

**STUDI ALTERNATIF KONSTRUKSI JALAN MENGGUNAKAN KONSTRUKSI
TIMBUNAN DENGAN TANAH DASAR DIPERBAIKI MENGGUNAKAN
KOMBINASI PRELOADING DAN PREFABRICATED VERTICAL DRAIN**
(Studi Kasus Jalan Lingkar Luar Barat Surabaya STA 1+050 – STA 1+250)

Kholifatur Rosidatul Jannah

Dosen Pembimbing:

Arief Alihudien, ST., MT. ; Ir. Suhartinah, MT.

Program Studi Teknik Sipil, Fakultas Teknik, Universitas Muhammadiyah Jember

Jl. Karimata 49, Jember 68121, Indonesia

Email: kholifatur96@gmail.com

ABSTRACT

The East Java Provincial Government seeks to build a new road network in the form of the Surabaya West Outer Ring Road (JLLB) which has a length of ± 19.8 km with a width of 55 meters. It is expected to break down congestion in the center of Surabaya in order to facilitate access of the population and increase economic growth. The soil condition at this location is soft clay soil which reaches a depth of 21 meters, Soft soil itself has properties that are not technically profitable to support a construction work. In general soft soil has a low carrying capacity, Low permeability and high compressibility cause this land to experience a very large decline and require a long time.

One alternative soil improvement to overcome this problem is a combination of preloading methods with preabricated vertical drain. This method is carried out by overloading the ground with an initial load greater than or equal to the planned building load. This study aims to accelerate the process of land consolidation in order to increase the carrying capacity of the soil so that road construction using heaps can be carried out and analyze the efficiency of the budget plan.

Based on the analysis results to reach the final heap height of 4,949 m, H_{initial} is needed for 6.78 m with a total land subsidence of 1.81 m, prior to a very long 100-year consolidation period. So that it is planned to use PVD with a triangular pattern, the distance between PVD of 1 meter with a length of 12 meters which is able to accelerate the time of consolidation of land at U 90% with the final time of compression process 7.5 weeks. Because H_{plan} > H_{cr} requires hoarding in stages (Stepped Preloading) with an increase in carrying capacity of 9,896 t / m² gives a safety figure of 1.65 > 1.4 that is permitted. The total construction cost needed is Rp. 1,124,286,000.00.

Keywords: *Preloading, Prefabricated vertical drain, Cost efficiency, Land consolidation*

I. PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Seluruh wilayah di Indonesia mengalami permasalahan lalu lintas yang sangat kompleks. Surabaya – Sidoarjo - Gresik adalah beberapa kota besar di Indonesia yang mengalami perkembangan sangat pesat dibidang perekonomian, perdagangan, dan perindustrian. Pemerintah provinsi Jawa Timur berupaya membangun jaringan jalan baru berupa Jalan Lingkar Luar Barat Surabaya (JLLB) yang memiliki panjang \pm 19,8 km dengan lebar 55 meter. Jalan Lingkar Luar Barat Surabaya diharapkan dapat memecah kemacetan di pusat kota Surabaya.

Pada proyek ini perencana menawarkan konstruksi plat on pile dan pondasi menggunakan tiang pancang. Penggunaan bahan beton umumnya membutuhkan biaya yang mahal. dalam studi ini penulis mengusulkan konstruksi jalan menggunakan alternatif timbunan karena pada umumnya tanah lebih murah dari pada beton mengingat harga dari per m³ tanah urug yaitu Rp. 296.000 sedangkan harga per m³ beton ready mix fc' 35 Mpa yaitu Rp. 1.023.410, untuk itu penggunaan tanah sebagai bahan timbunan diharapkan lebih efisien dibandingkan menggunakan beton.

Perencanaan jalan tidak hanya meliputi aspek perencanaan geometrik dan perkerasan jalan akan tetapi yang tidak kalah pentingnya adalah analisis besarnya penurunan yang terjadi pada badan jalan akibat pembebanan lalu lintas dan konsolidasi tanah di bawah perkerasan. Berdasarkan penyelidikan tanah menunjukkan bahwa tanah dasar pada lokasi tersebut merupakan tanah lempung lunak (kohesif) yang mencapai kedalaman kurang lebih 21 meter.

Tanah kohesif memiliki sifat plastisitas yang tinggi, kembang susut yang tinggi, daya dukung yang rendah, kandungan air yang tinggi dan sulit terdrainasi karena permeabilitas tanah relatif rendah serta kompresibilitas yang besar menyebabkan tanah mengalami penurunan yang besar dan dalam waktu yang sangat lama. Sehingga apabila

konstruksi jalan dibangun diatas tanah dasar lunak tanpa perbaikan tanah, akan terjadi penurunan tanah yang berlangsung sangat lambat sehingga lambat laun terjadi differensial settlement (beda penurunan) yang nyata. Karena beda penurunan ini perkerasan jalan lebih cepat rusak dari pada umur rencana, biaya perawatan jalan menjadi lebih tinggi.

Salah satu metode untuk mengatasi masalah tersebut adalah dengan menggunakan sistem *Preloading* yang dikombinasikan dengan *Prefabricated Vertical Drain* (PVD). *Preloading* merupakan pemberian beban awal yang dilakukan dengan cara memberikan beban berupa timbunan tanah sehingga menyebabkan tanah dasar akan termampatkan sebelum konstruksi didirikan. *Prefabricated Vertical Drain* (PVD) adalah sistem drainase buatan yang dipasang vertikal sedalam lapisan tanah lunak guna memperpendek panjang aliran dari air pori. Sistem kombinasi ini diharapkan dapat mempercepat proses penurunan tanah dan menaikkan daya dukung tanah sehingga konstruksi jalan menggunakan timbunan dapat dikerjakan pada lokasi yang ditinjau.

1.2 Rumusan Masalah

Dari latar belakang yang telah diuraikan diatas maka rumusan masalah yang ditinjau antara lain :

1. Berapakah tinggi timbunan pelaksanaan agar dapat mencapai tinggi timbunan yang direncanakan?
2. Berapakah besarnya penurunan tanah dan waktu penurunan apabila tanpa perbaikan tanah?
3. Bagaimana perencanaan perbaikan tanah yang efektif digunakan untuk mempercepat proses konsolidasi tanah lunak?
4. Bagaimana model pelaksanaan timbunan yang mampu diterapkan untuk desain timbunan pada tanah lunak?
5. Bagaimana efisiensi konstruksi jalan menggunakan plat on pile dan pondasi tiang pancang di bandingkan dengan alternatif konstruksi jalan menggunakan timbunan baik dari segi rencana anggaran biaya?

1.3 Tujuan

Tujuan dari penulisan Tugas Akhir ini adalah :

1. Mengetahui tinggi timbunan pelaksanaan agar dapat mencapai tinggi timbunan yang direncanakan
2. Mengetahui besarnya penurunan tanah dan waktu penurunan apabila tanpa perbaikan tanah.
3. Mengetahui perencanaan perbaikan tanah yang efektif digunakan untuk mempercepat proses konsolidasi tanah lunak.
4. Mengetahui model pelaksanaan timbunan yang mampu diterapkan untuk desain timbunan pada tanah dasar lunak.
5. Mengetahui efisiensi konstruksi jalan menggunakan plat on pile dan pondasi tiang pancang di bandingkan dengan alternatif konstruksi jalan menggunakan timbunan baik dari segi rencana anggaran biaya.

1.4 Batasan Masalah

Adapun batasan masalah pada proposal ini, Sebagai berikut :

1. Data tanah yang digunakan untuk melakukan analisa di dapat dari parameter tanah, hasil data pengujian di lapangan dan di laboratorium pada lokasi yang ditinjau.
2. Perbaikan tanah hanya menggunakan Preloading yang dikombinasikan dengan Prefabricated Vertical Drain (PVD).
3. Tidak membahas metode pekerjaan.
4. Kelas jalan yang ditentukan adalah kelas jalan I.
5. Tidak meninjau perhitungan manajemen waktu pelaksanaan proyek (kurva S).

II. TINJAUAN PUSTAKA

2.1 Tanah Lunak

Tanah lunak merupakan tanah yang banyak memberikan masalah bagi struktur yang berada di atasnya baik gedung maupun konstruksi perkerasan jalan. Tanah lunak ini dibagi dalam dua tipe yaitu pasir lepas, lempung lunak, dan gambut. Tanah lunak memiliki sifat berupa daya dukung relatif rendah, nilai kuat geser undrained rendah, permeabilitas rendah,

sifat kembang susut yang besar, dan pemampatan relatif besar yang berlangsung relatif lama. apabila keberadaan tanah lunak ini tidak dikenali dan diselidiki secara berhati-hati dapat menyebabkan ketidak stabilan dan penurunan jangka panjang yang dapat merusak struktur bangunan yang berada di atasnya.

2.2 Konsolidasi Tanah

Konsolidasi merupakan proses keluarnya air dari dalam pori-pori tanah yang menyebabkan terjadinya perubahan volume tanah (memampat). Peristiwa konsolidasi umumnya dipicu oleh adanya beban/muatan diatas tanah. Muatan tersebut dapat berupa tanah atau konstruksi bangunan yang berdiri diatas tanah. Bila lapisan tanah mengalami beban diatasnya, maka air pori akan mengalir keluar dari lapisan tersebut dan volumenya akan berkurang atau mengalami konsolidasi (Wesley, 1977).

2.3 Besarnya Konsolidasi Tanah Dasar

Besarnya penurunan untuk tanah terkonsolidasi normal dapat dicari dengan persamaan :

$$S_c = \left[\frac{C_c}{1+e_0} \log \frac{P_o + \Delta P}{P_o} \right] \times H_i \quad (2-1)$$

Sedangkan tanah terkonsolidasi berlebihan besarnya penurunan adalah :

Apabila $(P_o + \Delta P) < P_c$

$$S_c = \left[\frac{C_s}{1+e_0} \log \frac{P_o + \Delta P}{P_o} \right] \times H_i \quad (2-2)$$

Apabila $(P_o + \Delta P) > P_c$

$$S_c = \left[\frac{C_s}{(1+e_0)} \log \frac{P_c}{P_o} + \frac{C_c}{(1+e_0)} \log \frac{P_o + \Delta P}{P_c} \right] \times H_i \quad (2-3)$$

Dimana :

S_c = pemampatan akibat proses konsolidasi

(m), C_c = indeks kompresi tanah,

C_s = indeks pengembangan tanah,

P_o = tegangan efektif overburden (t/m^2),

P_c = tegangan efektif prakonsolidasi (t/m^2)

H = tebal lapisan tanah lembek yang

memampat (m)

ΔP = Penambahan tegangan vertikal (t/m^2)

e = angka pori.

2.4 Koefisien Konsolidasi Vertikal (C_v)

Menentukan kecepatan pengaliran air pada arah vertikal dalam tanah. Karena pada umumnya konsolidasi berlangsung satu arah saja, yaitu arah vertikal, maka koefisien konsolidasi sangat berpengaruh

terhadap kecepatan konsolidasi yang akan terjadi. Harga Cv dapat dicari menggunakan persamaan berikut ini :

$$Cv = \frac{T_v \cdot H^2}{t} \quad (2-4)$$

Dimana :

Cv = koefisien konsolidasi (cm²/dtk)

Tv = faktor waktu tergantung dari derajat konsolidasi (cm)

t = waktu yang dibutuhkan untuk mencapai derajat konsolidasi U% (dtk)

H = tebal lapisan tanah (m)

2.5 Waktu Konsolidasi Tanah

Pada tanah yang tidak dikonsolidasi dengan penggunaan PVD, pengaliran yang terjadi hanyalah pada arah vertikal saja. Menurut Terzaghi dalam Das (1985), lamanya waktu konsolidasi dilapangan dapat dihitung sebagai berikut :

$$t = \frac{T_{90\%} \cdot H^2}{Cv} \quad (2-5)$$

Dimana :

T90% = Faktor waktu terhadap derajat konsolidasi (U)

H = panjang maksimum lintasan drainase, untuk drainase dua arah H/2 sedangkan untuk drainase satu arah H (cm)

Cv = koefisien konsolidasi (cm²/dtk)

t = waktu konsolidasi (dtk).

2.6 Derajat Konsolidasi

Derajat konsolidasi tanah (U) adalah perbandingan penurunan tanah pada waktu tertentu dengan penurunan tanah total.

Untuk $U_v < 60\%$ maka :

$$\left(U_v = 2 \sqrt{\frac{T_v}{Cv}} \right) \times 100\% \quad (2-6)$$

Untuk $U_v > 60\%$ maka :

$$U_v = (100 - 10^a) \% \quad (2-7)$$

dimana : $a = \frac{1.781 - T_v}{0.933}$

$$T_v = \frac{t \times Cv}{H_{dr}^2} \quad (2-8)$$

2.7 Tinggi Timbunan Awal (Hinitial)

Untuk terjadinya pemampatan pada tanah dasar maka dilakukan pemberian beban berupa timbunan tanah (surcharge) atau disebut dengan preloading. fungsinya sebagai beban untuk mempercepat pemampatan, mengisi ruang yang diakibatkan oleh pemampatan dan meningkatkan daya dukung tanah di bawahnya. Setelah pemampatan tanah

dasar terjadi, tinggi timbunan awal (Hawal) yang direncanakan akan sesuai dengan dengan tinggi timbunan yang direncanakan (Hakhir). Penentuan tinggi awal pada saat pelaksanaan (dengan memperhatikan penurunan), dapat hitung dengan persamaan berikut:

$$H_{awal} = \frac{q_i + S_{ci}}{\gamma_{sat}}$$

$$H_{akhir} = H_{awal} - S_{ci} \quad (2-9)$$

2.8 Metode Perbaikan Tanah

Perbaikan dan perkuatan tanah merupakan usaha yang dilakukan dengan tujuan untuk meningkatkan kualitas karakteristik tanah, utamanya parameter kuat geser tanah yang akan mendukung sebuah struktur sehingga mampu menahan beban struktur yang akan dibangun dengan deformasi yang diizinkan.

2.8.1 Metode Preloading

Tinggi timbunan kritis beban preloading ini dihitung berdasarkan daya dukung tanah lempung mula - mula. Kekuatan geser tanah lempung akan mempengaruhi tinggi timbunan yang akan dilaksanakan. Daya dukung tanah lempung dalam perencanaan beban preloading dihitung sebagai berikut:

$$q_u = 2 \cdot c_u$$

$$q_u = \gamma_{timb} \cdot H_{cr}$$

$$H = (2 \cdot C_u) / (\gamma_{timb} \cdot H_{cr}) \quad (2-10)$$

Dimana :

Cu = kohesi tanah dasar (t/m²)

γ_{tim} = berat volume tanah timbunan (t/m³)

Hcr = tinggi timbunan kritis (m)

2.8.2 Prefabricated Vertical Drain

Kecepatan konsolidasi tanah berbutir halus yang mudah mampat dapat dipercepat dengan vertical drain. Drainase vertikal ini memberikan lintasan air pori yang lebih pendek ke arah horisontal.

Derajat konsolidasi rata-rata U dapat dicari dengan cara :

$$U = 1 - (1 - U_h) (1 - U_v) \times 100\% \quad (2-11)$$

Dimana :

U = derajat konsolidasi tanah rata-rata akibat aliran vertikal dan radial

Uh = derajat konsolidasi radial

Uv = derajat konsolidasi vertikal.

Besarnya waktu konsolidasi akibat pemakaian PVD dicari dengan persamaan:

$$t = \frac{D^2}{8C_h} F(n) \ln\left(\frac{1}{1-U_h}\right) \quad (2-12)$$

Dimana :

t = waktu konsolidasi untuk mencapai U_h (dtk)

D = Diameter equivalen lingkaran (cm)
pola bujur sangkar = $1,13 \times S$
pola segitiga = $1,05 \times S$

C_h = koefisien konsolidasi aliran horisontal (cm^2/dtk)

C_v = koefisien konsolidasi aliran vertikal (cm^2/dtk)

$F(n)$ = Faktor tahanan akibat jarak PVD.

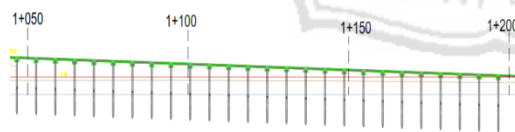
III. METODE PENELITIAN

3.1 Lokasi Penelitian

Lokasi Proyek Jalan Lingkar Luar Barat Surabaya (JLLB) berada di daerah Osowilangun, Kecamatan Benowo Kota Surabaya Jawa Timur. Untuk lokasi pembahasan studi kasus terdapat pada STA 1 + 050 - STA 1 + 250.



Gambar 3.1 Layout Lokasi Proyek di daerah



Gambar 3. Existing Jalan

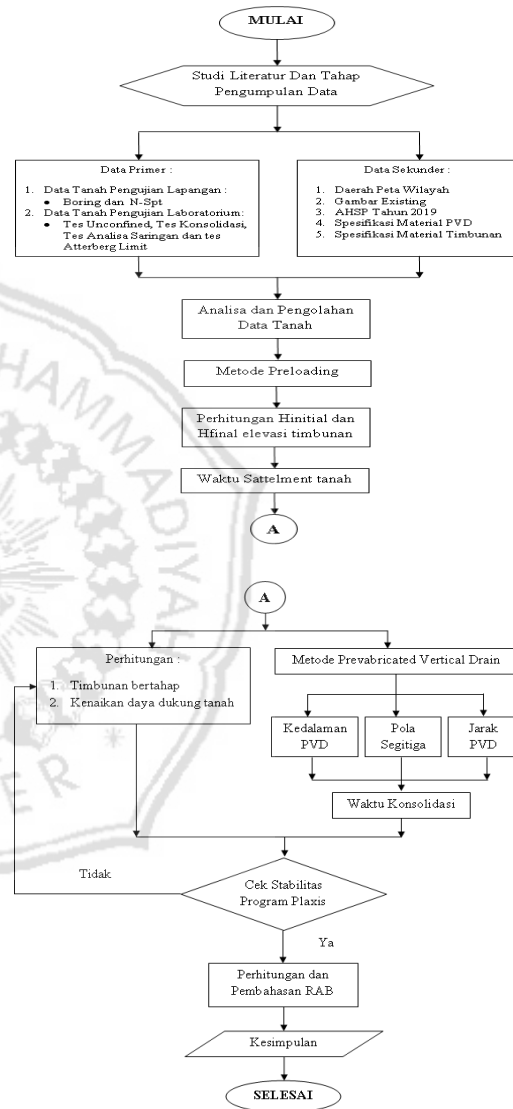
3.2 Penyelidikan Tanah

Penyelidikan tanah berupa pengujian di laboratorium dan di lapangan beberapa parameter yang diperoleh adalah nilai N_{spt} , kadar air (w), angka pori (e), berat volum (γ), C_u , C_c , C_v . Data ini digunakan untuk perhitungan pada tugas akhir.

3.3 Perencanaan beban preloading

Seluruh beban yang akan diterima oleh tanah dasar baik berupa beban lalu lintas, beban perkerasan, beban timbunan tanah, akan digantikan dengan timbunan tanah.

Akibat dari beban timbunan maka akan terjadi penurunan pada tanah dasar, perhitungan waktu dan besarnya penurunan tanpa percepatan, konsolidasi dengan kombinasi *preloading* dan *prefabricated vertical drain*, pola yang digunakan pola segitiga dengan jarak divariasikan dan panjang PVD dicari yang paling efektif.



Flow Chart

Langkah langkah studi yang dilakukan sebagai berikut :

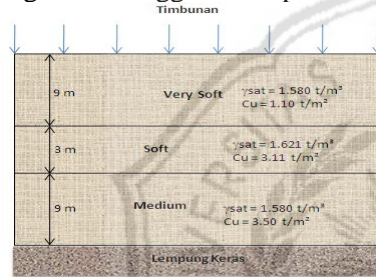
1. Perhitungan pembebanan awal (Hinitial dan Hfinal)
2. Perhitungan besarnya dan waktu penurunan tanah akibat beban timbunan
3. Penurunan membutuhkan waktu yang lama sehingga dilakukan perbaikan tanah dengan prefabricated vertical

- drain untuk mempercepat waktu konsolidasi tanah akibat pembebanan.
- Analisa tinggi timbunan kritis apabila $H_{rencana} > H_{kritis}$ maka penimbunan dilakukan dengan cara bertahap.
 - Analisa peningatan nilai C_u akibat penimbunan bertahap, apakah tanah mampu menerima beban timbunan atau tidak, jika tanah mampu maka penimbunan dilanjutkan hingga $H_{rencana}$ tercapai dan apa bila sebaliknya maka penimbunan dihentikan sementara dan tunggu hingga nilai C_u naik.

IV. HASIL DAN PEMBAHASAN

4.1 Data Tanah

Berikut ini merupakan profil tanah dasar dimana kondisi tanah merupakan lempung lunak hingga mencapai 21 meter.



Gambar 4.1 Profil Tanah Dasar

Tabel 4.1 Parameter Tanah Dasar

Karakteristik		Lapisan 1	Lapisan 2	Lapisan 3
Kedalaman, H	meter	9	12	21
Kadar Air	%	64.310	57.590	61.180
Angka Perai, E		1.622	1.521	1.622
Berat Jenis, G _S		2.522	2.641	2.651
Berat Volume Basah, γ_{basah}	gr/cm ³	1.580	1.651	1.630
Berat Volume Kering, γ_d	gr/cm ³	0.962	1.048	1.011
γ_{sat}	gr/cm ³	1.580	1.651	1.630
Po	Kg/cm ²	0.580	0.976	1.259
Pp	Kg/cm ²	1.160	1.130	1.180
Index Pemampatan, Cc		1.278	1.072	1.500
Cu	KN/m ²	10.787	30.497	34.321
Koef Konsolidasi, Cv	cm ² /dtk	7.8.E-04	7.9.E-04	1.1.E-03
Pemeabilitas, K	cm ² /dtk	3.0.E-06	3.0.E-06	6.0.E-06

4.2 Data Tanah Timbunan

Material timbunan direncanakan menggunakan tanah uruk yang berada disekitar lokasi proyek. Berikut ini spesifikasinya:

Tabel 4.2 Parameter Tanah Dasar

Parameter	Areal Geografis		
		A	B
Berat Isi	γ	18	20
Kuat geser tak terdrainase	C_u	100	100
Parameter tegangan efektif			
Kohesi	C'	10	5
Friksi	ϕ'	35	30

A Jawa bagian Utara (batuan vulkanik)

B Sumatra bagian Timur, Kalimantan, Kepulauan Indonesia Timur (batuan sedimen dan metamorfik)

4.3 Geometri Timbunan

Data-data perencanaan dari geometri timbunan adalah sebagai berikut:

- Tinggi timbunan hingga 4 m.
- Lebar atas timbunan 20 m.
- Kemiringan timbunan 30°

4.4 Penambahan Tegangan Vertikal (Δp)

Penambahan tegangan berasal dari beban timbunan, dalam perhitungan ini beban pemisalan timbunan yang dipakai adalah $q = 5 \text{ t/m}^2$. Untuk menghitung Δp menggunakan persamaan, dengan data berikut.

Lapisan 1 :

$$a = 7.5 \text{ m}$$

$$b = 10 \text{ m}$$

$$I_1 = 0.493$$

Menghitung Δp memerlukan nilai I, dan distribusi tegangan pada timbunan dianggap distribusi bentuk trapezium, sedangkan nilai I didapat dari Persamaan grafik NAVFAC dengan distribusi bentuk trapesium yaitu $I = 49$. Penggunaan grafik NAVFAC (gambar 2.2) hanya untuk setengah timbunan, jadi untuk perhitungan timbunan yang utuh nilai I dikalikan 2.

$$\begin{aligned} \Delta p_{lap1} &= 2 \times I_1 \times q \\ &= 2 \times 0,493 \times 3 \\ &= 2.96 \text{ t/m}^2 \end{aligned}$$

Tabel 4.3 Penambahan Tegangan Akibat q

Beban q (ton/m ²)	Δp lapisan 1 t/m ²	Δp lapisan 2 t/m ²	Δp lapisan 3 t/m ²
3	2.96	2.66	2.24
5	4.93	4.43	3.74
7	6.90	6.20	5.24
9	8.87	7.97	6.73
11	10.84	9.74	8.23
13	12.81	11.51	9.73

4.5 Settlement Tanah Dasar Akibat q

Dalam menghitung penurunan tanah harus diperhatikan dari sifat tanahnya, apakah normally consolidated atau over consolidated. diperoleh nilai OCR > 1 maka kita gunakan sifat tanah over consolidated. sifat over consolidated sendiri juga harus memperhatikan apakah $Po' + \Delta p \leq Pc'$ atau $Po' + \Delta p > Pc'$. Perhitungan untuk q design beban 3 ton/m² yang menghasilkan settlement sebesar 1.37 m bisa dilihat di tabel 4.4, untuk design beban selanjutnya terdapat pada tabel 4.5

Tabel 4.4 Hasil Besarnya Settlement Akibat Beban Desain 3 ton/m²

Tebal lapisan tanah	Z	e0	Cs	Cc	pc	po	I	Δp	Δp + po	Sc
m	m				t/m ²	t/m ²		t/m ²	t/m ²	M
9	4.5	1.622	0.256	1.278	4.61	2.61	0.493	2.96	5.57	0.73
3	1.5	1.521	0.214	1.072	8.20	6.20	0.443	2.66	8.85	0.16
9	4.5	1.622	0.300	1.500	12.01	10.01	0.374	2.24	12.25	0.48
Total Sc										1.37

Tabel 4.5 Hasil Pemampatan Terhadap Beban Design (q)

q (beban) ton/m ²	Sc m
3	1.37
5	1.53
7	1.65
9	1.76
11	1.85
13	1.92

4.6 Analisa Beban Diatas Timbunan

4.6.1 Beban Perkerasan

Di rencanakan kelas jalan 1, Jenis struktur perkerasan yang di pakai adalah struktur perkerasan lentur (lalulintas berat) pada timbunan.

Tabel 4.6 Hasil beban perkerasan

No.	Jenis Perkerasan	Tebal (H) m	Berat Jenis t/m ³	Beban Perkerasan t/m ²
1	AC WC	0.04	2.2	0.088
2	AC BC	0.06	2.2	0.132
3	AC Base	0.245	2.2	0.490
4	LPA	0.30	2.1	0.630
Total				1.340

4.6.2 Beban Lalulintas

Tabel 4.7 Hasil beban lalulintas

Kelas Jalan	Beban Lalu Lintas	
	(kPa)	(ton/m ²)
I	15	1.53
II	12	1.22
III	12	1.22

Beban lalulintas dan beban pekerasan menyebabkan penurunan untuk itu harus diperhitungkan sebagai tambahan beban merata, kemudian dapat dikorelasikan dalam tinggi embakment (timbunan) tambahan sehingga pada akhir konsolidasi tinggi tambahan tersebut akan dibongkar.

Tabel 4.8 Korelati beban ke H_{timbunan}

Jenis Beban	Beban (ton/m ²)	γ timbunan (ton/m ³)	Total H bongkar (m)
Perkerasan	1.340	1.8	0.744
Lalulintas	1.530	1.8	0.850
Total			1.594

$$\begin{aligned}
 \text{Hakhir lapangan} &= H_{\text{timbunan}} + H_{\text{bongkar}} \\
 &= 3.355 + 1.594 \\
 &= 4.949 \text{ meter}
 \end{aligned}$$

4.7 Tinggi initial dan Tinggi final

Untuk menentukan tinggi timbunan pelaksanaan (H_{initial}) agar nantinya tinggi

timbunan sesuai dengan yang direncanakan (H_{final}). Berikut perhitungannya:

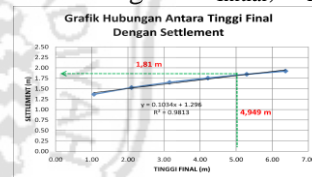
$$\begin{aligned}
 H_{\text{initial}} &= q_i + S_{ci} / \gamma_{\text{sat}} \\
 &= 3 + 1.37 / 1 \\
 &= 2.43 \text{ meter} \\
 H_{\text{final}} &= H_{\text{awal}} - S_{ci} \\
 &= 2.43 - 1.37 \\
 &= 1.06 \text{ meter}
 \end{aligned}$$

Tabel 4.9 H_{Initial}, H_{Final} Akibat Beban q

No.	Beban q (t/m ²)	Settelmen Akibat q (m)	H _{Initial} (m)	Tinggi Final/ Finished Grade (m)
	DESIGN	CALCULATION	(B+C)γ _{tim}	D - C
A	B	C	D	E
1	3	1.37	2.43	1.06
2	5	1.53	3.63	2.10
3	7	1.65	4.81	3.15
4	9	1.76	5.98	4.22
5	11	1.85	7.14	5.29
6	13	1.92	8.29	6.37



Gambar 4.2 graik H_{Initial}, H_{Final}



Gambar 4.3 H_{Initial} dan Settlement

Jadi, untuk mencapai H_{final} 4,949 meter maka tinggi timbunan awal sebesar 6.76 meter dengan total penurunan yang harus dihilangkan 1.82 meter.

4.8 Waktu Penurunan Tanpa Perbaikan

Hal ini dilakukan untuk menentukan perlu atau tidaknya dilakukan perbaikan tanah, Karena tanah berlapis dengan ketebalan yang berbeda maka untuk harga C_v gabungan. H_{dr} = 21 meter C_v = 0.014112 m²/minggu T_{90%} = 63415

$$\begin{aligned}
 t &= T_{90\%} \times (H_{\text{dr}})_{\text{gab}}^2 / C_v \text{ rata-rata} \\
 t &= 100 \text{ Tahun}
 \end{aligned}$$

Waktu penurunan berlangsung sangat lama padahal dalam suatu proyek tidak mungkin menunggu selama itu. Untuk mempercepat waktu konsolidasi maka dibutuhkan adanya pemasangan

Prefabricated Vertical Drain, dengan seperti ini diharapkan penurunan tanah total yang harus dihilangkan pada massa konstruksi dapat tercapai dengan waktu berlangsung relatif sangat singkat.

4.9 Perencanaan PVD

4.9.1 Menentukan Kedalaman PVD :

Tabel 4.10 perbandingan kedalaman PVD dan rate of settlement

Tebal Lapisan Terkonsolidasi		Settlement Akibat Timbunan			Setelah 10 Tahun			Rate Of Settlement
Total	Kedalaman PVD	Penurunan Jangka Pendek		Penurunan Jangka Panjang				
		Total	Sedalaman PVD	Sisa	TV	Uv	Settlement	
m	m	m	m	m	%	m	cm/tahun	
21	9	1.82	1.08	0.74	0.63	28.42	0.21	2.10
21	12	1.82	1.27	0.54	0.63	28.42	0.15	1.54
21	21	1.82	1.82	0.00	0.63	28.42	0.00	0.00

Hasil analisa rate of settlement didapat penurunan setelah masa konstruksi 1.54 cm/tahun < 2 cm/tahun hal ini sesuai dengan batas penurunan yang di izinkan untuk kelas jalan 1, sehingga kedalaman rencana vertikal drain yang efektif untuk mempercepat waktu penurunan yaitu dipasang hingga kedalaman 12 meter.

4.9.2 Perhitungan Derajat Konsolidasi Vertikal (Uv)

Besarnya Uv diasumsikan < 60% sehingga digunakan Persamaan (2-6). nilai Uv membutuhkan faktor nilai Tv dengan persamaan (2-8). dalam perencanaan ini t (waktu) dibuat dalam satuan minggu.

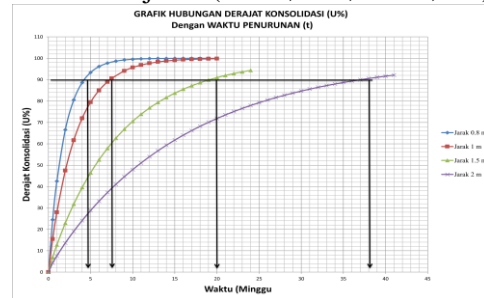
Tabel 4.11 Hasil nilai Tv dan Uv

t	HDR	CV	TV	UV
Minggu	meter	m ² /minggu		
1	12	0.047325	0.00033	0.02046
2	12	0.047325	0.00066	0.02894
3	12	0.047325	0.00099	0.03544
4	12	0.047325	0.00131	0.04092
5	12	0.047325	0.00164	0.04575
6	12	0.047325	0.00197	0.05012
7	12	0.047325	0.00230	0.05413
8	12	0.047325	0.00263	0.05787
9	12	0.047325	0.00296	0.06138
10	12	0.047325	0.00329	0.06470

4.9.3 Perhitungan Derajat Konsolidasi Horizontal (Uh)

Derajat konsolidasi horizontal. Dalam perhitungan Uh dibutuhkan beberapa parameter seperti F(n), Ch, dan D. Untuk parameter Ch dibutuhkan perbandingan parameter koefisien permeabilitas horizontal (Kh) dan koefisien permeabilitas vertikal (Kv), namun hal tersebut harus berdasarkan penelitian. Jadi dalam perencanaan ini perbandingan Kh dan Kv berdasarkan perkiraan interval 2-5.

Perhitungan berikut menggunakan pola pemasangan segitiga, panjang PVD 12 m dan variasi jarak (0.8m ; 1m ; 1.5m ; 2m).

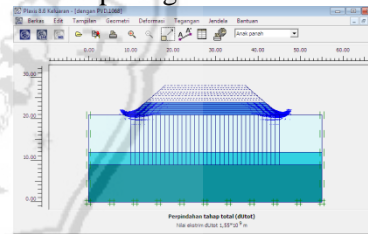


Gambar 4.4 Grafik U% dan Waktu

Maka dipilih pemasangan PVD pola segitiga dengan jarak pemasangan 1 meter dan derajat konsolidasi rata-rata (U) yang terjadi adalah 90,577% dengan waktu akhir proses pemampatan tanah dengan beban rencana yaitu 7.5 minggu.

4.9 Perhitungan H_{kritis}

Untuk melihat stabilitas atau kemampuan tanah dasar dalam menerima beban dari timbunan agar tidak terjadi keruntuhan pada saat tahap penimbunan di laksanakan. untuk perhitungan ini di gunakan software program PLAXIS 2D, dapat di lihat pada gambar 4.5 berikut :

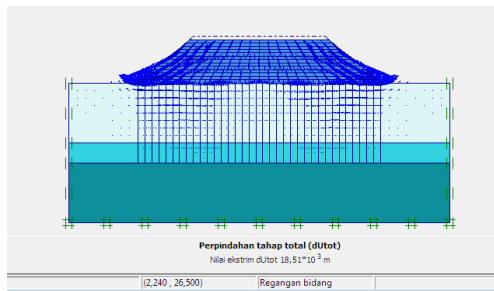


Gambar 4.5 Tinggi timbunan kritis

Dengan aplikasi PLAXIS diperoleh H_{kritis} 3 meter dengan nilai keamanan 1.030 > 1 yang artinya tanah dasar mampu menerima beban timbunan tanpa terjadi keruntuhan. Karena nilai H_{rencana} > H_{kritis}, maka beban *Preloading* di letakkan secara bertahap (Stepped Preloading).

Setelah dilakukan analisa terhadap kenaikan daya dukung tanah pada tabel 4.12. Akibat timbunan bertahap setinggi 3 meter terjadi kenaikan daya dukung tanah Cu baru sebesar 2.121 t/m². sehingga dapat dihitung tahap penimbunan selanjutnya untuk mendapatkan tinggi timbunan sesuai rencana. digunakan software program

PLAXIS 2D, dapat di lihat pada gambar 4.6 berikut :



Gambar 4.6 Tinggi Timbunan Kritis

Setelah dilakukan analisa penimbunan bertahap diperoleh tinggi timbunan yang sesuai dengan $H_{rencana}$ 6.76 meter, di dapat nilai keamanan $1.651 > 1$ yang mana telah mencapai *Safety Factor* yang diizinkan, sehingga tanah dasar telah mampu menerima beban timbunan tanpa terjadi keruntuhan. Maka pada tahap berikutnya penimbunan bertahap telah mencapai $H_{rencana}$ dan dapat dilaksanakan. Lihat tabel 4.13.

4.9 Perhitungan Kenaikan Daya Dukung Tanah

Bertujuan untuk menentukan apakah tanah dasar cukup mampu memikul beban timbunan tahapan selanjutnya dengan nilai Cu baru yang diperoleh dari penimbunan sebelumnya. Direncanakan jarak PVD 1 meter, pola pemasangan PVD segitiga dan panjang PVD 12 meter. Maka dilakukan analisa perhitungan peningkatan nilai Cu akibat penimbunan bertahap setinggi 3 m. Tabel. 12 Peningkatan Nilai Cu Akibat Penimbunan bertahap 3 meter

Tahapan Penimbunan	Umur Timbunan, t (Minggu)	Derajat Konsolidasi (100%)	Tegangan Efektif Pada lapisan yang ditinjau $U = 100\%$	Peningkatan Nilai Cu ΔP Pada U_i %
Tanah Asli		100	$Po = 2.61$	2.61
0 - 0.5 m	6	79.466	3.46	0.66
0.5 - 1 m	5	71.939	4.30	1.88
1 - 1.5 m	4	61.627	5.12	1.61
1.5 - 2 m	3	47.474	5.92	1.38
2 - 2.5 m	2	27.958	6.71	0.77
2.5 - 3m	1	15.481	7.48	0.32
Jumlah				9.22
Cu baru = $0.23 * \Sigma Cu$				2.121

Untuk penimbunan bertahap setinggi 3 meter dilaksanakan dengan kecepatan 0.5 meter/minggunya di maksudkan untuk mencapai $U\%$ (derajat konsolidasi)

maksimal perminggunya dan dibutuhkan waktu 6 minggu dengan derajat konsolidasi naik sebesar 79.46% dan dihasilkan Cu baru sebesar 2.121 t/m^2 . nilai ini selanjutnya digunakan dalam analisa perhitungan tahap penimbunan berikutnya hingga tinggi timbunan yang direncanakan tercapai.

Maka dilakukan analisa perhitungan peningkatan nilai Cu akibat penimbunan bertahap setinggi $H_{rencana}$ 6.76 m. Tabel. 13 Peningkatan Nilai Cu Akibat Penimbunan Bertahap 6.76 meter

Tahapan Penimbunan	Umur Timbunan, t (Minggu)	Derajat Konsolidasi	Tegangan Efektif Pada Lapisan Yang Ditinjau Bila $U = 100\%$	Peningkatan Nilai Cu ΔP Pada U_i %
Tanah Asli		100.00	2.61	2.61
0 - 0.5 m	14	98.29	3.46	0.83
0.5 - 1 m	13	97.67	4.30	3.30
1 - 1.5 m	12	96.83	5.12	1.75
1.5 - 2 m	11	95.67	5.92	3.87
2 - 2.5 m	10	94.09	6.71	2.62
2.5 - 3 m	9	90.58	7.48	4.15
3 - 3.5 m	8	88.99	8.23	3.48
3.5 - 4 m	7	84.97	8.97	4.30
4 - 4.5 m	6	79.47	9.68	3.90
4.5 - 5 m	5	71.94	10.38	3.99
5 - 5.5 m	4	61.63	11.06	3.49
5.5 - 6 m	3	47.47	11.73	2.71
6 - 6.5 m	2	27.96	12.37	1.43
6.5 - 6.8 m	1	15.48	13.00	0.58
Jumlah				43.03
Cu baru = $0.23 * \Sigma Cu$				9.896

Pada tabel 4.13 dengan penimbunan setinggi $H_{rencana}$ 6.76 meter dibutuhkan waktu penimbunan bertahap selama 14 minggu sehingga derajat konsolidasi naik sebesar 98.29% dimana telah mendekati U 100% dengan peningkatan daya dukung tanah Cu sebesar 9.896 t/m^2 .

4.9 Perhitungan Rencana Anggaran Biaya

Menghitung total biaya dari alternatif konstruksi jalan menggunakan timbunan yang dibandingkan dengan penggunaan konstruksi sebelumnya yaitu tiang pancang serta plat on pile. Dengan perhitungan biaya ini dapat diperoleh alternatif penggunaan konstruksi jalan yang paling ekonomis. Perhitungan biaya dilakukan berdasarkan STA 1+050 – STA 1+250, akan tetapi perhitungan biaya hanya dianalisa dengan panjang jalan 10 meter saja.

Berdasarkan hasil rekapitulasi rencana anggaran biaya untuk konstruksi jalan dengan alternatif timbunan sebesar

Rp. 1,124,286,000.00 sedangkan menggunakan konstruksi jalan dengan plat on pile sebesar Rp. 1,733,627,000.00.

timbunan sebesar Rp. 1,124,286,000.00 sedangkan untuk konstruksi plat on pile sebesar Rp. 1,733,627,000.00.

V. KESIMPULAN DAN SARAN

5.1 KESIMPULAN

1. Dibutuhkan $H_{initial}$ 6.76 meter untuk mendapatkan H_{final} 4.949 meter, akibat dari penimbunan ini terjadi penurunan tanah total sebesar 1.82 meter.
2. Diketahui penurunan total 1.82 meter yang terjadi akibat beban timbunan, harus dihilangkan agar tidak terjadi kerusakan jalan pada saat masa layan. Apabila tanpa perbaikan untuk mencapai penurunan tanah dengan derajat konsolidasi 90% membutuhkan waktu hingga 100 tahun lamanya, hal ini menjadi salah satu alasan penulis memberikan alternatif perbaikan tanah dengan kombinasi *Preloading* dan *Prefabricated Vertical Drain*.
3. Direncanakan pemasangan PVD pola segitiga, jarak/spasi 1 meter dan kedalaman PVD sepanjang 12 meter, waktu penurunan tanah pada derajat konsolidasi 90% sebesar 7.5 minggu. Hal ini membuktikan bahwa dengan perbaikan tanah dapat mempercepat waktu penurunan tanah.
4. Dengan nilai C_u tanah dasar mula - mula diperoleh $H_{rencana} > H_{kritis}$ sehingga penimbunan dilakukan secara bertahap, dengan program Plaxis 2D diperoleh SF 1.65 > 1.4 nilai keamanan yang di syaratkan menurut buku panduan geoteknik 4. dengan kecepatan penimbunan 50 cm/minggu hingga mencapai tinggi timbunan yang direncana 6.76 meter dibutuhkan waktu penimbunan bertahap selama 14. minggu dengan peningkatan daya dukung tanah sebesar 9.896 t/m².
5. Dari hasil perbandingan analisa rencana anggaran biaya konstruksi jalan menggunakan plat on pile dan alternatif konstruksi jalan menggunakan timbunan ternyata untuk alternatif konstruksi jalan menggunakan timbunan lebih ekonomis dibandingkan menggunakan konstruksi plat on pile dimana biaya yang dibutuhkan untuk alternatif konstruksi jalan menggunakan

5.2 SARAN

1. Perlunya dilakukan studi perbandingan antara penggunaan kombinasi metode *Preloading*, *Preabricated Vertical Drain* dan perkuatan dengan geotextil yang bertujuan untuk mendapatkan nilai daya dukung tanah yang lebih besar sehingga tidak perlu dilakukan *Preloading* secara bertahap. Agar waktu tunggu selainya konsolidasi tanah bisa lebih cepat.
2. Pada pembangunan jalan di indonesia hendaknya lebih diperhatikan besarnya *Diferensial Settlement* yang terjadi akibat beban selama masa layan jalan agar biaya untuk perawatan jalan yang rusak akibat beda penurunan dapat diminimalisir.

DAFTAR PUSTAKA

- Terzaghi, K dan R.B. Peck. (1987), *Mekanika Tanah dalam Praktek Rekayasa I*, Alih bahasa Bagus, W., dan K. Benny. Erlangga, Jakarta
- Mochtar, I.B. 1994. *Rekayasa Penanggulangan Masalah Pembangunan Tanah-Tanah Yang Sulit*, Jurusan Teknik Sipil, Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan, ITS, Surabaya.
- Mochtar, Indrasurya B. 2000. *Teknologi Perbaikan Tanah dan Alternatif Perencanaan pada Tanah Bermasalah (Problematic Soils)*. Surabaya: Jurusan Teknik Sipil FTSP-ITS.
- Hardiyatmo, H.C. 1994. *Mekanika Tanah 2*, Penerbit PT. Gramedia Pustaka Utama Jakarta.
- Das, Braja M, 1995, *Mekanika Tanah (Prinsip-prinsip Rekayasa Geoteknis) Jilid 1*, Erlangga, Jakarta.
- Soedarmo G. D., dan Purnomo, S.J.E. 1997. *Mekanika Tanah 1 dan Mekanika Tanah 2*, Penerbit Kanisius.
- Panduan Geoteknik 4 : *Disain dan Konstruksi Timbunan Jalan pada Tanah Lunak* (Pusat Penelitian dan Pengembangan Prasarana Transpor-tasi, DPU, 2001).