ALTERNATIF PERKUATAN TANAH PASIR MENGGUNAKAN LAPIS ANYAMAN BAMBU DENGAN VARIASI JARAK DAN JUMLAH LAPIS

As'ad Munawir, Widodo Suyadi dan Tintus Noviyanto Jurusan Sipil Fakultas Teknik Universitas Brawijaya Malang Jl. Mayjen Haryono 147 Malang

ABSTRAK

Berbagai metode perbaikan tanah telah banyak dikembangkan. Salah satunya dengan metode perkuatan tanah sebagai alternatif pemecahan masalah terhadap penurunan dan daya dukung tanah yang rendah. Penelitian ini tentang alternatif perkuatan tanah pasir (medium sand) menggunakan lapis anyaman bambu. Tujuan dari penelitian ini untuk memberikan alternatif perkuatan tanah yang baik, murah dan tersedia di pasaran. Penelitian ini dilakukan dengan uji pembebanan di laboratorium. Parameter yang diteliti adalah pengaruh variasi jarak dan jumlah lapis anyaman bambu sebagai lapis perkuatan.

Dari hasil penelitian didapatkan bahwa penambahan jarak lapis dari 3,5 cm ke 5 cm pada pemakaian 2 lapis anyaman bambu memberikan peningkatan daya dukung yang paling efektif. Untuk variasi jumlah lapis anyaman bambu, peningkatan daya dukung paling efektif terjadi pada penambahan jumlah lapis dari 2 lapis ke 3 lapis dengan jarak lapis 3,5 cm.

Dari keseluruhan uji pembebanan dapat diketahui bahwa seiring bertambahnya jarak dan jumlah lapis anyaman bambu, maka daya dukung tanah akan terus meningkat. Penambahan jarak dan jumlah lapis anyaman bambu akan memberikan pola peningkatan yang cenderung linear. Oleh karena itu pada penelitian ini belum didapatkan suatu nilai optimum dari penambahan jarak dan jumlah lapis.

Kata Kunci: perbaikan tanah, anyaman bambu, daya dukung

PENDAHULUAN

Tanah yang terdapat di bawah suatu konstruksi harus dapat memikul beban konstruksi di atasnya tanpa adanya kegagalan geser (shear failure) dan dengan penurunan (settlement) yang dapat ditoleransi untuk konstruksi tersebut. Pasir memiliki sifat yang kurang menguntungkan, terutama pasir yang mempunyai nilai kerapatan relatif yang rendah (pasir lepas). Permasalahan utama pada tanah pasir lepas adalah penurunan dan daya dukung yang rendah apabila diberikan pembebanan di atasnya.

Oleh karena itu untuk mengurangi penurunan yang berlebihan pada tanah pasir dan untuk meningkatkan daya dukungnya, maka hal tersebut dapat diatasi dengan melakukan usaha stabilisasi terhadap tanah tersebut. Pengertian stabilisasi tanah adalah suatu usaha untuk meningkatkan sifat-sifat dan kekuatan tanah. Salah satu aplikasi penstabilisasian tanah adalah konstruksi tanah pondasi yang diperkuat, yang disebut RSF (Reinforced Soil Foundation) untuk mendukung pondasi dangkal.

Penelitian tentang perkuatan tanah dengan menggunakan anyaman bambu, juga sudah dilakukan oleh Yusep Muslih Purwana (2002). Penelitian ini mengenai uji model kapasitas daya dukung pondasi telapak lingkaran pada tanah pasir menggunakan lapisan perkuatan bambu. Lapisan perkuatan ini diletakkan di bawah pondasi dengan lapisan perkuatan tunggal maupun rangkap. Hasil pengujian ini menunjukkan penempatan lapisan anyaman kulit bambu sebagai perkuatan menyebabkan terjadinya peningkatan BCR maksimal sebesar 3,07 untuk perkuatan tunggal; 3,5 untuk perkuatan rangkap 2; dan 3,7 untuk perkuatan rangkap 3. BCR maksimal terjadi pada konfigurasi perkuatan pada jarak spasi antar perkuatan sebesar 0,5 diameter pondasi.

TINJAUAN PUSTAKA

Bambu

Bambu merupakan salah satu jenis kayu yang bisa didapatkan hampir di seluruh daerah di Indonesia. Jenis kayu ini banyak dipakai sebagai struktur bangunan karena harganya yang relatif murah. Bila dibandingkan dengan bahan bambu memiliki beberapa lainnya kelebihan diantaranya batangnya kuat, ulet, lurus, rata dan keras. Selain itu bambu juga mudah dibelah, dibentuk dan dikerjakan, serta ringan sehingga mudah untuk diangkut. Adapun beberapa bambu dalam bidang penggunaan konstruksi antara lain : bahan untuk perancah, tiang penyangga rumah (kolom) pada rumah tradisional, bahan jembatan serta dinding (gedek).

Anyaman Bambu (Gedek)

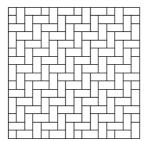
Anyaman bambu merupakan bahan hasil pengolahan bambu dalam bentuk anyaman dari pita-pita serat bambu (iratan bambu). Anyaman bambu atau gedek diperoleh dari bambu yang sudah dibelah dan dianyam. Umumnya anyaman bambu ini digunakan sebagai bahan konstruksi untuk dinding dan

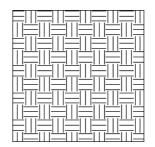
Oleh karena itu, dengan berbagai dukungan data yang memperkuat penelitian ini, maka anyaman bambu dapat digunakan sebagai alternatif perkuatan Dan dengan tanah. digunakannya anyaman bambu sebagai lapis perkuatan pada tanah di bawah pondasi, diharapkan dapat meningkatkan daya dukung ultimit yang diijinkan pada penurunan tertentu.

langit-langit pada rumah. Lembaran gedek memiliki ukuran yang bervariasi dan ukuran dari serat bambu pada gedek ini berkisar antara 2-5 cm. Pemotongan serat bambu ini disesuaikan dengan lingkar atau keliling batang bambu serta ketebalan dari bambu bagian luar hingga bagian dalam.

Bambu yang diambil dan dibuat untuk serat pada anyaman bambu ini dipilih pada batang terluar hingga kirakira 2/3 ketebalan bambu. Untuk sisanya, vaitu bambu bagian dalam tidak digunakan karena kondisinya yang rapuh dan mudah patah. Bambu bagian luar merupakan serat atau bagian terkuat dibandingkan yang lainnya, dan bagian terluar ini lebih sulit patah apabila dibengkok-bengkokkan daripada bambu bagian dalam.

Pemilihan bentuk dari anyaman bambu sangat dipengaruhi oleh jenis bambu yang digunakan dan kemudahan bambu untuk dijadikan serat. Jenis anyaman ini dibedakan berdasarkan cara menganyam. Beberapa jenis anyaman bambu digambarkan sebagai berikut:





Gambar 1. : Jenis-jenis anyaman bambu

Tanah Pasir

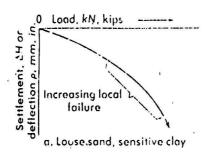
Tanah berasal dari pelapukan batuan yang terjadi secara fisika maupun kimia. Perbedaan jenis dan sifat tanah terjadi karena beragamnya bahan-bahan yang terkandung di dalam tanah. Tanah pada kondisi alam, terdiri dari campuran butiran-butiran mineral dengan atau tanpa kandungan bahan organik. Butiran-butiran tersebut dapat dengan mudah dipisahkan satu sama lain dengan kocokan air.

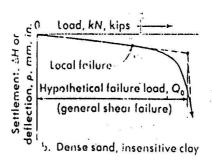
Secara umum ukuran dari partikel tanah adalah sangat seragam dengan variasi yang cukup besar. Tanah umumnya dapat disebut sebagai kerikil (*gravel*), pasir

(*sand*), lanau (*silt*), atau lempung (*clay*), tergantung pada ukuran partikel yang paling dominan pada tanah tersebut.

Interaksi antara Tanah dan Beban

Kapasitas tanah untuk menahan beban bervariasi bukan hanya karena kekuatannya tetapi juga karena besar dan distribusi beban. Bertambahnya beban membuat secara bertahap tanah berdeformasi. Saat beban runtuh kritis (Qo) tercapai angka deformasi bertambah besar sekalipun beban bertambah sedikit atau tidak sama sekali. Kurva beban dan penurunan pada beberapa jenis tanah gambar ditunjukkan pada 2.





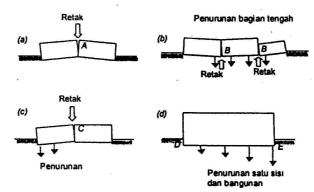
<u>Gambar 2.</u>: Kurva Beban - Penurunan untuk Pondasi Sumber: Sowers George F, 1979: 446

Penurunan

Jika tanah mengalami pembebanan di atasnya maka tanah tersebut akan mengalami regangan dan penurunan (settlement). Jumlah regangan sepanjang kedalaman lapisan merupakan penurunan total tanahnya. Penurunan dapat terjadi disebabkan berubahnya susunan relokasi tanah, partikel, deformasi partikel tanah, keluarnya air atau udara dari dalam pori, dan sebablainnya. Pada arah vertikal penurunan tersebut disebut sebagai ΔH. Umumnya penurunan tak seragam lebih membahayakan daripada penurunan totalnya.

Ada beberapa penyebab terjadinya penurunan akibat pembebanan yang bekerja di atas tanah, yaitu:

- 1. Keruntuhan geser akibat terlampauinya daya dukung tanah, hal ini akan menyebabkan penurunan sebagian (differential settlement) dan penurunan diseluruh bangunan.
- Kerusakan akibat defleksi yang besar pada pondasinya. Kerusakan ini umumnya terjadi pada pondasi dalam.
- 3. Distorsi geser pada tanah pendukungnya (*shear distorsion*) dari tanah pendukungnya.
- 4. Turunnya tanah akibat perubahan angka pori.

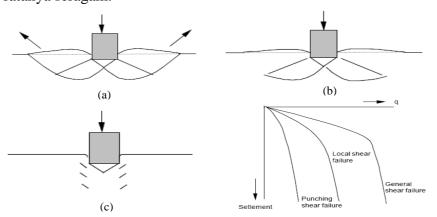


Gambar 3.: Contoh Kerusakan Bangunan Akibat Penurunan Sumber: Hary Christady H, 1996: 142

Pertimbangan pertama dalam menghitung besarnya penurunan adalah penyebaran tekanan pondasi ke tanah dasar, hal ini bergantung pada kekakuan pondasi dan sifat-sifat tanah. tekanan yang terjadi pada pertemuan antara dasar pondasi dan tanah disebut tekanan sentuh (contact pressure) yang berpengaruh terhadap distribusi momen dan tegangan geser pondasi terhadap tanah. dalam praktek jarang dijumpai pondasi yang benar-benar kaku, karena itu distribusi tekanan sentuh yang terjadi adalah antara pondasi kaku dan fleksibel sehingga dapat dianggap seragam bila beban terbagi ratanya seragam.

Model Keruntuhan Tanah Tanpa Perkuatan

Tanah harus mampu memikul beban dari setiap konstruksi teknik yang diletakkan pada tanah tersebut tanpa kegagalan geser (shear failure). Besarnya tegangan geser tanah di bawah pondasi bergantung pada besarnya beban dan ukuran pondasi. Jika beban cukup besar atau ukuran pondasi terlalu kecil, maka tegangan geser yang terjadi dapat melampaui kekuatan geser tanah yang bisa menyebabkan keruntuhan daya dukung dari pondasi.



<u>Gambar 4.</u>: Tipe keruntuhan pondasi serta tipe grafik hubungan beban dan penurunan yang menyebabkan keruntuhan pondasi

(a.)Keruntuhan Geser Umum (b.) Keruntuhan Geser Lokal (c.) Keruntuhan Geser Pons Sumber: Coduto, 1994: 164

Berdasarkan pengujian model, Vesic (1963) membagi mekanisme keruntuhan pondasi menjadi tiga macam, yaitu:

a. Keruntuhan geser umum (general shear failure)

Keruntuhan geser umum terjadi pada tanah yang relatif padat dan relatif tidak mampu mampat (incompressible) (Terzaghi, 1943). Keruntuhan ini terjadi dalam waktu yang relatif mendadak, bidang longsoran yang terbentuk berupa lengkungan dan garis lurus yang menembus hingga mencapai permukaan tanah.

b. Keruntuhan geser lokal (local shear failure)

Untuk tanah yang relatif mampu padat (compressible) maka keruntuhan yang terjadi adalah keruntuhan geser lokal, dimana garis gelincir tampak jelas di bawah pondasi tapi penyebarannya hanya pada jarak pendek dalam massa tanah dan tidak mencapai permukaan.

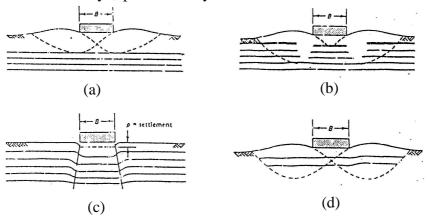
c. Keruntuhan geser pons (punching shear failure)

Pada keruntuhan tipe ini, dapat dikatakan keruntuhan geser tanah tidak terjadi. Akibat bebannya, pondasi hanya menembus dan menekan tanah ke samping yang menyebabkan pemampatan tanah di dekat pondasi. Pemampatan tanah akibat penetrasi pondasi, berkembang hanya pada zona terbatas tepat di dasar dan di sekitar tepi pondasi.

Model Keruntuhan Tanah dengan Perkuatan (Geosintesis)

Hasil penelitian oleh Koerner (1990) menunjukkan bahwa umumnya kerusakan geosintesis, dalam hal ini adalah geotekstil terjadi pada saat pemasangan dan konstruksi. Penempatan agregat dan pelaksanaan pemadatan dengan alat berat mengakibatkan tegangan yang tinggi pada geotekstil.

Beberapa mode keruntuhan yang terjadi pada pondasi dangkal dengan beberapa lapis geotekstil adalah sebagai berikut:



Gambar 5. : Tipe keruntuhan tanah pada pondasi dangkal dengan perkuatan geogrid

- a. Keruntuhan daya dukung di atas lapisan geogrid
- b. Keruntuhan tekan atau patah pada lapisan geogrid
- c. Keruntuhan rangkak atau creep pada lapisan geogrid
- d. Keruntuhan tarik pada lapisan geogrid

Sumber: Robert M. Koerner, 1994: 234

Daya Dukung

Tanah harus mampu memikul beban dari setiap konstruksi teknik yang diletakkan pada tanah tersebut tanpa kegagalan geser (shear failure) dan dengan penurunan (settlement) yang dapat ditolerir untuk konstruksi tersebut. Kegagalan geser tanah dapat menimbulkan distorsi bangunan yang berlebihan dan bahkan keruntuhan.

Selain kegagalan geser, penurunan yang berlebihan juga dapat mengakibatkan kerusakan struktural. Secara umum kriteria yang harus diperhatikan dalam perencanaan pondasi adalah:

1. Kriteria stabilitas

Faktor keamanan terhadap keruntuhan akibat terlampauinya daya dukung harus dipenuhi. Dalam perhitungan

daya dukung, umumnya digunakan angka 3.

2. Kriteria penurunan

Penurunan pondasi harus masih dalam batas-batas nilai yang ditoleransikan. Khususnya penurunan yang tidak seragam (differiential settlement) harus tidak mengakibatkan kerusakan pada struktur.

Analisis daya dukung mempelajari kemampuan tanah dalam mendukung beban pondasi struktur yang di atasnya. Daya dukung terletak menyatakan tahanan geser tanah untuk melawan penurunan akibat pembebanan, geser yaitu tahanan yang dapat dikerahkan oleh tanah di sepanjang bidang gesernya (Hary Christady H, 1996). Sedangkan daya dukung ultimit didefinisikan sebagai tekanan (q_{ult}) terkecil yang dapat menyebabkan keruntuhan geser pada tanah pendukung tepat di bawah dan di sekeliling pondasi (Craig, 1994).

Pemakaian Anyaman Bambu sebagai Bahan Perkuatan Tanah

Jenis-jenis perkuatan telah banyak dikembangkan untuk mendukung pondasi dangkal. Salah satunya adalah dengan pemakaian geosintetis seperti geotekstil, geogrid, geonet dan lain-lain. Penelitianpenelitian sebelumnya menunjukkan bahwa lapisan geosintetis yang diletakkan di bawah pondasi dapat meningkatkan daya dukung ultimit yang diijinkan pada penurunan tertentu.

Pemakaian geosintetis sebagai bahan perkuatan tanah mempunyai harga rasio kedalaman yang paling optimum. Oleh karena itu diperlukan jarak yang efektif untuk lapis pertama geosintetis dan dasar pondasi terhadap lebar pondasi.

Untuk perkuatan yang menggunakan satu lapis geogrid, rasio kedalaman berkisar antara 0.3B.sedangkan untuk multi lapis geogrid, rasio kedalaman berkisar 0,25B. BCR cenderung menurun meningkatnya rasio kedalaman tapi perubahan BCR tersebut tidak terlalu berarti untuk rasio kedalaman kurang dari 0.3B.

Sedangkan Singh (1988)menyebut rasio kedalaman optimum adalah 0,25B baik untuk satu lapis geogrid atau lebih. Sementara Akimmurusu dan Akinbolade (1981) menyebut rasio kedalaman optimum adalah 0,5B untuk pondasi persegi pada multilapis geogrid. Untuk rasio kedalaman kurang dari 0,25B, pola penurunan yang terjadi menyerupai geser pons, indikasinya keruntuhan adalah pada lapis geogrid teratas tampak seperti dilengkungkan ke bawah dengan ukuran yang sesuai dengan luasan pondasi.

Untuk jarak antar lapis geogrid, Yetimoglu (1994) menyarankan nilai 0,2B. Sedangkan Singh (1988) menyarankan nilai 0,15B – 0,25B. Secara umum jarak lapis pertama dan jarak antar lapis geogrid disederhanakan sbb:

Tabel 1. Pembagian jarak lapis pertama dan jarak antar lapis perkuatan

	Jarak lap	ois pertama	jarak antar lapis	
	1 lapis	multi lapis		
Yetimoglu (1994)	0.3B	0.25B	0.2B	
Singh (1988)	0.25B	0.25B	0.15B - 0.25B	
Akinmurusu dan Akinbolade (1981)	-	0.5B	-	

Penelitian lain juga dilakukan oleh Yusep Muslih Purwana (2002) yang menggunakan tanah pasir lepas. Lapisan anyaman kulit bambu diletakkan di bawah pondasi telapak lingkaran dengan berbagai konfigurasi jumlah lapis dan jarak spasi serta variasi lapisan perkuatan tunggal maupun rangkap.

Hasil penelitian menunjukkan bahwa penempatan lapisan perkuatan

dengan anyaman kulit bambu dapat menaikkan daya dukung ultimit. Untuk perkuatan tunggal, peningkatan kapasitas daya dukung maksimal sebesar 3,07. Untuk perkuatan rangkap 2, daya dukung meningkat sebesar 3,5 dan untuk perkuatan rangkap 3 peningkatan daya

dukungnya mencapai 3,7. Kemudian BCR maksimal terjadi pada konfigurasi perkuatan dengan jarak spasi antar perkuatan sebesar 0,5 diameter pondasi. Selain itu semakin banyak serta semakin rapat lapisan perkuatan cenderung akan menaikkan BCR.

METODOLOGI PENELITIAN

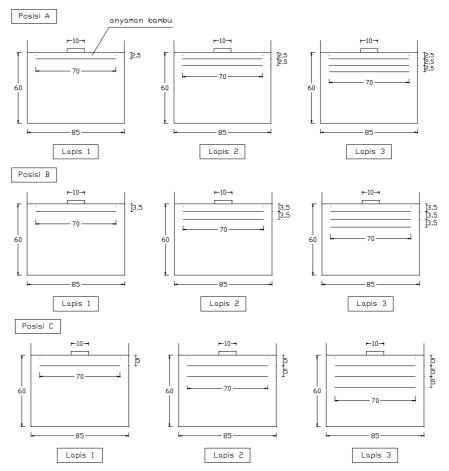
Rancangan Penelitian

Penelitian ini dilakukan dalam dua tahapan. Tahap pertama merupakan penelitian yang dimaksudkan untuk mengetahui klasifikasi tanah pasir yang akan digunakan sebagai media penelitian untuk dilakukan pengujian terhadap daya dukungnya. Tahap kedua merupakan penelitian yang dimaksudkan untuk memperoleh nilai daya dukung dan nilai

penurunan yang terjadi dari tanah pasir tersebut yang telah diperkuat dengan lapis anyaman bambu dengan variasi jumlah dan jarak lapis, akibat pembebanan yang dilakukan.

Rancangan Percobaan

Variasi jarak dan jumlah lapis anyaman bambu tampak seperti pada sketsa berikut :



Gambar 6. : sketsa variasi jarak dan jumlah lapis anyaman bambu yang digunakan dalam penelitian

Sehingga rancangan percobaan dapat ditabelkan sebagai berikut :

Tabel 2. Rancangan percobaan

Danda wii	Posisi	Ke	dalaman (c	Pengulangan		
Benda uji	POSISI	Lapis 1	Lapis 2	Lapis 3	Tengulangan	
Tanpa lapis anyaman bambu	-	-			1 x	
	A	2.5	-	-	1 x	
1 lapis anyaman bambu	В	3.5	-	-	1x	
	С	5	-	-	1 x	
	A	2.5	2.5	-	1 x	
2 lapis anyaman bambu	В	3.5	3.5	-	1 x	
	С	5	5	-	1 x	
	A	2.5	2.5	2.5	1 x	
3 lapis anyaman bambu	В	3.5	3.5	3.5	1 x	
	С	5	5	5	1 x	
	10					

Variabel bebas dalam penelitian ini adalah jarak dan jumlah lapis anyaman bambu. Sedangkan variabel tak bebas adalah hasil pembebanan dan nilai pembacaan dial gauge. Lapis 1 anyaman bambu diletakkan 0,25B; 0,35B dan 0,5B di bawah pondasi. Sedangkan lapis 2 memiliki jarak antar lapis 0.25B; 0,35B

dan 0,5B. Selain itu untuk lapis 3 digunakan jarak 0,25B; 0,35B dan 0,5B. lapis ke-3 ini memiliki jarak maksimal 1,5B dari bawah pondasi, hal ini dikarenakan telah disinggung pada bab sebelumnya bahwa peningkatan BCR kurang berarti pada kedalaman perkuatan melampaui 1,5B.

PEMBAHASAN

Percobaan Pembebanan (Loading Test)

Percobaan ini dilakukan untuk mengetahui nilai daya dukung tanah dan besarnya penurunan yang terjadi pada tanah pasir yang diperkuat dengan menggunakan anyaman bambu. Pembebanan ini dilakukan sebanyak 10 kali sesuai dengan banyaknya variasi jumlah dan jarak lapis perkuatan. Pembebanan dilakukan sampai penurunan 50% B untuk mendapatkan qultimit masing-masing perlakuan Vesic (1975). Penentuan q_{ultimit} menggunakan cara Michael T. Adams dan James G. Collins ditunjukkan pada lampiran IV.

Rasio Dava Dukung

Peningkatan daya dukung ultimit terhadap adanya perkuatan dinyatakan dengan rasio daya dukung (BCR) yang merupakan perbandingan antara tegangan tanah di bawah pondasi pada tanah yang diperkuat dengan tanah yang tidak perkuat. Rasio daya dukung dalam penelitian ini ditentukan atas dasar beban batas yang terjadi. Besarnya rasio daya dukung dapat dilihat dalam tabel 3.

Tabel 3. Rasio daya dukung terhadap daya dukung batas

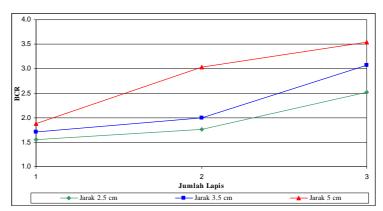
Jumlah lapis	Jarak lapis (cm)	q ult (kg/cm²)	BCR
Tanpa lapis anyaman bambu	-	3.75	1
1 lania anyaman hambu	2.5	5.80	1.5467
1 lapis anyaman bambu	3.5	6.40	1.7067

	5.0	7.05	1.8800
	2.5 - 2.5	6.60	1.7600
2 lapis anyaman bambu	3.5 - 3.5	7.50	
	5.0 - 5.0	11.35	3.0267
	2.5 - 2.5 - 2.5	9.45	2.5200
3 lapis anyaman bambu	3.5 - 3.5 - 3.5	11.50	3.0667
	5.0 - 5.0 - 5.0	13.30	3.5467

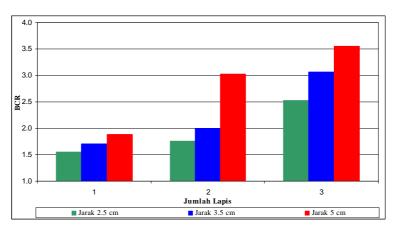
Nilai BCR Dengan Variasi Jarak Lapis Pada Jumlah Lapis Yang Sama

Secara keseluruhan nilai BCR selalu meningkat seiring dengan semakin bertambahnya jarak lapis, hal ini dapat

dilihat pada gambar 7. Peningkatan nilai BCR yang terjadi akibat penambahan jarak lapis pada beberapa jumlah lapis dapat dilihat pada diagram batang, gambar 8.



Gambar 7. : Grafik hubungan antara jumlah lapis dan BCR dengan variasi jarak lapis



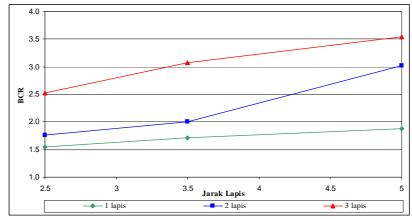
Gambar 8. : Diagram batang pada beberapa jumlah lapis dengan variasi jarak lapis

Dari analisis di atas dapat diketahui bahwa penggunaan anyaman bambu efektif dilakukan pada jarak lapis 5 cm. Hal ini dapat dilihat dari besarnya nilai BCR yang paling tinggi serta persentase peningkatan yang relatif besar yaitu 17,33% s/d 102,67%. Persentase

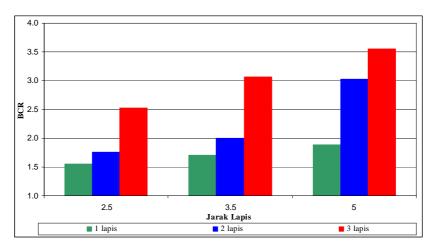
peningkatan sebesar 17,33% ini terjadi pada 1 lapis perkuatan, dan untuk penggunaan 2 lapis menghasilkan persentase peningkatan BCR yang sangat besar yaitu 102,67%. Untuk penggunaan 3 lapis perkuatan, menghasilkan persentase yang relatif besar yaitu 48,00%, tetapi nilai BCR masih meningkat dari penambahan jarak dari 2,5 cm; 3,5 cm dan 5 cm.

Nilai BCR Dengan Variasi Jumlah Lapis Pada Jarak Lapis Yang Sama

Seperti halnya dengan penambahan jarak lapis, secara garis besar nilai BCR juga selalu meningkat dengan dilakukannya penambahan jumlah lapis. Hubungan antara nilai BCR dengan jarak lapis pada beberapa jumlah lapis ditampilkan pada gambar 9. Dan untuk mengetahui seberapa besar peningkatan akibat penambahan jumlah lapis dapat dilihat pada diagram batang pada gambar 10.



Gambar 9. : Grafik hubungan antara jarak lapis dan BCR dengan variasi jumlah lapis



Gambar 10.: Diagram batang pada beberapa jarak lapis dengan variasi jumlah lapis

Dari variasi jumlah lapis anyaman bambu pada jarak lapis 2,5 cm; 3,5 cm dan 5 cm di atas dapat diketahui bahwa penggunaan jumlah lapis anyaman bambu yang paling efektif adalah 3 lapis. Persentase peningkatan BCR yang terjadi yaitu 52,00% s/d 106,67%, nilai ini sangat besar begitu juga dengan nilai BCR yang terjadi pada 3 lapis perkuatan pada beberapa jarak lapis yang juga besar yaitu 2,5200 s/d 3,5467.

Nilai BCR dengan Variasi Jarak Lapis Pada Beberapa Penurunan

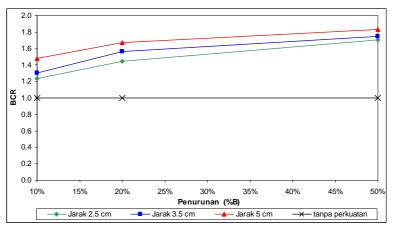
Peningkatan besarnya rasio daya dukung pada beberapa titik penurunan yang terjadi dan tidak berdasarkan kriteria beban batas, dalam hal ini diambil penurunan 10%B, 20%B dan 50%B dapat dilihat pada tabel 4. Dalam tabel tersebut disajikan besarnya nilai daya dukung, rasio daya dukung yang merupakan perbandingan antara daya

dukung tanah yang diperkuat dengan tanah tanpa perkuatan pada penurunan tertentu, serta persentase peningkatan BCR terhadap beberapa variasi jarak lapis pada beberapa jumlah lapis.

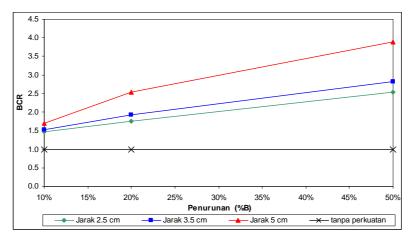
Tabel 4. Hubungan antara rasio daya dukung dan penurunan dengan variasi jarak lapis

Penuruna	Jarak	1000118	1 lap	is	•		2 la	pis		3 lapis			
n Penuruna	lapis	q (kg/cm² BCR		% peningkatan		q (kg/cm²	BCR	% peningkatan		q (kg/cm² BCR		% peningkatan	
	Tanpa	3.46	1	-		3.46	1	-		3.46	1	-	
	2.5 cm	4.27	1.235 1	23.5 1		5.06	1.464 6	46.46		6.23	1.802 0	80.20	
10% B	3.5 cm	4.50	1.302 6	30.2 6	6.75 17.5 5	5.30	1.532	53.21	6.75	6.46	1.869 5	86.95	6.75 23.6 2
	5 cm	5.11	1.478 1	47.8 1		5.88	1.700 8	70.08	10.07	7.28	2.105 7	110.5 7	_
	Tanpa	4.20	1	-		4.20	1	-		4.20	1	-	
	2.5 cm	6.09	1.448 7	44.8 7		7.40	1.759 5	75.95		10.45	2.486 5	148.6 5	
20% B	3.5 cm	6.58	1.565 2	56.5 2	11.6 5	8.10	1.926 0	92.60	16.65	10.90	2.591 9	159.1 9	10.5
	5 cm	7.05	1.676 2	67.6 2	11.1	10.66	2.536	153.6 4	61.05	12.65	3.008	200.8	41.6
	Tanpa	5.44	1	-		5.44	1	-		5.44	1	-	
	2.5 cm	9.26	1.702 6	70.2 6		13.81	2.538 9	153.8 9		21.16	3.889 7	288.9 7	
50% B	3.5 cm	9.50	1.745 5	74.5 5	4.29 8.58	15.33	2.817 6	181.7 6	27.87 107.2	22.14	4.069 8	306.9 8	18.0 1 93.4 9
	5 cm	9.96	1.831 3	83.1 3	0.50	21.16	3.889 7	288.9 7	1	27.23	5.004 7	400.4 7	

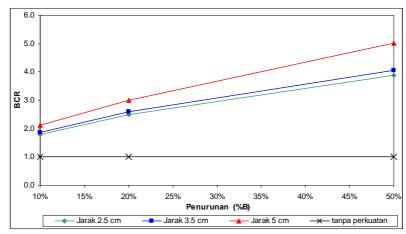
Dari analisis di atas terhadap variasi jarak lapis pada beberapa jumlah lapis dapat disimpulkan bahwa penambahan jarak lapis akan meningkatkan persentase peningkatan BCR. Penambahan jarak lapis yang paling efektif adalah dari 3,5 cm ke 5 cm. Hal ini dapat dilihat dengan besarnya persentase peningkatan BCR yang terjadi pada penambahan jarak lapis tersebut..



Gambar 11. : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada 1 lapis anyaman bambu dengan variasi jarak lapis



Gambar 12. : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada 2 lapis anyaman bambu dengan variasi jarak lapis



Gambar 13. : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada 3 lapis anyaman bambu dengan variasi jarak lapis

Nilai BCR dengan Variasi Jumlah Lapis Pada Beberapa Penurunan

Peningkatan besarnya rasio daya dukung pada beberapa titik penurunan

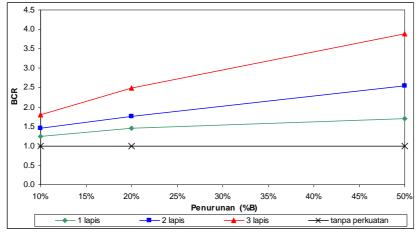
yang terjadi yaitu pada penurunan 10%B, 20%B dan 50%B dengan variasi jumlah lapis pada beberapa jarak lapis disajikan dalam tabel 5.

Tabel 5. Hubungan antara rasio daya dukung dan penurunan dengan variasi jumlah lapis

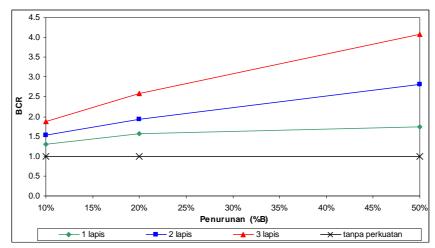
Tabel 3. Hubungan antara rasio daya dukung dan pe													
Penurunan	Jumlah Jarak lapis 2.5 cm						Jarak lap			Jarak lapis 5 cm			
Penurunan	lapis	q (kg/cm²)	BCR	% peningkatan		q (kg/cm ²)	BCR	,	% peningkatan		BCR	% peningkatan	
	Tanpa	3.46	1	-		3.46	1	-		3.46	1	-	
	1 lapis	4.27	1.2351	23.51		4.50	1.3026	30.26		5.11	1.4781	47.81	
10% B	2 lapis	5.06	1.4646	46.46	22.94	5.30	1.5321	53.21	22.94	5.88	1.7008	70.08	22.27
					33.74				33.74				40.49
	3 lapis	6.23	1.8020	80.20		6.46	1.8695	86.95		7.28	2.1057	110.57	
	Tanpa	4.20	1	-		4.20	1	-		4.20	1	-	
	1 lapis	6.09	1.4487	44.87		6.58	1.5652	56.52		7.05	1.6762	67.62	
20% B	2 lapis	7.40	1.7595	75.95	31.08	8.10	1.9260	92.60	36.07	10.66	2.5364	153.64	86.02
					72.70				66.60				47.17
	3 lapis	10.45	2.4865	148.65		10.90	2.5919	159.19		12.65	3.0082	200.82	
	Tanpa	5.44	1	-		5.44	1	-		5.44	1	-	
	1 lapis	9.26	1.7026	70.26		9.50	1.7455	74.55		9.96	1.8313	83.13	
50% B	2 lapis	13.81	2.5389	153.89	83.62	15.33	2.8176	181.76	107.21	21.16	3.8897	288.97	205.84
	3 lapis	21.16	3.8897	288.97	135.09	22.14	4.0698	306.98	125.22	27.23	5.0047	400.47	111.50

Tetapi secara umum dapat diketahui bahwa penambahan jumlah lapis akan meningkatkan persentase peningkatan BCR. Penambahan jumlah lapis yang paling efektif adalah dari 2 lapis ke 3

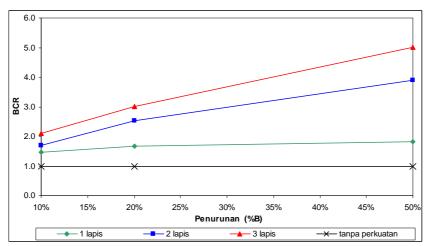
lapis. Karena penambahan jumlah lapis ini akan memberikan persentase peningkatan BCR yang lebih besar daripada penambahan jumlah lapis dari 1 lapis ke 2 lapis.



Gambar 14 : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada jarak 2.5 cm dengan variasi jumlah lapis



Gambar 15. : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada jarak 3.5 cm dengan variasi jumlah lapis



Gambar 16. : Grafik hubungan antara penurunan dan BCR pada jarak 5 cm dengan variasi jumlah lapis

KESIMPULAN

Perkuatan tanah dengan menggunakan lapis anyaman bambu pada tanah pasir (medium sand) di bawah pondasi telapak persegi dapat meningkatkan daya dukung tanah pasir. Penambahan jarak dan jumlah lapis anyaman bambu akan meningkatkan daya dukung tanah. Ditinjau dari grafik hubungan beban – penurunan dan nilai BCR, dapat disimpulkan bahwa pengaruh penambahan jarak dan jumlah lapis akan meningkatkan nilai BCR.

Berdasarkan hasil analisa data dan pembahasan mengenai pengaruh penambahan jarak dan jumlah lapis anyaman bambu terhadap daya dukung tanah pasir (medium sand) ditinjau dari grafik beban – penurunan dan nilai BCR didapatkan kesimpulan sebagai berikut :

- 1. Penambahan jarak lapis secara keseluruhan memberikan peningkatan daya dukung yang efektif. Tetapi penambahan jarak lapis dari 3,5 cm ke 5 cm pada pemakaian 2 lapis anyaman bambu memberikan peningkatan daya dukung yang paling efektif.
- 2. Penambahan jumlah lapis yang akan memberikan peningkatan daya dukung paling efektif adalah pada penambahan dari 2 lapis ke 3 lapis dengan jarak lapis 3,5 cm.

UCAPAN TERIMA KASIH

Terima kasih kepada Laboratorium Mekanika Tanah, Jurusan Sipil Fakultas Teknik Universitas Brawijaya Malang sebagai tempat pelaksanaan penelitian serta semua pihak atas dukungan dan partisipasinya selama penelitian

DAFTAR PUSTAKA

- Adams, Michael T., Collin, James G., (1997). Large Model Spread Footings Load Test on Geoshynthetic Reinforced Soil Foundations. Journal of Geotechnical Engineering. ASCE, Volume 123, No 1.
- Bowles, Joseph E., (1997). *Analisa dan Desain Pondasi*. Edisi Keempat, Jilid 1. Penerbit Erlangga, Jakarta.
- Coduto, Donald P. (1994). Foundation Design (Principles and Practices). Prentice-Hall, Inc., New Jersey.
- Das, Braja M., (1993). *Mekanika Tanah (Prinsip-prinsip Rekayasa Geoteknis)*. Terjemahan oleh
 Noor Endah dan Indrasurya B.
 Mochtar. Jilid 1. Penerbit
 Erlangga, Jakarta.
- Das, Braja M., (1999). Shallow Foundations: Bearing Capacity and Settlement. CRC Press Boca Raton, London, New York, Washington DC.
- Hardiyatmo, Hary Christady. *Mekanika Tanah 1*. Edisi ke dua. Jurusan
 Teknik Sipil, Fakultas Teknik
 Universitas Gadjah Mada
 Yogyakarta.
- Hardiyatmo, Hary Christady, (1996). *Teknik Fondasi 1.* Penerbit PT.

 Gramedia Pustaka Utama,

 Jakarta.
- Head, K.H., (1982). *Manual of Soil Testing Laboratory*. Volume 2. Pentech Press Limited. Estover Road, Pivmouth, Devon.
- Janssen, J.J.A., (1981). The Mechanical Properties of Bamboo Used in

- Construction. Bamboo Research in Asia, IRDS Canada.
- Janssen, J.J.A., (1991). *Mechanical Properties of Bamboo*. Kluwer
 Academic Publishers.
- Janssen, J.J.A., (2000). Designing And Building With Bamboo. *Journal* of International Network for Bamboo and Rattan.
- Jones, Collins J.F.P., (1996). Earth Reinforcement & Soil Structures. Thomas Telford Book, New York.
- Koerner, Robert M., (1994). *Designing With Geoshynthetics*. Third
 Edition. Prentice Hall, Inc, Upper
 Saddle River, New jersey.
- Lambe, T. W. (1951). Soil Testing for Engineers. New York: John Wiley and Sons, Inc.
- Purwana, Yusep Muslih, (2002). Uji Model Kapasitas Daya Dukung Pondasi Telapak Lingkaran Menggunakan Perkuatan bambu. Journal of Research and Development Agency, central Java Provincial, Semarang.
- Sowers, George F., (1979). *Introductory Soil Mechanics & Foundations: Geotechnical Engineering*. Fourth
 Edition. Macmillan Publishing
 Co., Inc., New York.
- Yetimoglu, T., Wu, J.T.H., and Saglamer, A. (1984). Bearing Capacity of Rectangular Footings on Geogrid-Reinforced Sand.

 Journal of Geotechnical Engineering. ASCE, Volume 120, No 12.