layer 10						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	11,11	0,20458	23,29	22,28
Middle	9,50	0,95	10,53	0,20018	22,78	
Bottom	10,00	0,90	10,00	0,19576	22,28	

Layer 11						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	10,00	0,19576	22,28	21,28
Middle	10,50	0,86	9,52	0,19146	21,79	
Bottom	11,00	0,82	9,09	0,18693	21,28	

Layer 12						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	9,09	0,18693	21,28	20,67
Middle	11,50	0,78	8,70	0,18338	20,87	
Bottom	12,00	0,75	8,33	0,18163	20,67	

Layer 13						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	8,33	0,18163	20,67	19,39
Middle	12,50	0,72	8,00	0,18060	20,56	
Bottom	13,00	0,69	7,69	0,17037	19,39	

Layer 14						
Loc	z	m	n	I	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	7,69	0,17037	19,39	18,50
Middle	13,50	0,67	7,41	0,16722	19,03	
Bottom	14,00	0,64	7,14	0,16249	18,50	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>					0,26007	m
----------------------------------	--	--	--	--	---------	---

Penurunan (STA 2 + 525)

Pembebanan

Pembebanan				
No	Jenis Beban	Tebal (m)	Beban	Satuan
1	Timbunan	0,1	1,8	kN/m ²
2	Timbunan Tambahan	1,9	34,2	kN/m ²
3	Beban Perkerasan	0,35	7,4556	kN/m ²
4	Beban Lalulintas	-	12	kN/m ²
Total Beban		2,35	55,4556	kN/m2

Penurunan Segera (*Elastic Settlement*)

Penurunan Segera (<i>Elastic Settlement</i>)															
Layer	Deepth	H Design	H	B	L	D _f	γ _{timbunan}	q _o	Es	L/B	H/B	D _f /B	A1	A2	Se
	m	m	m	m	m	m	kN/m ³	kN/m ²	kN/m ²						m
2	14-30	0,5	30	9	125	0	18	55,4556	30282	13,89	3,33	0,00	0,89	1	0,014669
4	-								-				-	-	
Se Total															0,014669

Penurunan Konsolidasi (*Consolidation Settlement*)

Penurunan Consolidasi (<i>Consolidation Settlement</i>)												
Layer	Depth	Hc	Length	B	L	C _c	e ₀	q ₀	γ'	σ'0	Δσ	sc
	m	m	m	m	m			kN/m ²	kN/m ³	kN/m ²	kN/m2	m
1	0 - 1	1	1	9	125	0,32	1,32	55,4556	14,91	14,91	55,42	0,091502
2	1 - 2		55,4556					14,91	29,81	55,19	0,0618	
3	2 - 3		55,4556					14,91	44,72	54,69	0,047115	
4	3 - 4		55,4556					14,91	59,62	53,70	0,037877	
5	4 - 5		55,4556					14,91	74,53	52,54	0,031468	
6	5 - 6		55,4556					14,91	89,44	50,93	0,026584	
7	6 - 7		55,4556					14,91	104,34	49,18	0,022775	
8	7 - 8		55,4556					14,81	119,15	47,27	0,019708	
9	8 - 9		55,4556					14,81	133,96	45,38	0,017207	
10	9 - 10		55,4556					14,81	148,77	43,42	0,015105	
11	10 - 11		55,4556					14,81	163,57	40,29	0,012987	
12	11 - 12		55,4556					14,81	178,38	32,16	0,009775	
13	12 - 13		55,4556					14,81	193,19	37,79	0,010538	
14	13 - 14		55,4556					14,81	208,00	36,04	0,009426	
Sc Total												0,413867

Layer 1						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	0,00	∞	∞	0,25000	55,46	55,42
Middle	0,50	18,00	250,00	0,25000	55,46	
Bottom	1,00	9,00	125,00	0,24985	55,42	

Layer 2						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	1,00	9,00	125,00	0,24985	55,42	55,19
Middle	1,50	6,00	83,33	0,24952	55,35	
Bottom	2,00	4,50	62,50	0,24883	55,19	

Layer 3						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	2,00	4,50	62,50	0,24883	55,19	54,69
Middle	2,50	3,60	50,00	0,24558	54,48	
Bottom	3,00	3,00	41,67	0,24654	54,69	

Layer 4						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	3,00	3,00	41,67	0,24654	54,69	53,70
Middle	3,50	2,57	35,71	0,24463	54,26	
Bottom	4,00	2,25	31,25	0,24210	53,70	

Layer 5						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	4,00	2,25	31,25	0,24210	53,70	52,54
Middle	4,50	2,00	27,78	0,23987	53,21	
Bottom	5,00	1,80	25,00	0,23686	52,54	

Layer 6						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	5,00	1,80	25,00	0,23686	52,54	50,93
Middle	5,50	1,64	22,73	0,23348	51,79	
Bottom	6,00	1,50	20,83	0,22960	50,93	

Layer 7						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	6,00	1,50	20,83	0,22960	50,93	49,18
Middle	6,50	1,38	19,23	0,22567	50,06	
Bottom	7,00	1,29	17,86	0,22169	49,18	

Layer 8						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	7,00	1,29	17,86	0,22169	49,18	47,27
Middle	7,50	1,20	16,67	0,21770	48,29	
Bottom	8,00	1,13	15,63	0,21311	47,27	

Layer 9						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	8,00	1,13	15,63	0,21311	47,27	45,38
Middle	8,50	1,06	14,71	0,20852	46,25	
Bottom	9,00	1,00	13,89	0,20458	45,38	

Layer 10						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	9,00	1,00	13,89	0,20458	45,38	43,42
Middle	9,50	0,95	13,16	0,20018	44,40	
Bottom	10,00	0,90	12,50	0,19576	43,42	

Layer 11						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	10,00	0,90	12,50	0,18693	41,47	40,29
Middle	10,50	0,86	11,90	0,18338	40,68	
Bottom	11,00	0,82	11,36	0,18163	40,29	

Layer 12						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	11,00	0,82	11,36	0,18163	40,29	32,16
Middle	11,50	0,78	10,87	0,14872	32,99	
Bottom	12,00	0,75	10,42	0,14496	32,16	

Layer 13						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	12,00	0,75	10,42	0,18163	40,29	37,79
Middle	12,50	0,72	10,00	0,18060	40,06	
Bottom	13,00	0,69	9,62	0,17037	37,79	

Layer 14						
Loc	z	m	n	l	$\Delta\sigma$	$\Delta\sigma'_{av}$
Top	13,00	0,69	9,62	0,17037	37,79	36,04
Middle	13,50	0,67	9,26	0,16722	37,09	
Bottom	14,00	0,64	8,93	0,16249	36,04	

Penurunan Total

<i>Penurunan Total (Se + Sc)</i>					0,42854	m
----------------------------------	--	--	--	--	---------	---

Daya Dukung CPT (STA 0 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTf	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	2,94199	0,00	-0,21	Punching Shear Failure
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung	14,71	7,98	13,7293	5,88398	196,13	13,59	Punching Shear Failure
0,40	4	5	0,10	2,00	4,00	4	1	0,07	1,67	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	8,82597	392,27	27,39	Local Shear Failure
0,60	3	5	0,20	4,00	8,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	14,71	7,98	13,7293	11,768	294,20	20,17	Punching Shear Failure
0,80	6	8	0,20	4,00	12,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	14,71	588,40	40,98	Local Shear Failure
1,00	5	7	0,20	4,00	16,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	17,6519	490,33	33,76	Local Shear Failure
1,20	6	8	0,20	4,00	20,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	20,5939	588,40	40,56	Local Shear Failure
1,40	7	9	0,20	4,00	24,00	7	2	0,13	1,91	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	23,5359	686,47	47,35	Local Shear Failure
1,60	9	11	0,20	4,00	28,00	9	2	0,13	1,49	Lanau Berpasir	14,71	7,98	13,7293	26,4779	882,60	61,15	Local Shear Failure
1,80	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau Berpasir	14,71	7,98	13,7293	29,4199	980,67	67,95	Local Shear Failure
2,00	14	17	0,30	6,00	40,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	14,71	7,98	13,7293	32,3619	1372,93	95,75	Local Shear Failure
2,20	23	26	0,30	6,00	46,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	33,4596	2255,53	158,72	General Shear Failure
2,40	19	22	0,30	6,00	52,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	34,5572	1863,26	130,62	General Shear Failure
2,60	21	24	0,30	6,00	58,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	35,6549	2059,40	144,55	General Shear Failure
2,80	14	17	0,30	6,00	64,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	36,7526	1372,93	95,44	Local Shear Failure
3,00	42	45	0,30	6,00	70,00	42	3	0,20	0,48	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	37,8503	4118,79	291,50	General Shear Failure
3,20	29	32	0,30	6,00	76,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	38,9479	2843,93	200,36	General Shear Failure
3,40	26	29	0,30	6,00	82,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	40,0456	2549,73	179,26	General Shear Failure
3,60	24	27	0,30	6,00	88,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	41,1433	2353,60	165,18	General Shear Failure
3,80	28	31	0,30	6,00	94,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	42,2409	2745,86	193,12	General Shear Failure
4,00	32	35	0,30	6,00	100,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	43,3386	3138,13	221,06	General Shear Failure
4,20	30	33	0,30	6,00	106,00	30	3	0,20	0,67	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	44,4363	2942,00	206,97	General Shear Failure
4,40	26	29	0,30	6,00	112,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	45,5339	2549,73	178,87	General Shear Failure
4,60	14	17	0,30	6,00	118,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	46,6316	1372,93	94,74	Local Shear Failure
4,80	25	28	0,30	6,00	124,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	47,7293	2451,66	171,71	General Shear Failure
5,00	27	30	0,30	6,00	130,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	48,827	2647,80	185,64	General Shear Failure
5,20	22	25	0,30	6,00	136,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	49,9246	2157,46	150,54	General Shear Failure
5,40	21	24	0,30	6,00	142,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	51,0223	2059,40	143,46	General Shear Failure
5,60	26	29	0,30	6,00	148,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	52,12	2549,73	178,40	General Shear Failure
5,80	53	56	0,30	6,00	154,00	53	3	0,20	0,38	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	53,2176	5197,52	367,45	General Shear Failure
6,00	37	40	0,30	6,00	160,00	37	3	0,20	0,54	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	54,3153	3628,46	255,30	General Shear Failure
6,20	32	35	0,30	6,00	166,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	55,413	3138,13	220,19	General Shear Failure
6,40	24	27	0,30	6,00	172,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	56,5106	2353,60	164,08	General Shear Failure
6,60	33	36	0,30	6,00	178,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	57,6083	3236,19	227,04	General Shear Failure
6,80	19	22	0,30	6,00	184,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	58,706	1863,26	128,90	General Shear Failure
7,00	23	26	0,30	6,00	190,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	59,8037	2255,53	156,84	General Shear Failure
7,20	29	32	0,30	6,00	196,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	60,9013	2843,93	198,79	General Shear Failure
7,40	17	20	0,30	6,00	202,00	17	3	0,20	1,18	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	61,999	1667,13	114,65	General Shear Failure
7,60	15	18	0,30	6,00	208,00	15	3	0,20	1,34	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	63,0967	1471,00	100,56	General Shear Failure
7,80	26	29	0,30	6,00	214,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	64,1943	2549,73	177,54	General Shear Failure
8,00	34	37	0,30	6,00	220,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	65,292	3334,26	233,50	General Shear Failure
8,20	28	31	0,30	6,00	226,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	66,3897	2745,86	191,39	General Shear Failure
8,40	24	27	0,30	6,00	232,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	67,4874	2353,60	163,29	General Shear Failure
8,60	39	42	0,30	6,00	238,00	39	3	0,20	0,51	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	68,585	3824,59	268,29	General Shear Failure
8,80	33	36	0,30	6,00	244,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	69,6827	3236,19	226,18	General Shear Failure
9,00	35	38	0,30	6,00	250,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	70,7804	3432,33	240,11	General Shear Failure
9,20	38	41	0,30	6,00	256,00	38	3	0,20	0,53	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	71,878	3726,53	261,05	General Shear Failure
9,40	17	20	0,30	6,00	262,00	17	3	0,20	1,18	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	72,9757	1667,13	113,87	General Shear Failure
9,60	23	26	0,30	6,00	268,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	74,0734	2255,53	155,82	General Shear Failure
9,80	34	37	0,30	6,00	274,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	75,171	3334,26	232,79	General Shear Failure
10,00	26	29	0,30	6,00	280,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	76,2687	2549,73	176,68	General Shear Failure
10,20	30	33	0,30	6,00	286,00	30	3	0,20	0,67	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	77,3664	2942,00	204,62	General Shear Failure
10,40	39	42	0,30	6,00	292,00	39	3	0,20	0,51	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	78,4641	3824,59	267,58	General Shear Failure
10,60	43	56	1,30	26,00	318,00	43	13	0,87	2,02	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	79,5617	4216,86	295,52	General Shear Failure
10,80	78	82	0,40	8,00	326,00	78	4	0,27	0,34	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	80,6594	7649,19	540,61	General Shear Failure
11,00	124	127	0,30	6,00	332,00	124	3	0,20	0,16	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	81,7571	12160,25	862,75	General Shear Failure
11,20	136	139	0,30	6,00	338,00	136	3	0,20	0,15	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	82,8547	13337,04	946,73	General Shear Failure
11,40	151	154	0,30	6,00	344,00	151	3	0,20	0,13	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	83,9524	14808,04	1051,72	General Shear Failure
11,60	143	146	0,30	6,00	350,00	143	3	0,20	0,14	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	85,0501	14023,51	995,60	General Shear Failure
11,80	168	171	0,30	6,00	356,00	168	3	0,20	0,12	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	86,1477	16475,17	1170,64	General Shear Failure
12,00	184	187	0,30	6,00	362,00	184	3	0,20	0,11	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	87,2454	18044,24	1282,64	General Shear Failure
12,20	195	198	0,30	6,00	368,00	195	3	0,20	0,10	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	88,3431	19122,97	1359,62	General Shear Failure
12,40	246	250	0,40	8,00	376,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	89,4408	24124,36	1716,78	General Shear Failure
12,60	250	250	0,00	0,00	376,00	250	0	0,00	0,00	Lempung	14,71	7,98	13,7293	92,3828	24516,63	1744,59	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
	:	2	m
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
	=	22,087	kg/cm ²
	=	3,90834	kg/cm ²
	=	383,277	kN/m ²
qall	=	127,759	kN/m ²
Nk	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 0 + 400)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	14,71	7,98	13,7293	2,94199	0,00	-0,21	Punching Shear Failure
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung	14,71	7,98	13,7293	5,88398	196,13	13,59	Punching Shear Failure
0,40	4	6	0,20	4,00	6,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	14,71	7,98	13,7293	8,82597	392,27	27,39	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	10,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	11,768	490,33	34,18	Local Shear Failure
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	14,71	7,98	13,7293	14,71	392,27	26,97	Local Shear Failure
1,00	6	8	0,20	4,00	18,00	6	2	0,13	2,23	Lempung Berlanau	14,71	7,98	13,7293	17,6519	588,40	40,77	Local Shear Failure
1,20	7	9	0,20	4,00	22,00	7	2	0,13	1,91	Lanau	14,71	7,98	7,98	20,5939	686,47	47,56	Local Shear Failure
1,40	11	14	0,30	6,00	28,00	11	3	0,20	1,83	Lanau	14,71	7,98	7,98	23,5359	1078,73	75,37	Local Shear Failure
1,60	13	16	0,30	6,00	34,00	13	3	0,20	1,54	Lanau	14,71	7,98	7,98	26,4779	1274,86	89,17	Local Shear Failure
1,80	15	18	0,30	6,00	40,00	15	3	0,20	1,34	Lanau	14,71	7,98	7,98	29,4199	1471,00	102,97	General Shear Failure
2,00	11	14	0,30	6,00	46,00	11	3	0,20	1,83	Lanau	14,71	7,98	7,98	32,3619	1078,73	74,74	Local Shear Failure
2,20	16	19	0,30	6,00	52,00	16	3	0,20	1,25	Lanau	14,71	7,98	7,98	35,3039	1569,06	109,55	General Shear Failure
2,40	15	18	0,30	6,00	58,00	15	3	0,20	1,34	Lanau	14,71	7,98	7,98	38,2459	1471,00	102,34	General Shear Failure
2,60	10	13	0,30	6,00	64,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	14,71	7,98	7,98	41,1879	980,67	67,11	Local Shear Failure
2,80	51	54	0,30	6,00	70,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	42,2855	5001,39	354,22	General Shear Failure
3,00	65	68	0,30	6,00	76,00	65	3	0,20	0,31	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	43,3832	6374,32	452,21	General Shear Failure
3,20	79	82	0,30	6,00	82,00	79	3	0,20	0,25	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	44,4809	7747,25	550,20	General Shear Failure
3,40	103	106	0,30	6,00	88,00	103	3	0,20	0,19	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	45,5786	10100,85	718,23	General Shear Failure
3,60	71	74	0,30	6,00	94,00	71	3	0,20	0,28	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	46,6762	6962,72	494,00	General Shear Failure
3,80	36	39	0,30	6,00	100,00	36	3	0,20	0,56	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	47,7739	3530,39	248,76	General Shear Failure
4,00	31	34	0,30	6,00	106,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	48,8716	3040,06	213,66	General Shear Failure
4,20	29	32	0,30	6,00	112,00	29	3	0,20	0,69	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	49,9692	2843,93	199,57	General Shear Failure
4,40	40	43	0,30	6,00	118,00	40	3	0,20	0,50	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	51,0669	3922,66	276,54	General Shear Failure
4,60	36	39	0,30	6,00	124,00	36	3	0,20	0,56	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	52,1646	3530,39	248,44	General Shear Failure
4,80	27	30	0,30	6,00	130,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	53,2622	2647,80	185,32	General Shear Failure
5,00	23	26	0,30	6,00	136,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	54,3599	2255,53	157,23	General Shear Failure
5,20	20	23	0,30	6,00	142,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	55,4576	1961,33	136,13	General Shear Failure
5,40	19	22	0,30	6,00	148,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	56,5553	1863,26	129,05	General Shear Failure
5,60	24	27	0,30	6,00	154,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	57,6529	2353,60	164,00	General Shear Failure
5,80	38	41	0,30	6,00	160,00	38	3	0,20	0,53	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	58,7506	3726,53	261,98	General Shear Failure
6,00	33	36	0,30	6,00	166,00	33	3	0,20	0,61	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	59,8483	3236,19	226,88	General Shear Failure
6,20	35	38	0,30	6,00	172,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	60,9459	3432,33	240,81	General Shear Failure
6,40	28	31	0,30	6,00	178,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	62,0436	2745,86	191,70	General Shear Failure
6,60	21	24	0,30	6,00	184,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	63,1413	2059,40	142,59	General Shear Failure
6,80	25	28	0,30	6,00	190,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	64,2389	2451,66	170,53	General Shear Failure
7,00	27	30	0,30	6,00	196,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	65,3366	2647,80	184,46	General Shear Failure
7,20	31	34	0,30	6,00	202,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	66,4343	3040,06	212,40	General Shear Failure
7,40	26	29	0,30	6,00	208,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	67,532	2549,73	177,30	General Shear Failure
7,60	18	21	0,30	6,00	214,00	18	3	0,20	1,12	Lanau	14,71	7,98	7,98	70,474	1765,20	121,05	General Shear Failure
7,80	23	26	0,30	6,00	220,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	71,5716	2255,53	156,00	General Shear Failure
8,00	31	34	0,30	6,00	226,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	72,6693	3040,06	211,96	General Shear Failure
8,20	32	35	0,30	6,00	232,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	73,767	3138,13	218,88	General Shear Failure
8,40	26	29	0,30	6,00	238,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	74,8646	2549,73	176,78	General Shear Failure
8,60	35	38	0,30	6,00	244,00	35	3	0,20	0,57	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	75,9623	3432,33	239,74	General Shear Failure
8,80	31	34	0,30	6,00	250,00	31	3	0,20	0,65	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	77,06	3040,06	211,64	General Shear Failure
9,00	42	45	0,30	6,00	256,00	42	3	0,20	0,48	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	78,1576	4118,79	288,62	General Shear Failure
9,20	34	37	0,30	6,00	262,00	34	3	0,20	0,59	Pasir Berlanau	5,48835	10,65	8,82599	79,2553	3334,26	232,50	General Shear Failure
9,40	58	61	0,30	6,00	268,00	58	3	0,20	0,35	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	80,353	5687,86	400,54	General Shear Failure
9,60	80	83	0,30	6,00	274,00	80	3	0,20	0,25	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	81,4507	7845,32	554,56	General Shear Failure
9,80	73	76	0,30	6,00	280,00	73	3	0,20	0,28	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	82,5483	7158,85	505,45	General Shear Failure
10,00	82	85	0,30	6,00	286,00	82	3	0,20	0,24	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	83,646	8041,45	568,41	General Shear Failure
10,20	102	105	0,30	6,00	292,00	102	3	0,20	0,20	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	84,7437	10002,78	708,43	General Shear Failure
10,40	118	121	0,30	6,00	298,00	118	3	0,20	0,17	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	85,8413	11571,85	820,43	General Shear Failure
10,60	114	117	0,30	6,00	304,00	114	3	0,20	0,18	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	86,939	11179,58	792,33	General Shear Failure
10,80	146	149	0,30	6,00	310,00	146	3	0,20	0,14	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	88,0367	14317,71	1016,41	General Shear Failure
11,00	161	164	0,30	6,00	316,00	161	3	0,20	0,12	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	89,1343	15788,71	1121,40	General Shear Failure
11,20	192	195	0,30	6,00	322,00	192	3	0,20	0,10	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	90,232	18828,77	1338,47	General Shear Failure
11,40	208	211	0,30	6,00	328,00	208	3	0,20	0,10	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	91,3297	20397,83	1450,46	General Shear Failure
11,60	246	250	0,40	8,00	336,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	92,4274	24124,36	1716,57	General Shear Failure
11,80	250	250	0,00	0,00	336,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	5,48835	10,65	8,82599	93,525	24516,63	1744,51	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
	:	2	m
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
	=	27,7174	kg/cm ²
	=	4,63675	kg/cm ²
	=	454,71	kN/m ²
qall	=	151,57	kN/m ²
Nk	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 0 + 700)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,0042	10,44	17,652	3,00083	0,00	-0,21	Punching Shear Failure
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,0042	10,44	17,652	6,00166	294,20	20,59	Punching Shear Failure
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	9,00249	588,40	41,39	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	12,0033	490,33	34,17	Local Shear Failure
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau	15,0042	10,44	17,652	15,0042	294,20	19,94	Punching Shear Failure
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,0042	10,44	17,652	18,005	392,27	26,73	Local Shear Failure
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	21,0058	784,53	54,54	Local Shear Failure
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	15,0042	10,44	17,652	24,0066	980,67	68,33	Local Shear Failure
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	27,0075	588,40	40,10	Local Shear Failure
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,0042	10,44	17,652	30,0083	294,20	18,87	Punching Shear Failure
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,0042	10,44	17,652	33,0091	98,07	4,65	Punching Shear Failure
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,0042	10,44	17,652	36,01	98,07	4,43	Punching Shear Failure
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	39,0108	1372,93	95,28	Local Shear Failure
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	40,2458	2745,86	193,26	General Shear Failure
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	41,4807	2353,60	165,15	General Shear Failure
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	42,7157	5982,06	424,24	General Shear Failure
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	43,9507	5197,52	368,11	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	45,1856	2353,60	164,89	General Shear Failure
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	48,1864	1569,06	108,63	General Shear Failure
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	51,1873	1765,20	122,43	General Shear Failure
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	52,4222	4805,26	339,49	General Shear Failure
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	55,4231	2549,73	178,16	General Shear Failure
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	56,658	1372,93	94,02	Local Shear Failure
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	59,6589	1765,20	121,82	General Shear Failure
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	60,8938	1961,33	135,75	General Shear Failure
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	63,8947	1569,06	107,51	General Shear Failure
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	66,8955	1765,20	121,31	General Shear Failure
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	69,8963	1372,93	93,07	Local Shear Failure
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	72,8971	1667,13	113,87	General Shear Failure
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	74,1321	2549,73	176,83	General Shear Failure
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	75,3671	5001,39	351,86	General Shear Failure
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	76,602	7649,19	540,90	General Shear Failure
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	77,837	9218,25	652,89	General Shear Failure
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	79,072	11767,98	834,92	General Shear Failure
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	80,3069	14317,71	1016,96	General Shear Failure
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	81,5419	14906,11	1058,90	General Shear Failure
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	82,7769	17553,90	1247,94	General Shear Failure
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	84,0118	18926,83	1345,92	General Shear Failure
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	85,2468	24124,36	1717,08	General Shear Failure
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	86,4817	24516,63	1745,01	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
h _f	:	2	m
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
c	=	50,375	kg/cm ²
ult	=	7,49143	kg/cm ²
ult	=	734,658	kN/m ²
qall	=	244,886	kN/m ²
Nk	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 0 + 900)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,0042	10,44	17,652	3,00083	0,00	-0,21	Punching Shear Failure
0,20	2	3	0,10	2,00	2,00	2	1	0,07	3,35	Lempung	15,0042	10,44	17,652	6,00166	196,13	13,58	Punching Shear Failure
0,40	4	6	0,20	4,00	6,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,0042	10,44	17,652	9,00249	392,27	27,38	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	10,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	15,0042	10,44	17,652	12,0033	490,33	34,17	Local Shear Failure
0,80	8	10	0,20	4,00	14,00	8	2	0,13	1,67	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	15,0042	784,53	54,97	Local Shear Failure
1,00	4	6	0,20	4,00	18,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,0042	10,44	17,652	18,005	392,27	26,73	Local Shear Failure
1,20	6	8	0,20	4,00	22,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	21,0058	588,40	40,53	Local Shear Failure
1,40	5	7	0,20	4,00	26,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung	15,0042	10,44	17,652	24,0066	490,33	33,31	Local Shear Failure
1,60	8	10	0,20	4,00	30,00	8	2	0,13	1,67	Lanau Berpasir	15,0042	10,44	17,652	27,0075	784,53	54,11	Local Shear Failure
1,80	12	15	0,30	6,00	36,00	12	3	0,20	1,67	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	28,2424	1176,80	82,04	Local Shear Failure
2,00	14	17	0,30	6,00	42,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	29,4774	1372,93	95,96	Local Shear Failure
2,20	11	14	0,30	6,00	48,00	11	3	0,20	1,83	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	30,7124	1078,73	74,86	Local Shear Failure
2,40	21	24	0,30	6,00	54,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	31,9473	2059,40	144,82	General Shear Failure
2,60	19	22	0,30	6,00	60,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	33,1823	1863,26	130,72	General Shear Failure
2,80	23	26	0,30	6,00	66,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	34,4173	2255,53	158,65	General Shear Failure
3,00	22	25	0,30	6,00	72,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	35,6522	2157,46	151,56	General Shear Failure
3,20	19	22	0,30	6,00	78,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	36,8872	1863,26	130,46	General Shear Failure
3,40	26	29	0,30	6,00	84,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	38,1221	2549,73	179,40	General Shear Failure
3,60	32	35	0,30	6,00	90,00	32	3	0,20	0,63	Pasir Berlanau	6,17482	15,5	10,7873	39,3571	3138,13	221,34	General Shear Failure
3,80	56	59	0,30	6,00	96,00	56	3	0,20	0,36	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	40,5921	5491,72	389,37	General Shear Failure
4,00	87	90	0,30	6,00	102,00	87	3	0,20	0,23	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	41,827	8531,79	606,43	General Shear Failure
4,20	121	124	0,30	6,00	108,00	121	3	0,20	0,17	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	43,062	11866,05	844,50	General Shear Failure
4,40	68	71	0,30	6,00	114,00	68	3	0,20	0,30	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	44,297	6668,52	473,16	General Shear Failure
4,60	56	59	0,30	6,00	120,00	56	3	0,20	0,36	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	45,5319	5491,72	389,01	General Shear Failure
4,80	64	67	0,30	6,00	126,00	64	3	0,20	0,31	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	46,7669	6276,26	444,96	General Shear Failure
5,00	70	73	0,30	6,00	132,00	70	3	0,20	0,29	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	48,0019	6864,66	486,90	General Shear Failure
5,20	59	62	0,30	6,00	138,00	59	3	0,20	0,34	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	49,2368	5785,92	409,76	General Shear Failure
5,40	84	87	0,30	6,00	144,00	84	3	0,20	0,24	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	50,4718	8237,59	584,79	General Shear Failure
5,60	108	111	0,30	6,00	150,00	108	3	0,20	0,19	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	51,7067	10591,18	752,82	General Shear Failure
5,80	133	136	0,30	6,00	156,00	133	3	0,20	0,15	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	52,9417	13042,84	927,85	General Shear Failure
6,00	159	162	0,30	6,00	162,00	159	3	0,20	0,13	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	54,1767	15592,57	1109,89	General Shear Failure
6,20	148	151	0,30	6,00	168,00	148	3	0,20	0,14	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	55,4116	14513,84	1032,75	General Shear Failure
6,40	164	167	0,30	6,00	174,00	164	3	0,20	0,12	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	56,6466	16082,91	1144,73	General Shear Failure
6,60	182	185	0,30	6,00	180,00	182	3	0,20	0,11	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	57,8816	17848,10	1270,73	General Shear Failure
6,80	199	202	0,30	6,00	186,00	199	3	0,20	0,10	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	59,1165	19515,23	1389,72	General Shear Failure
7,00	246	250	0,40	8,00	194,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	60,3515	24124,36	1718,86	General Shear Failure
7,20	250	250	0,00	0,00	194,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	6,17482	15,5	10,7873	61,5864	24516,63	1746,79	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
D _f	:	2	m
F _s	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
1 _c	=	67,4324	kg/cm ²
1 _{ult}	=	9,55719	kg/cm ²
1 _{ult}	=	937,24	kN/m ²
q _{all}	=	312,413	kN/m ²
N _k	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 1 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	3,0989	0,00	-0,22	Punching Shear Failure
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	6,19779	294,20	20,57	Punching Shear Failure
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,4945	11,84	10,7873	9,29669	588,40	41,36	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung	15,4945	11,84	10,7873	12,3956	490,33	34,14	Local Shear Failure
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau	15,4945	11,84	10,7873	15,4945	294,20	19,91	Punching Shear Failure
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	18,5934	392,27	26,69	Local Shear Failure
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung	15,4945	11,84	10,7873	21,6923	784,53	54,49	Local Shear Failure
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	24,7912	980,67	68,28	Local Shear Failure
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,4945	11,84	10,7873	27,8901	588,40	40,04	Local Shear Failure
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	30,989	294,20	18,80	Punching Shear Failure
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	34,0879	98,07	4,57	Punching Shear Failure
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	37,1868	98,07	4,35	Punching Shear Failure
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	40,2857	1372,93	95,19	Local Shear Failure
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	41,3833	2745,86	193,18	General Shear Failure
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	42,481	2353,60	165,08	General Shear Failure
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	43,5787	5982,06	424,18	General Shear Failure
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	44,6763	5197,52	368,06	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	45,774	2353,60	164,84	General Shear Failure
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	48,8729	1569,06	108,59	General Shear Failure
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	51,9718	1765,20	122,37	General Shear Failure
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	53,0695	4805,26	339,44	General Shear Failure
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	56,1684	2549,73	178,11	General Shear Failure
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	57,266	1372,93	93,98	Local Shear Failure
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	60,3649	1765,20	121,77	General Shear Failure
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	61,4626	1961,33	135,70	General Shear Failure
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	64,5615	1569,06	107,46	General Shear Failure
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	67,6604	1765,20	121,25	General Shear Failure
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	70,7593	1372,93	93,01	Local Shear Failure
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	73,8582	1667,13	113,81	General Shear Failure
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	74,9559	2549,73	176,77	General Shear Failure
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	76,0535	5001,39	351,81	General Shear Failure
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	77,1512	7649,19	540,86	General Shear Failure
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	78,2489	9218,25	652,86	General Shear Failure
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	79,3466	11767,98	834,90	General Shear Failure
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	80,4442	14317,71	1016,95	General Shear Failure
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	81,5419	14906,11	1058,90	General Shear Failure
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	82,6396	17553,90	1247,95	General Shear Failure
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	83,7372	18926,83	1345,94	General Shear Failure
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	84,8349	24124,36	1717,11	General Shear Failure
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	85,9326	24516,63	1745,05	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
	:	2	m
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
	=	50,375	kg/cm ²
	=	7,49143	kg/cm ²
	=	734,658	kN/m ²
qall	=	244,886	kN/m ²
Nk	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 1 + 400)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	3,0989	0,00	-0,22	Punching Shear Failure
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau	15,4945	11,84	10,7873	6,19779	294,20	20,57	Punching Shear Failure
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	15,4945	11,84	10,7873	9,29669	490,33	34,36	Local Shear Failure
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	12,3956	784,53	55,15	Local Shear Failure
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,4945	11,84	10,7873	15,4945	392,27	26,91	Local Shear Failure
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	18,5934	686,47	47,71	Local Shear Failure
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	21,6923	882,60	61,49	Local Shear Failure
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	24,7912	1274,86	89,29	Local Shear Failure
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	27,8901	980,67	68,06	Local Shear Failure
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	30,989	784,53	53,82	Local Shear Failure
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau	15,4945	11,84	10,7873	34,0879	1078,73	74,62	Local Shear Failure
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	35,1855	1765,20	123,57	General Shear Failure
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	36,2832	1961,33	137,50	General Shear Failure
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	37,3809	2157,46	151,43	General Shear Failure
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	38,4785	1863,26	130,34	General Shear Failure
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	39,5762	2255,53	158,28	General Shear Failure
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	40,6739	2745,86	193,23	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	41,7716	2353,60	165,13	General Shear Failure
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	42,8692	2549,73	179,06	General Shear Failure
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,4945	11,84	10,7873	45,9681	1569,06	108,79	General Shear Failure
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	47,0658	2353,60	164,75	General Shear Failure
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	48,1635	2647,80	185,69	General Shear Failure
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	49,2611	2059,40	143,58	General Shear Failure
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	50,3588	1569,06	108,48	General Shear Failure
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	51,4565	2451,66	171,44	General Shear Failure
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	52,5541	2059,40	143,35	General Shear Failure
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	53,6518	2353,60	164,28	General Shear Failure
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,48835	11,68	12,7486	54,7495	2549,73	178,21	General Shear Failure
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	55,8472	5001,39	353,25	General Shear Failure
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	56,9448	8433,72	598,34	General Shear Failure
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	58,0425	12944,78	920,48	General Shear Failure
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	59,1402	15102,24	1074,51	General Shear Failure
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	60,2378	14023,51	997,38	General Shear Failure
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	61,3355	16377,11	1165,41	General Shear Failure
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	62,4332	18436,50	1312,43	General Shear Failure
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	63,5309	20201,70	1438,44	General Shear Failure
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	64,6285	24124,36	1718,55	General Shear Failure
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	5,48835	11,68	12,7486	65,7262	24516,63	1746,49	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
	:	2	m
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
	=	54,7632	kg/cm ²
	=	8,02982	kg/cm ²
	=	787,457	kN/m ²
qall	=	262,486	kN/m ²
Nk	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 1 + 700)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	3,17735	0,00	-0,23	Punching Shear Failure
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	6,3547	294,20	20,56	Punching Shear Failure
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,8868	11,13	0,98067	9,53205	588,40	41,35	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung	15,8868	11,13	0,98067	12,7094	490,33	34,12	Local Shear Failure
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau	15,8868	11,13	0,98067	15,8868	294,20	19,88	Punching Shear Failure
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	19,0641	392,27	26,66	Local Shear Failure
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung	15,8868	11,13	0,98067	22,2415	784,53	54,45	Local Shear Failure
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	25,4188	980,67	68,23	Local Shear Failure
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	15,8868	11,13	0,98067	28,5962	588,40	39,99	Local Shear Failure
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	31,7735	294,20	18,74	Punching Shear Failure
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	34,9509	98,07	4,51	Punching Shear Failure
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	38,1282	98,07	4,28	Punching Shear Failure
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	41,3056	1372,93	95,12	Local Shear Failure
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	42,5209	2745,86	193,10	General Shear Failure
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	43,7363	2353,60	164,99	General Shear Failure
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	44,9516	5982,06	424,08	General Shear Failure
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	46,167	5197,52	367,95	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	47,3823	2353,60	164,73	General Shear Failure
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	50,5597	1569,06	108,46	General Shear Failure
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	53,737	1765,20	122,25	General Shear Failure
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	54,9524	4805,26	339,31	General Shear Failure
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	58,1297	2549,73	177,97	General Shear Failure
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	59,3451	1372,93	93,83	Local Shear Failure
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	62,5224	1765,20	121,62	General Shear Failure
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	63,7378	1961,33	135,54	General Shear Failure
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	66,9151	1569,06	107,30	General Shear Failure
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	70,0925	1765,20	121,08	General Shear Failure
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	73,2698	1372,93	92,83	Local Shear Failure
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	76,4472	1667,13	113,62	General Shear Failure
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	77,6625	2549,73	176,58	General Shear Failure
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	78,8779	5001,39	351,61	General Shear Failure
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	80,0932	7649,19	540,65	General Shear Failure
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	81,3086	9218,25	652,64	General Shear Failure
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	82,5239	11767,98	834,68	General Shear Failure
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	83,7393	14317,71	1016,71	General Shear Failure
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	84,9546	14906,11	1058,65	General Shear Failure
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	86,17	17553,90	1247,70	General Shear Failure
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	87,3853	18926,83	1345,67	General Shear Failure
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	88,6007	24124,36	1716,84	General Shear Failure
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	89,816	24516,63	1744,77	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
D _f	:	2	m
F _s	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
q _c	=	50,375	kg/cm ²
q _{ult}	=	7,49143	kg/cm ²
q _{ult}	=	734,658	kN/m ²
q _{all}	=	244,886	kN/m ²
N _k	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 1 + 900)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	3,17735	0,00	-0,23	Punching Shear Failure
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau	15,8868	11,13	0,98067	6,3547	294,20	20,56	Punching Shear Failure
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	15,8868	11,13	0,98067	9,53205	490,33	34,34	Local Shear Failure
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	12,7094	784,53	55,13	Local Shear Failure
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	15,8868	11,13	0,98067	15,8868	392,27	26,88	Local Shear Failure
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	19,0641	686,47	47,67	Local Shear Failure
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	22,2415	882,60	61,45	Local Shear Failure
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	25,4188	1274,86	89,25	Local Shear Failure
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	28,5962	980,67	68,00	Local Shear Failure
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	31,7735	784,53	53,77	Local Shear Failure
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau	15,8868	11,13	0,98067	34,9509	1078,73	74,56	Local Shear Failure
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	36,1662	1765,20	123,50	General Shear Failure
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	37,3816	1961,33	137,42	General Shear Failure
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	38,5969	2157,46	151,35	General Shear Failure
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	39,8123	1863,26	130,25	General Shear Failure
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	41,0276	2255,53	158,18	General Shear Failure
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	42,243	2745,86	193,12	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	43,4583	2353,60	165,01	General Shear Failure
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	44,6737	2549,73	178,93	General Shear Failure
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	15,8868	11,13	0,98067	47,851	1569,06	108,66	General Shear Failure
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	49,0664	2353,60	164,61	General Shear Failure
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	50,2817	2647,80	185,54	General Shear Failure
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	51,4971	2059,40	143,42	General Shear Failure
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	52,7124	1569,06	108,31	General Shear Failure
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	53,9278	2451,66	171,27	General Shear Failure
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	55,1431	2059,40	143,16	General Shear Failure
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	56,3585	2353,60	164,09	General Shear Failure
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	6,07675	11,13	0,98067	57,5738	2549,73	178,01	General Shear Failure
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	58,7892	5001,39	353,04	General Shear Failure
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	60,0045	8433,72	598,12	General Shear Failure
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	61,2199	12944,78	920,25	General Shear Failure
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	62,4352	15102,24	1074,27	General Shear Failure
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	63,6506	14023,51	997,13	General Shear Failure
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	64,8659	16377,11	1165,16	General Shear Failure
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	66,0813	18436,50	1312,17	General Shear Failure
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	67,2966	20201,70	1438,17	General Shear Failure
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	68,512	24124,36	1718,27	General Shear Failure
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	6,07675	11,13	0,98067	69,7273	24516,63	1746,21	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
D _f	:	2	m
F _s	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
q _c	=	54,7632	kg/cm ²
q _{ult}	=	8,02982	kg/cm ²
q _{ult}	=	787,457	kN/m ²
q _{all}	=	262,486	kN/m ²
N _k	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 2 + 200)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	14,9061	12,61	0	2,98122	0	-0,2129	Punching Shear Failure
0,20	3	5	0,20	4,00	4,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	14,9061	12,61	0	5,96243	294,2	20,5884	Punching Shear Failure
0,40	6	8	0,20	4,00	8,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	14,9061	12,61	0	8,94365	588,399	41,3897	Local Shear Failure
0,60	5	7	0,20	4,00	12,00	5	2	0,13	2,68	Lanau Berlempung	14,9061	12,61	0	11,9249	490,333	34,172	Local Shear Failure
0,80	3	5	0,20	4,00	16,00	3	2	0,13	4,46	Lempung Berlanau	14,9061	12,61	0	14,9061	294,2	19,9495	Punching Shear Failure
1,00	4	6	0,20	4,00	20,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	14,9061	12,61	0	17,8873	392,266	26,7413	Local Shear Failure
1,20	8	11	0,30	6,00	26,00	8	3	0,20	2,51	Lanau Berlempung	14,9061	12,61	0	20,8685	784,532	54,5474	Local Shear Failure
1,40	10	13	0,30	6,00	32,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	14,9061	12,61	0	23,8497	980,665	68,3439	Local Shear Failure
1,60	6	8	0,20	4,00	36,00	6	2	0,13	2,23	Lanau Berlempung	14,9061	12,61	0	26,831	588,399	40,112	Local Shear Failure
1,80	3	5	0,20	4,00	40,00	3	2	0,13	4,46	Lempung	14,9061	12,61	0	29,8122	294,2	18,8848	Punching Shear Failure
2,00	1	2	0,10	2,00	42,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	14,9061	12,61	0	32,7934	98,0665	4,66236	Punching Shear Failure
2,20	1	2	0,10	2,00	44,00	1	1	0,07	6,69	Lempung	14,9061	12,61	0	35,7746	98,0665	4,44942	Punching Shear Failure
2,40	14	17	0,30	6,00	50,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	38,7558	1372,93	95,2982	Local Shear Failure
2,60	28	31	0,30	6,00	56,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	39,775	2745,86	193,292	General Shear Failure
2,80	24	27	0,30	6,00	62,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	40,7943	2353,6	165,2	General Shear Failure
3,00	61	64	0,30	6,00	68,00	61	3	0,20	0,33	Pasir	5,09609	12,61	0	41,8135	5982,06	424,303	General Shear Failure
3,20	53	56	0,30	6,00	74,00	53	3	0,20	0,38	Pasir	5,09609	12,61	0	42,8327	5197,52	368,192	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	80,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	43,8519	2353,6	164,982	General Shear Failure
3,60	16	19	0,30	6,00	86,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	46,8331	1569,06	108,731	General Shear Failure
3,80	18	21	0,30	6,00	92,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	49,8143	1765,2	122,527	General Shear Failure
4,00	49	52	0,30	6,00	98,00	49	3	0,20	0,41	Pasir	5,09609	12,61	0	50,8336	4805,26	339,602	General Shear Failure
4,20	26	29	0,30	6,00	104,00	26	3	0,20	0,77	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	53,8148	2549,73	178,28	General Shear Failure
4,40	14	17	0,30	6,00	110,00	14	3	0,20	1,43	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	54,834	1372,93	94,1498	Local Shear Failure
4,60	18	21	0,30	6,00	116,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	57,8152	1765,2	121,956	General Shear Failure
4,80	20	23	0,30	6,00	122,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	58,8344	1961,33	135,893	General Shear Failure
5,00	16	19	0,30	6,00	128,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	61,8157	1569,06	107,661	General Shear Failure
5,20	18	21	0,30	6,00	134,00	18	3	0,20	1,12	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	64,7969	1765,2	121,457	General Shear Failure
5,40	14	17	0,30	6,00	140,00	14	3	0,20	1,43	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	67,7781	1372,93	93,2252	Local Shear Failure
5,60	17	20	0,30	6,00	146,00	17	3	0,20	1,18	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	70,7593	1667,13	114,027	General Shear Failure
5,80	26	29	0,30	6,00	152,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,09609	12,61	0	71,7785	2549,73	176,996	General Shear Failure
6,00	51	54	0,30	6,00	158,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	5,09609	12,61	0	72,7977	5001,39	352,042	General Shear Failure
6,20	78	81	0,30	6,00	164,00	78	3	0,20	0,26	Pasir	5,09609	12,61	0	73,817	7649,19	541,098	General Shear Failure
6,40	94	97	0,30	6,00	170,00	94	3	0,20	0,21	Pasir	5,09609	12,61	0	74,8362	9218,25	653,101	General Shear Failure
6,60	120	123	0,30	6,00	176,00	120	3	0,20	0,17	Pasir	5,09609	12,61	0	75,8554	11768	835,152	General Shear Failure
6,80	146	149	0,30	6,00	182,00	146	3	0,20	0,14	Pasir	5,09609	12,61	0	76,8746	14317,7	1017,2	General Shear Failure
7,00	152	155	0,30	6,00	188,00	152	3	0,20	0,13	Pasir	5,09609	12,61	0	77,8938	14906,1	1059,16	General Shear Failure
7,20	179	182	0,30	6,00	194,00	179	3	0,20	0,11	Pasir	5,09609	12,61	0	78,913	17553,9	1248,21	General Shear Failure
7,40	193	196	0,30	6,00	200,00	193	3	0,20	0,10	Pasir	5,09609	12,61	0	79,9323	18926,8	1346,21	General Shear Failure
7,60	246	250	0,40	8,00	208,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,09609	12,61	0	80,9515	24124,4	1717,39	General Shear Failure
7,80	250	250	0,00	0,00	208,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	5,09609	12,61	0	81,9707	24516,6	1745,33	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	50	m
B	:	9	m
D _f	:	2	m
F _s	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
q _c	=	50,375	kg/cm ²
q _{ult}	=	7,49143	kg/cm ²
q _{ult}	=	734,658	kN/m ²
q _{all}	=	244,886	kN/m ²
N _k	=	14	

Daya Dukung CPT (STA 2 + 400)

Depth	C	C + F	LF	TF	ΣTF	qc	F	fs	Rf	Jenis Tanah	γ	Ø	c	σ	qc	Su	Br Failure
m	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm	kg/cm	kg/cm ²	kg/cm ²	kg/cm ²	%						kPa	kPa	
0,00	0	0	0,00	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	Lempung	14,9061	12,61	0	2,98122	0,00	-0,21	Punching Shear Failure
0,20	3	4	0,10	2,00	2,00	3	1	0,07	2,23	Lempung Berlanau	14,9061	12,61	0	5,96243	294,20	20,59	Punching Shear Failure
0,40	5	7	0,20	4,00	6,00	5	2	0,13	2,68	Lempung Berlanau	14,9061	12,61	0	8,94365	490,33	34,38	Local Shear Failure
0,60	8	10	0,20	4,00	10,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	14,9061	12,61	0	11,9249	784,53	55,19	Local Shear Failure
0,80	4	6	0,20	4,00	14,00	4	2	0,13	3,35	Lempung	14,9061	12,61	0	14,9061	392,27	26,95	Local Shear Failure
1,00	7	9	0,20	4,00	18,00	7	2	0,13	1,91	Lanau	14,9061	12,61	0	17,8873	686,47	47,76	Local Shear Failure
1,20	9	11	0,20	4,00	22,00	9	2	0,13	1,49	Lanau	14,9061	12,61	0	20,8685	882,60	61,55	Local Shear Failure
1,40	13	16	0,30	6,00	28,00	13	3	0,20	1,54	Lanau	14,9061	12,61	0	23,8497	1274,86	89,36	Local Shear Failure
1,60	10	13	0,30	6,00	34,00	10	3	0,20	2,01	Lanau	14,9061	12,61	0	26,831	980,67	68,13	Local Shear Failure
1,80	8	10	0,20	4,00	38,00	8	2	0,13	1,67	Lanau	14,9061	12,61	0	29,8122	784,53	53,91	Local Shear Failure
2,00	11	14	0,30	6,00	44,00	11	3	0,20	1,83	Lanau	14,9061	12,61	0	32,7934	1078,73	74,71	Local Shear Failure
2,20	18	21	0,30	6,00	50,00	18	3	0,20	1,12	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	33,9495	1765,20	123,66	General Shear Failure
2,40	20	23	0,30	6,00	56,00	20	3	0,20	1,00	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	35,1055	1961,33	137,59	General Shear Failure
2,60	22	25	0,30	6,00	62,00	22	3	0,20	0,91	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	36,2616	2157,46	151,51	General Shear Failure
2,80	19	22	0,30	6,00	68,00	19	3	0,20	1,06	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	37,4177	1863,26	130,42	General Shear Failure
3,00	23	26	0,30	6,00	74,00	23	3	0,20	0,87	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	38,5738	2255,53	158,35	General Shear Failure
3,20	28	31	0,30	6,00	80,00	28	3	0,20	0,72	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	39,7298	2745,86	193,30	General Shear Failure
3,40	24	27	0,30	6,00	86,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	40,8859	2353,60	165,19	General Shear Failure
3,60	26	29	0,30	6,00	92,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	42,042	2549,73	179,12	General Shear Failure
3,80	16	19	0,30	6,00	98,00	16	3	0,20	1,25	Lanau Berpasir	14,9061	12,61	0	45,0232	1569,06	108,86	General Shear Failure
4,00	24	27	0,30	6,00	104,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	46,1793	2353,60	164,82	General Shear Failure
4,20	27	30	0,30	6,00	110,00	27	3	0,20	0,74	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	47,3353	2647,80	185,75	General Shear Failure
4,40	21	24	0,30	6,00	116,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	48,4914	2059,40	143,64	General Shear Failure
4,60	16	19	0,30	6,00	122,00	16	3	0,20	1,25	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	49,6475	1569,06	108,53	General Shear Failure
4,80	25	28	0,30	6,00	128,00	25	3	0,20	0,80	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	50,8036	2451,66	171,49	General Shear Failure
5,00	21	24	0,30	6,00	134,00	21	3	0,20	0,96	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	51,9596	2059,40	143,39	General Shear Failure
5,20	24	27	0,30	6,00	140,00	24	3	0,20	0,84	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	53,1157	2353,60	164,32	General Shear Failure
5,40	26	29	0,30	6,00	146,00	26	3	0,20	0,77	Pasir Berlanau	5,78037	12,4	0	54,2718	2549,73	178,25	General Shear Failure
5,60	51	54	0,30	6,00	152,00	51	3	0,20	0,39	Pasir	5,78037	12,4	0	55,4279	5001,39	353,28	General Shear Failure
5,80	86	89	0,30	6,00	158,00	86	3	0,20	0,23	Pasir	5,78037	12,4	0	56,5839	8433,72	598,37	General Shear Failure
6,00	132	135	0,30	6,00	164,00	132	3	0,20	0,15	Pasir	5,78037	12,4	0	57,74	12944,78	920,50	General Shear Failure
6,20	154	157	0,30	6,00	170,00	154	3	0,20	0,13	Pasir	5,78037	12,4	0	58,8961	15102,24	1074,52	General Shear Failure
6,40	143	146	0,30	6,00	176,00	143	3	0,20	0,14	Pasir	5,78037	12,4	0	60,0522	14023,51	997,39	General Shear Failure
6,60	167	170	0,30	6,00	182,00	167	3	0,20	0,12	Pasir	5,78037	12,4	0	61,2082	16377,11	1165,42	General Shear Failure
6,80	188	191	0,30	6,00	188,00	188	3	0,20	0,11	Pasir	5,78037	12,4	0	62,3643	18436,50	1312,44	General Shear Failure
7,00	206	209	0,30	6,00	194,00	206	3	0,20	0,10	Pasir	5,78037	12,4	0	63,5204	20201,70	1438,44	General Shear Failure
7,20	246	250	0,40	8,00	202,00	246	4	0,27	0,11	Pasir	5,78037	12,4	0	64,6765	24124,36	1718,55	General Shear Failure
7,40	250	250	0,00	0,00	202,00	250	0	0,00	0,00	Pasir	5,78037	12,4	0	65,8325	24516,63	1746,49	General Shear Failure

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
D _f	:	2	m
F _s	:	3	

Pengolahan Data			
B/2	=	4,5	m
1,1B	=	9,9	m
q _c	=	54,7632	kg/cm ²
q _{ult}	=	8,02982	kg/cm ²
q _{ult}	=	787,457	kN/m ²
q _{all}	=	262,486	kN/m ²
N _k	=	14	

Daya Dukung SPT (STA 0 + 500)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreks	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	9,29	9,32	9,81	14,71	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	18,57	Lunak	1176	3528
4	1	2	4	6	5,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	9,32	9,32	9,81	14,71	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	37,21	Sedang	2352	7056
6	2	3	5	8	6,67	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	5,49	10,89	9,81	15,30	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	48,18	Kaku	3136	7360
8	3	4	4	8	6,67	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	60,64	Kaku	3136	7360
10	3	5	7	12	10,00	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	73,10	Kaku	4704	8640
12	4	6	6	12	10,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	83,56	Kaku	4704	14112
14	4	7	9	16	13,33	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	94,03	Sangat Kaku	6272	18816
16	6	8	16	24	20,00	Lanau Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	0,34	13,73	7,98	104,49	Sangat Kaku	9408	28224
18	8	13	32	45	37,50	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	116,95	Keras	17640	19200
20	16	12	31	43	35,83	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	129,41	Keras	16856	18560
22	6	9	9	18	15,00	Pasir Berlempung	41,08	2,35	15,30	6,23	10,89	9,81	16,04	10,84	1,13	0,31	8,83	10,65	141,87	Sangat Kaku	7056	10560
24	6	9	10	19	15,83	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	152,33	Sangat Kaku	7448	7500
26	8	10	12	22	18,33	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	162,79	Sangat Kaku	8624	8400
28	8	12	16	28	23,33	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	173,26	Sangat Kaku	10976	10200
30	9	12	18	30	25,00	Lempung	58,39	2,29	14,71	5,23	9,32	9,81	15,04	9,29	1,42	1,32	13,73	7,98	183,72	Keras	11760	10800

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
Df	:	2	m
N	:	2,50	
S	:	16,00	cm
Fs	:	3	

Pengolahan Data		
fd	:	1,07333
qall	:	216,448

Daya Dukung SPT (STA 1 + 000)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreks	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau	51,47	2,32	15,00	9,91	9,90	9,81	15,00	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	19,81	Lunak	1176	3528
4	3	5	7	12	10,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	9,90	9,90	9,81	15,00	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	39,62	Kaku	4704	14112
6	3	6	6	12	10,00	Pasir Berlempung	50,40	2,52	15,98	6,17	10,59	9,81	15,98	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	51,97	Kaku	4704	8640
8	3	5	5	10	8,33	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	63,24	Kaku	3920	11760
10	3	5	7	12	10,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	74,51	Kaku	4704	14112
12	4	7	7	14	11,67	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	85,79	Kaku	5488	16464
14	4	7	11	18	15,00	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	97,06	Sangat Kaku	7056	21168
16	6	12	19	31	25,83	Lanau	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	0,31	17,65	10,44	108,33	Keras	12152	36456
18	11	16	29	45	37,50	Pasir Berlempung	50,40	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	121,15	Keras	17640	19200
20	10	14	22	36	30,00	Pasir Berlempung	50,40	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	133,97	Keras	14112	16320
22	8	12	15	27	22,50	Pasir Berlempung	50,40	2,52	15,98	6,41	10,59	9,81	16,22	10,63	1,33	0,35	10,79	15,50	146,79	Sangat Kaku	10584	13440
24	7	10	13	23	19,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	158,07	Sangat Kaku	9016	8700
26	7	11	12	23	19,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	169,34	Sangat Kaku	9016	8700
28	9	12	17	29	24,17	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	180,61	Sangat Kaku	11368	10500
30	9	12	19	31	25,83	Lempung	51,47	2,32	15,00	5,64	9,90	9,81	15,45	9,91	1,30	1,18	17,65	10,44	191,88	Keras	12152	11100

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
Df	:	2	m
N	:	2,50	
S	:	29,30	cm
Fs	:	3	

Pengolahan Data			
fd	:	1,07333	
qall	:	396,416	

Daya Dukung SPT (STA 1 + 500)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m^3	kN/m^3	kN/m^3	kN/m^3	kN/m^3	kN/m^3			kN/m^2	$^\circ$	kN/m^2		kN/m^2	kPa
2	1	1	2	3	2,50	Lanau	54,26	2,53	15,49	10,04	10,00	9,81	15,49	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	20,09	Lunak	1176	3528
4	1	2	2	4	3,33	Lanau	54,26	2,53	15,49	10,00	10,00	9,81	15,49	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	40,09	Sedang	1568	4704
6	2	2	3	5	4,17	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	5,49	10,98	9,81	15,30	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	51,07	Sedang	1960	6400
8	3	5	7	12	10,00	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	63,22	Kaku	4704	14112
10	4	7	9	16	13,33	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	75,37	Sangat Kaku	6272	18816
12	5	8	10	18	15,00	Lanau Berpasir	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	87,52	Sangat Kaku	7056	21168
14	5	8	12	20	16,67	Lanau	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	99,67	Sangat Kaku	7840	23520
16	5	8	13	21	17,50	Lanau	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	0,36	10,79	11,84	111,81	Sangat Kaku	8232	24696
18	10	16	31	47	39,17	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	125,30	Keras	18424	19840
20	12	15	29	44	36,67	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	138,79	Keras	17248	18880
22	8	10	15	25	20,83	Pasir Berlempung	38,92	2,58	15,30	6,74	10,98	9,81	16,55	11,01	1,30	0,33	12,75	11,68	152,28	Sangat Kaku	9800	12800
24	6	8	13	21	17,50	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	164,43	Sangat Kaku	8232	8100
26	6	9	13	22	18,33	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	176,57	Sangat Kaku	8624	8400
28	7	9	15	24	20,00	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	188,72	Sangat Kaku	9408	9000
30	8	11	21	32	26,67	Lempung	54,26	2,53	15,49	6,07	10,00	9,81	15,88	10,04	1,47	1,38	10,79	11,84	200,87	Keras	12544	11400

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	100	m
B	:	9	m
Df	:	2	m
N	:	2,50	
S	:	30,63	cm
Fs	:	3	

Pengolahan Data		
fd	:	1,073333
qall	:	414,38

Daya Dukung SPT (STA 2 + 000)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	2	2	5	7	5,83	Lanau	54,90	2,39	15,89	10,26	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	20,51	Sedang	2744	8232
4	2	3	6	9	7,50	Lanau	54,90	2,39	15,89	10,30	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	41,11	Kaku	3528	10584
6	3	5	7	12	10,00	Lanau	54,90	2,39	15,89	6,08	10,30	9,81	15,89	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	53,26	Kaku	4704	8640
8	13	15	28	43	35,83	Lanau	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,30	0,98	11,13	65,19	Keras	16856	50568
10	13	21	32	53	44,17	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	77,12	Keras	20776	17700
12	15	22	32	54	45,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	89,05	Keras	21168	18000
14	15	23	33	56	46,67	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	100,98	Keras	21952	18600
16	17	23	37	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	112,91	Keras	23520	19800
18	17	24	36	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	124,84	Keras	23520	19800
20	13	25	35	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	136,77	Keras	23520	19800
22	13	24	36	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	148,70	Keras	23520	19800
24	13	26	34	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	160,63	Keras	23520	19800
26	20	23	37	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	172,56	Keras	23520	19800
28	21	23	37	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	184,49	Keras	23520	19800
30	21	25	35	60	50,00	Pasir	54,90	2,39	15,89	5,96	10,30	9,81	15,77	10,26	1,29	0,36	0,98	11,13	196,42	Keras	23520	19800

Nilai yang Diketahui / Direncanakan

L	:	100	m
B	:	9	m
Df	:	2	m
N	:	5,83	
S	:	20,28	cm
Fs	:	3	

Pengolahan Data

fd	:	1,073333
qall	:	640,3021

Daya Dukung SPT (STA 2 + 525)

Depth	N1	N2	N3	N-SPT	N Koreksi	Classification	w	Gs	γ_b	γ'	γ_k	γ_w	γ_{sat}	γ_d	eo	cc	c	ϕ	σ'_0	Konsistensi	qc	Es
m							%		kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³	kN/m ³			kN/m ²	°	kN/m ²		kN/m ²	kPa
2	1	1	1	2	1,67	Lantau	48,77	2,37	14,91	10,02	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	20,04	Lunak	784	2352
4	1	1	3	4	3,33	Lantau	48,77	2,37	14,91	10,02	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	40,08	Sedang	1568	4704
6	2	2	5	7	5,83	Lantau	48,77	2,37	14,91	5,10	10,00	9,81	14,91	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	50,27	Sedang	2744	8232
8	2	4	3	7	5,83	Lantau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	61,85	Sedang	2744	8232
10	2	4	6	10	8,33	Lantau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	73,44	Kaku	3920	11760
12	3	6	6	12	10,00	Lantau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	85,02	Kaku	4704	14112
14	3	7	8	15	12,50	Lantau	48,77	2,37	14,91	5,79	10,00	9,81	15,60	10,02	1,32	0,32	0,00	12,61	96,61	Sangat Kaku	5880	17640
16	6	9	15	24	20,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	108,17	Sangat Kaku	9408	28224
18	6	11	33	44	36,67	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	119,73	Keras	17248	51744
20	7	11	21	32	26,67	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	131,29	Keras	12544	37632
22	6	8	9	17	14,17	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	142,85	Sangat Kaku	6664	19992
24	7	6	12	18	15,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	154,41	Sangat Kaku	7056	21168
26	6	7	10	17	14,17	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	165,97	Sangat Kaku	6664	19992
28	6	12	12	24	20,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	177,53	Sangat Kaku	9408	28224
30	8	12	18	30	25,00	Pasir	48,54	2,38	14,81	5,78	10,00	9,81	15,59	9,97	1,34	0,38	0,00	12,40	189,09	Keras	11760	35280

Nilai yang Diketahui / Direncanakan			
L	:	125	m
B	:	9	m
Df	:	2	m
N	:	1,67	
S	:	43,58	cm
Fs	:	3	

Pengolahan Data		
fd	:	1,073333
qall	:	393,0454

Daya Dukung Mayerhof (STA 0 + 200)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	14,71	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,5226	
Nq	=	2,0564	
	=	0,857	
Fcs	=	1,024603	
Fqs	=	1,012617	
	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,090022	
Fqd	=	1,046206	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	29,41981	kN/m ²
qu	=	234,1271	kN/m ²
qall	=	78,04235	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,16	1,88	0,71
8	7,53	2,06	0,86
7,98	7,5226	2,0564	0,857

Daya Dukung Mayerhof (STA 0 + 400)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	9,29	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,5226	
Nq	=	2,0564	
	=	0,857	
Fcs	=	1,024603	
Fqs	=	1,012617	
	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,090022	
Fqd	=	1,046206	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	18,57435	kN/m ²
qu	=	190,3392	kN/m ²
qall	=	63,44642	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,16	1,88	0,71
8	7,53	2,06	0,86
7,98	7,5226	2,0564	0,857

Daya Dukung Mayerhof (STA 0 + 500)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	14,71	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,5226	
Nq	=	2,0564	
Nγ	=	0,857	
Fcs	=	1,0246	
Fqs	=	1,01262	
Fγs	=	0,964	
Df/B	=	0,22222	
Fcd	=	1,09002	
Fqd	=	1,04621	
Fγd	=	1	
b	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fγi	=	1	
q	=	29,4199	kN/m ²
qu	=	234,127	kN/m ²
qall	=	78,0424	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,16	1,88	0,71
8	7,53	2,06	0,86
7,98	7,5226	2,0564	0,857

Daya Dukung Mayerhof (STA 0 + 700)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,00	kN/m ³
c	=	17,65	kN/m ²
Ø	=	10,44	°
Nc	=	8,548	
Nq	=	2,5756	
	=	1,3168	
Fcs	=	1,027118	
Fqs	=	1,016583	
	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,08976	
Fqd	=	1,054902	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	30,00831	kN/m ²
qu	=	337,4846	kN/m ²
qall	=	112,4949	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
10	8,35	2,47	1,22
11	8,8	2,71	1,44
10,44	8,548	2,5756	1,3168

Daya Dukung Mayerhof (STA 0 + 900)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	6,17	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	15,50	°
Nc	=	11,305	
Nq	=	4,14	
Y	=	2,855	
Fcs	=	1,032959	
Fqs	=	1,024959	
ρs	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,08729	
Fqd	=	1,068181	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	12,34963	kN/m ²
qu	=	269,3126	kN/m ²
qall	=	89,77086	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
15	10,98	3,94	2,65
16	11,63	4,34	3,06
15,50	11,305	4,14	2,855

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 000)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,00	kN/m ³
c	=	17,65	kN/m ²
Ø	=	10,44	°
Nc	=	8,548	
Nq	=	2,5756	
Ny	=	1,3168	
Fcs	=	1,027118	
Fqs	=	1,016583	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,08976	
Fqd	=	1,054902	
Fyd	=	1	
b	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	30,00831	kN/m ²
qu	=	337,4846	kN/m ²
qall	=	112,4949	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
10	8,35	2,47	1,22
11	8,8	2,71	1,44
10,44	8,548	2,5756	1,3168

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 200)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,2032	
Nq	=	2,9284	
Nγ	=	1,65	
Fcs	=	1,02864	
Fqs	=	1,01887	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,22222	
Fcd	=	1,08937	
Fqd	=	1,05886	
Fyd	=	1	
b	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	30,989	kN/m ²
qu	=	320,055	kN/m ²
qall	=	106,685	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,84	9,2032	2,9284	1,65

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 400)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,2032	
Nq	=	2,9284	
Nγ	=	1,65	
Fcs	=	1,02864	
Fqs	=	1,01887	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,22222	
Fcd	=	1,08937	
Fqd	=	1,05886	
Fyd	=	1	
b	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	30,989	kN/m ²
qu	=	320,055	kN/m ²
qall	=	106,685	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,84	9,2032	2,9284	1,65

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 500)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,2032	
Nq	=	2,9284	
Nγ	=	1,65	
Fcs	=	1,028637	
Fqs	=	1,018868	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,22222	
Fcd	=	1,089369	
Fqd	=	1,058861	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	30,98897	kN/m ²
qu	=	320,0549	kN/m ²
qall	=	106,685	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,84	9,2032	2,9284	1,65

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 700)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,8624	
Nq	=	2,7438	
	=	1,4725	
Fcs	=	1,027864	
Fqs	=	1,017706	
	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,089596	
Fqd	=	1,056839	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	31,7735	kN/m ²
qu	=	204,9891	kN/m ²
qall	=	68,32969	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,13	8,8624	2,7438	1,4725

Daya Dukung Mayerhof (STA 1 + 900)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,8624	
Nq	=	2,7438	
	=	1,4725	
Fcs	=	1,027864	
Fqs	=	1,017706	
	=	0,964	
Df/B	=	0,277778	
Fcd	=	1,111995	
Fqd	=	1,071174	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	39,71688	kN/m ²
qu	=	230,2118	kN/m ²
qall	=	76,73726	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,13	8,8624	2,7438	1,4725

Daya Dukung Mayerhof (STA 2 + 000)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,8624	
Nq	=	2,7438	
Ny	=	1,4725	
Fcs	=	1,027864	
Fqs	=	1,017706	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,089596	
Fqd	=	1,056839	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	31,7735	kN/m ²
qu	=	204,9891	kN/m ²
qall	=	68,32969	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,71	1,44
12	9,28	2,97	1,69
11,13	8,8624	2,7438	1,4725

Daya Dukung Mayerhof (STA 2 + 200)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,6033	
Nq	=	3,1469	
Ny	=	1,8608	
Fcs	=	1,029492	
Fqs	=	1,020134	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,089032	
Fqd	=	1,060753	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	29,81217	kN/m ²
qu	=	221,8433	kN/m ²
qall	=	73,94778	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,28	2,97	1,69
13	9,81	3,26	1,97
12,61	9,6033	3,1469	1,8608

Daya Dukung Mayerhof (STA 2 + 400)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,6033	
Nq	=	3,1469	
Ny	=	1,8608	
Fcs	=	1,029492	
Fqs	=	1,020134	
Fys	=	0,964	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,089032	
Fqd	=	1,060753	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	29,81217	kN/m ²
qu	=	221,8433	kN/m ²
qall	=	73,94778	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,28	2,97	1,69
13	9,81	3,26	1,97
12,61	9,6033	3,1469	1,8608

Daya Dukung Mayerhof (STA 2 + 525)

Pengolahan Data - Mayerhof			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,6033	
Nq	=	3,1469	
Ny	=	1,8608	
Fcs	=	1,023594	
Fqs	=	1,016107	
Fys	=	0,9712	
Df/B	=	0,222222	
Fcd	=	1,089032	
Fqd	=	1,060753	
Fyd	=	1	
β	=	0	°
Fci	=	1	
Fqi	=	1	
Fyi	=	1	
q	=	29,81217	kN/m ²
qu	=	222,3413	kN/m ²
qall	=	74,11376	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,28	2,97	1,69
13	9,81	3,26	1,97
12,61	9,6033	3,1469	1,8608

Daya Dukung Vesic (STA 0 + 200)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	14,71	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,494	
Nq	=	2,096	
	=	0,896	
Sc	=	1,025172	
Sq	=	1,012617	
	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,046206	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	237,358	kN/m ²
qall	=	79,1186	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,2	1,9	0,7
8	7,5	2,1	0,9
7,98	7,494	2,096	0,896

Daya Dukung Vesic (STA 0 + 400)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	9,29	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,494	
Nq	=	2,096	
	=	0,896	
Sc	=	1,025172	
Sq	=	1,012617	
	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,046206	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	192,1955	kN/m ²
qall	=	64,06518	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,2	1,9	0,7
8	7,5	2,1	0,9
7,98	7,494	2,096	0,896

Daya Dukung Vesic (STA 0 + 500)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	14,71	kN/m ³
c	=	13,73	kN/m ²
Ø	=	7,98	°
Nc	=	7,494	
Nq	=	2,096	
Nγ	=	0,896	
Sc	=	1,02517	
Sq	=	1,01262	
Sg	=	0,964	
D/b	=	0,22222	
dc	=	1,08889	
dq	=	1,04621	
dg	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
ig	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	237,356	kN/m ²
qall	=	79,1186	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Nγ
7	7,2	1,9	0,7
8	7,5	2,1	0,9
7,98	7,494	2,096	0,896

Daya Dukung Vesic (STA 0 + 700)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,00	kN/m ³
c	=	17,65	kN/m ²
Ø	=	10,44	°
Nc	=	8,52	
Nq	=	2,588	
	=	1,288	
Sc	=	1,027338	
Sq	=	1,016583	
	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,054902	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	335,3574	kN/m ²
qall	=	111,7858	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
10	8,3	2,5	1,2
11	8,8	2,7	1,4
10,44	8,52	2,588	1,288

Daya Dukung Vesic (STA 0 + 900)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	6,17	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	15,50	°
Nc	=	11,3	
Nq	=	4,1	
	=	2,85	
Sc	=	1,032655	
Sq	=	1,024959	
	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,066181	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	268,7392	kN/m ²
qall	=	89,57974	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
15	11	3,9	2,6
16	11,6	4,3	3,1
15,50	11,3	4,1	2,85

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 000)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,00	kN/m ³
c	=	17,65	kN/m ²
Ø	=	10,44	°
Nc	=	8,52	
Nq	=	2,588	
Ny	=	1,288	
Sc	=	1,027338	
Sq	=	1,016583	
Sg	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,054902	
dg	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
ig	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	335,3574	kN/m ²
qall	=	111,7858	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
10	8,3	2,5	1,2
11	8,8	2,7	1,4
10,44	8,52	2,588	1,288

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 200)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,22	
Nq	=	2,952	
Ny	=	1,652	
Sc	=	1,02882	
Sq	=	1,01887	
Sg	=	0,964	
D/b	=	0,22222	
dc	=	1,08889	
dq	=	1,05886	
dg	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
ig	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	321,151	kN/m ²
qall	=	107,05	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,3	3	1,7
11,84	9,22	2,952	1,652

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 400)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,22	
Nq	=	2,952	
Ny	=	1,652	
Sc	=	1,02882	
Sq	=	1,01887	
Sg	=	0,964	
D/b	=	0,22222	
dc	=	1,08889	
dq	=	1,05886	
dg	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
ig	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	321,151	kN/m ²
qall	=	107,05	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,3	3	1,7
11,84	9,22	2,952	1,652

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 500)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,49	kN/m ³
c	=	10,79	kN/m ²
Ø	=	11,84	°
Nc	=	9,22	
Nq	=	2,952	
Ny	=	1,652	
Sc	=	1,028816	
Sq	=	1,018868	
Sy	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,058861	
dy	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
iy	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	321,1515	kN/m ²
qall	=	107,0505	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,3	3	1,7
11,84	9,22	2,952	1,652

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 700)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,865	
Nq	=	2,739	
	=	1,439	
Sc	=	1,027807	
Sq	=	1,017706	
	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,056939	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	202,5123	kN/m ²
qall	=	67,5041	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,3	3	1,7
11,13	8,865	2,739	1,439

Daya Dukung Vesic (STA 1 + 900)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,8624	
Nq	=	2,739	
	=	1,439	
Sc	=	1,027815	
Sq	=	1,017706	
	=	0,964	
D/b	=	0,277778	
dc	=	1,111111	
dq	=	1,071174	
	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	227,6869	kN/m ²
qall	=	75,89562	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,28	3	1,7
11,13	8,8624	2,739	1,439

Daya Dukung Vesic (STA 2 + 000)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	15,89	kN/m ³
c	=	0,98	kN/m ²
Ø	=	11,13	°
Nc	=	8,865	
Nq	=	2,739	
Ny	=	1,439	
Sc	=	1,027807	
Sq	=	1,017706	
Sy	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,056939	
dy	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
iy	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	202,5123	kN/m ²
qall	=	67,5041	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
11	8,8	2,7	1,4
12	9,3	3	1,7
11,13	8,865	2,739	1,439

Daya Dukung Vesic (STA 2 + 200)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,605	
Nq	=	3,183	
Ny	=	1,883	
Sc	=	1,029825	
Sq	=	1,020134	
Sγ	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,060753	
dγ	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
iγ	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	224,4434	kN/m ²
qall	=	74,81448	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,3	3	1,7
13	9,8	3,3	2
12,61	9,605	3,183	1,883

Daya Dukung Vesic (STA 2 + 400)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,605	
Nq	=	3,183	
Ny	=	1,883	
Sc	=	1,029825	
Sq	=	1,020134	
Sγ	=	0,964	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,060753	
dγ	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
iγ	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	224,4434	kN/m ²
qall	=	74,81448	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,3	3	1,7
13	9,8	3,3	2
12,61	9,605	3,183	1,883

Daya Dukung Vesic (STA 2 + 525)

Pengolahan Data - Vesic			
Y	=	14,91	kN/m ³
c	=	0,00	kN/m ²
Ø	=	12,61	°
Nc	=	9,605	
Nq	=	3,183	
Ny	=	1,883	
Sc	=	1,02386	
Sq	=	1,016107	
Sγ	=	0,9712	
D/b	=	0,222222	
dc	=	1,088889	
dq	=	1,060753	
dγ	=	1	
ic	=	1	
iq	=	1	
iγ	=	1	
bc	=	1	
bq	=	1	
bg	=	1	
gc	=	1	
gq	=	1	
qu	=	224,9475	kN/m ²
qall	=	74,9825	kN/m ²

Interpolasi Faktor Daya Dukung			
Ø	Nc	Nq	Ny
12	9,3	3	1,7
13	9,8	3,3	2
12,61	9,605	3,183	1,883

FELLENIOUS 0 + 900 Kiri

Diket		
Layer SPT 1 (Area 1)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 2)		
γ dry	=	15,2
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	11,29
c	=	9,81
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 3)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi															
Slice No	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	ΔL_n	Sn (1)	Sn (2)	Fs	Status
1	0,3239	0,000	0,000	5,974	0,000	0,000	5,974	65	0,906	0,423	1,420	5,414	2,525	1,72296	Aman
2	1,0269	0,000	0,000	18,939	0,000	0,000	18,939	61	0,875	0,485	1,238	16,564	9,182		
3	1,6182	0,000	0,000	29,844	0,000	0,000	29,844	57	0,839	0,545	1,102	25,029	16,254		
4	2,1285	0,000	0,000	39,255	0,000	0,000	39,255	53	0,799	0,602	0,997	31,351	23,625		
5	2,5776	0,000	0,000	47,538	0,000	0,000	47,538	50	0,766	0,643	0,933	36,416	30,557		
6	2,9778	0,000	0,000	54,919	0,000	0,000	54,919	46	0,719	0,695	0,864	39,505	38,150		
7	3,3373	0,000	0,000	61,549	0,000	0,000	61,549	43	0,682	0,731	0,820	41,976	45,014		
8	3,6620	0,000	0,000	67,538	0,000	0,000	67,538	41	0,656	0,755	0,795	44,309	50,971		
9	3,9564	0,000	0,000	72,967	0,000	0,000	72,967	38	0,616	0,788	0,761	44,923	57,499		
10	4,2238	0,000	0,000	77,899	0,000	0,000	77,899	35	0,574	0,819	0,732	44,681	63,811		
11	4,4668	0,000	0,000	82,380	0,000	0,000	82,380	33	0,545	0,839	0,715	44,868	69,090		
12	4,6876	0,000	0,000	86,452	0,000	0,000	86,452	30	0,500	0,866	0,693	43,226	74,870		
13	4,8877	0,000	0,000	90,143	0,000	0,000	90,143	29	0,485	0,875	0,686	43,702	78,841		
14	5,0688	0,000	0,000	93,483	0,000	0,000	93,483	26	0,438	0,899	0,668	40,980	84,022		
15	5,2318	0,000	0,000	96,489	0,000	0,000	96,489	23	0,391	0,921	0,652	37,701	88,819		
16	5,3777	0,000	0,000	99,180	0,000	0,000	99,180	21	0,358	0,934	0,643	35,543	92,592		
17	0,0000	5,419	0,000	0,000	82,372	0,000	82,372	19	0,326	0,946	0,635	26,818	77,884		
18	0,0000	5,357	0,000	0,000	81,426	0,000	81,426	16	0,276	0,961	0,624	22,444	78,272		
19	0,0000	5,280	0,000	0,000	80,251	0,000	80,251	14	0,242	0,970	0,618	19,415	77,868		
20	0,0000	5,188	0,000	0,000	78,856	0,000	78,856	12	0,208	0,978	0,613	16,395	77,133		
21	0,0000	4,982	0,000	0,000	75,722	0,000	75,722	10	0,174	0,985	0,609	13,149	74,571		
22	0,0000	4,962	0,000	0,000	75,424	0,000	75,424	8	0,139	0,990	0,606	10,497	74,690		
23	0,0000	4,829	0,000	0,000	73,396	0,000	73,396	6	0,105	0,995	0,603	7,672	72,994		
24	0,0000	4,682	0,000	0,000	71,163	0,000	71,163	4	0,070	0,998	0,601	4,964	70,990		
25	0,0000	4,522	0,000	0,000	68,728	0,000	68,728	2	0,035	0,999	0,600	2,399	68,686		
26	0,0000	4,348	0,000	0,000	66,093	0,000	66,093	1	0,017	1,000	0,600	1,153	66,083		
27	0,0000	4,162	0,000	0,000	63,256	0,000	63,256	-3	-0,052	0,999	0,601	-3,311	63,170		
28	0,0000	3,962	0,000	0,000	60,218	0,000	60,218	-5	-0,087	0,996	0,602	-5,248	59,989		
29	0,0000	3,748	0,000	0,000	56,976	0,000	56,976	-7	-0,122	0,993	0,605	-6,944	56,551		
30	0,0000	3,522	0,000	0,000	53,528	0,000	53,528	-9	-0,156	0,988	0,607	-8,374	52,869		
31	0,0000	3,281	0,000	0,000	49,871	0,000	49,871	-11	-0,191	0,982	0,611	-9,516	48,955		
32	0,0000	3,027	0,000	0,000	46,003	0,000	46,003	-13	-0,225	0,974	0,616	-10,348	44,824		
33	0,0000	2,758	0,000	0,000	41,916	0,000	41,916	-15	-0,259	0,966	0,621	-10,849	40,487		
34	0,0000	2,474	0,000	0,000	37,603	0,000	37,603	-18	-0,309	0,951	0,631	-11,620	35,763		
35	0,0000	2,175	0,000	0,000	33,058	0,000	33,058	-20	-0,342	0,940	0,639	-11,307	31,065		
36	0,0000	1,860	0,000	0,000	28,270	0,000	28,270	-22	-0,375	0,927	0,647	-10,590	26,212		
37	0,0000	1,528	0,000	0,000	23,230	0,000	23,230	-24	-0,407	0,914	0,657	-9,449	21,222		
38	0,0000	1,179	0,000	0,000	17,924	0,000	17,924	-27	-0,454	0,891	0,673	-8,137	15,970		
39	0,0000	0,997	0,000	0,000	15,150	0,000	15,150	-30	-0,500	0,866	0,693	-7,575	13,120		
40	0,0000	0,000	0,278	0,000	0,000	4,167	4,167	-32	-0,530	0,848	0,708	-2,208	3,533		
41	0,0000	0,000	0,238	0,000	0,000	3,578	3,578	-34	-0,559	0,829	0,724	-2,001	2,966		
Σ											29,464	583,619	2081,688		

FELLENIOUS 0 + 900 Kanan

Diket		
Layer SPT 1 (Area 1)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 2)		
γ dry	=	15,2
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	11,29
c	=	9,81
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 3)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi															Fs	Status
Slice No	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	ΔL_n	Sn (1)	Sn (2)			
1	0,0778	0,000	0,000	1,435	0,000	0,000	1,435	66	0,914	0,407	1,475	1,311	0,584	1,74986	Aman	
2	0,7018	0,000	0,000	12,943	0,000	0,000	12,943	62	0,883	0,469	1,278	11,428	6,076			
3	1,3196	0,000	0,000	24,337	0,000	0,000	24,337	57	0,839	0,545	1,102	20,411	13,255			
4	1,8412	0,000	0,000	33,957	0,000	0,000	33,957	53	0,799	0,602	0,997	27,119	20,436			
5	2,2930	0,000	0,000	42,289	0,000	0,000	42,289	50	0,766	0,643	0,933	32,396	27,183			
6	2,6906	0,000	0,000	49,622	0,000	0,000	49,622	46	0,719	0,695	0,864	35,695	34,470			
7	3,0439	0,000	0,000	56,138	0,000	0,000	56,138	43	0,682	0,731	0,820	38,286	41,057			
8	3,3600	0,000	0,000	61,968	0,000	0,000	61,968	40	0,643	0,766	0,783	39,832	47,470			
9	3,6437	0,000	0,000	67,200	0,000	0,000	67,200	37	0,602	0,799	0,751	40,442	53,668			
10	0,0000	3,813	0,000	0,000	57,950	0,000	57,950	34	0,559	0,829	0,724	32,405	48,043			
11	0,0000	3,869	0,000	0,000	58,813	0,000	58,813	30	0,500	0,866	0,693	29,407	50,934			
12	0,0000	3,903	0,000	0,000	59,323	0,000	59,323	28	0,469	0,883	0,680	27,850	52,379			
13	0,0000	3,915	0,000	0,000	59,505	0,000	59,505	26	0,438	0,899	0,668	26,085	53,483			
14	0,0000	3,907	0,000	0,000	59,379	0,000	59,379	23	0,391	0,921	0,652	23,201	54,658			
15	0,0000	3,879	0,000	0,000	58,967	0,000	58,967	21	0,358	0,934	0,643	21,132	55,050			
16	0,0000	3,834	0,000	0,000	58,280	0,000	58,280	18	0,309	0,951	0,631	18,009	55,427			
17	0,0000	3,772	0,000	0,000	57,336	0,000	57,336	16	0,276	0,961	0,624	15,804	55,115			
18	0,0000	3,693	0,000	0,000	56,140	0,000	56,140	13	0,225	0,974	0,616	12,629	54,701			
19	0,0000	3,599	0,000	0,000	54,703	0,000	54,703	11	0,191	0,982	0,611	10,438	53,698			
20	0,0000	3,489	0,000	0,000	53,030	0,000	53,030	9	0,156	0,988	0,607	8,296	52,377			
21	0,0000	3,364	0,000	0,000	51,125	0,000	51,125	6	0,105	0,995	0,603	5,344	50,845			
22	0,0000	3,223	0,000	0,000	48,996	0,000	48,996	4	0,070	0,998	0,601	3,418	48,876			
23	0,0000	3,068	0,000	0,000	46,640	0,000	46,640	2	0,035	0,999	0,600	1,628	46,611			
24	0,0000	2,899	0,000	0,000	44,063	0,000	44,063	1	0,017	1,000	0,600	0,769	44,057			
25	0,0000	2,715	0,000	0,000	41,262	0,000	41,262	-3	-0,052	0,999	0,601	-2,159	41,205			
26	0,0000	2,516	0,000	0,000	38,239	0,000	38,239	-5	-0,087	0,996	0,602	-3,333	38,093			
27	0,0000	2,302	0,000	0,000	34,989	0,000	34,989	-8	-0,139	0,990	0,606	-4,870	34,648			
28	0,0000	2,073	0,000	0,000	31,510	0,000	31,510	-10	-0,174	0,985	0,609	-5,472	31,031			
29	0,0000	1,829	0,000	0,000	27,799	0,000	27,799	-12	-0,208	0,978	0,613	-5,780	27,192			
30	0,0000	1,569	0,000	0,000	23,847	0,000	23,847	-15	-0,259	0,966	0,621	-6,172	23,035			
31	0,0000	1,293	0,000	0,000	19,651	0,000	19,651	-17	-0,292	0,956	0,627	-5,745	18,792			
32	0,0000	0,854	0,000	0,000	12,984	0,000	12,984	-20	-0,342	0,940	0,639	-4,441	12,201			
33	0,0000	0,000	0,952	0,000	0,000	14,292	14,292	-22	-0,375	0,927	0,647	-5,354	13,251			
34	0,0000	0,000	0,648	0,000	0,000	9,725	9,725	-25	-0,423	0,906	0,662	-4,110	8,813			
35	0,0000	0,000	0,472	0,000	0,000	7,083	7,083	-27	-0,454	0,891	0,673	-3,216	6,311			
36	0,0000	0,000	0,275	0,000	0,000	4,129	4,129	-30	-0,500	0,866	0,693	-2,065	3,576			
37	0,0000	0,000	0,064	0,000	0,000	0,955	0,955	-33	-0,545	0,839	0,715	-0,520	0,801			
										Σ	26,866	430,100	1279,403			

FELLENIOUS 1 + 000

Diket		
Layer SPT 1 (Area 1)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 2)		
γ dry	=	16,0884
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	23,77
c	=	19,62
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 3)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
Ø	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi															
Slice No	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	ΔL_n	Sn (1)	Sn (2)	Fs	Status
1	0,7769	0,000	0,000	14,328	0,000	0,000	14,328	58	0,848	0,530	1,132	12,151	7,593	2,39763	Aman
2	1,1963	0,000	0,000	22,063	0,000	0,000	22,063	54	0,809	0,588	1,021	17,849	12,968		
3	1,6645	0,000	0,000	30,698	0,000	0,000	30,698	51	0,777	0,629	0,953	23,857	19,319		
4	2,0828	0,000	0,000	38,413	0,000	0,000	38,413	48	0,743	0,669	0,897	28,546	25,703		
5	2,4598	0,000	0,000	45,366	0,000	0,000	45,366	45	0,707	0,707	0,849	32,078	32,078		
6	2,8015	0,000	0,000	51,668	0,000	0,000	51,668	42	0,669	0,743	0,807	34,572	38,396		
7	3,1124	0,000	0,000	57,401	0,000	0,000	57,401	39	0,629	0,777	0,772	36,124	44,609		
8	3,3416	0,055	0,000	61,628	0,877	0,000	62,505	37	0,602	0,799	0,751	37,617	49,919		
9	3,3600	0,030	0,000	61,968	0,475	0,000	62,443	35	0,574	0,819	0,732	35,816	51,150		
10	0,0000	3,807	0,000	0,000	61,253	0,000	61,253	32	0,530	0,848	0,708	32,459	51,946		
11	0,0000	3,854	0,000	0,000	62,005	0,000	62,005	30	0,500	0,866	0,693	31,002	53,698		
12	0,0000	4,882	0,000	0,000	78,539	0,000	78,539	28	0,469	0,883	0,680	36,872	69,346		
13	0,0000	3,891	0,000	0,000	62,605	0,000	62,605	25	0,423	0,906	0,662	26,458	56,739		
14	0,0000	3,884	0,000	0,000	62,486	0,000	62,486	23	0,391	0,921	0,652	24,415	57,518		
15	0,0000	3,861	0,000	0,000	62,111	0,000	62,111	21	0,358	0,934	0,643	22,259	57,985		
16	0,0000	3,822	0,000	0,000	61,487	0,000	61,487	19	0,326	0,946	0,635	20,018	58,137		
17	0,0000	3,768	0,000	0,000	60,628	0,000	60,628	17	0,292	0,956	0,627	17,726	57,978		
18	0,0000	3,701	0,000	0,000	59,537	0,000	59,537	15	0,259	0,966	0,621	15,409	57,508		
19	0,0000	3,619	0,000	0,000	58,226	0,000	58,226	13	0,225	0,974	0,616	13,098	56,733		
20	0,0000	3,524	0,000	0,000	56,697	0,000	56,697	11	0,191	0,982	0,611	10,818	55,655		
21	0,0000	3,416	0,000	0,000	54,956	0,000	54,956	9	0,156	0,988	0,607	8,597	54,280		
22	0,0000	3,295	0,000	0,000	53,008	0,000	53,008	7	0,122	0,993	0,605	6,460	52,613		
23	0,0000	3,161	0,000	0,000	50,852	0,000	50,852	5	0,087	0,996	0,602	4,432	50,659		
24	0,0000	3,014	0,000	0,000	48,497	0,000	48,497	3	0,052	0,999	0,601	2,538	48,430		
25	0,0000	2,855	0,000	0,000	45,939	0,000	45,939	1	0,017	1,000	0,600	0,802	45,932		
26	0,0000	2,684	0,000	0,000	43,178	0,000	43,178	-1	-0,017	1,000	0,600	-0,754	43,171		
27	0,0000	2,500	0,000	0,000	40,218	0,000	40,218	-3	-0,052	0,999	0,601	-2,105	40,163		
28	0,0000	2,233	0,000	0,000	35,930	0,000	35,930	-5	-0,087	0,996	0,602	-3,132	35,793		
29	0,0000	1,849	0,000	0,000	29,751	0,000	29,751	-7	-0,122	0,993	0,605	-3,626	29,529		
30	0,0000	0,000	2,321	0,000	0,000	34,840	34,840	-9	-0,156	0,988	0,607	-5,450	34,411		
31	0,0000	0,000	1,919	0,000	0,000	28,806	28,806	-11	-0,191	0,982	0,611	-5,496	28,277		
32	0,0000	0,000	1,840	0,000	0,000	27,622	27,622	-13	-0,225	0,974	0,616	-6,214	26,914		
33	0,0000	0,000	1,748	0,000	0,000	26,235	26,235	-15	-0,259	0,966	0,621	-6,790	25,341		
34	0,0000	0,000	1,641	0,000	0,000	24,636	24,636	-18	-0,309	0,951	0,631	-7,613	23,430		
35	0,0000	0,000	1,521	0,000	0,000	22,823	22,823	-20	-0,342	0,940	0,639	-7,806	21,447		
36	0,0000	0,000	1,385	0,000	0,000	20,785	20,785	-22	-0,375	0,927	0,647	-7,786	19,271		
37	0,0000	0,000	1,233	0,000	0,000	18,512	18,512	-24	-0,407	0,914	0,657	-7,530	16,912		
38	0,0000	0,000	1,066	0,000	0,000	15,995	15,995	-26	-0,438	0,899	0,668	-7,012	14,377		
39	0,0000	0,000	0,881	0,000	0,000	13,219	13,219	-28	-0,469	0,883	0,680	-6,206	11,671		
40	0,0000	0,000	0,677	0,000	0,000	10,167	10,167	-31	-0,515	0,857	0,700	-5,237	8,715		
41	0,0000	0,000	0,677	0,000	0,000	10,160	10,160	-34	-0,559	0,829	0,724	-5,681	8,423		
Σ											28,284	443,538	1554,739		

BISHOP STA 0 + 900 Kiri

Diket		
Layer SPT 1 (Area 2)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 3)		
γ dry	=	15,2
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	11,29
c	=	9,81
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 4)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi																					
Slice No	Fs (Asumsi)	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	$\tan \emptyset$	ΔL_n	Sn (1)	Sn (2)	Sn(3)	Cbn + Sn (3)	Ma	Cbn + Sn (3) / Ma	Fs	Status
1	2,2	0,224	0,000	0,000	4,131	0,000	0,000	4,131	66	0,914	0,407	0,266	1,475	3,774	1,680	1,097	10,318	0,517	19,958	2,192548	#REF!
2		0,950	0,000	0,000	17,523	0,000	0,000	17,523	62	0,883	0,469	0,266	1,278	15,471	8,226	4,653	13,874	0,576	24,085		
3		1,583	0,000	0,000	29,195	0,000	0,000	29,195	58	0,848	0,530	0,266	1,132	24,759	15,471	7,752	16,973	0,632	26,845		
4		1,000	0,000	0,000	18,443	0,000	0,000	18,443	55	0,819	0,574	0,266	1,046	15,107	10,578	4,897	14,118	0,672	20,996		
5		2,611	0,000	0,000	48,152	0,000	0,000	48,152	52	0,788	0,616	0,266	0,975	37,945	29,646	12,785	22,007	0,711	30,962		
6		3,041	0,000	0,000	56,086	0,000	0,000	56,086	49	0,755	0,656	0,266	0,915	42,329	36,796	14,892	24,113	0,747	32,274		
7		3,429	0,000	0,000	63,239	0,000	0,000	63,239	46	0,719	0,695	0,266	0,864	45,490	43,929	16,791	26,012	0,781	33,286		
8		3,781	0,000	0,000	69,725	0,000	0,000	69,725	43	0,682	0,731	0,266	0,820	47,552	50,994	18,513	27,735	0,814	34,086		
9		4,101	0,000	0,000	75,636	0,000	0,000	75,636	40	0,643	0,766	0,266	0,783	48,618	57,940	20,083	29,304	0,844	34,736		
10		4,394	0,000	0,000	81,034	0,000	0,000	81,034	38	0,616	0,788	0,266	0,761	49,889	63,856	21,516	30,737	0,862	35,645		
11		4,662	0,000	0,000	85,975	0,000	0,000	85,975	35	0,545	0,839	0,266	0,715	46,825	72,105	22,828	32,049	0,904	35,437		
12		4,907	0,000	0,000	90,497	0,000	0,000	90,497	33	0,515	0,857	0,266	0,700	46,609	77,571	24,029	33,250	0,919	36,168		
13		5,131	0,000	0,000	94,636	0,000	0,000	94,636	31	0,485	0,875	0,266	0,686	45,880	82,770	25,128	34,349	0,933	36,810		
14		5,336	0,000	0,000	98,418	0,000	0,000	98,418	29	0,438	0,899	0,266	0,668	43,144	88,458	26,132	35,353	0,952	37,147		
15		0,000	1,407	0,000	0,000	21,392	0,000	21,392	26	0,407	0,914	0,266	0,657	8,701	19,543	5,680	14,902	0,963	15,480		
16		0,000	5,429	0,000	0,000	82,519	0,000	82,519	24	0,375	0,927	0,266	0,647	30,912	76,511	21,910	31,132	0,972	32,016		
17		0,000	5,406	0,000	0,000	82,177	0,000	82,177	22	0,342	0,940	0,266	0,639	28,106	77,221	21,820	31,041	0,981	31,643		
18		0,000	5,369	0,000	0,000	81,601	0,000	81,601	20	0,309	0,951	0,266	0,631	25,216	77,607	21,667	30,888	0,988	31,252		
19		0,000	5,216	0,000	0,000	79,279	0,000	79,279	18	0,276	0,961	0,266	0,624	21,852	76,208	21,050	30,271	0,995	30,438		
20		0,000	5,249	0,000	0,000	79,788	0,000	79,788	16	0,242	0,970	0,266	0,618	19,302	77,418	21,185	30,407	0,999	30,422		
21		0,000	5,169	0,000	0,000	78,563	0,000	78,563	14	0,208	0,978	0,266	0,613	16,334	76,846	20,860	30,081	1,003	29,984		
22		0,000	5,075	0,000	0,000	77,135	0,000	77,135	12	0,174	0,985	0,266	0,609	13,394	75,964	20,481	29,702	1,006	29,532		
23		0,000	4,518	0,000	0,000	68,671	0,000	68,671	10	0,139	0,990	0,266	0,606	9,557	68,002	18,233	27,455	1,007	27,262		
24		0,000	4,848	0,000	0,000	73,690	0,000	73,690	8	0,105	0,995	0,266	0,603	7,703	73,286	19,566	28,787	1,007	28,583		
25		0,000	4,716	0,000	0,000	71,679	0,000	71,679	6	0,070	0,998	0,266	0,601	5,000	71,504	19,032	28,253	1,006	28,085		
26		0,000	4,571	0,000	0,000	69,478	0,000	69,478	4	0,035	0,999	0,266	0,600	2,425	69,435	18,448	27,669	1,004	27,570		
27		0,000	4,414	0,000	0,000	67,091	0,000	67,091	2	0,000	1,000	0,266	0,600	0,000	67,091	17,814	27,035	1,000	27,035		
28		0,000	4,245	0,000	0,000	64,518	0,000	64,518	0	-0,035	0,999	0,266	0,600	-2,252	64,479	17,131	26,352	0,995	26,480		
29		0,000	4,063	0,000	0,000	61,758	0,000	61,758	-2	-0,070	0,998	0,266	0,601	-4,308	61,607	16,398	25,619	0,989	25,900		
30		0,000	3,869	0,000	0,000	58,812	0,000	58,812	-4	-0,105	0,995	0,266	0,603	-6,148	58,490	15,616	24,837	0,982	25,295		
31		0,000	3,663	0,000	0,000	55,679	0,000	55,679	-6	-0,139	0,990	0,266	0,606	-7,749	55,137	14,784	24,005	0,973	24,659		
32		0,000	3,445	0,000	0,000	52,359	0,000	52,359	-8	-0,174	0,985	0,266	0,609	-9,092	51,564	13,902	23,124	0,964	23,991		
33		0,000	3,214	0,000	0,000	48,847	0,000	48,847	-10	-0,208	0,978	0,266	0,613	-10,156	47,779	12,970	22,191	0,953	23,284		
34		0,000	2,970	0,000	0,000	45,141	0,000	45,141	-12	-0,242	0,970	0,266	0,618	-10,921	43,800	11,986	21,207	0,941	22,535		
35		0,000	2,713	0,000	0,000	41,238	0,000	41,238	-14	-0,276	0,961	0,266	0,624	-11,367	39,640	10,949	20,171	0,928	21,736		
36		0,000	2,443	0,000	0,000	37,132	0,000	37,132	-16	-0,309	0,951	0,266	0,631	-11,474	35,315	9,859	19,081	0,914	20,881		
37		0,000	2,813	0,000	0,000	42,762	0,000	42,762	-18	-0,342	0,940	0,266	0,639	-14,626	40,183	11,354	20,576	0,898	22,902		
38		0,000	0,000	1,246	0,000	0,000	18,703	18,703	-20	-0,375	0,927	0,266	0,647	-7,006	17,341	4,966	14,187	0,882	16,086		
39		0,000	0,000	1,754	0,000	0,000	26,332	26,332	-22	-0,407	0,914	0,266	0,657	-10,710	24,056	6,992	16,213	0,864	18,755		
40		0,000	0,000	1,620	0,000	0,000	24,319	24,319	-24	-0,438	0,899	0,266	0,668	-10,661	21,858	6,457	15,679	0,846	18,535		
41		0,000	0,000	1,436	0,000	0,000	21,546	21,546	-26	-0,469	0,883	0,266	0,680	-10,115	19,024	5,721	14,942	0,826	18,084		
42		0,000	0,000	1,251	0,000	0,000	18,780	18,780	-28	-0,500	0,866	0,266	0,693	-9,390	16,264	4,986	14,208	0,806	17,634		
43		0,000	0,000	1,049	0,000	0,000	15,745	15,745	-30	-0,545	0,839	0,266	0,715	-8,575	13,205	4,181	13,402	0,773	17,339		
44		0,000	0,000	0,828	0,000	0,000	12,425	12,425	-33	-0,574	0,819	0,266	0,732	-7,127	10,178	3,299	12,520	0,750	16,695		
45		0,000	0,000	0,586	0,000	0,000	8,795	8,795	-35	-0,602	0,799	0,266	0,751	-5,293	7,024	2,335	11,557	0,726	15,918		
46		0,000	0,000	0,2782	0,000	0,000	4,176	4,176	-37	0,000	1,000	0,266	0,600	0,000	4,176	1,109	10,330	1,000	10,330		
										Σ			33,157	544,928	2177,775	643,835			1194,780		

BISHOP 0 + 900 Kanan

Diket		
Layer SPT 1 (Area 2)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 3)		
γ dry	=	15,2
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	11,29
c	=	9,81
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 4)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi																					
Sllice No	Fs (Asums)	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	$\tan \emptyset$	ΔLn	Sn (1)	Sn (2)	Sn(3)	Cbn + Sn (3)	Ma	Cbn + Sn (3) / Ma	Fs	Status
1	1,16	0,787	0,000	0,000	14,511	0,000	0,000	14,511	59	0,857	0,515	0,266	1,165	12,438	7,474	3,853	13,074	0,711	18,382	1,838922	Aman
2		1,251	0,000	0,000	23,065	0,000	0,000	23,065	56	0,829	0,559	0,266	1,073	19,121	12,898	6,124	15,345	0,749	20,489		
3		1,747	0,000	0,000	32,223	0,000	0,000	32,223	52	0,788	0,616	0,266	0,975	25,392	19,839	8,556	17,777	0,796	22,332		
4		2,189	0,000	0,000	40,379	0,000	0,000	40,379	49	0,755	0,656	0,266	0,915	30,474	26,491	10,721	19,943	0,829	24,062		
5		2,587	0,000	0,000	47,713	0,000	0,000	47,713	46	0,719	0,695	0,266	0,864	34,322	33,144	12,669	21,890	0,859	25,474		
6		2,947	0,000	0,000	54,356	0,000	0,000	54,356	44	0,695	0,719	0,266	0,834	37,759	39,101	14,433	23,654	0,878	26,930		
7		3,275	0,000	0,000	60,402	0,000	0,000	60,402	41	0,656	0,755	0,266	0,795	39,627	45,586	16,038	25,259	0,905	27,915		
8		3,574	0,000	0,000	65,918	0,000	0,000	65,918	38	0,616	0,788	0,266	0,761	40,583	51,944	17,503	26,724	0,929	28,768		
9		3,845	0,000	0,000	70,920	0,000	0,000	70,920	36	0,588	0,809	0,266	0,742	41,686	57,375	18,831	28,052	0,944	29,730		
10		3,942	0,159	0,000	72,702	2,411	0,000	75,112	34	0,559	0,829	0,266	0,724	42,002	62,271	19,944	29,165	0,957	30,474		
11		3,942	0,385	0,000	72,702	5,858	0,000	78,560	31	0,515	0,857	0,266	0,700	40,461	67,339	20,859	30,080	0,975	30,850		
12		0,000	3,942	0,000	0,000	59,918	0,000	59,918	29	0,485	0,875	0,266	0,686	29,049	52,406	15,909	25,131	0,986	25,498		
13		0,000	4,642	0,000	0,000	70,554	0,000	70,554	27	0,454	0,891	0,266	0,673	32,031	62,864	18,733	27,955	0,995	28,097		
14		0,000	4,643	0,000	0,000	70,571	0,000	70,571	25	0,423	0,906	0,266	0,662	29,824	63,959	18,738	27,959	1,003	27,874		
15		0,000	4,628	0,000	0,000	70,341	0,000	70,341	23	0,391	0,921	0,266	0,652	27,484	64,749	18,677	27,898	1,010	27,624		
16		0,000	4,597	0,000	0,000	69,874	0,000	69,874	20	0,342	0,940	0,266	0,639	23,898	65,660	18,553	27,774	1,018	27,284		
17		0,000	4,551	0,000	0,000	69,180	0,000	69,180	18	0,309	0,951	0,266	0,631	21,378	65,794	18,369	27,590	1,022	27,002		
18		0,000	4,491	0,000	0,000	68,268	0,000	68,268	16	0,276	0,961	0,266	0,624	18,817	65,623	18,126	27,348	1,024	26,698		
19		0,000	4,417	0,000	0,000	67,144	0,000	67,144	14	0,242	0,970	0,266	0,618	16,244	65,150	17,828	27,050	1,026	26,373		
20		0,000	4,330	0,000	0,000	65,818	0,000	65,818	12	0,208	0,978	0,266	0,613	13,684	64,379	17,476	26,697	1,026	26,027		
21		0,000	4,230	0,000	0,000	64,290	0,000	64,290	10	0,174	0,985	0,266	0,609	11,164	63,313	17,070	26,292	1,025	25,661		
22		0,000	4,116	0,000	0,000	62,568	0,000	62,568	8	0,139	0,990	0,266	0,606	8,708	61,959	16,613	25,834	1,022	25,275		
23		0,000	3,990	0,000	0,000	60,653	0,000	60,653	6	0,105	0,995	0,266	0,603	6,340	60,320	16,104	25,326	1,018	24,867		
24		0,000	3,852	0,000	0,000	58,547	0,000	58,547	4	0,070	0,998	0,266	0,601	4,084	58,405	15,545	24,767	1,014	24,436		
25		0,000	3,701	0,000	0,000	56,254	0,000	56,254	2	0,035	0,999	0,266	0,600	1,963	56,219	14,936	24,158	1,007	23,981		
26		0,000	3,538	0,000	0,000	53,773	0,000	53,773	1	0,017	1,000	0,266	0,600	0,938	53,765	14,278	23,499	1,004	23,409		
27		0,000	3,362	0,000	0,000	51,108	0,000	51,108	-1	-0,017	1,000	0,266	0,600	-0,892	51,101	13,570	22,792	0,996	22,887		
28		0,000	3,175	0,000	0,000	48,254	0,000	48,254	-3	-0,052	0,999	0,266	0,601	-2,525	48,188	12,812	22,034	0,987	22,332		
29		0,000	2,975	0,000	0,000	45,215	0,000	45,215	-5	-0,087	0,996	0,266	0,602	-3,941	45,043	12,006	21,227	0,976	21,743		
30		0,000	2,762	0,000	0,000	41,987	0,000	41,987	-7	-0,122	0,993	0,266	0,605	-5,117	41,674	11,148	20,370	0,965	21,116		
31		0,000	2,537	0,000	0,000	38,567	0,000	38,567	-9	-0,156	0,988	0,266	0,607	-6,033	38,092	10,240	19,462	0,952	20,445		
32		0,000	2,300	0,000	0,000	34,954	0,000	34,954	-11	-0,191	0,982	0,266	0,611	-6,670	34,312	9,281	18,502	0,938	19,726		
33		0,000	2,049	0,000	0,000	31,143	0,000	31,143	-13	-0,225	0,974	0,266	0,616	-7,006	30,345	8,269	17,491	0,923	18,952		
34		0,000	1,785	0,000	0,000	27,130	0,000	27,130	-15	-0,259	0,966	0,266	0,621	-7,022	26,206	7,204	16,425	0,907	18,116		
35		0,000	1,276	0,000	0,000	19,394	0,000	19,394	-17	-0,292	0,956	0,266	0,627	-5,670	18,546	5,149	14,371	0,889	16,158		
36		0,000	0,000	1,564	0,000	0,000	23,481	23,481	-19	-0,326	0,946	0,266	0,635	-7,645	22,201	6,235	15,456	0,871	17,745		
37		0,000	0,000	1,197	0,000	0,000	17,966	17,966	-21	-0,358	0,934	0,266	0,643	-6,438	16,773	4,770	13,992	0,852	16,431		
38		0,000	0,000	1,048	0,000	0,000	15,731	15,731	-24	-0,407	0,914	0,266	0,657	-6,398	14,371	4,177	13,398	0,820	16,331		
39		0,000	0,000	0,883	0,000	0,000	13,259	13,259	-26	-0,438	0,899	0,266	0,668	-5,812	11,917	3,521	12,742	0,798	15,958		
40		0,000	0,000	0,702	0,000	0,000	10,534	10,534	-28	-0,469	0,883	0,266	0,680	-4,945	9,301	2,797	12,018	0,775	15,498		
41		0,000	0,000	0,503	0,000	0,000	7,544	7,544	-30	-0,500	0,866	0,266	0,693	-3,772	6,533	2,003	11,224	0,752	14,934		
42		0,000	0,000	0,343	0,000	0,000	5,147	5,147	-33	-0,545	0,839	0,266	0,715	-2,803	4,316	1,367	10,588	0,714	14,829		
										Σ			29,146	526,785	1766,947	521,034			968,716		

BISHOP STA 1 + 000

Diket		
Layer SPT 1 (Area 2)		
γ dry	=	18,4428
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	22,88
c	=	18,639
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 2 (Area 3)		
γ dry	=	16,0884
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	23,77
c	=	19,62
Fs	=	1,5

Diket		
Layer SPT 3 (Area 4)		
γ dry	=	15,0093
γ w	=	9,81
b	=	0,6
$\emptyset$	=	10,44
c	=	17,658
Fs	=	1,5

Solusi																					
Slice No	Fs (Asums)	Area (1)	Area (2)	Area (3)	Wn (1)	Wn (2)	Wn (3)	Wtotal	α	$\sin \alpha$	$\cos \alpha$	$\tan \emptyset$	ΔL_n	Sn (1)	Sn (2)	Sn(3)	Cbn + Sn (3)	Ma	Cbn + Sn (3) / Ma	Fs	Status
1	2,9	0,787	0,000	0,000	14,513	0,000	0,000	14,513	58	0,848	0,530	0,254	1,132	12,307	7,691	3,692	14,875	0,604	24,615	2,111296	Aman
2		1,196	0,000	0,000	22,063	0,000	0,000	22,063	54	0,809	0,588	0,254	1,021	17,849	12,968	5,613	16,796	0,659	25,497		
3		1,665	0,000	0,000	30,698	0,000	0,000	30,698	51	0,777	0,629	0,254	0,953	23,857	19,319	7,809	18,993	0,697	27,230		
4		2,083	0,000	0,000	38,413	0,000	0,000	38,413	48	0,743	0,669	0,254	0,897	28,546	25,703	9,772	20,955	0,734	28,537		
5		2,460	0,000	0,000	45,366	0,000	0,000	45,366	45	0,707	0,707	0,254	0,849	32,078	32,078	11,540	22,724	0,769	29,545		
6		2,802	0,000	0,000	51,668	0,000	0,000	51,668	42	0,669	0,743	0,254	0,807	34,572	38,396	13,143	24,327	0,802	30,339		
7		3,112	0,000	0,000	57,401	0,000	0,000	57,401	39	0,629	0,777	0,254	0,772	36,124	44,609	14,602	25,785	0,832	30,979		
8		3,342	0,000	0,000	61,628	0,000	0,000	61,628	37	0,602	0,799	0,254	0,751	37,089	49,219	15,677	26,861	0,851	31,548		
9		3,360	0,000	0,000	61,968	0,000	0,000	61,968	35	0,574	0,819	0,254	0,732	35,543	50,761	15,764	26,947	0,869	30,993		
10		3,275	0,000	0,000	60,406	0,000	0,000	60,406	32	0,530	0,848	0,254	0,708	32,010	51,227	15,366	26,550	0,895	29,680		
11		3,106	0,000	0,000	57,281	0,000	0,000	57,281	30	0,500	0,866	0,254	0,693	28,641	49,607	14,572	25,755	0,910	28,306		
12		2,937	0,000	0,000	54,157	0,000	0,000	54,157	28	0,469	0,883	0,254	0,680	25,425	47,818	13,777	24,960	0,924	27,009		
13		2,767	0,000	0,000	51,033	0,000	0,000	51,033	25	0,423	0,906	0,254	0,662	21,568	46,252	12,982	24,165	0,943	25,616		
14		2,598	3,884	0,000	47,907	62,486	0,000	110,393	23	0,391	0,921	0,254	0,652	43,134	101,617	28,082	39,266	0,955	41,125		
15		2,428	3,861	0,000	44,783	62,111	0,000	106,894	21	0,358	0,934	0,254	0,643	38,307	99,794	27,192	38,376	0,965	39,767		
16		2,259	3,822	0,000	41,659	61,487	0,000	103,145	19	0,326	0,946	0,254	0,635	33,581	97,526	26,239	37,422	0,974	38,418		
17		2,089	3,768	0,000	38,534	60,628	0,000	99,162	17	0,292	0,956	0,254	0,627	28,992	94,829	25,225	36,409	0,982	37,078		
18		1,920	3,701	0,000	35,410	59,537	0,000	94,947	15	0,259	0,966	0,254	0,621	24,574	91,712	24,153	35,337	0,989	35,743		
19		1,751	3,619	0,000	32,286	58,226	0,000	90,511	13	0,225	0,974	0,254	0,616	20,361	88,192	23,025	34,208	0,994	34,411		
20		1,581	3,524	0,000	29,162	56,697	0,000	85,859	11	0,191	0,982	0,254	0,611	16,383	84,281	21,841	33,025	0,998	33,079		
21		1,412	3,416	0,000	26,038	54,956	0,000	80,994	9	0,156	0,988	0,254	0,607	12,670	79,997	20,604	31,787	1,001	31,742		
22		1,242	3,295	0,000	22,913	53,008	0,000	75,921	7	0,122	0,993	0,254	0,605	9,252	75,355	19,313	30,497	1,003	30,398		
23		1,073	3,161	0,000	19,787	50,852	0,000	70,639	5	0,087	0,996	0,254	0,602	6,157	70,371	17,970	29,153	1,004	29,042		
24		0,904	3,014	0,000	16,663	48,497	0,000	65,160	3	0,052	0,999	0,254	0,601	3,410	65,071	16,576	27,759	1,003	27,670		
25		0,734	2,855	0,000	13,539	45,939	0,000	59,478	1	0,017	1,000	0,254	0,600	1,038	59,469	15,130	26,314	1,001	26,277		
26		0,565	2,684	0,000	10,415	43,178	0,000	53,593	-1	-0,017	1,000	0,254	0,600	-0,935	53,585	13,633	24,817	0,998	24,858		
27		0,395	2,500	0,000	7,290	40,218	0,000	47,508	-3	-0,052	0,999	0,254	0,601	-2,486	47,443	12,085	23,269	0,994	23,408		
28		0,226	2,303	0,000	4,166	37,056	0,000	41,223	-5	-0,087	0,996	0,254	0,602	-3,593	41,066	10,486	21,670	0,989	21,921		
29		0,059	1,760	0,000	1,084	28,316	0,000	29,400	-7	-0,122	0,993	0,254	0,605	-3,583	29,181	7,479	18,662	0,982	19,007		
30		0,000	0,000	2,321	0,000	0,000	34,840	34,840	-9	-0,156	0,988	0,254	0,607	-5,450	34,411	8,863	20,046	0,974	20,582		
31		0,000	0,000	1,919	0,000	0,000	28,806	28,806	-11	-0,191	0,982	0,254	0,611	-5,496	28,277	7,328	18,511	0,965	19,185		
32		0,000	0,000	1,840	0,000	0,000	27,622	27,622	-13	-0,225	0,974	0,254	0,616	-6,214	26,914	7,027	18,210	0,955	19,075		
33		0,000	0,000	1,748	0,000	0,000	26,235	26,235	-15	-0,259	0,966	0,254	0,621	-6,790	25,341	6,674	17,857	0,943	18,932		
34		0,000	0,000	1,641	0,000	0,000	24,636	24,636	-18	-0,309	0,951	0,254	0,631	-7,613	23,430	6,267	17,451	0,924	18,887		
35		0,000	0,000	1,521	0,000	0,000	22,823	22,823	-20	-0,342	0,940	0,254	0,639	-7,806	21,447	5,806	16,989	0,910	18,676		
36		0,000	0,000	1,385	0,000	0,000	20,785	20,785	-22	-0,375	0,927	0,254	0,647	-7,786	19,271	5,287	16,471	0,894	18,417		
37		0,000	0,000	1,233	0,000	0,000	18,512	18,512	-24	-0,407	0,914	0,254	0,657	-7,530	16,912	4,709	15,893	0,878	18,104		
38		0,000	0,000	1,066	0,000	0,000	15,995	15,995	-26	-0,438	0,899	0,254	0,668	-7,012	14,377	4,069	15,252	0,860	17,728		
39		0,000	0,000	0,881	0,000	0,000	13,219	13,219	-28	-0,469	0,883	0,254	0,680	-6,206	11,671	3,363	14,546	0,842	17,280		
40		0,000	0,000	0,677	0,000	0,000	10,167	10,167	-31	-0,515	0,857	0,254	0,700	-5,237	8,715	2,586	13,770	0,812	16,958		
41		0,000	0,000	0,677	0,000	0,000	10,160	10,160	-34	-0,559	0,829	0,254	0,724	-5,681	8,423	2,585	13,768	0,780	17,651		
										Σ		28,284	514,051	1894,324	527,907			1085,314			

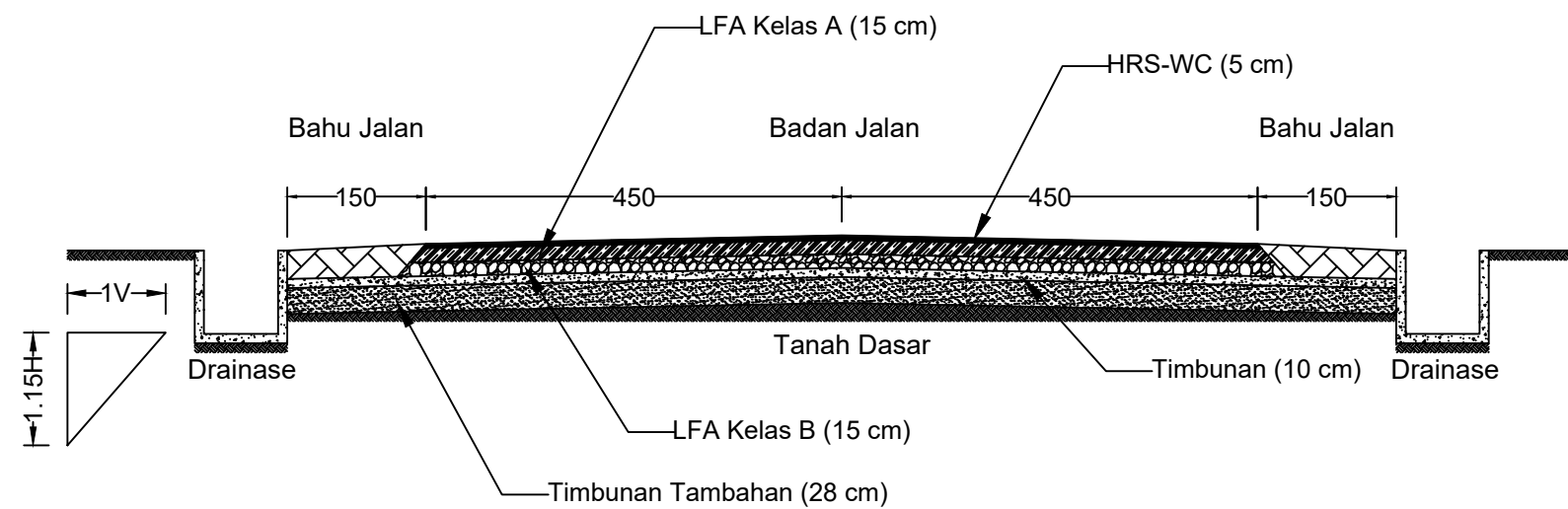
LAMPIRAN

TIMBUNAN DENGAN TEBAL PERKERASAN

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 0 + 100 - STA 0 + 500
Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

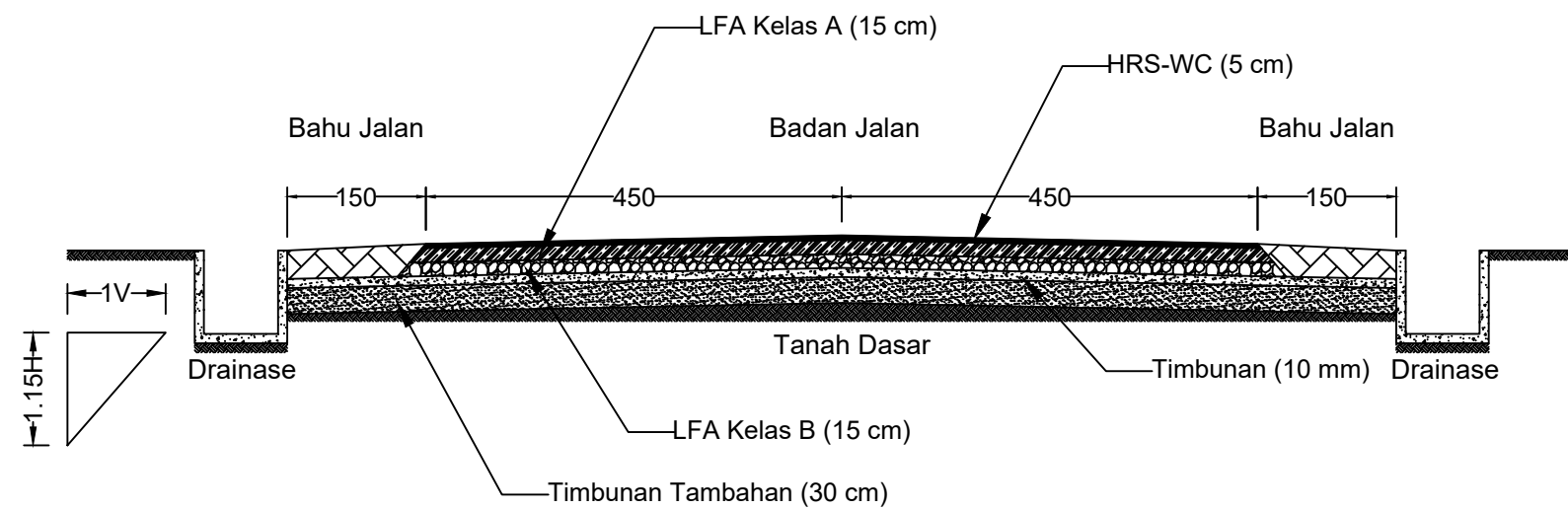
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 0 + 600

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

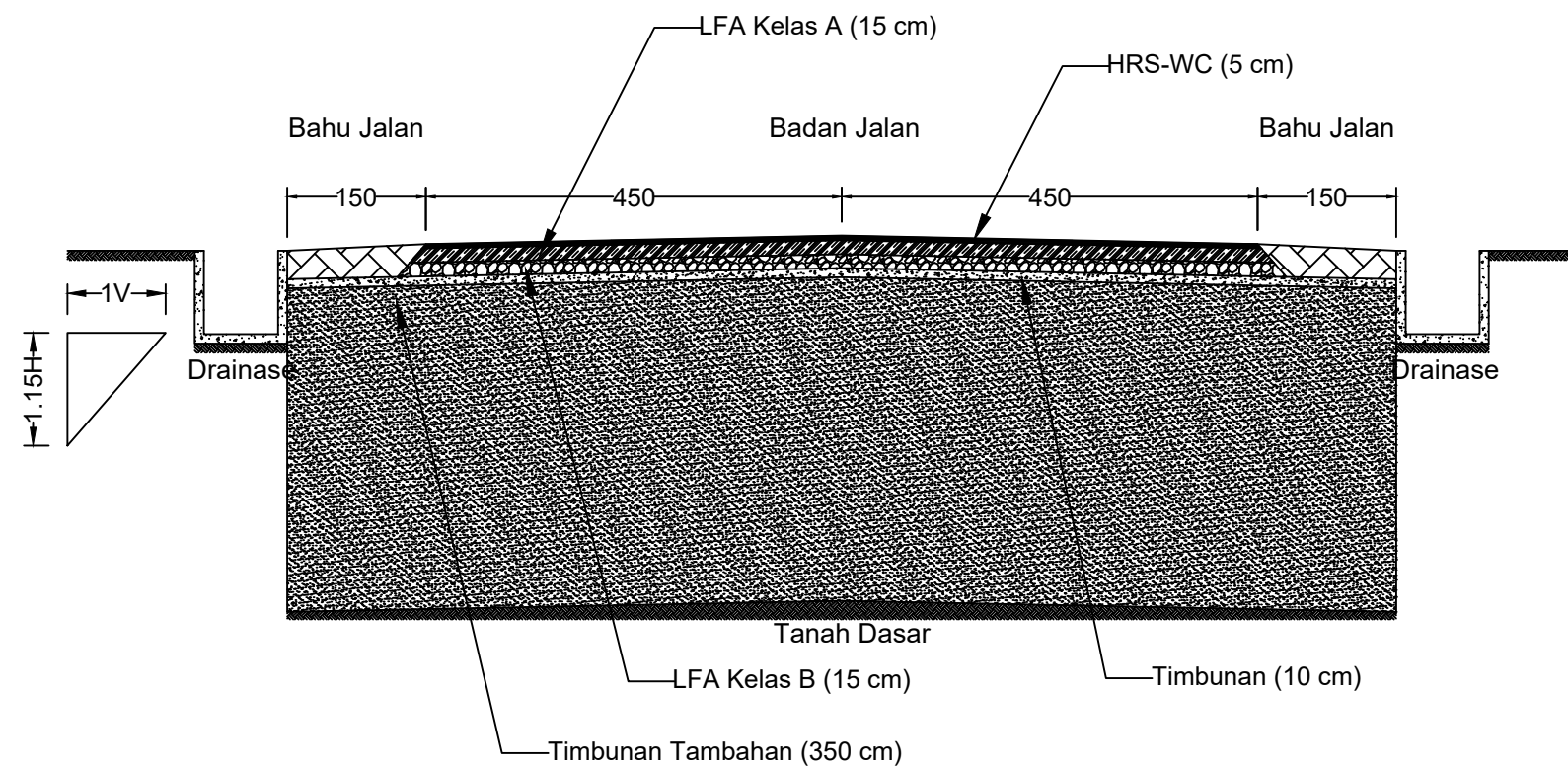
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 0 + 700

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

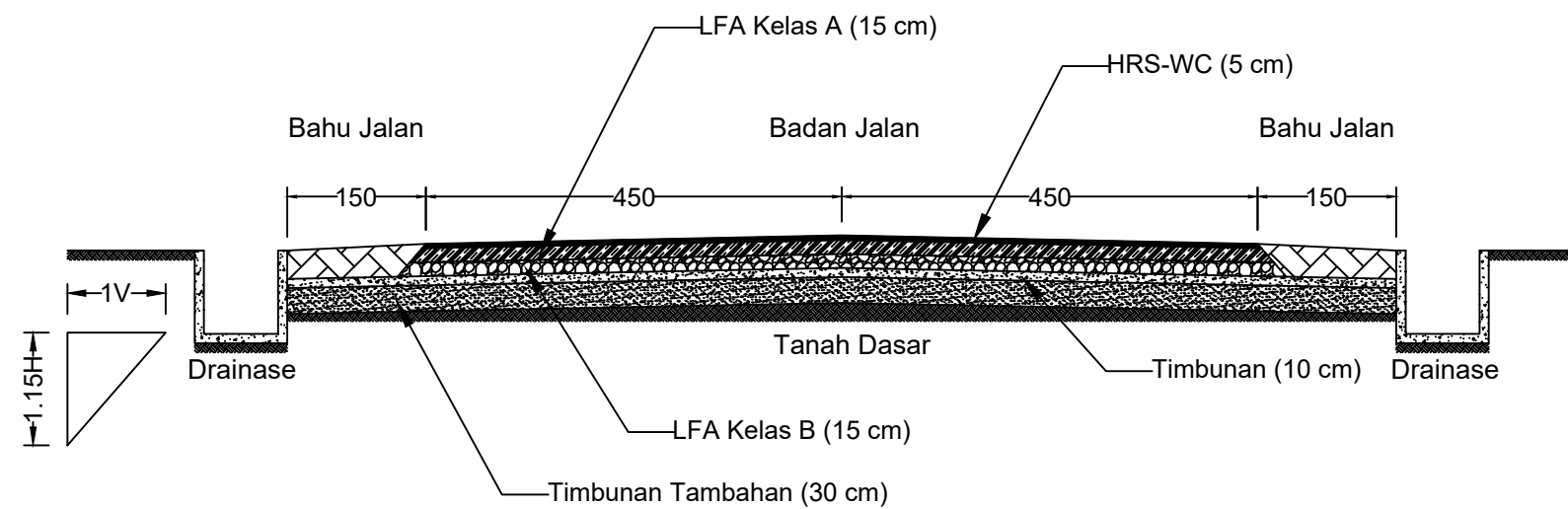
Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 0 + 800 - STA 1+000
Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

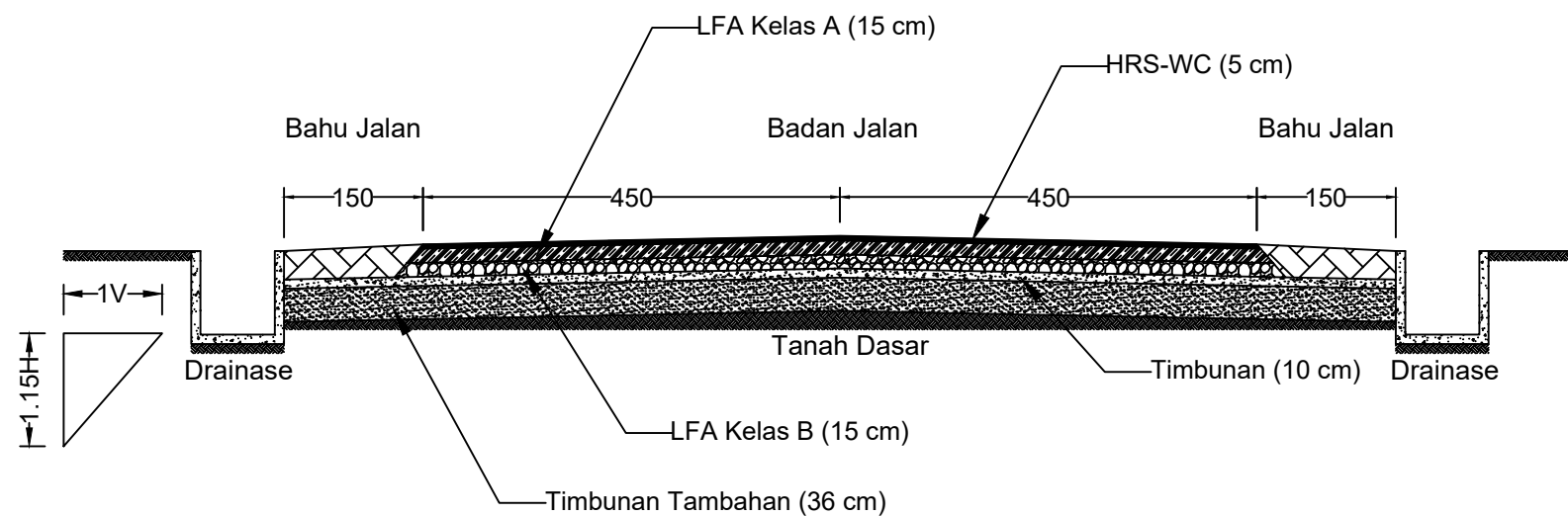
Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 1 + 100 - STA 1 + 500
Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

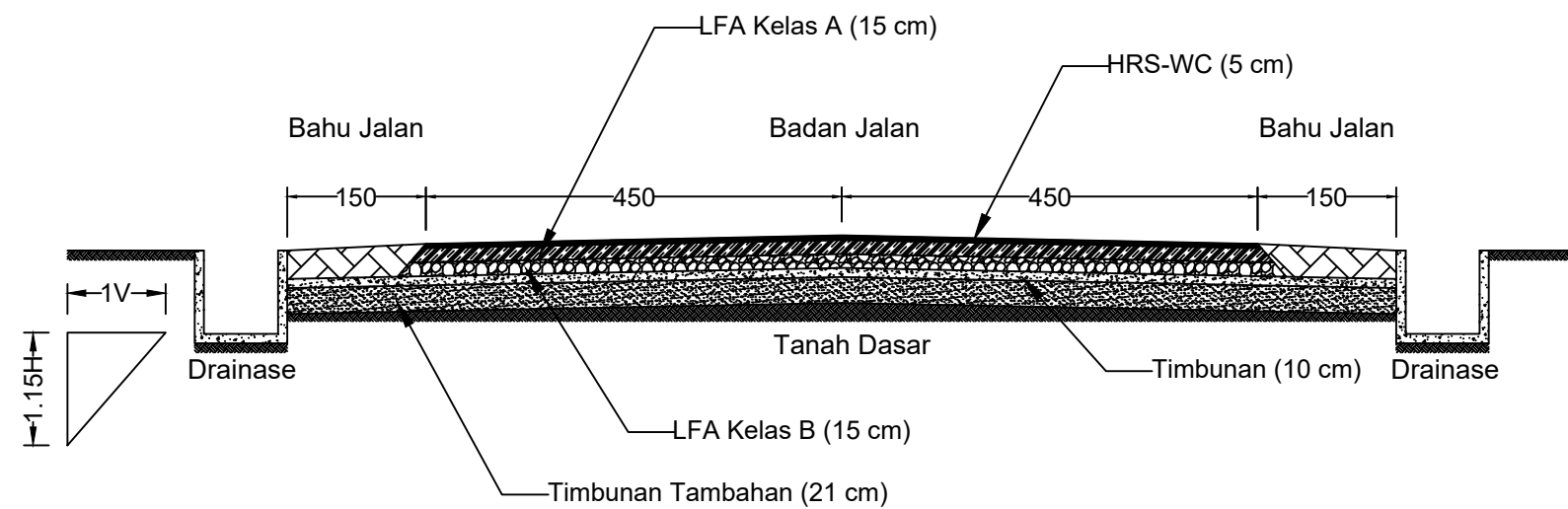
Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 1 + 600 - STA 1 + 800
Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

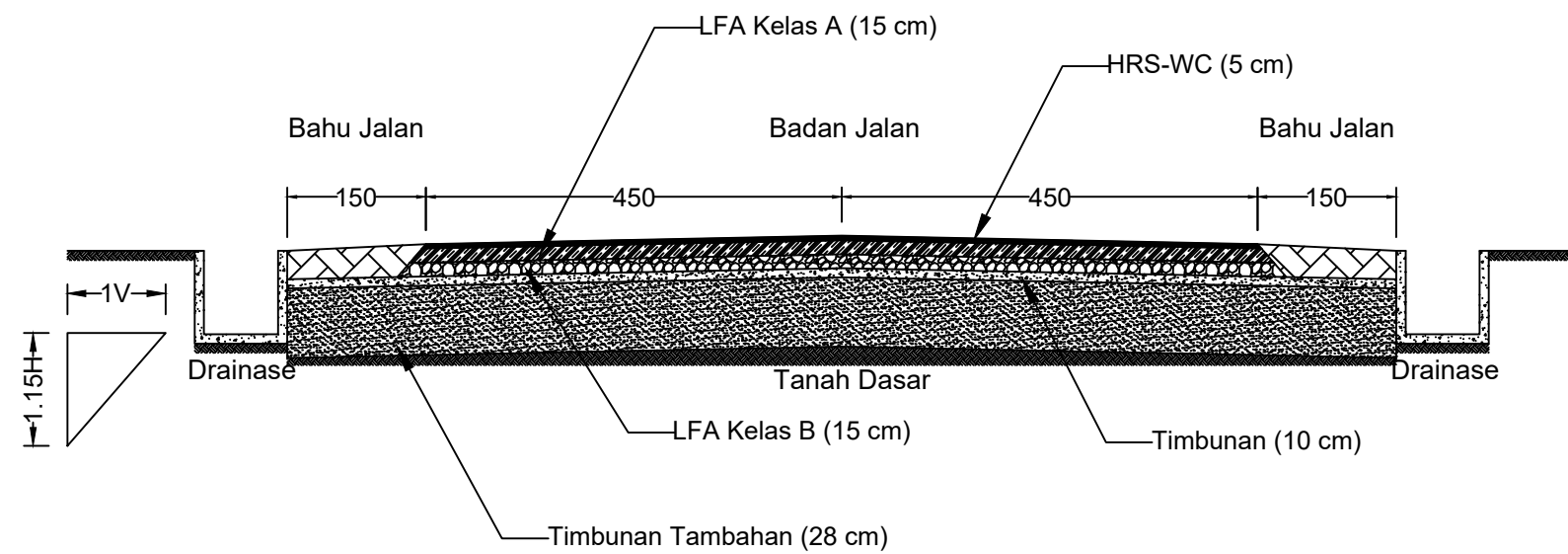
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 1 + 900

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

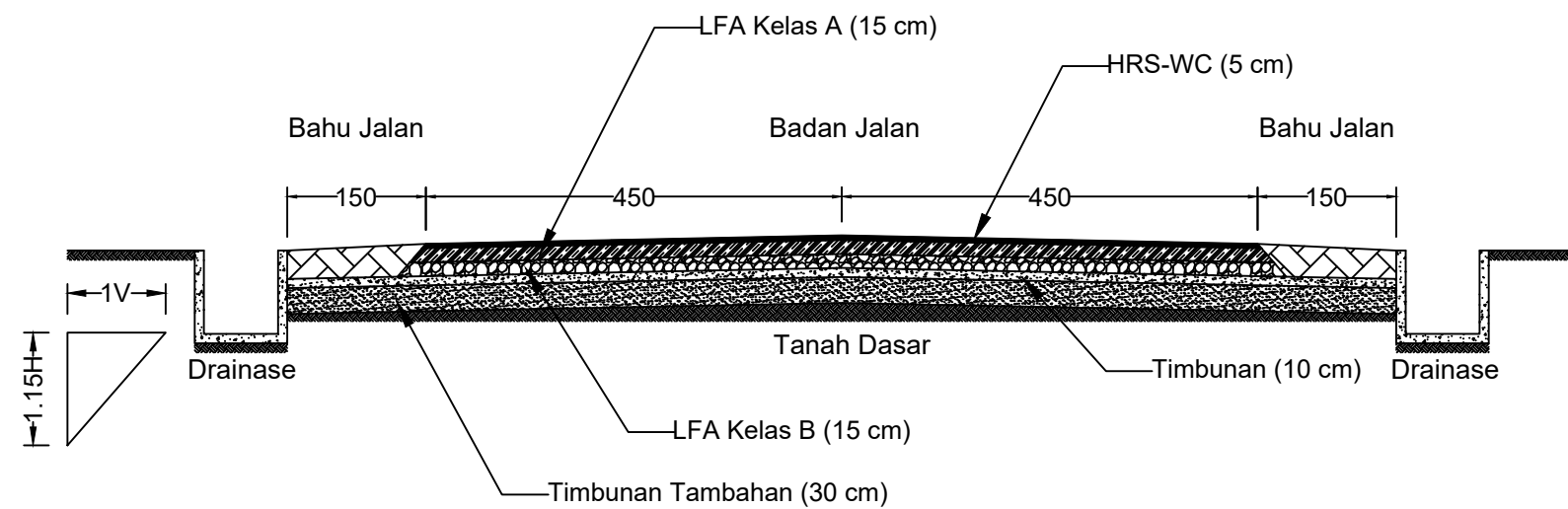
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 2 + 000

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

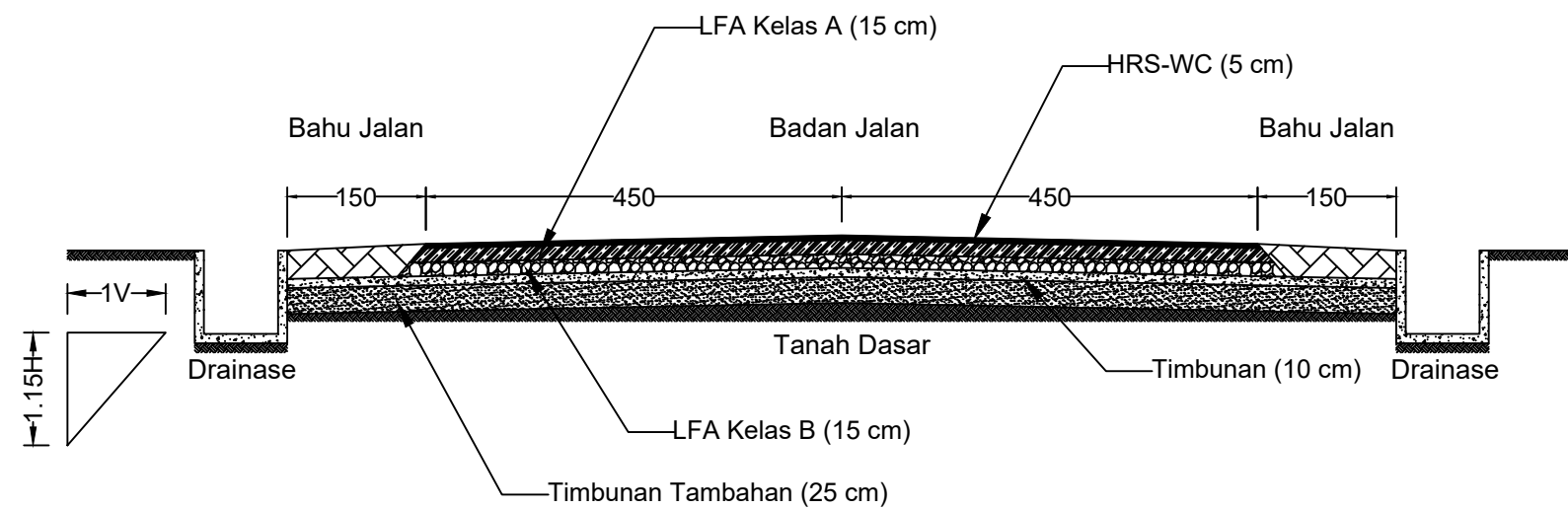
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 2 + 100 - 2 + 300

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

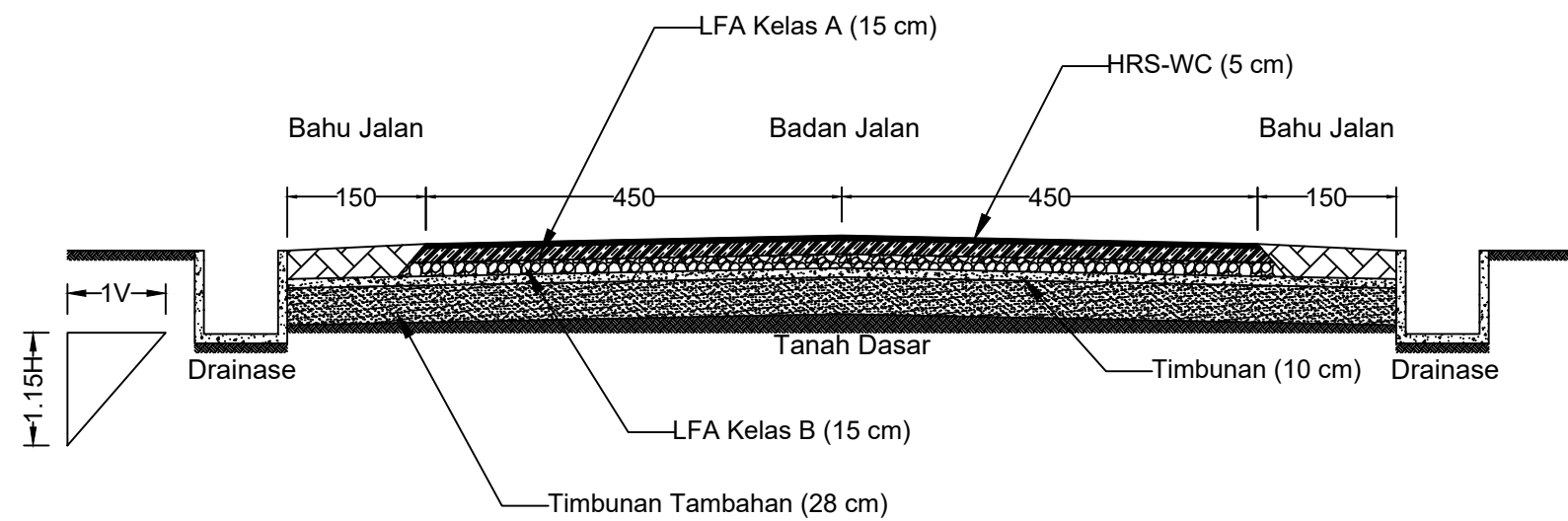
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 2 + 400

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

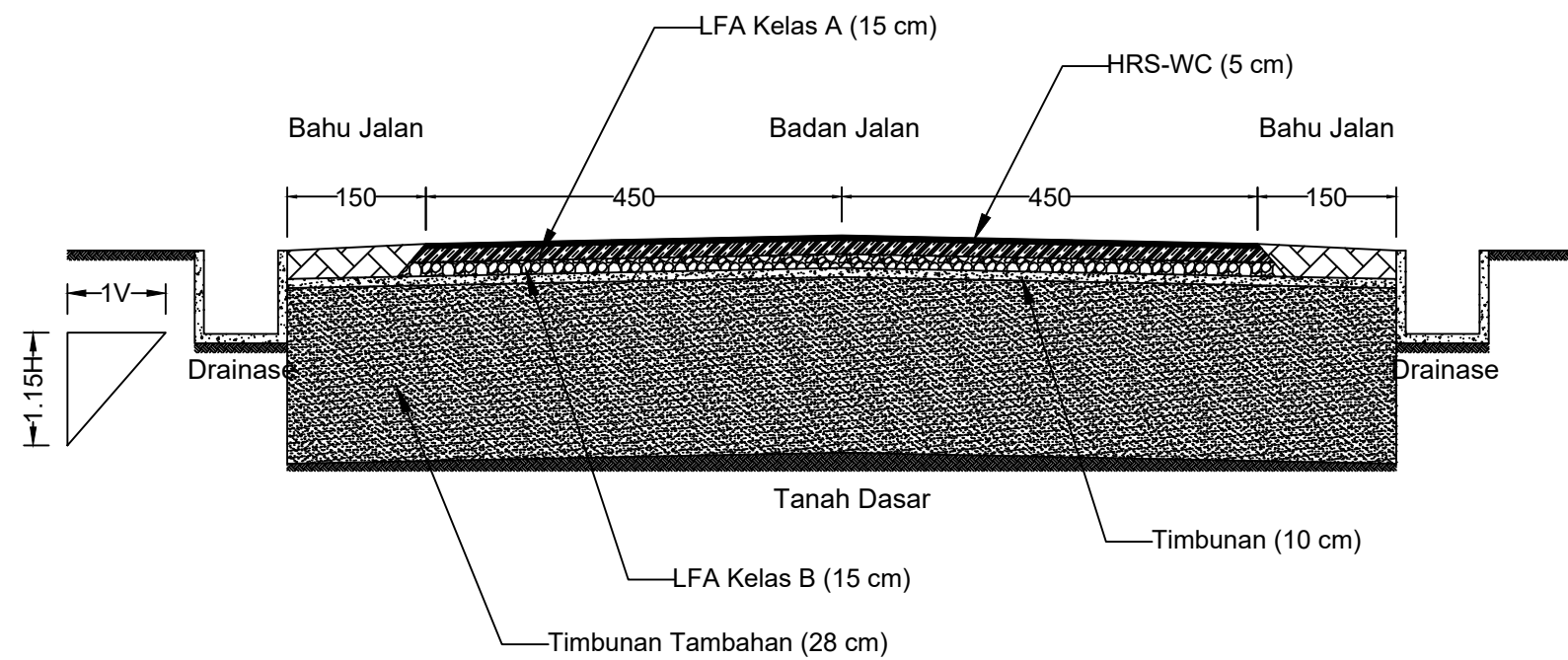
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan HRS-WC
-  Lapisan LFA Kelas A
-  Lapisan LFA Kelas B
-  Lapisan Timbunan
-  Timbunan Tambahan
-  Bahu Jalan

STA 2 + 525

Timbunan dengan Tebal Perkerasan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

LAMPIRAN

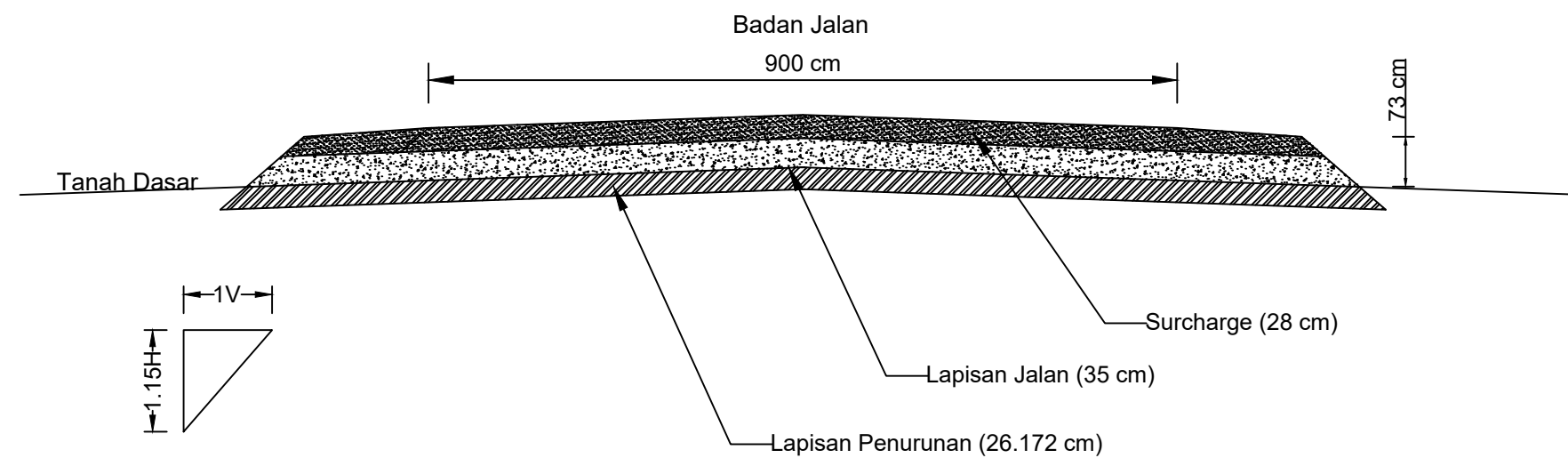
TIMBUNAN DENGAN SURCHARGE

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 0 + 100 - STA 0 + 500

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

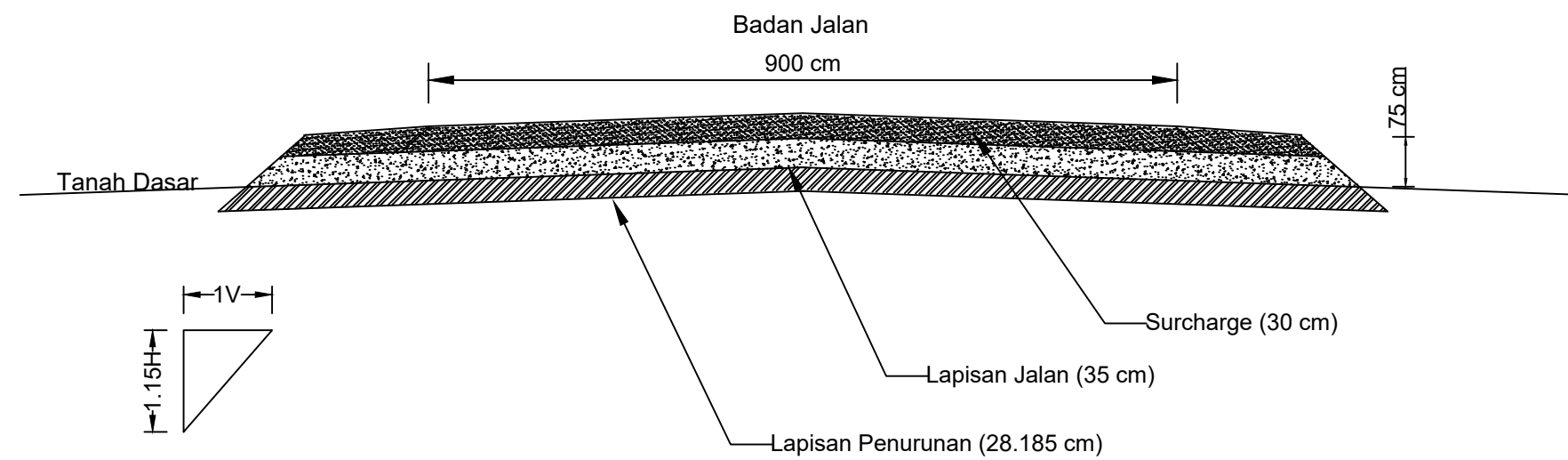
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 0 + 600

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

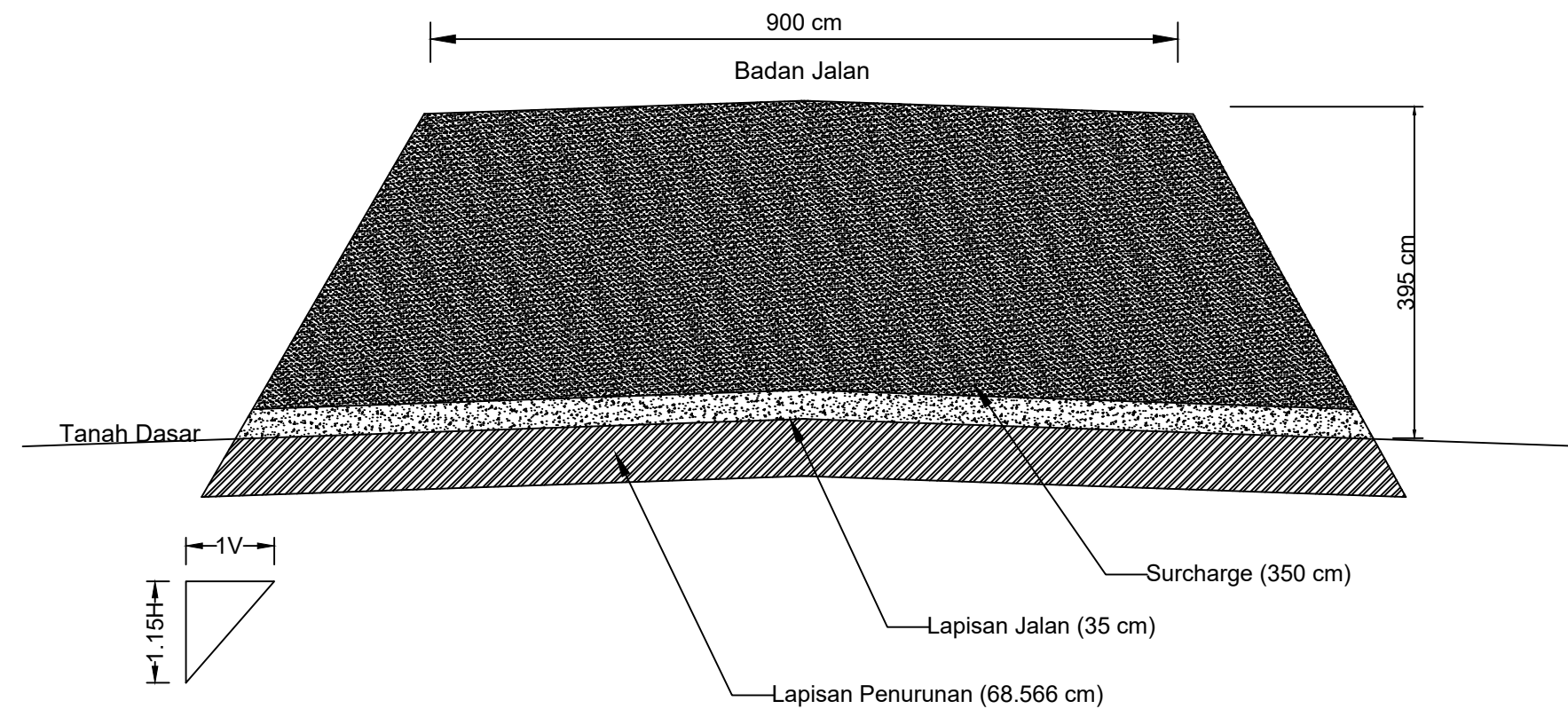
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 0 + 700

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

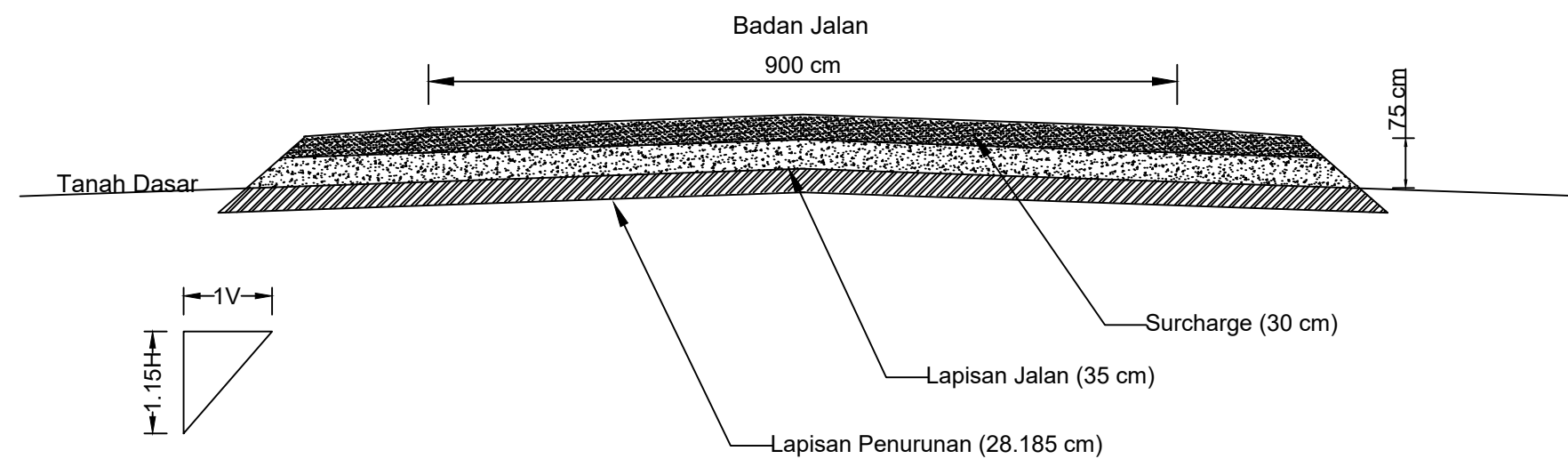
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 0 + 800 - STA 1 + 000

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

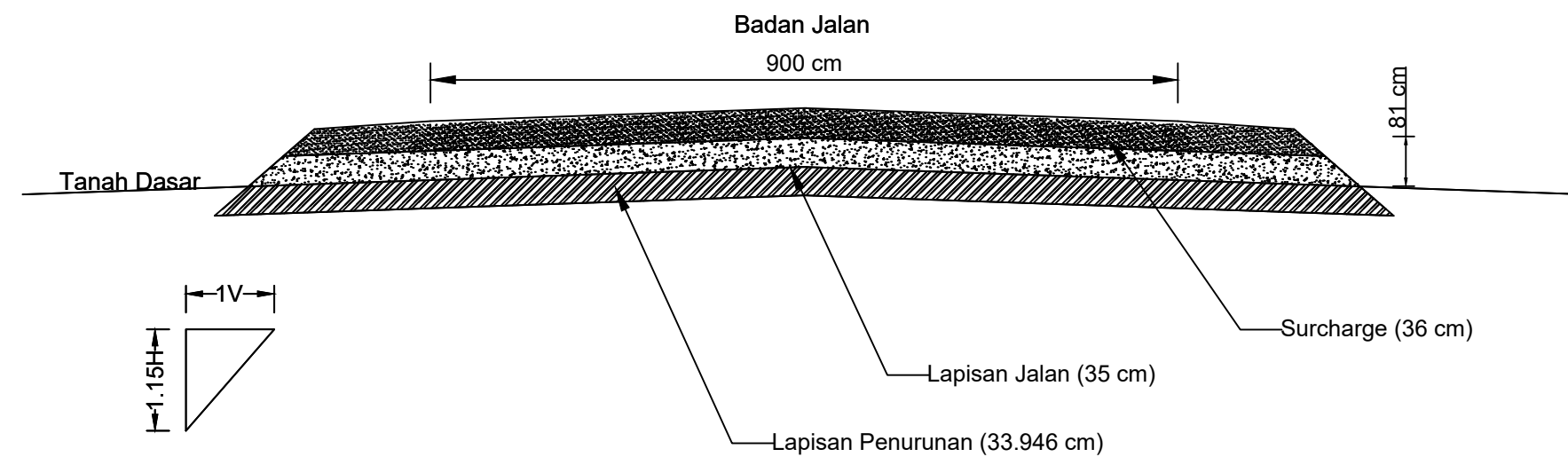
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 1 + 100 - STA 1 + 500

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

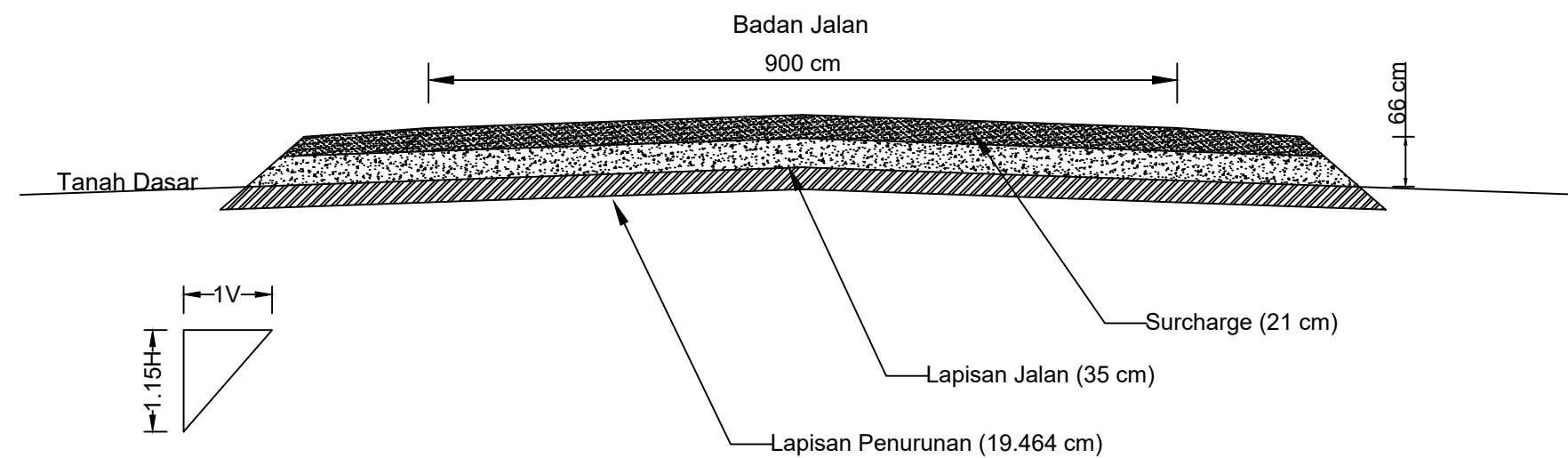
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 1 + 600 - STA 1 + 800

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

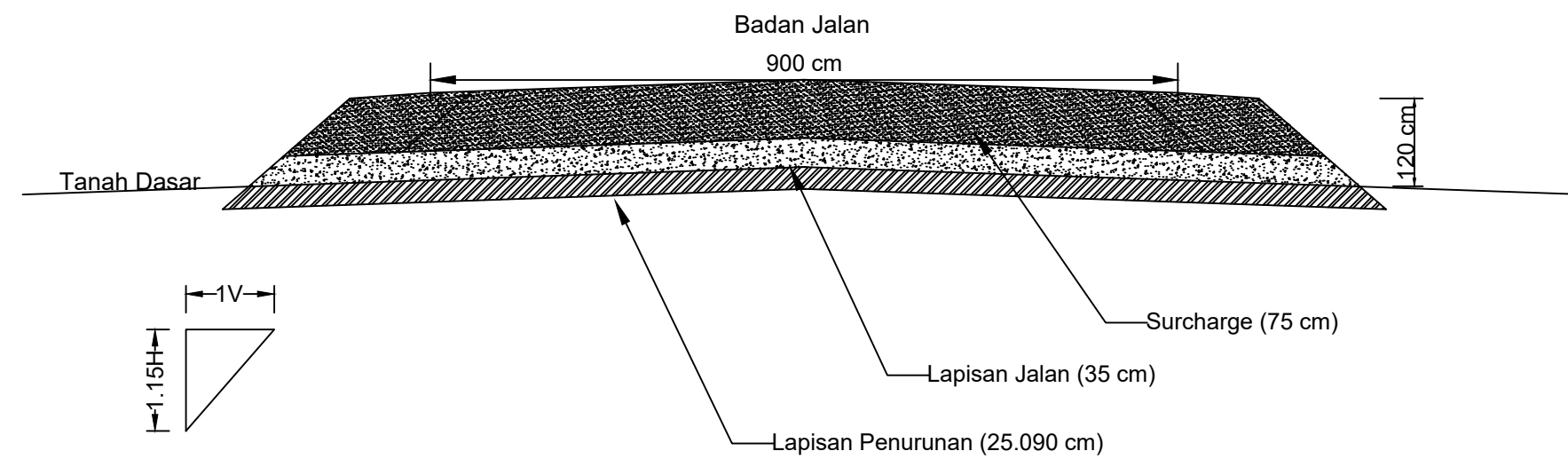
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 1 + 900

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

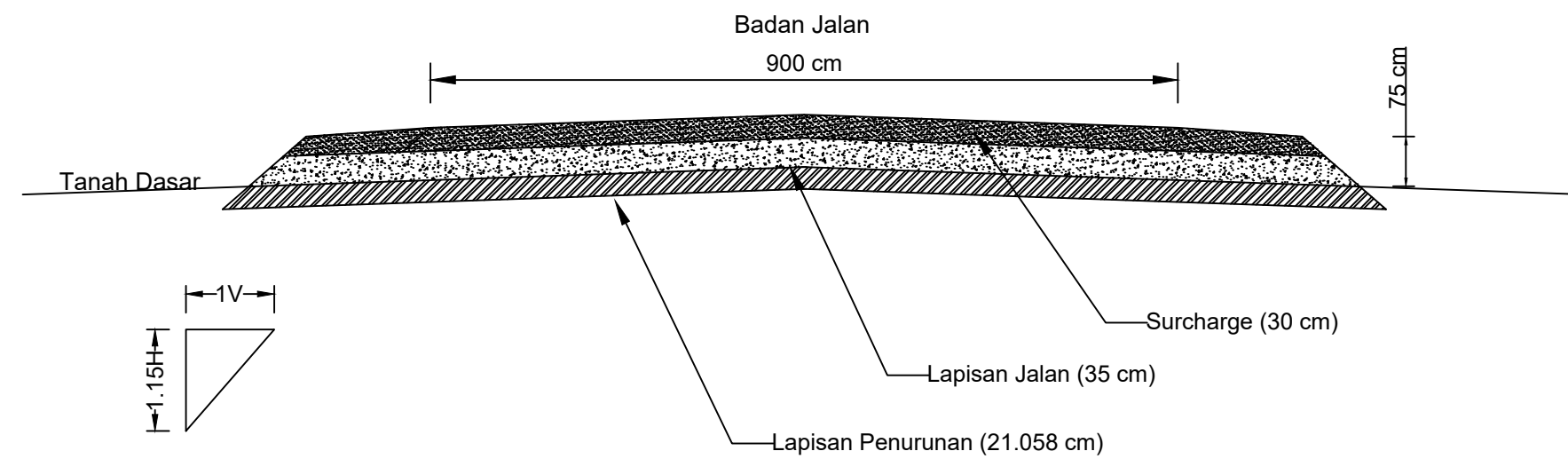
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 2 + 000

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

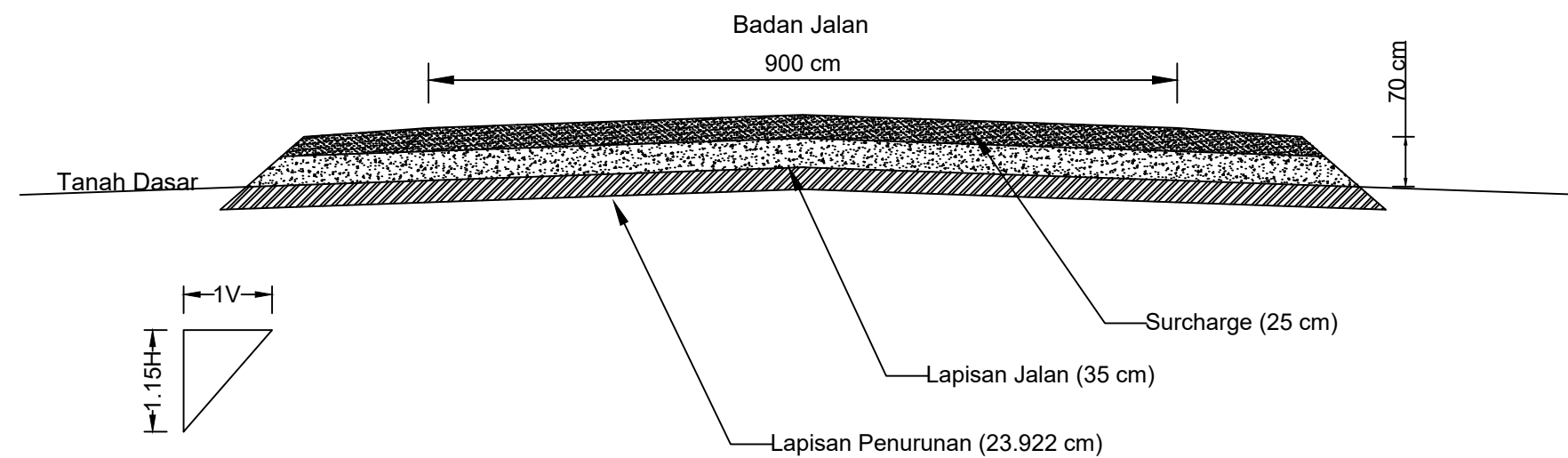
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 2 + 100 - STA 2 + 300

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

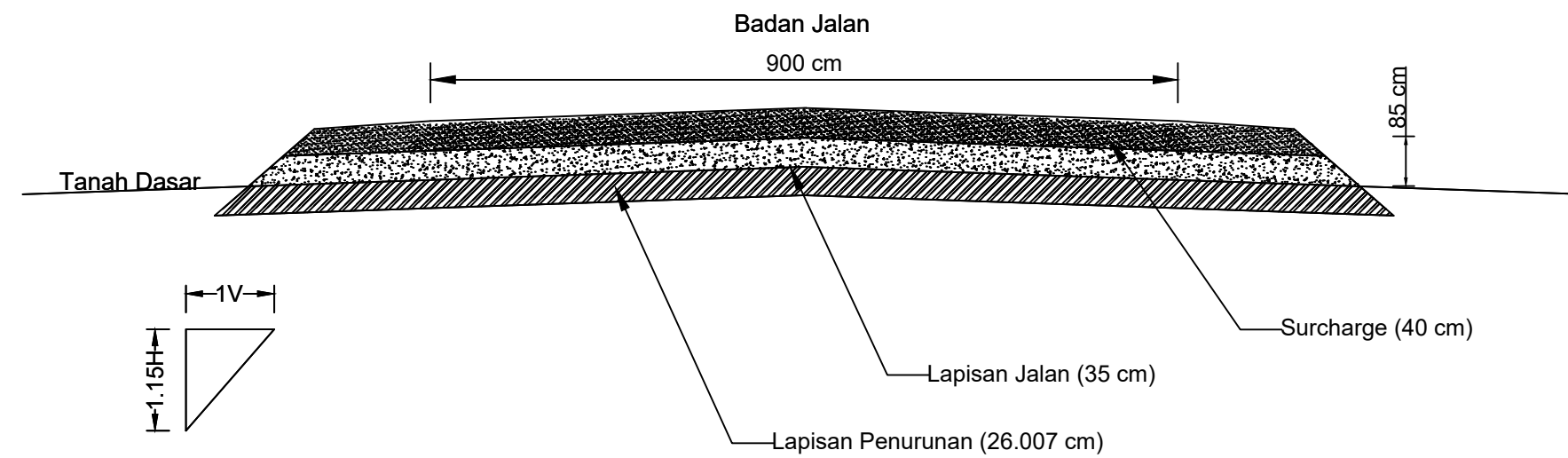
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 2 + 400

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

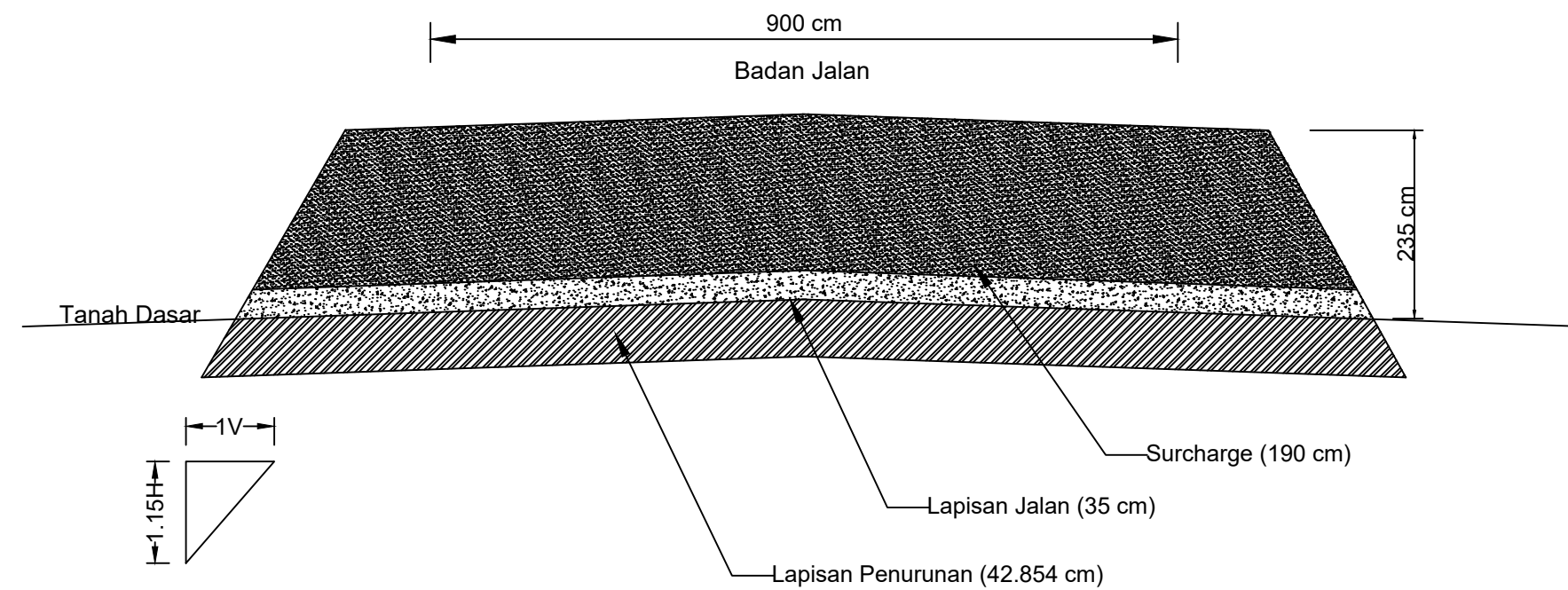
SKALA 1:100

Keterangan:

-  Lapisan Surcharge
-  Lapisan Jalan
-  Lapisan Penurunan

STA 2 + 525

Penurunan dan Surcharge



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

TANGGAL : 9 Juli 2022

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

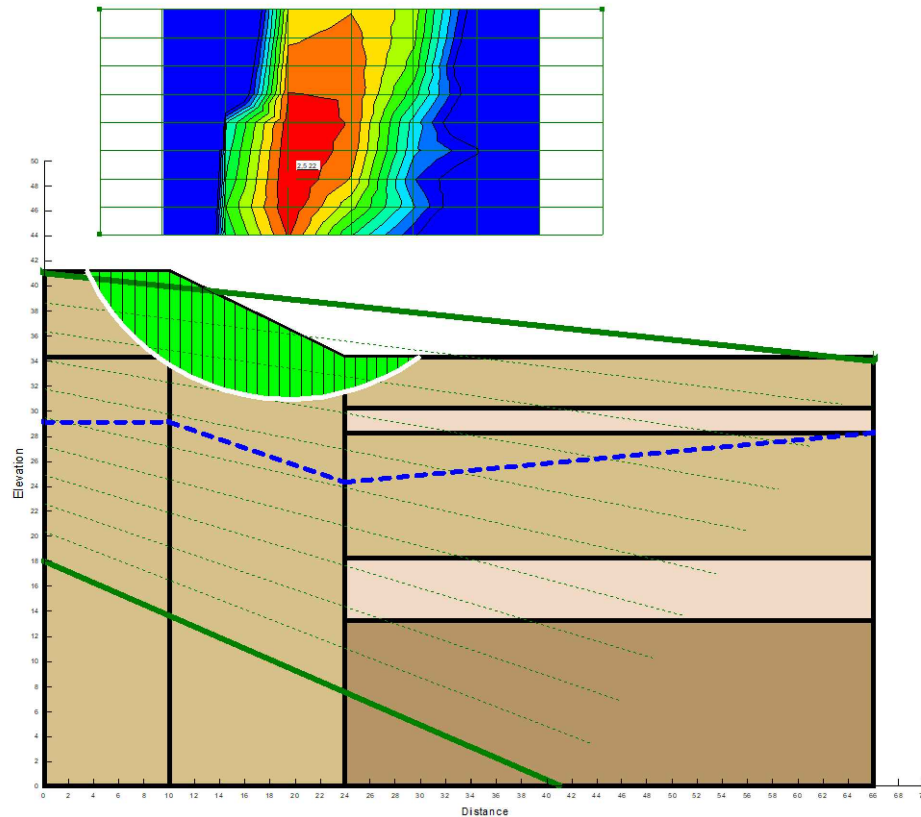
Ir. William Wijaya S.T. M. Eng.

SKALA 1:100

LAMPIRAN

ANALISA LERENG

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Bishop
pada STA 0+900 bagian kiri



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

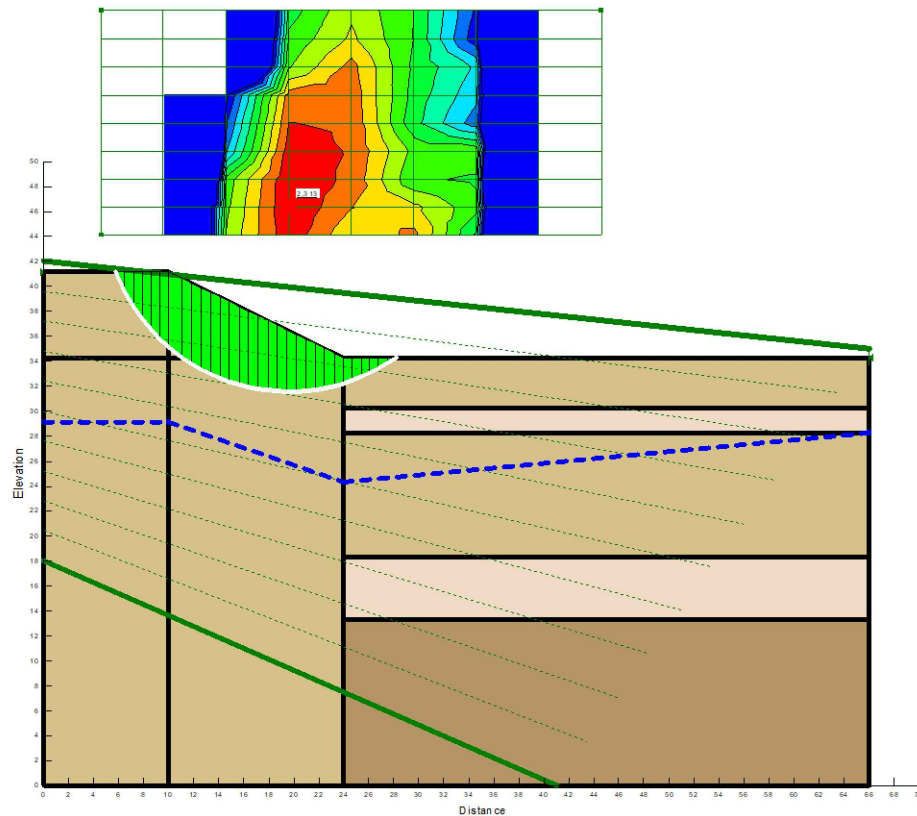
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Ordinary
pada STA 0+900 bagian kiri



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

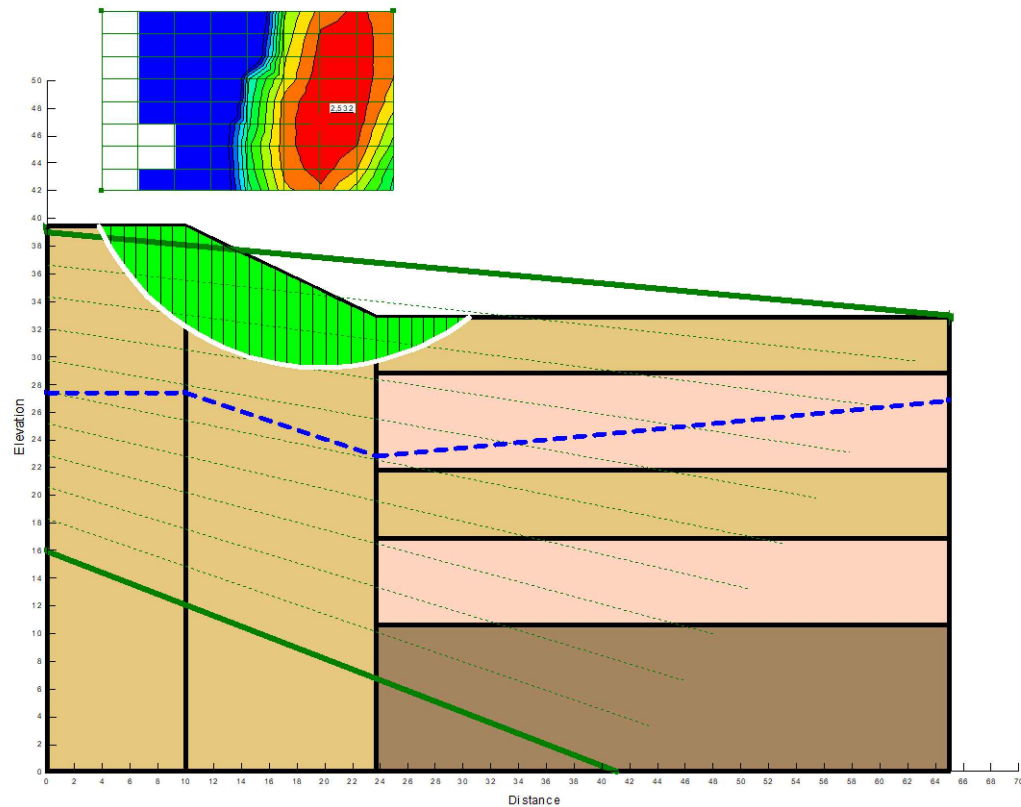
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Bishop
pada STA 0+900 bagian kanan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

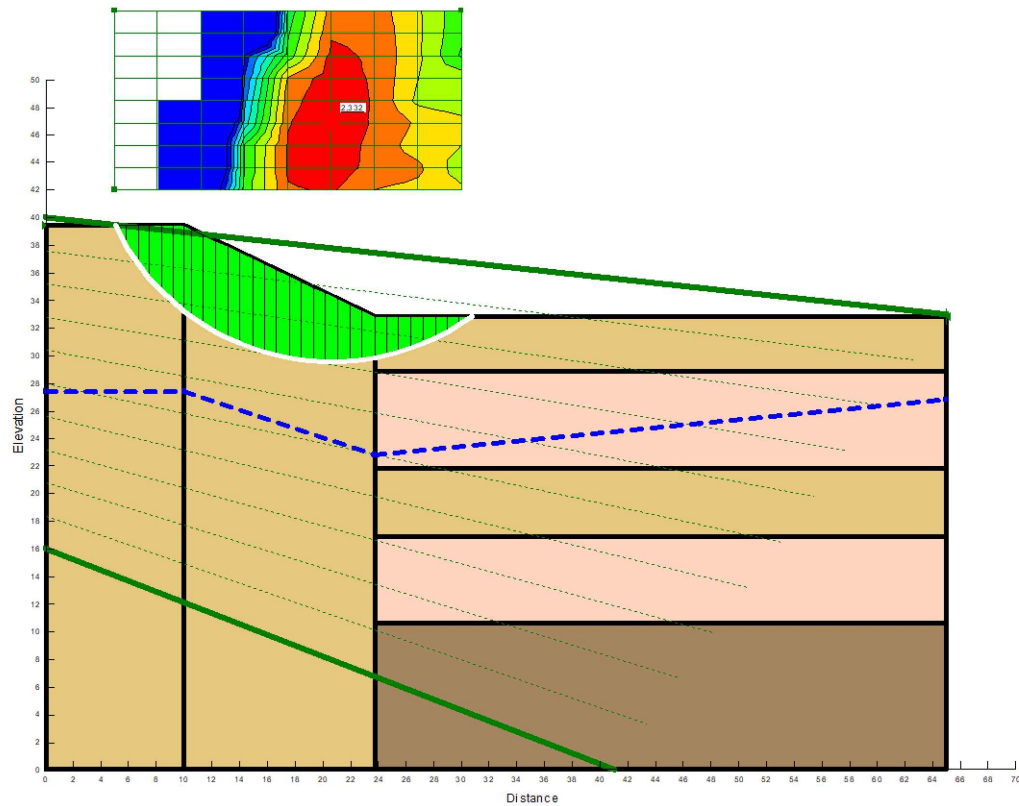
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Ordinary
pada STA 0+900 bagian kanan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

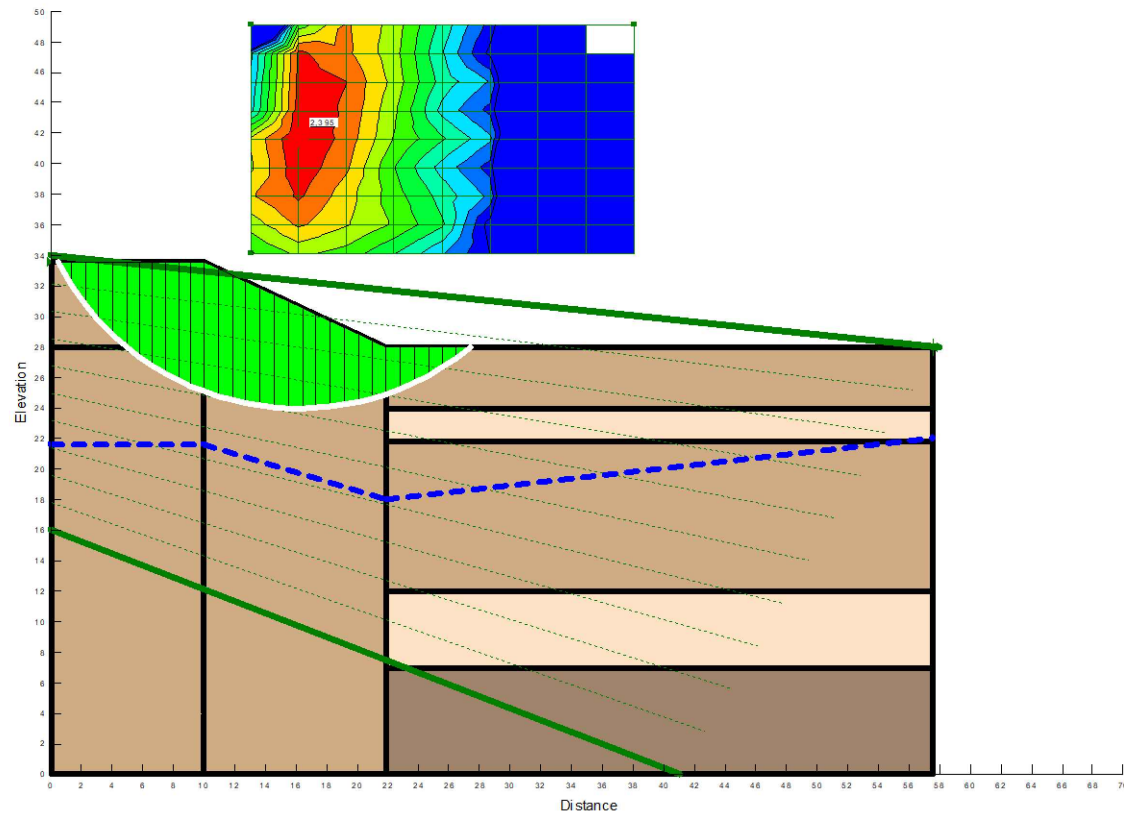
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Bishop
pada STA 1+000 bagian kanan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

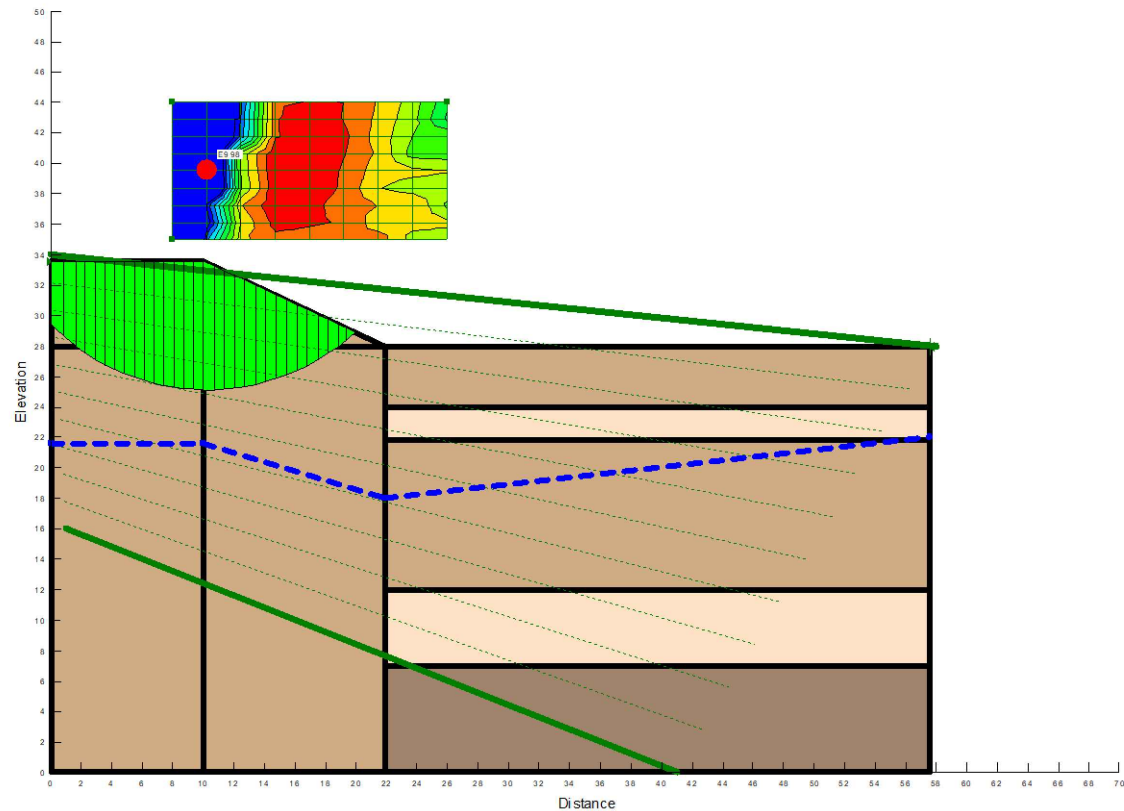
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Gambar Desain Stabilitas Lereng Metode Ordinary
pada STA 1+000 bagian kanan



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

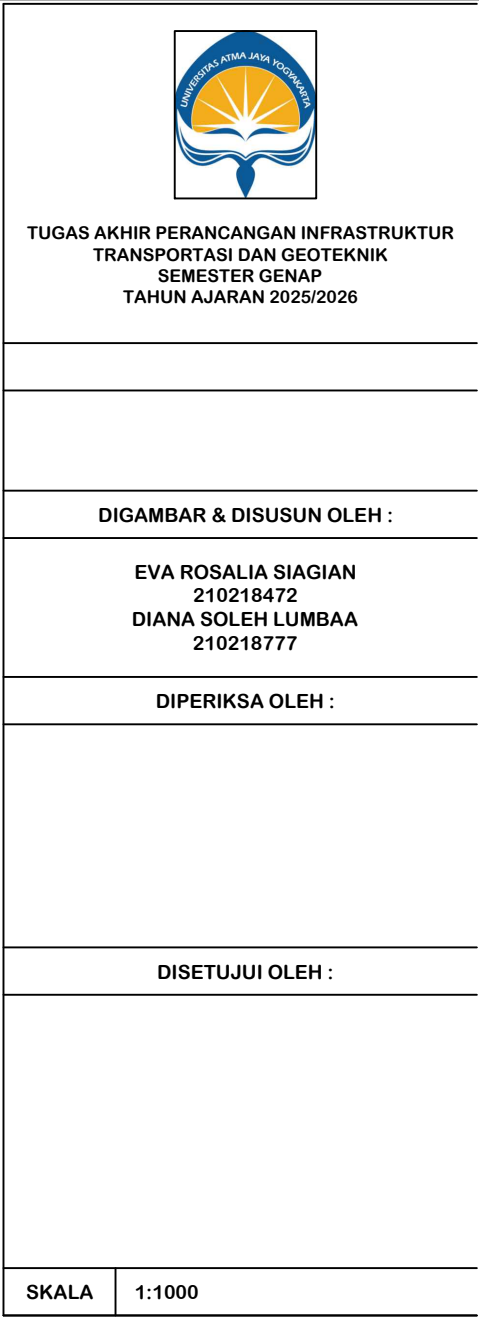
1:150

STA 0 + 900 KIRI

Layer	Soil Type	Properties
1	Lanau	$\gamma = 16,0884 \text{ kN/m}^3$ $c = 19,62 \text{ kPa}$ $\phi = 23,77^\circ$ $gwl = - 10 \text{ m}$
2	Lanau	$\gamma = 18,4428 \text{ kN/m}^3$ $c = 18,639 \text{ kPa}$ $\phi = 22,88^\circ$ $gwl = - 12 \text{ m}$
3	Pasir	
4	Lanau	
5	Lempung	$\gamma = 15,3036 \text{ kN/m}^3$ $c = 8,829 \text{ kPa}$ $\phi = 10,65^\circ$ $gwl = - 6,00 \text{ m}$

Data tanah yang dipakai, dari kiri ke kanan :

- Untitled 10.10 (New)
- Untitled 21 (New)
- Untitled 11 (Old) / Data Tanah SPT STA 1500



--

--

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

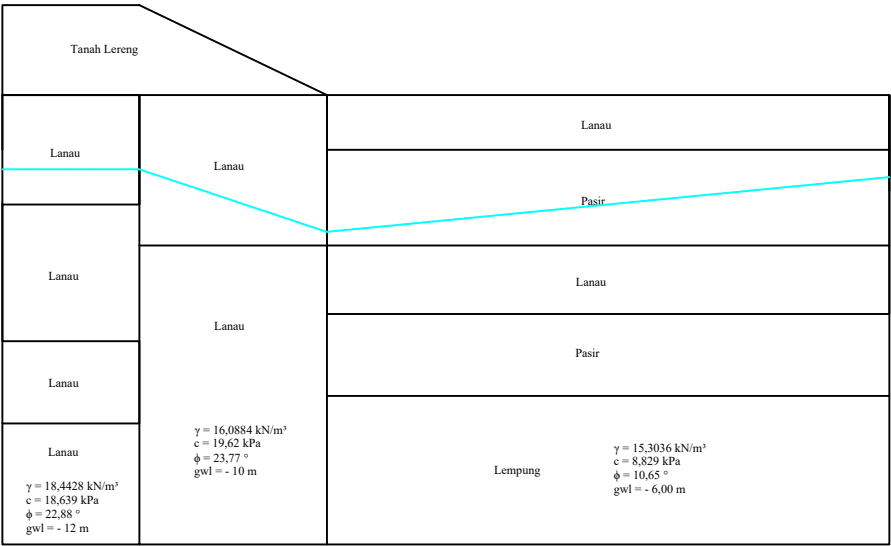
--	--

DISETUJUI OLEH :

--	--

SKALA	1:1000
-------	--------

STA 0 + 900 KANAN



Data tanah yang dipakai, dari kiri ke kanan :

- Untitled 10_10 (New)
- Untitled 21 (New)
- Untitled 11 (Old) / Data Tanah SPT STA 1000



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

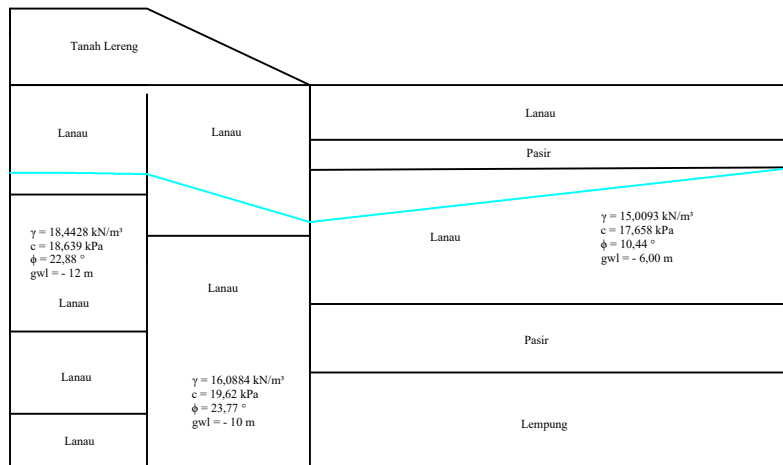
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:1000

STA 1 + 000 KIRI



Data tanah yang dipakai, dari kiri ke kanan :

- Untitled 10-10 (New)
- Untitled 21 (New)
- Untitled 11 (Old) / Data Tanah SPT STA 1000



**TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026**

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

**EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777**

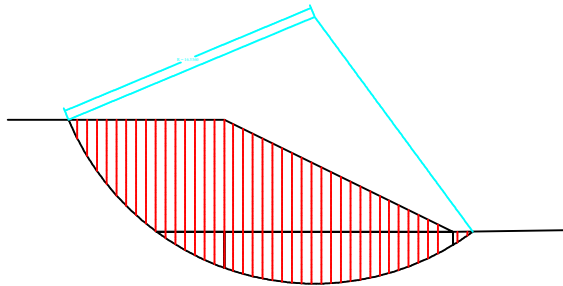
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

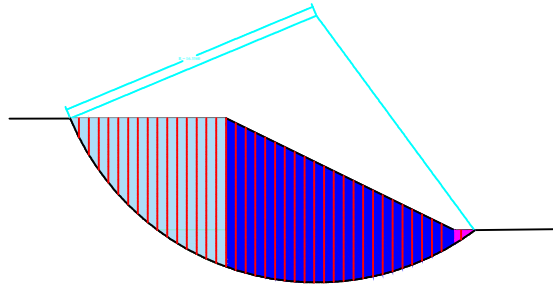
SKALA

1:1000

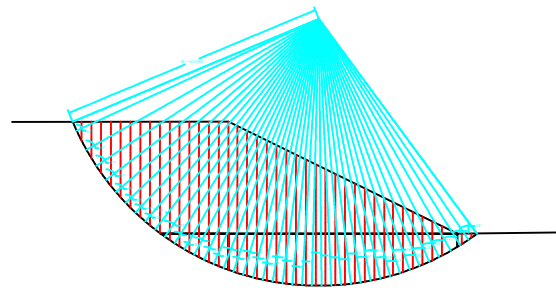
STA 0 + 900 KIRI ORDINARY



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

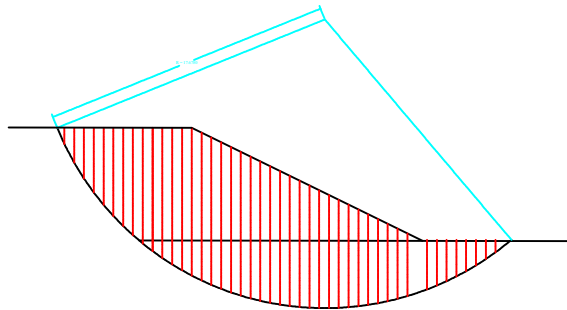
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

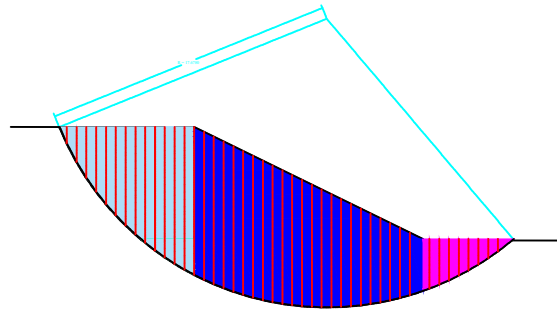
SKALA

1:150

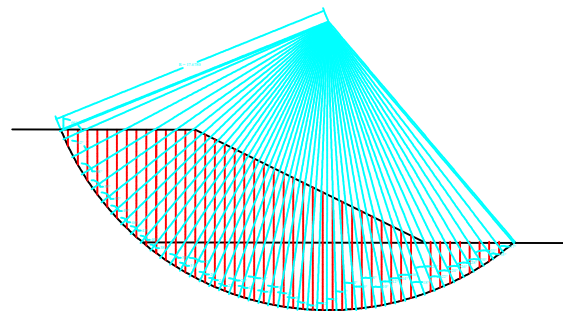
STA 0 + 900 KIRI BISHOP



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

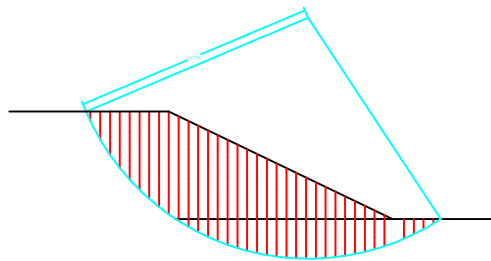
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

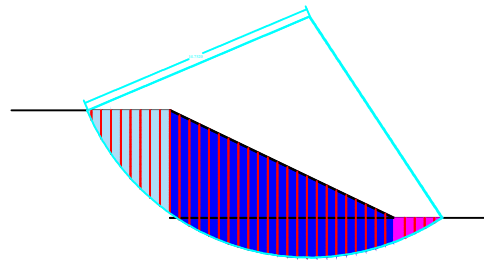
SKALA

1:150

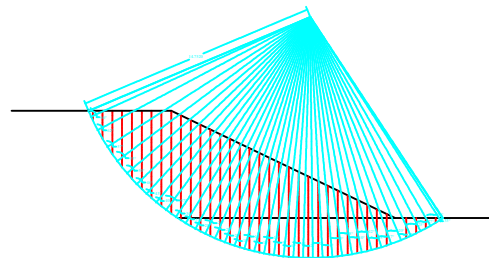
STA 0 + 900 KANAN ORDINARY



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

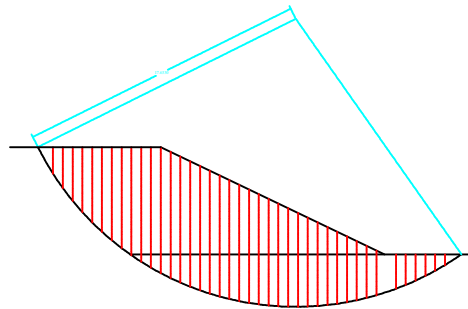
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

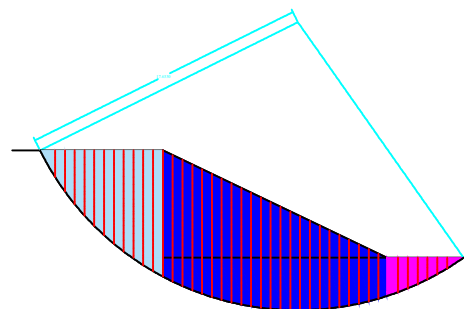
SKALA

1:150

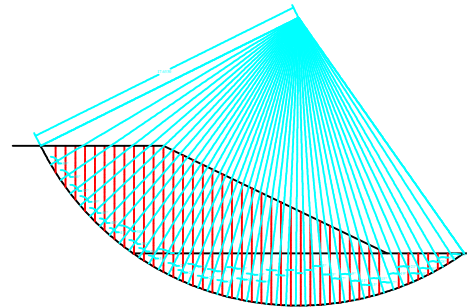
STA 0 + 900 KANAN FELLENIOUS



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

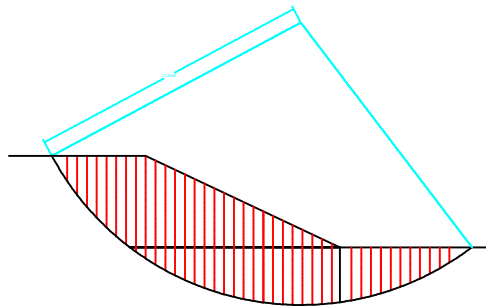
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

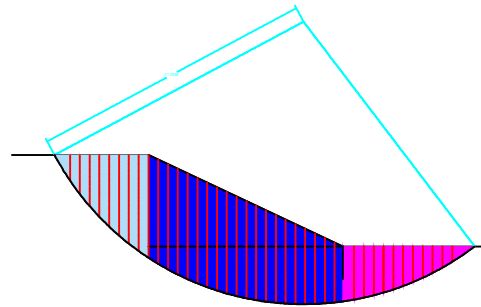
SKALA

1:150

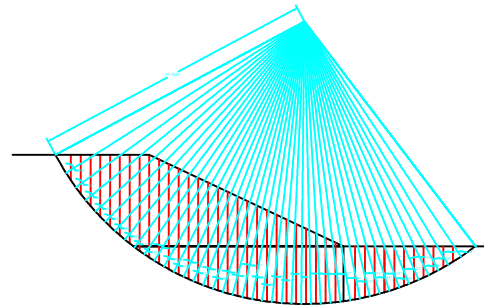
STA 1 + 000 KANAN ORDINARY



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

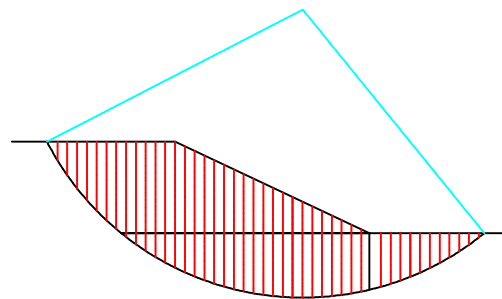
DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

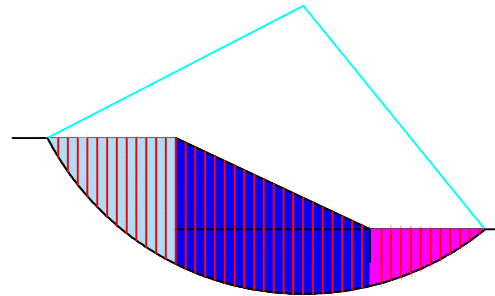
SKALA

1:150

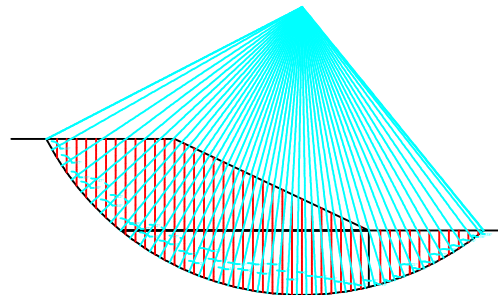
STA 1 + 000 KANAN FELLENIOUS



Slice



Area



Sudut



TUGAS AKHIR PERANCANGAN INFRASTRUKTUR
TRANSPORTASI DAN GEOTEKNIK
SEMESTER GENAP
TAHUN AJARAN 2025/2026

DIGAMBAR & DISUSUN OLEH :

EVA ROSALIA SIAGIAN
210218472
DIANA SOLEH LUMBAA
210218777

DIPERIKSA OLEH :

DISETUJUI OLEH :

SKALA

1:150

Laporan_TAPI_Transportasi_dan_Geoteknik_Kelompok_4.pdf

ORIGINALITY REPORT

14%

SIMILARITY INDEX

14%

INTERNET SOURCES

4%

PUBLICATIONS

5%

STUDENT PAPERS

PRIMARY SOURCES

1	e-journal.uajy.ac.id Internet Source	8%
2	eprints.polsri.ac.id Internet Source	2%
3	repository.its.ac.id Internet Source	<1 %
4	qdoc.tips Internet Source	<1 %
5	Submitted to Universitas Andalas Student Paper	<1 %
6	fddocuments.net Internet Source	<1 %
7	repository.unej.ac.id Internet Source	<1 %
8	docplayer.info Internet Source	<1 %
9	Submitted to Universitas Diponegoro Student Paper	<1 %

10	repository.umsu.ac.id Internet Source	<1 %
11	pdfcoffee.com Internet Source	<1 %
12	ejournal.bsi.ac.id Internet Source	<1 %
13	text-id.123dok.com Internet Source	<1 %
14	123dok.com Internet Source	<1 %
15	ejurnal.its.ac.id Internet Source	<1 %
16	jurnal.stmik-amik-riau.ac.id Internet Source	<1 %
17	repository.sari-mutiara.ac.id Internet Source	<1 %
18	Submitted to poltekssn Student Paper	<1 %
19	vdocuments.net Internet Source	<1 %