



**ANALISIS KINERJA KOLOM PERSEGI PANJANG
TERHADAP PERILAKU ELEMEN STRUKTUR BETON
BERTULANG**

SKRIPSI

Oleh

Celica Amira

NIM 151910301026

PROGRAM STUDI S1 TEKNIK SIPIL

JURUSAN TEKNIK SIPIL

FAKULTAS TEKNIK

UNIVERSITAS JEMBER

2019



**ANALISIS KINERJA KOLOM PERSEGI PANJANG
TERHADAP PERILAKU ELEMEN STRUKTUR BETON
BERTULANG**

SKRIPSI

diajukan guna melengkapi tugas akhir dan memenuhi salah satu syarat
untuk menyelesaikan Fakultas Teknik Sipil (S1)
dan mencapai gelar Sarjana Teknik

Oleh

Celica Amira

NIM 151910301026

PROGRAM STUDI S1 TEKNIK SIPIL

JURUSAN TEKNIK SIPIL

FAKULTAS TEKNIK

UNIVERSITAS JEMBER

PERSEMBAHAN

Dengan rasa syukur dan bahagia atas selesainya skripsi ini, skripsi ini saya persembahkan kepada:

- a. Segala puji hanya milik Allah SWT dan hanya untuk Allah SWT. atas segala rahmat serta karunia-Nya hingga penulis dapat menyelesaikan skripsi ini.
- b. Shalawat dan salam kepada Nabi Muhammad SAW. sosok teladan segala tindakan dan kehidupan.
- c. Ibuku Yuli Agustina, sosok wanita terhebat yang selalu mendoakanku siang dan malam. Wanita pertama yang ingin kupersembahkan tulisan sederhana ini namun memiliki makna, kenangan, dan pengorbanan di setiap kata. Hadiyah kecil untuk menempuh mimpi menjadi sarjana ini tidak dapat menggantikan pengorbanan Ibu selama ini.
- d. Bapakku Dedi Sumardi, pahlawan terhebat dan terkuat dan gagah melawan ombah kegigihan dan perjuangan hidup untuk mewujudkan cita-citaku serta mencerdaskanku. Tulisan skripsi ini hanyalah mimpi kecil yang dapat kuberikan untuk membalas jasamu yang begitu besar.
- e. Kedua adikku Alya Ferrari dan Nurul Zafira, semoga skripsi kakakmu ini dapat memotivasi kalian untuk lebih baik lagi dari kakakmu yang banyak kekurangan ini. Terima kasih bantuan motivasi dan doa kalian untuk menyelesaikan skripsi ini.
- f. Keluarga besar Jember dan juga Malang yang tidak bisa saya sebut satu persatu. Terima kasih atas motivasi yang telah kalian berikan, atas doa kalian yang selalu mengiringiku, semoga skripsi ini saya persembahkan sebagai jawaban mimpi dan doa kalian agar saya lulus sebagai sarjana teknik.
- g. Sahabat-sahabatku sejak SMP Bagaskara P.H, Edena Y, Nadia K.F.C, Bonanza N, dan lainnya yang ingin saya sebut. Terima kasih curahan hatinya, tempat aku kembali disaat benar dan salah, menang dan kalah, serta suka dan dukaku

- h. Sahabat-sahabatku semenjak duduk di bangku kuliah A. Laylinda, Boma I. S, dan Kamila W. Terima kasih atas kenangan luar biasa yang membuat hari-hari kuliah ku penuh dengan kebahagian, tawa serta canda.
- i. Temanku yang seperti saudaraku di bangku kuliah teman-teman Kupu-Kupu Teknik Sipil angkatan 2015 yang senasib dan seperjuangan. Terima kasih atas solidaritas kalian yang luar biasa sehingga semasa kuliah yang penuh kenangan dapat diceritakan pada masa depanku. Terima kasih dan mohon maaf atas sikap dan salah kataku kepada kalian. Semoga sukses untuk kalian semua.
- j. Seluruh guruiku dari Taman Kanak-kanak hingga Perguruan Tinggi. Terima kasih atas kemurahan hati dalam membagikan ilmu untukku. Semoga semangat pengabdian Bapak dan Ibu selalu ada hingga ujung usia.
- k. Seluruh civitas akademika Fakultas Teknik Universitas Jember.

MOTO

Barang siapa yang bersungguh-sungguh, sesungguhnya kesungguhan tersebut untuk kebaikan dirinya sendiri.
(terjemahan Surat *Al-Ankabut* ayat 6)

Dan janganlah kamu berputus asa dari rahmat Allah. Sesungguhnya tiada berputus asa dari rahmat Allah melainkan orang-orang yang kufur.
(terjemahan Surat *Yusuf* ayat 87)

Waktu bagaikan pedang. Jika engkau tidak memanfaatkannya dengan baik (untuk memotong), maka ia akan memanfaatkanmu (dipotong).
(HR. Muslim)

Life is like riding a bicycle. To keep your balance, you must keep moving.
(Albert Einstein)

It does not matter how slowly you go, so long as you do not stop.
(Confucius)

PERNYATAAN

Saya yang bertanda tangan di bawah ini:

Nama : Celica Amira

NIM : 151910301026

menyatakan dengan sesungguhnya bahwa skripsi yang berjudul “Analisis Kinerja Kolom Persegi Panjang Terhadap Perilaku Elemen Struktur Beton Bertulang” adalah benar-benar hasil karya sendiri, kecuali kutipan yang sudah saya sebutkan sumbernya, belum pernah diajukan pada institusi mana pun, dan bukan karya jiplakan. Saya bertanggung jawab atas keabsahan dan kebenaran isinya sesuai dengan sikap ilmiah yang harus dijunjung tinggi.

Demikian pernyataan ini saya buat dengan sebenarnya, tanpa ada tekanan dan paksaan dari pihak mana pun serta bersedia mendapat sanksi akademik jika ternyata di kemudian hari peryataan ini tidak benar.

Jember, 22 April 2019

Yang menyatakan,

Celica Amira

NIM 151910301026

SKRIPSI

**ANALISIS KINERJA KOLOM PERSEGI PANJANG
TERHADAP PERILAKU ELEMEN STRUKTUR BETON
BERTULANG**

Oleh

Celica Amira

NIM 151910301026

Pembimbing

Dosen Pembimbing Utama : Dwi Nurtanto, ST., MT

Dosen Pembimbing Anggota : Nanin Meyfa Utami, ST., MT

PENGESAHAN

Skripsi berjudul “Analisis Kinerja Kolom Persegi Panjang Terhadap Perilaku Elemen Struktur Beton Bertulang” karya Celica Amira telah diuji dan disahkan pada:

Hari, tanggal : Senin, 22 April 2019

Tempat : Fakultas Teknik Universitas Jember

Tim Penguji,

Ketua,

Anggota I,

Dwi Nurtanto, ST., MT
NIP. 19731015 199802 1 001

Nanin Meyfa Utami, ST., MT
NIP. 760014641

Anggota II,

Anggota II,

Indra Nurtjahjaningtyas., ST., MT
NIP. 19701024 199803 2 001

Gati Annisa Hayu, ST., MT., M.Sc
NRP. 760015715

Mengesahkan

Dekan,

Dr. Ir. Entin Hidayah, M.UM
NIP. 19661215 199503 2 001

RINGKASAN

Analisis Kinerja Kolom Persegi Panjang Terhadap Perilaku Elemen Struktur Beton Bertulang; Celica Amira, 151910301026; 2019; 71 halaman; Jurusan Teknik Sipil Fakultas Teknik Universitas Jember.

Kolom memiliki berbagai macam bentuk penampang dan memiliki masing-masing perbedaan kapasitas dalam menerima beban. Menurut Ketut Sudarsana dalam penelitiannya mengenai pengaruh bentuk penampang kolom terhadap kinerja struktur beton bertulang, mendapatkan bahwa sistem struktur dengan penampang kolom persegi panjang memiliki kinerja yang paling baik dibanding penampang kolom lainnya, hal ini berdasarkan nilai geser ultimit, perpindahan ultimit, dan simpangan. Oleh karena itu, penelitian ini menganalisis kinerja struktur beton bertulang dengan merubah bentuk kolom persegi sama sisi yang sudah ada di lapangan dirubah menjadi bentuk persegi panjang dengan fungsi bangunan apartemen. Tujuan penelitian ini untuk mengetahui kinerja kolom dengan bentuk persegi panjang terhadap perilaku struktur gedung tinggi.

Penelitian ini dilakukan dengan dua bentuk penampang, yaitu persegi sama sisi dan persegi panjang dengan luas penampang beton dan luas tulangan yang sama untuk mendapatkan hasil yang valid. Tulangan direncanakan tersebar merata. Struktur dengan bentuk penampang kolom yang berbeda akan dimodelkan dengan *software* SAP2000 dengan memasukkan beban gempa kemudian dibandingkan perilaku struktur. Setelah itu menganalisis menggunakan diagram interaksi dengan bantuan PCAColumn untuk mengetahui keruntuhan kolom dengan memasukkan variabel Pu-Mu. Selain itu, menganalisis kekakuan kolom pada setiap lantainya untuk mengetahui kekuatan kolom.

Hasil analisis menunjukkan gaya aksial dalam bentuk penampang apapun memiliki beban aksial yang kurang lebih sama, selama memiliki luas penampang kolom dan luas tulangan total yang sama. Gaya momen kolom dan gaya geser

kolom dengan penampang persegi panjang menghasilkan gaya yang lebih kecil pada sumbu kuat X, sedangkan pada sumbu lemah Y menghasilkan gaya yang lebih besar. Simpangan struktur antar lantai pada sumbu kuat X dengan penampang kolom persegi sama sisi menghasilkan simpangan yang lebih kecil 10,81%, sedangkan pada sumbu lemahnya menghasilkan simpangan lebih besar 12,05%. Maka dengan menggunakan kolom persegi panjang pada sumbu X akan lebih kuat dalam menerima gaya gempa.



SUMMARY

Analysis of Rectangular Column Performance Towards Structural Reinforced Concrete Elements Behavior; Celica Amira, 151910301026; 2019; 71 pages; Department of Civil Engineering, The Faculty of Engineering, University of Jember.

The column have various cross-sectional shapes and each has a difference of receiving capacity loads. According to Ketut Sudarsana in his research about cross section of column towards the arrangement of reinforced structures, it was found that the structural system with cross section of rectangular column has a better performance compared to the other column cross section, it was based on the value of the shear ultimate, displacement and story drift. Therefore, The research analyzes the performance of reinforced concrete by transforming the square column that already exists into a rectangular column with the function of the building is apartment. The result of this research was to find out the performance of rectangular column on the behavior of high building structure.

This research analyzes two shapes of column rectangular and square with the same area of concrete and reinforcement to get valid result. Reinforcement is designed with all sides equal. Structure with different shapes of columns will be modeled with SAP2000 by adding earthquake loads then compare it to the structural behavior. After that, analyze using interaction diagram with PCAColumn to find out the collapse of the column by adding Pu-Mu variable. This research also analyzes the rigidity of column on each floor to know the strength of the column.

The results of this research indicates that axial load in any cross section has the same axial values, as long as the column has the same cross-sectional area and total of reinforcement area. Moment and shear loads with rectangular column have a smaller force on the strong axis X, while in weak axis Y have a greater force. The displacement on the strong axis X with Square column have a smaller deviations

of 10,81%, while on the weak axis Y have a greater deviations of 12,05%. So, with rectangular column on the strong axis X will be stronger in accepting earthquake Force.



PRAKATA

Puji syukur penulis ucapkan kepada Allah SWT berkat Rahmat serta Hidayah dan Karunia-Nya dapat menyelesaikan tugas akhir dengan judul “Analisis Kinerja Kolom Persegi Panjang Terhadap Perilaku Elemen Struktur Beton Bertulang”. Penulis menyadari penyusunan tugas akhir ini banyak hambatan yang dilalui penulis berkat bimbingan dan bantuan berbagai pihak. Untuk itu pada kesempatan ini penulis mengucapkan terima kasih kepada :

1. Ibu Dr. Ir. Entin Hidayah, M.UM. selaku Dekan Fakultas Teknik Universitas Jember,
2. Ibu Dr. Anik Ratnaningsih, S.T., M.T. selaku Ketua Program Studi S1 Teknik Sipil,
3. Bapak Dwi Nurtanto, ST., MT dan Ibu Nanin Meyfa Utami, ST., MT atas bimbingan, saran, dan motivasi yang diberikan selaku Dosen Pembimbing,
4. Ibu Indra Nurtjahjaningtyas., ST., MT dan Ibu Gati Annisa Hayu, ST., MT., M.Sc atas saran dan motivasi yang diberikan selaku Dosen Penguji,
5. Bapak Willy Kriswardhana, ST., MT selaku dosen pembimbing akademik yang telah memberikan dukungan pengarahan selama masa perkuliahan,
6. Segenap Dosen Jurusan Teknik Sipil Fakultas Teknik Universitas Jember yang telah memberikan ilmunya dengan sepenuh hati,
7. Seluruh staff Proyek Apartemen Dino yang telah memberi izin serta membantu kelancaran penelitian ini,

Penulis menyadari proposal skripsi ini tidak luput dari kesalahan serta banyak kekurangan. Penulis sangat mengharapkan saran serta kritik demi menyempurnakan tugas akhir ini agar dapat memberi manfaat bagi berbagai pihak.

Jember, 12 Juni 2019

Penulis

DAFTAR ISI

	Halaman
HALAMAN JUDUL	i
HALAMAN PERSEMBAHAN	ii
HALAMAN MOTO.....	iv
HALAMAN PERNYATAAN	v
HALAMAN PENGESAHAN.....	vii
RINGKASAN/SUMMARY	viii
PRAKATA.....	xii
DAFTAR ISI.....	xiii
DAFTAR TABEL	xvi
DAFTAR GAMBAR.....	xviii
DAFTAR LAMPIRAN	xx
BAB I PENDAHULUAN.....	1
1.1 Latar Belakang	1
1.2 Rumusan Masalah	3
1.3 Tujuan	3
1.4 Manfaat	3
1.5 Batasan Masalah	4
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	5
2.1 Struktur Bangunan	5
2.1.1 Definisi Struktur.....	5
2.1.2 Bagian Struktur	5
2.1.3 Pembebanan	6
2.2 Kolom	11
2.2.1 Definisi Kolom.....	11
2.2.2 Jenis Kolom	11
2.2.3 Jenis Kegagalan pada Kolom	14
2.2.4 Faktor Reduksi Kekuatan Kolom.....	15
2.2.5 Kapasitas Beban Aksial Kolom	15
2.2.6 Diagram Interaksi.....	16
2.3 Desain Komponen Struktur Rangka Pemikul Momen Khusus (SRPMK) ...	16

2.4 Simpangan Antar Lantai Tingkat	17
2.5 Pemodelan Struktur Menggunakan SAP 2000 v14.0.0	18
2.6 Pemodelan Kolom Menggunakan PCA Column	28
2.7 Penelitian Terdahulu.....	34
BAB III METODOLOGI PENELITIAN	36
3.1 Lokasi dan Waktu Penelitian.....	36
3.2 Variabel Penelitian.....	36
3.3 Tahap Analisis Pengumpulan, Pengolahan, dan Penyajian Data.....	37
3.3.1 Pengumpulan Data	37
3.3.2 Pengolahan Data	39
3.3.3 Penyajian Data	40
3.4 Diagram Alir.....	41
BAB IV HASIL DAN PEMBAHASAN	43
4.1. Model Gedung	43
4.2. Perencanaan Dimensi.....	43
4.2.1. Balok	43
4.2.2. Pelat.....	44
4.2.3. Kolom	44
4.3. Cek Desain Struktur dengan Persyaratan SRPMK.....	45
4.4. Pembebanan	47
4.4.1. Beban Mati.....	47
4.4.2. Beban Hidup	47
4.4.3. Beban Gempa Respon Spektrum	48
4.5. Cek Validasi Pembebanan.....	51
4.6. Hasil Analisis	52
4.6.1. Gaya Dalam	52
4.6.2. Pengecekan Kekuatan Kolom	55
4.6.3. Simpangan Antar Lantai	56
4.6.4. Perbandingan geser <i>ultimate</i> (Vu) dengan geser ijin (ϕV_n)	60
4.6.5. Diagram Pu-Mu.....	62
4.6.6. Perhitungan Panjang Tekuk Kolom	67
BAB V PENUTUP.....	72
5.1. Kesimpulan	72
5.2. Saran	72

DAFTAR PUSTAKA.....	73
LAMPIRAN.....	75



DAFTAR TABEL

	Halaman
2.1 Klasifikasi Situs	8
2.2 Faktor keutamaan gempa	10
2.3 Kategori desain seismik berdasarkan S_{DS}	10
2.4 Kategori desain seismik berdasarkan S_{DI}	10
2.5 Simpangan antar lantai ijin, $\Delta aa, b$	17
4.1 Dimensi Balok	44
4.2 Dimensi Kolom	45
4.3 Persyaratan Dimensi Kolom Persegi Sama Sisi.....	45
4.4 Persyaratan Dimensi Kolom Persegi Panjang.....	46
4.5 Persyaratan Rasio Tulangan SRPMK	46
4.6 Data Gempa Respon Spektrum.....	50
4.7 Periode dan Percepatan Respon Spektra.....	50
4.8 Perbandingan Gaya Aksial.....	52
4.9 Perbandingan Gaya Momen Sumbu Kuat X.....	53
4.10 Perbandingan Gaya Momen Sumbu Lemah Y	53
4.11 Perbandingan Gaya Geser Sumbu Kuat X	54
4.12 Perbandingan Gaya Geser Sumbu Lemah Y	54
4.13 Kapasitas Kolom Persegi Sama Sisi	56
4.14 Kapasitas Kolom Persegi Panjang	56
4.15 Syarat Δ Kolom Persegi Sama Sisi	57
4.16 Syarat Δ Kolom Persegi Panjang	57
4.17 Perbandingan Δ Arah X	58
4.18 Perbandingan Δ Arah Y	58
4.19 Perhitungan Geser Kolom Persegi Sama Sisi	61
4.20 Memeriksa Geser Kolom Persegi Panjang	62
4.21 Kapasitas Kolom KX9 Sumbu X	63
4.22 Kapasitas Kolom KX9 Sumbu Y	63
4.24 Kapasitas Kolom KX10 Sumbu X	64
4.25 Kapasitas Kolom KX10 Sumbu Y	65
4.27 Kapasitas Kolom KX14 Sumbu X	66
4.28 Kapasitas Kolom KX14 Sumbu Y	66

4.29 Panjang Tekuk Kolom Persegi Sama Sisi.....	70
4.30 Panjang Tekuk Kolom Persegi Panjang.....	71

DAFTAR GAMBAR

	Halaman
2.1 Spektrum respons desain.....	9
2.2 Tampilan situs puskim oleh kementerian PU	9
2.3 Jenis Kolom Persegi Bersengkang.....	12
2.4 Jenis Kolom Lingkaran Berspiral	12
2.5 Jenis Kolom Komposit.....	13
2.6 Jenis Kolom Dengan Beban Sentris.....	13
2.7 Jenis Kolom Ditambah Momen Satu Sumbu.....	14
2.8 Jenis Kolom Ditambah Momen Dari 2 Arah	14
2.9 Diagram Interaksi Beban Aksial-Momen (P-M) Kolom	16
2.10 Kotak Tampilan <i>New Model</i>	18
2.11 Kotak Tampilan <i>Define Grid System Data</i>	19
2.12 Tampilan <i>Define Materials</i>	19
2.13 Tampilan Memasukkan Data Material.....	20
2.14 Tampilan <i>reinforcement data</i>	21
2.15 Tampilan <i>Shell Section Data</i>	22
2.16 Tampilan <i>Joint Restraints</i>	23
2.17 Tampilan Memasukkan Tipe Pembebatan	23
2.18 Tampilan Memasukkan Data Kombinasi Pembebatan	24
2.19 Tampilan <i>Area Uniform Loads to Frames</i>	25
2.20 Tampilan Menampilkan Pembebatan <i>Area</i>	25
2.21 Hasil Tampilan Pembebatan area metode amplop	26
2.22 Tampilan Pemilihan <i>Output</i> yang Ingin Ditampilkan.....	27
2.23 Tampilan Hasil Analisis SAP2000	28
2.24 Tampilan Utama PCA <i>Column</i>	28
2.25 Tampilan <i>General Information PCA Column</i>	29
2.26 Tampilan <i>Material Properties</i> pada PCA <i>Column</i>	30
2.27 Memilih Bentuk Penampang Kolom	30
2.28 Menentukan Ukuran Kolom	31
2.29 Menentukan Jenis Pendistribusian Tulangan.....	31
2.30 Memasukkan Data Tulangan	32
2.31 Pilihan Untuk Memasukkan Gaya yang Bekerja Pada Kolom	32

2.32 Memasukkan Gaya yang Bekerja pda Kolom	33
2.33 Diagram Interaksi Kolom	33
3.1. Denah Gedung Lantai Lower Ground.....	38
3.2 Bagan Alir Perencanaan Struktur.....	42
4.1. Denah Kolom Lantai 5.....	43
4.2 Tampilan situs <i>puskim.pu.go.id</i>	49
4.3 Tampilan Hasil Perhitungan <i>puskim.pu.go.id</i>	49
4.4 Grafik Periode dengan Percepatan Spektra.....	51
4.5 Tampilan <i>Output</i> dari <i>Concrete Frame Design</i>	55
4.6 Grafik Perbandingan Δ Arah X.....	59
4.7 Grafik Perbandingan Δ Arah Y	60
4.8 Diagram Pn-Mn KX9 sumbu X	63
4.9 Diagram Pn-Mn KX9 sumbu Y	64
4.10 Diagram Pn-Mn KX10 sumbu X	65
4.11 Diagram Pn-Mn KX10 sumbu Y	65
4.12 Diagram Pn-Mn KX14 sumbu X	66
4.13 Diagram Pn-Mn KX14 sumbu Y	67
4.14 Faktor Panjang Efektif (k)	68
4.15 Faktor Panjang Efektif (k) Rangka Bergoyang.....	70

DAFTAR LAMPIRAN

	Halaman
3.1. Data Sondir Dino Park	75
4.1. Tabel Balok dan Kolom	82
4.2. Denah Balok dan Kolom	86
4.3 Detail Kolom	101
4.4 Output SAP2000	105

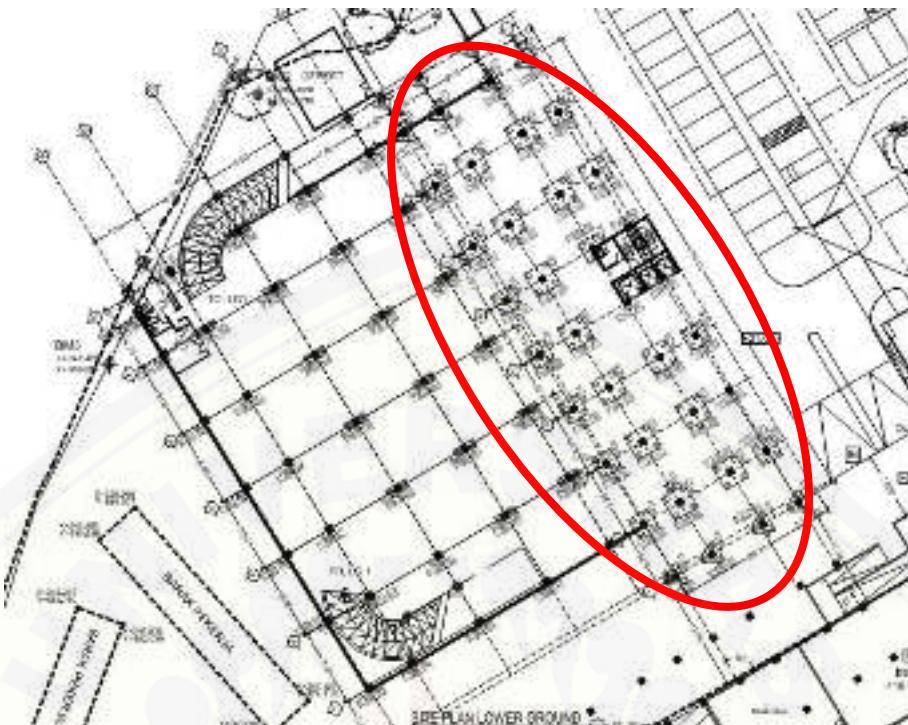
BAB I PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Kolom adalah salah satu elemen struktur vertikal yang memiliki kapasitas terbesar dalam menerima beban tekan aksial serta beban momen lentur secara bersamaan. Kolom meneruskan beban-beban dari struktur gedung paling atas hingga ke tanah yang memikul struktur tersebut melalui pondasi. Kolom memiliki berbagai macam bentuk penampang, seperti penampang kolom persegi, lingkaran serta persegi panjang. Setiap bentuk penampang kolom memiliki perbedaan kapasitas dalam menerima beban aksial. Penggunaan penampang kolom yang paling sering digunakan pada desain struktur gedung, adalah kolom berbentuk persegi dan persegi panjang.

Menurut Sudarsana, Ketut dkk (2016) dalam penelitiannya mengenai pengaruh bentuk penampang kolom terhadap kinerja Struktur Beton Bertulang mendapatkan bahwa sistem struktur dengan penampang kolom persegi panjang memiliki kinerja yang paling baik dibanding penampang kolom lainnya, hal ini berdasarkan nilai geser dasar seismik ultimit, perpindahan ultimit dan simpangan.

Pada uraian tersebut, maka timbul gagasan penelitian untuk tugas akhir dengan menganalisis kinerja struktur beton bertulang dengan merubah bentuk kolom yang sudah ada, perencanaan ini akan menggunakan bentuk kolom persegi panjang yang sesuai dengan bentuk denah bangunan seperti Gambar 1.1 dengan fungsi bangunan sebagai Apartemen di Kota Batu dengan ukuran kolom direncanakan kembali dengan luasan yang tidak jauh dengan kolom sebelumnya. Perencanaan kolom persegi panjang akan ditempatkan pada searah sumbu lemah bangunan.



Gambar 1.1. Denah Apartemen Lantai Lower Ground

Perencanaan ini akan dianalisis dengan menggunakan diagram interaksi kolom untuk mempermudah mengetahui keruntuhan kolom dengan memasukkan variabel Pu-Mu. Penelitian ini juga menganalisis perbandingan kekuatan kolom dengan memasukkan beban gempa. Tujuan penelitian ini untuk mengetahui kinerja kolom dengan bentuk persegi panjang terhadap perilaku struktur gedung tinggi, guna memberi wawasan pembaca tugas akhir ini dalam merencanakan kolom struktur dalam gedung tinggi menggunakan beton bertulang.

Penelitian ini pernah dilakukan oleh Kandpal, Umashankar (2018) dengan judul penelitian “*Comparative Analysis of Rectangular and Square Column for Axial Loading, uniaxial and Biaxial Bending*”. Selanjutnya pernah dilakukan penelitian oleh Ertanto, Riskiawan (2015) dengan judul penelitian “Analisis Perbandingan Perilaku Struktur Pada Gedung dengan Variasi Bentuk Penampang Kolom Beton Bertulang”. Serta pernah dilakukan oleh Frans, Richard dkk (2013) dengan judul penelitian “Analisis Diagram Interaksi Kolom Pada Perencanaan Kolom Pipih Beton Bertulang”. Dalam tugas akhir ini yang berjudul “Analisis Kinerja Kolom Persegi Panjang Terhadap Perilaku Elemen Struktur Beton

Bertulang”, akan meninjau perilaku elemen struktur beton bertulang bertingkat tinggi dengan fungsi bangunan sebagai Apartemen di Kota Batu jika keseluruhannya menggunakan kolom bentuk penampang persegi panjang.

1.2 Rumusan Masalah

Berdasarkan latar belakang diatas dapat diambil rumusan masalah, yaitu :

- a. Bagaimana kinerja kolom persegi dengan kolom persegi panjang beton bertulang pada gedung bertingkat tinggi?
- b. Bagaimana simpangan horizontal pada gedung menggunakan bentuk penampang kolom persegi panjang dalam menerima beban gempa?

1.3 Tujuan

Tujuan dari penelitian ini adalah :

- a. Mengetahui kinerja kolom persegi dengan kolom persegi panjang beton bertulang pada gedung bertingkat tinggi,
- b. Mengetahui simpangan horizontal pada gedung jika menggunakan bentuk penampang persegi panjang dalam menerima beban gempa.

1.4 Manfaat

Hasil penelitian ini diharapkan dapat digunakan sebagai penambah wawasan mengenai penggunaan bentuk penampang kolom persegi panjang pada sebuah struktur bangunan gedung khususnya bertingkat tinggi, dan bagi penulis dapat menambah ilmu pengetahuan dalam perencanaan struktur gedung selanjutnya.

1.5 Batasan Masalah

Batasan masalah penelitian ini guna membatasi permasalahan pada penelitian ini agar dapat terfokus dan tidak melebar luas, batasan masalah penelitian ini adalah:

- a. Penelitian ini dilakukan terhadap komponen struktur kolom pada proyek pembangunan Apartemen Dino, Kota Batu,
- b. Melakukan dua analisis kinerja kolom terhadap perilaku struktur gedung Apartemen Dino, Kota Batu, yaitu analisis dengan membandingkan kolom pada diagram interaksi beban aksial-momen (P-M) pada kolom dan analisis dengan membandingkan kinerja struktur dari beban gempa,
- c. Kinerja kolom yang akan ditinjau adalah kolom dengan dua variasi bentuk penampang persegi sama sisi dan penampang persegi panjang luasan (A_g) serta luasan tulangan (A_{st}) yang sama,
- d. Pemodelan dan analisis simpangan pada setiap lantai dilakukan menggunakan *software SAP2000*,
- e. Analisis diagram interaksi beban aksial-momen (P-M) pada kolom dibantu dengan *software PCACol*,
- f. Analisis dan desain didasarkan Standar Perencanaan Ketahanan Gempa untuk Struktur Bangunan Gedung (SNI-1726-2012) dan Standar Perencanaan Struktur Beton untuk Bangunan Gedung Beton Bertulang (SNI 03-2847-2013),
- g. Metode analisis menggunakan analisis respons spektrum,
- h. Analisis dan desain menggunakan mutu bahan konstruksi beton K300 dan baja tulangan menggunakan BJ24 sesuai data lapangan,

BAB II TINJAUAN PUSTAKA

2.1 Struktur Bangunan

2.1.1 Definisi Struktur

Menurut Kamus Besar Bahasa Indonesia (KBBI), struktur adalah sesuatu yang disusun atau dibangun menjadi sebuah bangunan ataupun susunan.

2.1.2 Bagian Struktur

Bagian-bagian bangunan yang disusun dapat dibagi menjadi 2 bagian sesuai letaknya, yaitu :

a. **Struktur Bawah**

Struktur bangunan bagian bawah ini terletak di bawah permukaan tanah yang memiliki fungsi sebagai penahan struktur yang berada diatasnya. Struktur bawah ini juga berfungsi sebagai penyalur beban dari struktur paling atas ke tanah langsung. Struktur bawah meliputi pondasi serta sloof.

b. **Struktur Tengah**

Bagian struktur ini berada di atas permukaan tanah dan dapat terlihat oleh mata, bagian struktur ini langsung berhubungan dengan aktifitas pengguna struktur bangunan tersebut. Struktur tengah terdiri dari kolom, balok, dinding, serta plat lantai.

c. **Struktur Atas**

Bagian struktur ini merupakan bagian yang terdapat pada struktur paling atas. Struktur ini terdiri dari atap dan kuda-kuda.

Bagian bangunan selain menurut tata letaknya, ada juga menurut bahan penyusun struktur bangunan. Bahan penyusun struktur bangunan, ialah Beton, Baja, Kayu, serta bisa gabungan antara lebih dari 1 material. Selain itu, struktur bangunan memiliki 2 elemen, yaitu elemen struktural maupun non struktural. Elemen struktural ialah elemen struktur bangunan yang dapat menahan beban hingga struktur dapat berdiri kokoh dan stabil. Tidak berfungsinya salah satu elemen struktural dapat mengganggu perilaku struktur seluruhnya. Elemen struktural meliputi pondasi, kolom, balok, dan rangka atap. Sementara elemen non-struktural ialah elemen struktur yang bukannya menahan beban struktur, namun menjadi

beban struktur itu sendiri. Kerusakan salah satu elemen non-struktural tidak mengganggu perilaku struktur seluruhnya. Elemen ini meliputi keramik, dinding, tangga, serta penutup lantai.

2.1.3 Pembebanan

Definisi beban menurut SNI 1727:2013 adalah gaya yang didapat dari berat seluruh bahan bangunan, penghuni serta barang-barang yang ada di dalamnya, efek lingkungan sekitar, dan gaya kekangan akibat perubahan dimensi bangunan. Meskipun beban pada suatu struktur bangunan, namun pendistribusian beban dari elemen ke elemen lainnya dibutuhkan pendekatan. Jenis-jenis beban, antara lain :

a. Beban mati

Beban ini adalah berat bagian-bagian dari bangunan itu sendiri. Beban ini akan tetap berada di struktur bangunan selama bangunan tersebut masih ada dan arah beban ini searah dengan beban gravitasi bumi. Adapun berat sendiri bahan bangunan dan komponen gedung menurut PPIUG 1983 Tabel 2.1, antara lain :

1) Berat Jenis Beton	= 2400 kg/m ³
2) Adukan, per cm tebal dari semen	= 21 kg/m ²
3) Dinding pasangan batako	
Tanpa lubang tebal dinding 10 cm	= 200 kg/m ²
4) Langit-langit dan dinding	
Semen asbes (eternit dan sejenisnya)	= 11 kg/m ²
5) Penggantung langit-langit	= 7 kg/m ²
6) Penutup lantai dari ubin	= 24 kg/m ²

b. Beban hidup

Beban ini ialah beban yang sesuai dengan fungsi struktur bangunan tersebut. Beban hidup mencangkup beban orang, mesin, dan lainnya. Adapun beban hidup pada lantai gedung menurut PPIUG 1983 Tabel 3.1, antara lain :

1) Lantai Hotel/Apartemen	= 250 kg/m ²
2) Lantai Atap	= 100 kg/m ²

c. Beban Gempa

Beban ini akibat adanya pergerakan tanah secara horizontal maupun vertikal yang kecepatannya berdasarkan lokasi bangunan tersebut berada. Berikut langkah-langkah analisis beban gempa dinamis:

1) Klasifikasi Situs Tanah

Menurut SNI 1726:2012 Pasal 5, Klasifikasi suatu situs untuk memberikan kriteria desain seismik suatu bangunan di permukaan tanah atau penentuan amplifikasi percepatan gempa puncak dari batuan dasar ke permukaan tanah. Profil tanah di situs diklasifikasikan sesuai Tabel 5.3, berdasarkan penyelidikan tanah di lapangan pada lapisan 30 m paling atas. Tanah diklasifikasikan menjadi kelas situs SA sampai dengan SF.

Tabel 2.1 Klasifikasi Situs

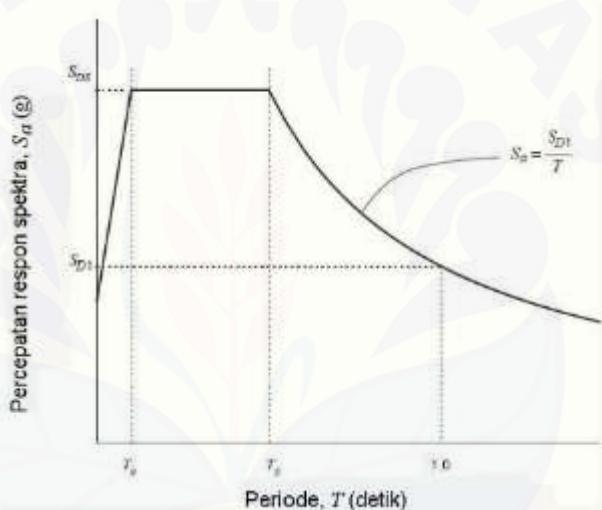
Kelas Situs	\bar{v}_s (m/detik)	\bar{N} atau \bar{N}_{ch}	\bar{s}_u (kPa)
SA (batuan keras)	>1500	N/A	N/A
SB (batuan)	750 sampai 1500	N/A	N/A
SC (tanah keras, sangat padat dan batuan lunak)	350 sampai 750	>50	≥ 100
SD (tanah sedang)	175 sampai 350	15 sampai 50	50 sampai 100
	< 175	< 15	< 50
SE (tanah lunak)	Atau setiap profil tanah yang mengandung lebih dari 3 m tanah dengan karakteristik sebagai berikut: 1. Indeks plastisitas, $PI > 20$, 2. Kadar air, $w \geq 40\%$ 3. Kuat geser niralir $\bar{s}_u < 25kPa$		
SF (tanah khusus, yang membutuhkan investigasi geoteknik spesifik dan analisis respons spesifik-situs yang mengikuti 6.10.1)	Setiap profil lapisan tanah yang memiliki salah satu atau lebih dari karakteristik berikut: <ul style="list-style-type: none">- Rawan dan berpotensi gagal atau runtuh akibat beban gempa seperti mudah likuidasi, lempung sangat sensitif, tanah tersementasi lemah- Lempung sangat organik dan/atau gambut (ketebalan $H > 3$ m)- Lempung berplastisitas sangat tinggi (ketebalan $H > 7,5$ m dengan Indeks Plastisitas $PI > 75$) Lapisan lempung lunak/setengah teguh dengan ketebalan $H > 35$ m dengan $\bar{s}_u < 50$ kPa		

Keterangan: N/A = tidak dapat dipakai

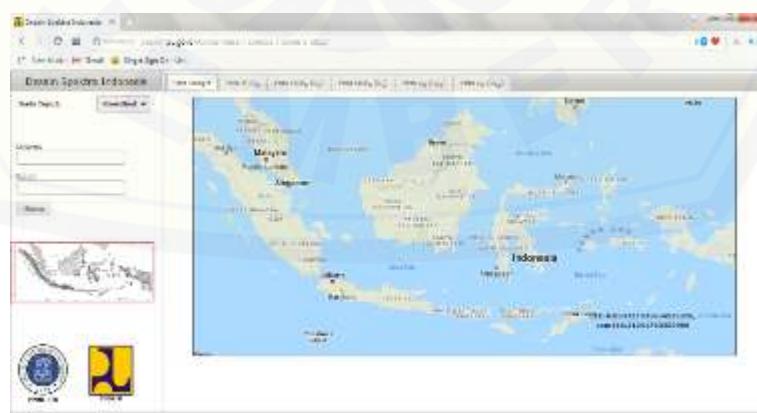
(Sumber SNI 1726:2012 pasal 5.3 Tabel 3)

2) Desain Respon Spektrum

Pada SNI 1726:2012, diharuskan membuat diagram respons spektrum sesuai dengan wilayah ataupun koordinat berdasarkan klasifikasi situs tanah. Pembuatan diagram respons spektrum dapat dilakukan menggunakan situs puskim.pu.go.id atau dengan perhitungan manual berdasarkan SNI 1726:2012. Namun dalam Tugas Akhir ini menggunakan data dari situs puskim.pu.go.id. Untuk mendapatkan hasil respon spektrum di situs puskim, diperlukan untuk memasukkan koordinat lintang dan bujur detail lokasi yang akan ditinjau, atau dengan memasukkan jenis data pada situs menggunakan nama kota yang akan ditinjau.



Gambar 2.1 Spektrum respons desain (Sumber: SNI 1726:2012)



Gambar 2.2 Tampilan situs puskim oleh kementerian PU

3) Faktor keutamaan bangunan dan kategori desain seismik

Kategori risiko bangunan gedung dan non gedung untuk beban gempa dapat ditemukan di SNI 1726-2012 Tabel 1 berdasarkan dari jenis pemanfaatan struktur bangunan tersebut.

Dalam analisis beban gempa perlu diketahui keutamaan struktur bangunan. Semakin penting suatu bangunan, maka beban gempa juga semakin diperbesar dengan mengalikan faktor keutamaan bangunan, berdasarkan SNI 1726:2012 pada Tabel 2.2 berikut.

Tabel 2.2 Faktor keutamaan gempa

Kategori risiko	Faktor keutamaan gempa, I_e
I atau II	1,0
III	1,25
IV	1,50

(Sumber: SNI 1726:2012 Pasal 4.1.2 Tabel 2)

Selain itu, bangunan juga perlu ditetapkan kategori desain seismik (KDS) berdasarkan SNI 1726:2012 Tabel 6 dilihat dari nilai S_{DS} . Serta berdasarkan SNI 1726:2012 Tabel 7 pada nilai S_{DI} .

Tabel 2.3 Kategori desain seismik berdasarkan S_{DS}

Nilai S_{DS}	Kategori risiko	
	I atau II atau III	IV
$S_{DS} < 0,167$	A	A
$0,167 \leq S_{DS} < 0,33$	B	C
$0,33 \leq S_{DS} < 0,50$	C	D
$0,50 \leq S_{DS}$	D	D

(Sumber: SNI 1726:2012 Pasal 6.5 Tabel 6)

Tabel 2.4 Kategori desain seismik berdasarkan S_{DI}

Nilai S_{DI}	Kategori risiko	
	I atau II atau III	IV
$S_{DI} < 0,167$	A	A
$0,167 \leq S_{DI} < 0,133$	B	C
$0,133 \leq S_{DI} < 0,20$	C	D
$0,20 \leq S_{DI}$	D	D

(Sumber: SNI 1726:2012 Pasal 6.5 Tabel 7)

d. Kombinasi Pembebanan

Menurut standar perencanaan struktur SNI 1727:2013 diperlukan adanya kombinasi beban serta faktor beban yang diperlukan guna kekuatan desainnya sama atau melebihi efek dari beban terfaktor dalam kombinasi seperti berikut :

- 1) $U = 1,4D$
- 2) $U = 1,2D + 1,6L + 0,5$ (L , atau R)
- 3) $U = 1,2D + 1,6$ (L , atau R) + (L atau $0,5W$)
- 4) $U = 1,2D + 1,0W + L + 0,5$ (L , atau R)
- 5) $U = 1,2D + 1,0Ex + 0,3Ey + 1,0L$
- 6) $U = 1,2D + 1,0Ey + 0,3Ex + 1,0L$
- 7) $U = 0,9D + 1,0W$
- 8) $U = 0,9D + 1,0Ex + 0,3Ey$
- 9) $U = 0,9D + 1,0Ey + 0,3Ex$

2.2 Kolom

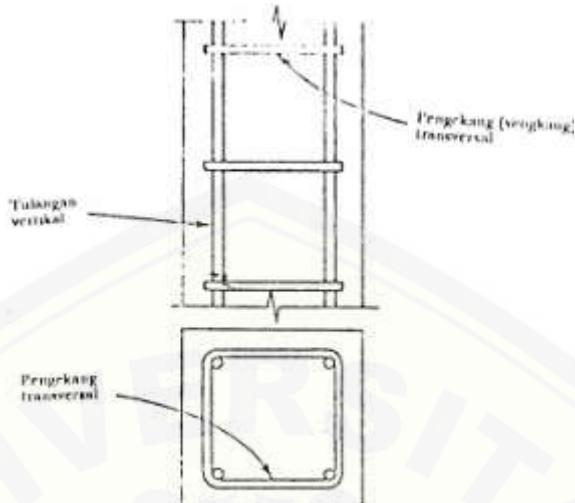
2.2.1 Definisi Kolom

Menurut Nawy, E. G (1982), kolom adalah salah satu elemen struktur batang tekan vertikal yang memikul beban langsung dari balok. Cara kerja kolom adalah meneruskan beban dari atas lalu disalurkan ke bawah hingga ke tanah melalui struktur bagian bawah yaitu pondasi. Satu kolom adalah lokasi kritis yang dapat mengakibatkan runtuhnya lantai yang bersangkutan langsung dengan kolom, bahkan dapat menyebabkan keruntuhan total seluruh struktur bangunan.

2.2.2 Jenis Kolom

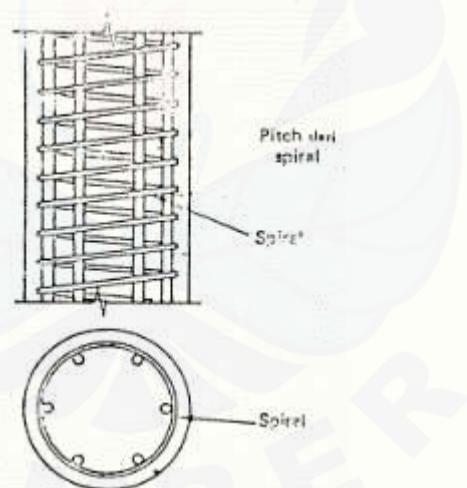
Menurut Nawy, E.G. (1987), bentuk kolom serta tulangannya dapat dibagi menjadi 3 jenis, yaitu

- a. Kolom persegi empat dengan tulangan memanjang dan tulangan sengkang.



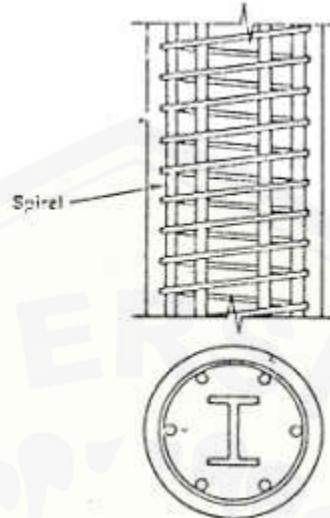
Gambar 2.3 Jenis Kolom Persegi Bersengkang (Sumber: Nawy, 1990)

- b. Kolom lingkaran dengan tulangan yang memanjang dan tulangan sengkang yang berupa spiral.



Gambar 2.4 Jenis Kolom Lingkaran Berspiral (Sumber: Nawy, 1990)

- c. Kolom komposit yang berupa beton dan profil baja di dalam strukturnya. Profil baja biasanya diletakkan di dalam tulangan.



Gambar 2.5 Jenis Kolom Komposit (Sumber: Nawy, 1990)

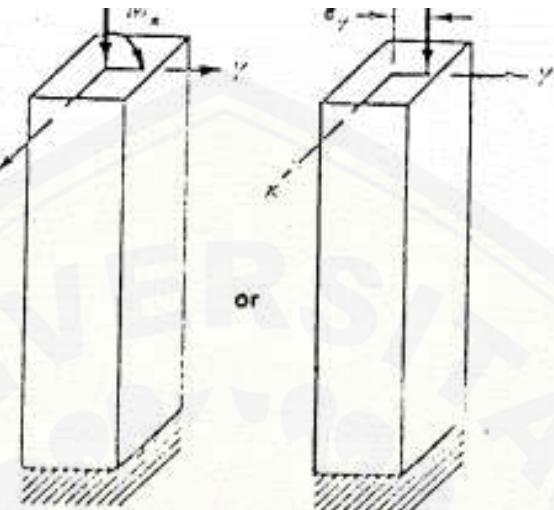
Selain jenis kolom berdasarkan bentuk dan tulangannya, kolom juga bisa dibedakan berdasarkan posisi beban terhadap penampang melintang, seperti :

- a. Kolom dengan beban sentris, kolom ini tidak mengalami momen lentur.

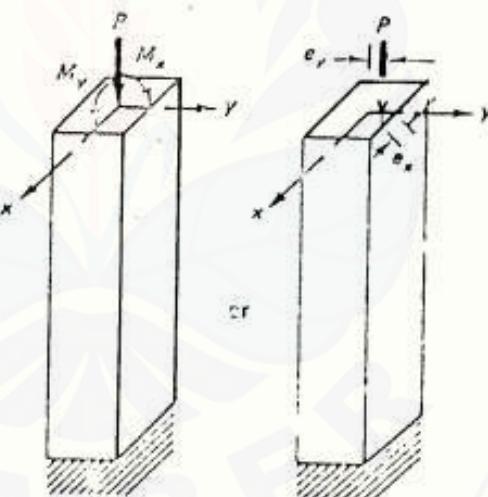


Gambar 2.6 Jenis Kolom Dengan Beban Sentris (Sumber: Nawy, 1990)

- b. Kolom dengan beban eksentris, kolom ini mengalami momen lentur dan gaya aksial. Momen lentur karena beban eksentris dapat bersumbu tunggal (*uniaxial*) maupun bersumbu rangkap (*biaxial*).



Gambar 2.7 Jenis Kolom Ditambah Momen Satu Sumbu (Sumber: Nawy, 1990)



Gambar 2.8 Jenis Kolom Ditambah Momen Dari 2 Arah (Sumber: Nawy, 1990)

2.2.3 Jenis Kegagalan pada Kolom

Terdapat 2 kondisi keruntuhan pada penampang kolom yang berdasarkan besar regangan pada tulangan kolom, kondisi tersebut antara lain :

- Keruntuhan Tarik, keruntuhan ini berawal dengan lelehnya tulangan tarik
- Keruntuhan Tekan, keruntuhan yang berawal dengan hancurnya beton tekan

Sedangkan kondisi *balance* adalah kondisi dimana keruntuhan yang berawal dengan lelehnya tulangan tarik serta hancurnya beton tekan sekaligus. Apabila terjadi kondisi sebagai berikut jika P_n adalah beban aksial, sedangkan P_{nb} adalah beban aksial *balanced* :

$P_n < P_{nb}$, maka terjadi keruntuhan tarik

$P_n = P_{nb}$, maka terjadi keruntuhan *balanced*

$P_n > P_{nb}$, maka terjadi keruntuhan tekan

Perilaku keruntuhan kolom persegi serta spiral digambarkan pada diagram beban – lendutan akibat beban aksial. Saat beban meningkat sampai dengan maksimum, kolom yang mengalami runtuh secara tiba-tiba ialah kolom persegi. Sedangkan kolom yang mengalami keruntuhan bertahap ialah kolom spiral.

2.2.4 Faktor Reduksi Kekuatan Kolom

Menurut SNI 2847:2013, faktor reduksi β_1 untuk f_c' antara 17-28 Mpa sebesar 0,85. Untuk $f_c' > 28$ Mpa, maka β_1 direduksi sebesar 0,05 setiap kelebihan kekuatan sebesar 7 Mpa . β_1 tidak boleh diambil kurang dari 0,65.

2.2.5 Kapasitas Beban Aksial Kolom

Tegangan pada kolom terdiri dari tegangan beton dan baja dimana total beban merupakan jumlah dari gaya yang terjadi pada beton dan baja. Menurut SNI 2847:2013, kekuatan aksial desain ϕP_n tidak boleh lebih dari 0,85 (untuk tulangan spiral) dan tidak boleh lebih dari 0,80 (untuk tulangan pengikat) dari kekuatan aksial desain pada eksentrisitas ϕP_0 , rumus ϕP_0 sebagai berikut :

$$\phi P_0 = \{0,85 f_c' (A_g - A_{st}) + f_y A_{st}\} \quad (2.1)$$

Desain beban aksial ϕP_n dari struktur tekan tidak boleh lebih dari $\phi P_{n(max)}$, dengan rumus sebagai berikut :

- a. Untuk Tulangan Spiral

$$\phi P_{n(max)} = 0,85 \phi [0,85 f_c' (A_g - A_{st}) + f_y A_{st}] \quad (2.2)$$

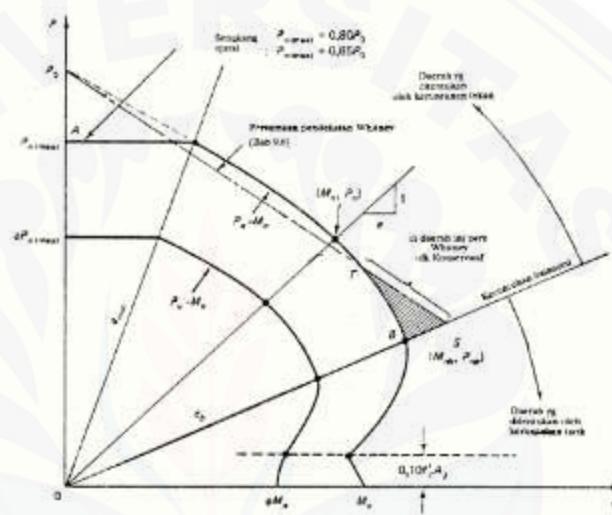
- b. Untuk Tulangan Pengikat

$$\phi P_{n(max)} = 0,80 \phi [0,85 f_c' (A_g - A_{st}) + f_y A_{st}] \quad (2.3)$$

Komponen struktur yang dibebani aksial tekan harus didesain terhadap momen maksimum bersama dengan beban aksial.

2.2.6 Diagram Interaksi

Kombinasi kekuatan P_n dan M_n yang sesuai dengan lokasi sumbu netral ditunjukkan pada setiap titik dalam grafik. Diagram interaksi dibagi 2 daerah, yaitu daerah yang menentukan keruntuhan tarik dan keruntuhan tekan, dengan dibatasi titik *balanced* (titik B).



Gambar 2.9 Diagram Interaksi Beban Aksial-Momen (P-M) Kolom (Sumber: Nawy, 1990)

2.3 Desain Komponen Struktur Rangka Pemikul Momen Khusus (SRPMK)

Desain Komponen SRPMK wajib digunakan untuk wilayah dengan resiko gempa tinggi. Wilayah bisa dikatakan memiliki resiko gempa tinggi, jika wilayah tersebut masuk pada kategori desain seismik D, E, dan F dalam SNI 1726:2012. SRPMK dapat juga di aplikasikan pada kategori desain seismik A, B dan C, namun tidak ekonomis. Persyaratan desain komponen struktur SRPMK ini ditinjau berdasarkan SNI 2847:2013. Desain komponen struktur harus memenuhi syarat ketentuan sesuai SNI 2847:2013 pasal 21.6, sebagai berikut.

- a. Gaya tekan aksial terfaktor P_u akibat kombinasi beban tidak boleh melebihi $A_g f_c' / 10$

$$P_u \leq A_g f_c' / 10 \quad (2.4)$$

- b. Dimensi penampang terpendek, tidak boleh kurang dari 300 mm.

$$b ; h \geq 300 \text{ mm} \quad (2.5)$$

- c. Rasio dimensi penampang terpendek terhadap dimensi tegak lurus tidak boleh kurang dari 0,4.

$$b / h \geq 0,4 \quad (2.6)$$

- d. Luas tulangan memanjang, A_{st} , tidak boleh kurang dari 0,01 A_g atau lebih dari 0,06 A_g .

$$0,01A_g \leq A_{st} \leq 0,006A_g \quad (2.7)$$

2.4 Simpangan Antar Lantai Tingkat

Simpangan antar lantai tingkat desain (Δ) seperti yang telah ditentukan dalam SNI 1726:2012 pasal 7.12.1 tidak boleh melebihi simpangan antar lantai tingkat ijin (Δ_a) seperti Tabel 2.5 berikut.

Tabel 2.5 Simpangan antar lantai ijin, $\Delta_a^{a,b}$

Struktur	Kategori risiko		
	I atau II	III	IV
Struktur, selain dari struktur dinding geser batu bata, 4 tingkat atau kurang dengan dinding interior, partisi, langit-langit dan sistem dinding eksterior yang telah didesain untuk mengakomodasi simpangan antar lantai tingkat.	$0,025h_{xx}^c$	$0,020h_{xx}$	$0,015h_{xx}$
Struktur dinding geser kantilever batu bata ^d	$0,010h_{xx}$	$0,010h_{xx}$	$0,010h_{xx}$
Struktur dinding geser batu bata lainnya	$0,007h_{xx}$	$0,007h_{xx}$	$0,007h_{xx}$
Semua struktur lainnya	$0,020h_{xx}$	$0,015h_{xx}$	$0,010h_{xx}$

Keterangan:

^a h_{xx} adalah tinggi tingkat di bawah tingkat x.

^b Untuk sistem penahan gaya gempa yang terdiri dari hanya rangka momen dalam kategori desain seismik D, E, dan F, simpangan antar lantai tingkat ijin harus sesuai dengan persyaratan 7.12.1.1

^c Tidak boleh ada batasan simpangan antar lantai untuk struktur satu tingkat dengan dinding interior, partisi, langit-langit, dan sistem dinding eksterior yang telah didesain untuk mengakomodasi simpangan antar lantai tingkat. Persyaratan pemisahan struktur dalam 7.12.3 tidak diabaikan.

^d Struktur di mana sistem struktur dasar terdiri dari dinding geser batu bata yang didesain sebagai elemen vertikal kantilever dari dasar atau pendukung fondasinya yang dikonstruisikan sedemikian agar penyaluran momen diantara dinding geser (kopel) dapat diabaikan.

(Sumber: SNI 1726:2012 pasal 7.12.1 Tabel 16)

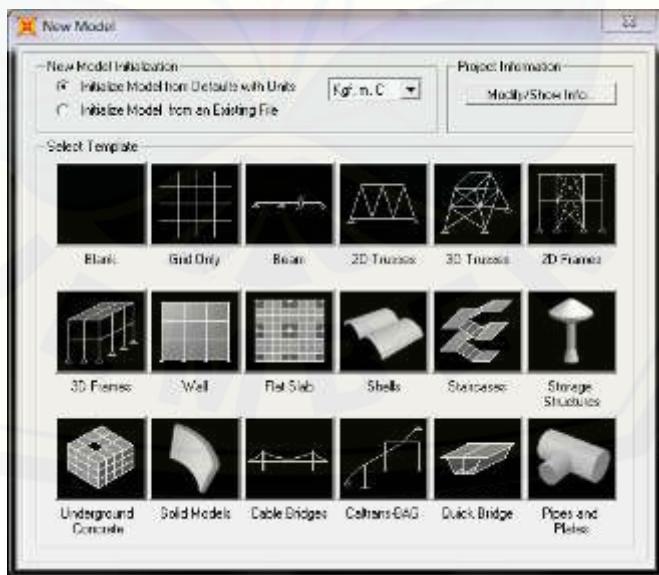
Untuk sistem penahan gaya gempa yang terdiri dari hanya rangka momen dalam kategori desain seismik D, E, dan F, simpangan antar lantai tingkat ijin (Δ) harus sesuai dengan SNI 1726:2012 pasal 7.12.1.1 yaitu tidak boleh melebihi Δ_a / ρ untuk semua tingkat. ρ harus ditentukan sesuai dengan pasal 7.3.4.2, yaitu ρ harus sama dengan 1,3.

2.5 Pemodelan Struktur Menggunakan SAP 2000 v14.0.0

Program SAP merupakan salah satu program analisis dan perencanaan struktur yang sering dipakai pada saat ini, program ini sudah berbasis grafis dan dapat dioperasikan pada sistem *windows*. Program SAP2000 menyediakan beberapa fitur *template* siap pakai dari suatu tipe struktur. SAP2000 dapat melakukan proses pemodelan dan analisis dengan cepat. Langkah-langkah pemodelan struktur sebagai berikut.

a. Menggambar model yang akan dianalisis/desain

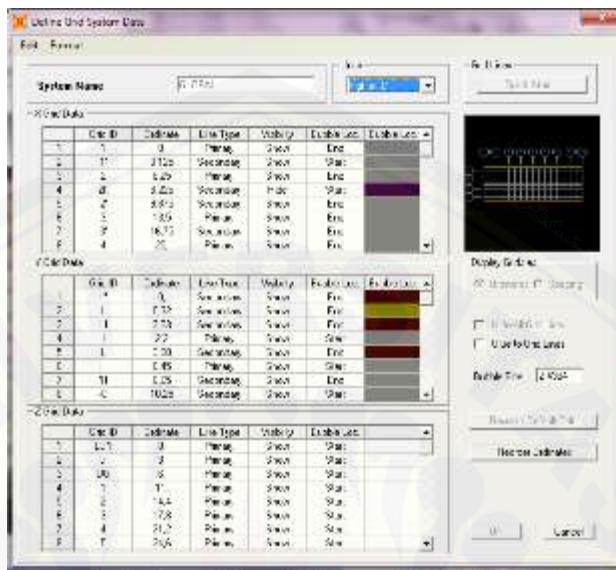
Menggambar model pertama pilih menu file lalu *new model*, maka akan muncul tampilan seperti Gambar 2.10 berikut.



Gambar 2.10 Kotak Tampilan *New Model*

Pertama hal yang dilakukan adalah menetapkan satuan yang akan dipakai saat analisis nanti berlangsung. Lalu, memilih *template* yang sesuai dengan struktur yang akan dianalisis, namun pada tugas akhir ini memilih *grid only*

untuk memudahkan penempatan kolom dan balok struktur gedung. Setelah itu baru memodifikasi *grid* sesuai denah yang ada, dengan membuka *define grid system data* seperti pada Gambar 2.11 berikut.

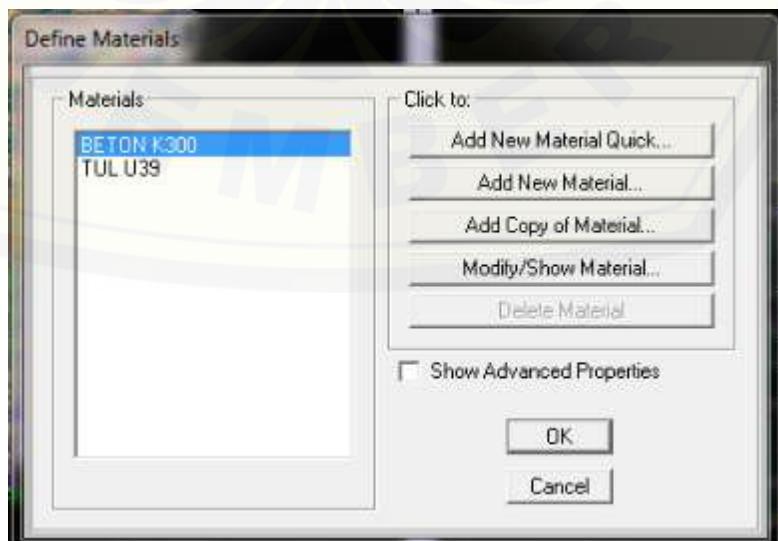


Gambar 2.11 Kotak Tampilan *Define Grid System Data*

Tampilan *grid* memiliki 2 pilihan yaitu menampilkan *grid* dalam ordinat atau jarak, selanjutnya menentukan jarak x, y, dan z untuk jarak dan ketinggian setiap lantainya sesuai dengan struktur gedung yang akan dianalisis.

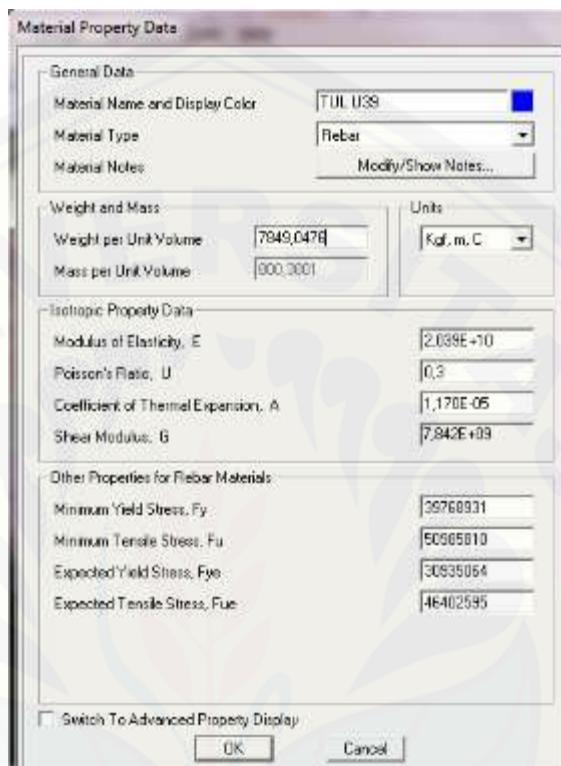
b. Menetapkan material

Menetapkan material terdapat pada menu *define* selanjutnya memilih *material*, seperti Gambar 2.12 menampilkan *define materials*.



Gambar 2.12 Tampilan *Define Materials*

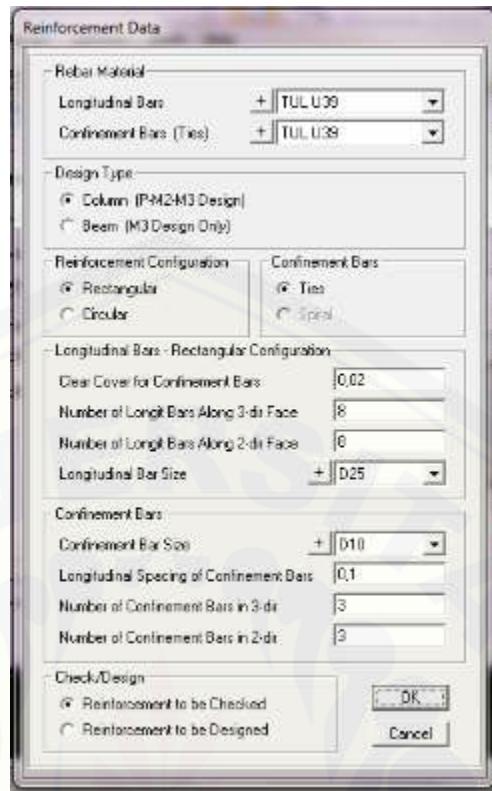
Dengan memilih *add new material* maka akan menampilkan tampilan seperti pada Gambar 2.13 untuk memasukkan data material dari struktur yang akan dianalisis. Jika memasukkan data untuk tulangan beton maka perlu memilih *rebar* pada *material type*.



Gambar 2.13 Tampilan Memasukkan Data Material

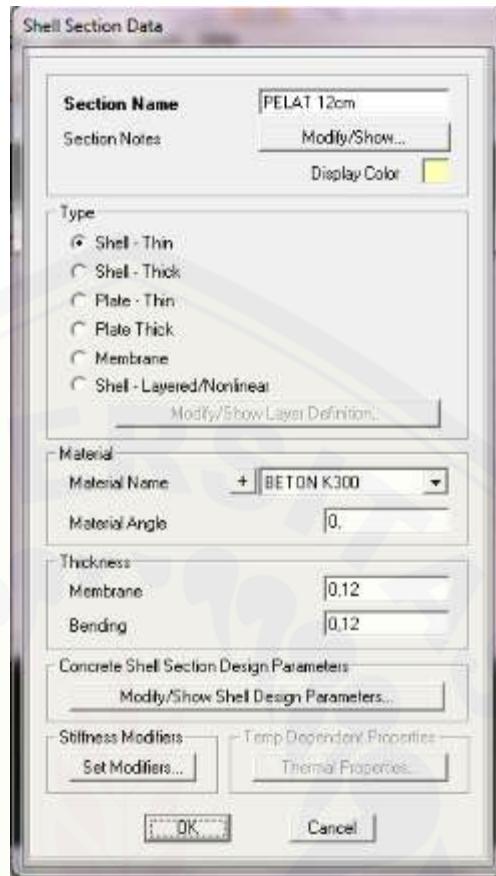
c. Menetapkan penampang

Untuk menetapkan penampang pilih pada menu *define* dan pilih *section property*. Jika menetapkan untuk balok dan kolom maka memilih *frame section*, namun untuk menetapkan pelat maka menggunakan *area section*. Setelah muncul kotak *frame properties*, pilih *add new property*, setelah itu menetapkan material apa yang digunakan untuk *frame*, lalu bentuk penampang seperti apa dan dimensi yang akan diterapkan pada struktur gedung yang akan dianalisis. Langkah selanjutnya pilih *reinforcement data* untuk menentukan tulangan yang akan dianalisis maka perlu memilih *reinforcement to be checked* pada *check/design* dipaling bawah sendiri, seperti pada Gambar 2.14 berikut.



Gambar 2.14 Tampilan reinforcement data

Namun untuk pelat, terdapat pada pilihan *area section*. Setelah itu memilih tipe *area* yang akan dipilih, semisal pilih *shell*. Tipe *shell* ini adalah gabungan dari sifat *plate* dan *membrane*. *Plate* adalah *area* yang menahan gaya pada arah tegak lurus bidang pelat, sedangkan *membrane* adalah *area* yang menahan gaya searah bidang pelat. Dikarenakan struktur gedung ini akan bergerak ke arah horizontal yaitu dapat menerima gaya searah bidang pelat, maka dipilih tipe *area* dengan *shell*. Setelah menentukan tipe *area*, selanjutnya memilih *add new section* dengan tampilan seperti Gambar 2.15. Setelah muncul, langkah pertama adalah memberi nama penampang. Selanjutnya memilih tipe *shell – thin*, dikarenakan pelat lantai relatif tipis maka hanya perlu memilih tipe *thin*. Tipe *thick* untuk tipe pelat yang relatif tebal seperti perkerasan jalan.



Gambar 2.15 Tampilan *Shell Section Data*

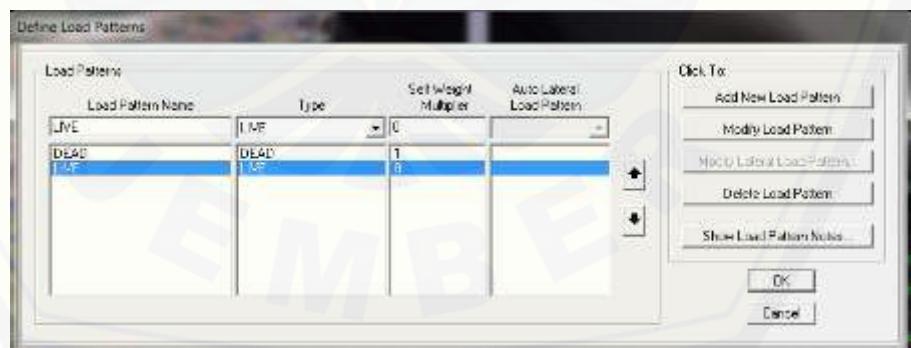
d. Mengganti tumpuan

Mengganti tumpuan pada *joint* yang terdapat pada tumpuan paling bawah dengan memastikan seluruh *joint* terpilih semua. Mengganti *Joint* ini berada pada menu *assign*, lalu pilih *Joint* dan *restrain*. Tampilan seperti pada Gambar 2.16 berikut.

Gambar 2.16 Tampilan *Joint Restraints*

e. Menetapkan beban

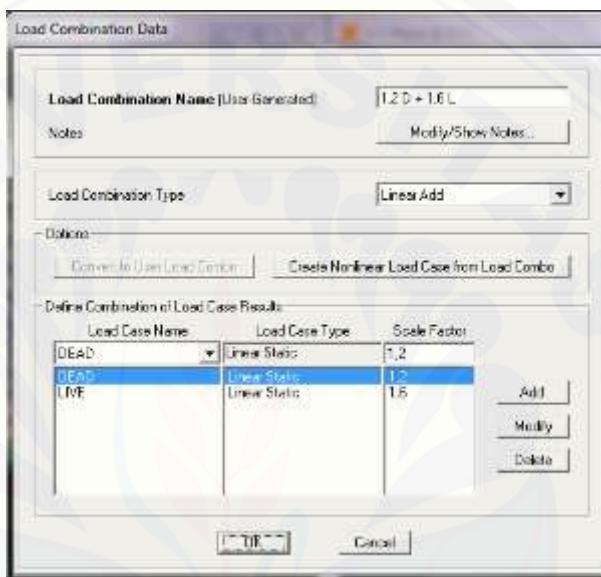
Untuk memasukkan tipe pembebanan berada pada menu *define* lalu *Load patterns*, dengan mengisikan nama beban yang akan dimasukkan pada *load pattern name*, semisal *Live*. Lalu memilih tipe beban tersebut jika beban hidup maka pilih *Live* pada *type*. Langkah terakhir pilih *add new load pattern* dan *OK*. Untuk beban mati pada SAP2000 faktor *self weight multiplier* sama dengan 1, hal ini bermaksud bahwa berat sendiri elemen struktur seperti balok, kolom dan pelat akan dihitung otomatis oleh SAP2000.



Gambar 2.17 Tampilan Memasukkan Tipe Pembebanan

f. Mendefinisikan kombinasi pembebanan

Kombinasi pembebanan terdapat pada pilihan menu *define*, lalu memilih *load combinations*. Pada pilihan *add new combo*, maka akan muncul tampilan seperti Gambar 2.18. Langkah pertama setelah tampilan tersebut adalah memberi nama kombinasi pembebanan, lalu memasukkan pembebanan apa saja yang ada pada kombinasi ini. Setelah itu, memilih skala faktor pembebanan pada *scale factor* sesuai dengan kombinasi yang diinginkan.



Gambar 2.18 Tampilan Memasukkan Data Kombinasi Pembebanan

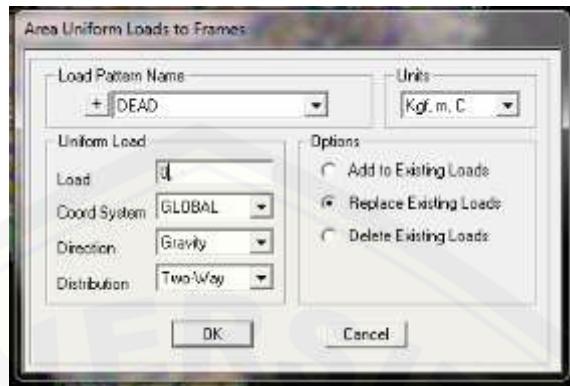
g. Menggambar *Frame* dan *Area*

Menggambar balok dan kolom ada pada pilihan menu *draw*, lalu pilih *draw frame/cabe/tendon*, namun untuk menggambar pelat berada pada pilihan *draw rectangular area*. Gambar balok, kolom, serta pelat pada grid yang sudah ditentukan sebelumnya.

h. Pembebanan pada Pelat

Saat memasukkan pembebanan pada pelat, langkah pertama yaitu memilih semua elemen pelat yang akan diberi pembebanan. Pada pilihan menu *assign*, pilih *area loads* lalu *uniform to frame (shell)* agar pembebanan didistribusikan pada balok seperti metode amplop. Setelah muncul tampilan seperti Gambar 2.19, pilih tipe pembebanan pada *load pattern* yang akan dimasukkan. Lalu

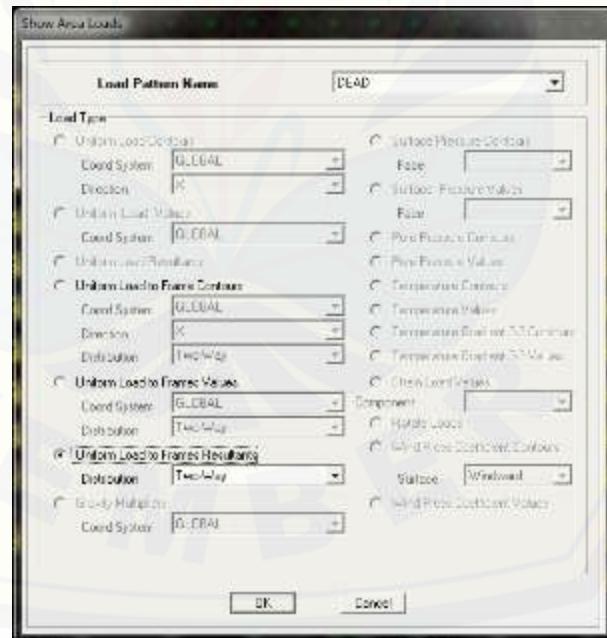
pada pilihan *distribution* untuk memilih *two-way*, distribusi beban dua arah ini dari arah memanjang dan melebar.



Gambar 2.19 Tampilan *Area Uniform Loads to Frames*

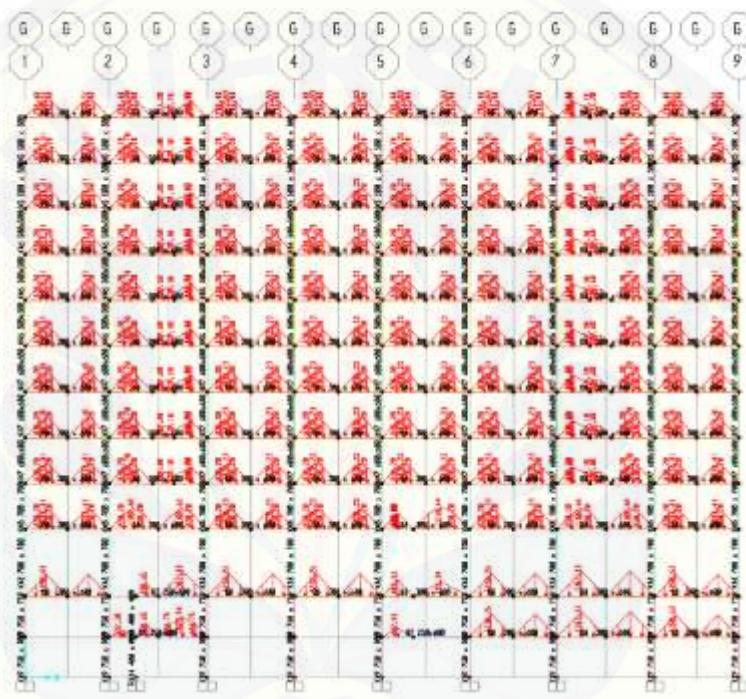
i. Menampilkan pembebanan

Menampilkan pembebanan terdapat pada menu *display* lalu *Show load assigns*, kemudian *area*. Maka akan muncul tampilan seperti pada Gambar 2.20 berikut.



Gambar 2.20 Tampilan Menampilkan Pembebanan *Area*

Pada tampilan pembebanan area menyediakan tipe-tipe beban yang ingin tampilkan. Untuk melihat sesuai dengan metode amplop, maka perlu memilih *uniform load to frames resultants*. Pilihan tersebut akan menampilkan pembebanan dengan bentuk resultan pembagian ke balok di sekitar pelat, dalam bentuk beban merata segitiga/trapesium seperti metode amplop. Terakhir pada *distribution* untuk memilih *Two-way*. Maka pembebanan akan terlihat seperti Gambar 2.21 berikut.



Gambar 2.21 Hasil Tampilan Pembebanan area metode amplop

j. Analisis

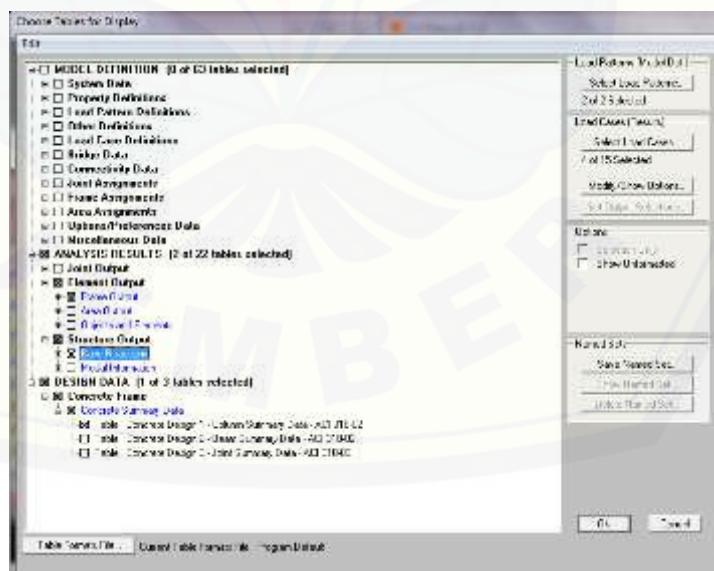
Setelah semua data yang diperlukan dalam analisis sudah dimasukkan pada SAP2000, maka perlu menganalisis saja. Pada pilihan menu *analyze* lalu pilih *run analysis* dan *run now*. Dengan cara cepat cukup menekan F5 pada *keyboard*, maka SAP2000 akan melakukan analisis pada struktur dan tinggal menunggu hingga analisis selesai.

k. *Design check*

Untuk melakukan pengecekan *frame section* pada balok maupun kolom tersebut sudah memenuhi persyaratan ataupun terjadi hal yang lainnya, maka perlu melakukan pengecekan dengan pilihan *concrete frame design* pada pilihan menu *design*. Maka akan muncul frame dengan berbagai tingkatan warna, jika frame berwarna abu-abu, biru, hijau, kuning ataupun oranye, maka frame tersebut dinyatakan sesuai dengan persyaratan dan tidak terjadi *stress ratio* ataupun yang lainnya. Jika frame berwarna merah, maka frame tersebut perlu dicek penyebabnya.

l. Menampilkan hasil analisis

Untuk menampilkan hasil analisis dari SAP2000 seperti deformasi, reaksi tumpuan ataupun batang, *capacity ratio*, dan lainnya ada pada pilihan menu *display* lalu *show tables*. Dengan cara cepat menekan CTRL dan T pada *keyboard*, maka akan menampilkan kotak seperti pada Gambar 2.22 di bawah. setelah itu memilih tipe beban atau kombinasi dengan memilih pada pilihan *select load case*, lalu memilih tipe output apa yang ingin ditampilkan.



Gambar 2.22 Tampilan Pemilihan *Output* yang Ingin Ditampilkan

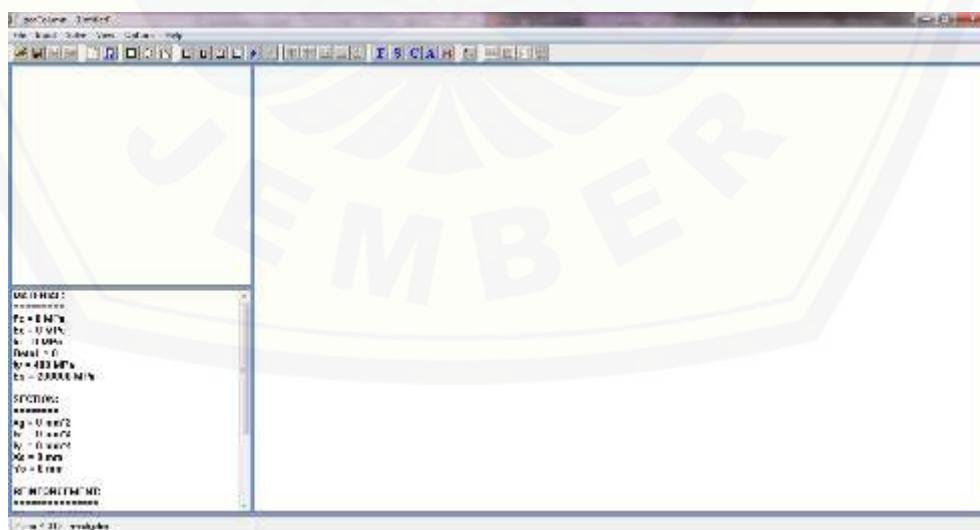
Setelah menekan OK, maka akan muncul tampilan *output*. Jika ingin menyimpan hasil analisis pada *Microsoft excel*, maka cukup memilih *export all table to excel*.

	Frame Text	Station m	OutputCase Text	CaseType Text	Step	Type Text	P Kgf	V2 Kgf	V3 Kgf	T Kgf-m
▶	2005	0,3	1L + IRex + C	Combination	Min	35187,87	1557,26	6598,12	7,8	
	2005	1,7	1L + IRex + C	Combination	Max	35072,11	1557,26	6598,12	7,8	
	2005	3,1	1L + IRex + C	Combination	Max	34745,35	1557,26	6598,12	7,8	
	2005	0,3	1L + IRex + C	Combination	Min	35083,35	7011,67	7111,95	0,87	
	2005	1,7	1L + IRex + C	Combination	Max	37777,59	7011,67	7111,95	0,87	
	2005	3,1	1L + IRex + C	Combination	Max	37051,83	7011,67	7111,95	0,87	
	2005	0,3	1L + 0,3Rex + C	Combination	Max	36615,5	1012,38	4697,37	13,76	
	2005	1,7	1L + 0,3Rex + C	Combination	Max	35889,74	1012,38	4697,37	13,76	
	2005	3,1	1L + 0,3Rex + C	Combination	Max	35163,98	1012,38	4697,37	13,76	
	2005	0,3	1L + 0,3Rex + C	Combination	Min	38085,71	8236,54	8273,72	8,33	
	2005	1,7	1L + 0,3Rex + C	Combination	Min	37359,99	8236,54	8273,72	8,33	
	2005	3,1	1L + 0,3Rex + C	Combination	Min	38624,19	8236,54	8273,72	8,33	
	2005	0,3	DCON3	Combination	Max	36126,2	1382,46	6286,68	4,83	
	2005	1,7	DCON3	Combination	Max	35820,44	1382,46	6286,68	4,83	
	2005	3,1	DCON3	Combination	Max	34874,58	1382,46	6286,68	4,83	
	2005	0,3	DCON3	Combination	Min	39375,01	7136,46	6284,41	2,1	
	2005	1,7	DCON3	Combination	Min	37849,29	7136,46	6284,41	2,1	
	2005	3,1	DCON3	Combination	Min	35923,49	7136,46	6284,41	2,1	
	2005	0,3	DCON4	Combination	Max	35822,82	9675,47	4721,02	13,25	
	2005	1,7	DCON4	Combination	Max	35157,06	9675,47	4721,02	13,25	

Gambar 2.23 Tampilan Hasil Analisis SAP2000

2.6 Pemodelan Kolom Menggunakan PCA Column

Program PCA *Column* merupakan program untuk membantu investigasi dan mendesain struktur kolom, dengan mendesain tulangan pada kolom. Tampilan utama dari PCA *Column* seperti Gambar 2.24 berikut.



Gambar 2.24 Tampilan Utama PCA Column

Langkah-langkah pemodelan dalam mendesain/menginvestigasi kolom sebagai berikut.

a. Menentukan Jenis Satuan dan Tipe Diagram Interaksi

Tahap awal mengoperasikan *Software PCA Column* dengan memasukkan informasi umum seperti pada *Project*, *Column*, dan *Engineer*. Lalu, menentukan satuan dan peraturan yang akan digunakan. Peraturan yang tidak jauh berbeda dengan SNI 2847:2013 ialah ACI 318-02. Dalam menentukan diagram interaksi kolom terdapat dua pilihan yaitu momen yang berkerja dari 1 arah saja (Uniaksial) atau momen yang bekerja dari 2 arah (Biaksial). Selanjutnya menentukan penggunaan *software* ini untuk mendesain tulangan suatu kolom atau menginvestigasi kolom. Terakhir menentukan kelangsungan kolom pada *consider slenderness* dengan memperhitungkan efek kelangsungan kolom.



Gambar 2.25 Tampilan *General Information* PCA Column

b. Memasukkan data material

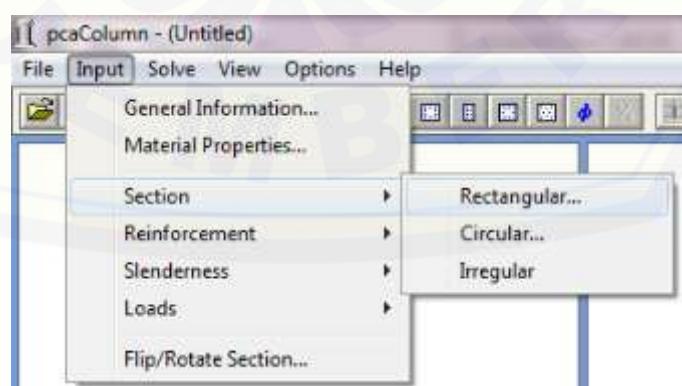
Memasukkan data material yang meliputi mutu beton, modulus elastisitas, faktor reduksi serta tegangan leleh pada kolom yang akan didesain atau diinvestigasi. Seperti pada Gambar 2.26 tampilan dalam memasukkan data material pada PCA *Column*.



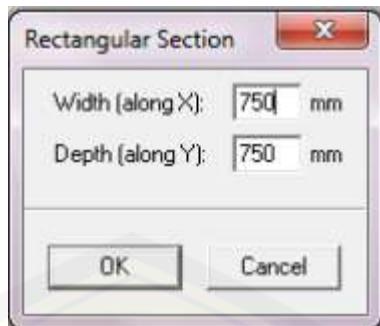
Gambar 2.26 Tampilan *Material Properties* pada PCA *Column*

c. Memodelkan ukuran kolom

Memodelkan ukuran kolom terdapat pada pilihan *input* lalu *section*, baru memilih bentuk kolom yang akan diinvestigasi. Setelah memilih bentuk baru memasukkan data lebar/tinggi kolom pada arah X dan Y seperti pada Gambar 2.28 berikut.



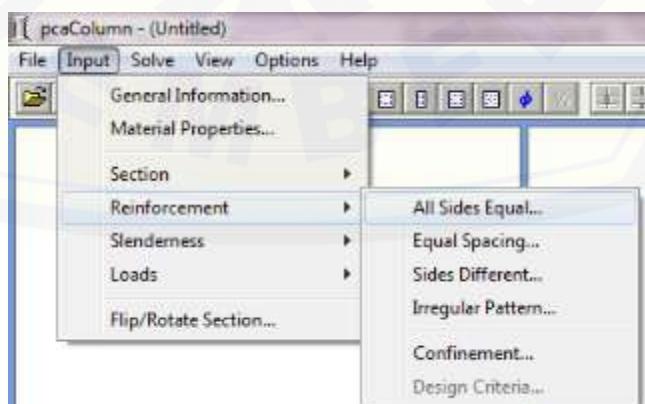
Gambar 2.27 Memilih Bentuk Penampang Kolom



Gambar 2.28 Menentukan Ukuran Kolom

d. Memasukkan data tulangan kolom

Memasukkan data tulangan kolom meliputi jumlah tulangan, ukuran tulangan serta selimut beton. Langkah awal yaitu memilih pilihan menu *input*, lalu *Reinforcement* terakhir menentukan jenis penempatan tulangan yang digunakan, seperti *all side equal* yaitu mendistribusikan tulangan merata keempat sisi kolom. *Side different* yaitu mendistribusikan tulangan dengan arah X dan Y yang berbeda. Adapun jika tulangan yang akan didistribusikan tidak beraturan ada pada pilihan *irregular reinforcement pattern*. Dalam memasukkan jumlah tulangan kolom terdapat pada *No. of Bar*, pada pilihan *bar size* ialah tulangan nomor berapa yang akan digunakan pada kolom. Memasukkan selimut beton pada *clear cover*. Terakhir pilihan *Cover to* ada 2 macam, yaitu *tranverse bars* (menetukan jarak selimut terhadap tulangan geser) dan *longitudinal bars* (menetukan jarak selimut terhadap tulangan pokok).



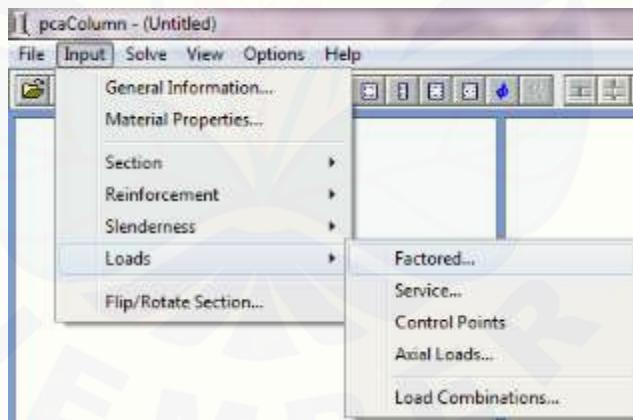
Gambar 2.29 Menentukan Jenis Pendistribusian Tulangan



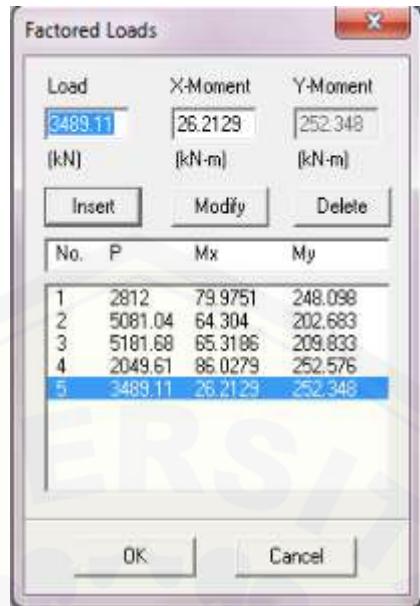
Gambar 2.30 Memasukkan Data Tulangan

e. Memasukkan gaya yang bekerja

Hal selanjutnya sebelum menganalisis kolom, perlu memasukkan gaya yang bekerja pada kolom ke *software PCA Column* yaitu dengan memasukkan gaya aksial (P_u), Momen X serta Momen Y yang didapat dari hasil output *software SAP2000* dari kombinasi dengan beban maksimum. Memasukkan gaya yang bekerja ini terdapat pada menu *input*, lalu pilih *Loads*.



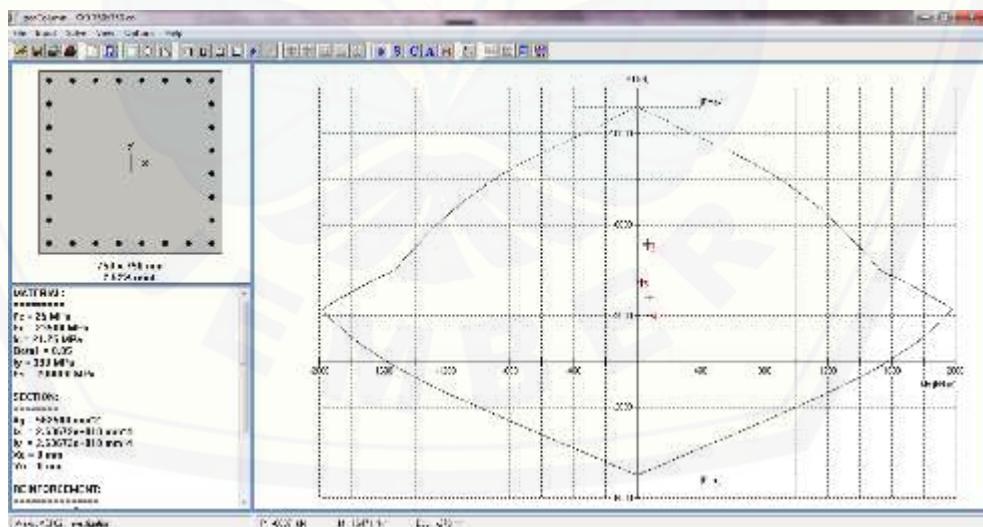
Gambar 2.31 Pilihan Untuk Memasukkan Gaya yang Bekerja Pada Kolom



Gambar 2.32 Memasukkan Gaya yang Bekerja pada Kolom

f. Eksekusi hasil akhir

Terakhir pilih menu *solve* lalu *execute* untuk menginvestigasi kolom, atau dengan cara tercepat yaitu dengan menekan F5 pada *keyboard*.



Gambar 2.33 Diagram Interaksi Kolom

2.7 Penelitian Terdahulu

Penelitian-penelitian seperti ini telah dilakukan sebelumnya. Penelitian sebelumnya dapat membantu penelitian yang akan dilakukan saat ini. Beberapa penelitian terdahulu yang mendasari penelitian ini :

- a. *Comparative Analysis of Rectangular and Square Column for Axial loading, Uniaxial & Biaxial Bending* oleh Kandpal, Umashankar (2018)

Penelitian ini bertujuan untuk mengetahui bentuk kolom yang baik dengan desain yang ekonomis juga memenuhi persyaratan struktur bangunan dengan menahan beban aksial atau tekuk uniaksial dan biaksial. Penelitian ini menggunakan metode dengan menganalisis secara teoritis dengan memperhitungkan defleksi maksimal pada setiap kolom, seberapa kuat kolom tersebut menahan kapasitas lentur, daktilitas dan pola retak yang terjadi pada setiap kolom.

- b. Analisis Perilaku Bangunan Tidak Beraturan Horizontal dengan Variasi Dimensi Kolom Terhadap Gempa oleh Pramesti, Nadia R (2018)

Penelitian ini bertujuan untuk menganalisis perilaku bangunan terhadap beban gempa dengan menggunakan variasi perubahan dimensi kolom menjadi lebih kecil pada bangunan tidak beraturan secara horizontal sistem non paralel. Penelitian ini menggunakan metode analisis dinamis respons spektrum berdasarkan SNI 1726:2012 dengan bantuan *software* ETABS versi 9.7.4.

- c. Analisis Struktur Beton Bertulang Kolom Pipih pada Gedung Bertingkat oleh Limbongan, Steven (2016)

Penelitian ini bertujuan untuk mengevaluasi kemampuan kolom pipih dalam menerima beban gempa dinamis serta simpangan antar lantai setiap tingkat. Penelitian ini menggunakan metode dengan memperhitungkan kemampuan kolom dalam menerima beban gempa maupun pengaruh respon spektrum.

- d. Analisis Perbandingan Perilaku Struktur Pada Gedung dengan Variasi Bentuk Penampang Kolom Beton Bertulang oleh Ertanto, Riskiawan (2015)

Penelitian ini bertujuan untuk mengetahui perbandingan perilaku struktur (simpangan horizontal dan gaya-gaya dalam) pada gedung dengan variasi bentuk penampang kolom beton bertulang. Penelitian ini menggunakan pengecekan desain struktur menggunakan *capacity ratio* yang tidak melebihi dari satu dan pengecekan pada simpangan horizontal.

- e. Analisis Diagram Interaksi Kolom Pada Perencanaan Kolom Pipih Beton Bertulang oleh Frans, Richard dkk (2013)

Penelitian ini bertujuan untuk menentukan jumlah tulangan yang digunakan serta tipe daerah keruntuhan kolom dengan menggunakan diagram interaksi dengan ukuran penampang dan jenis penampang tertentu. Penelitian ini menggunakan metode dengan menghitung momen lentur nominal (M) dan gaya aksial nominal (P) lalu dibandingkan dengan menggunakan diagram interaksi.

BAB III METODOLOGI PENELITIAN

3.1 Lokasi dan Waktu Penelitian

Peneliti akan melaksanakan penelitian di Fakultas Teknik Universitas Jember. Waktu penelitian dilaksanakan selama akhir semester 7 sampai awal semester 8 tahun ajaran 2018/2019. Peneliti akan menggunakan waktu untuk penelitian diantara bulan September s/d Maret.

3.2 Variabel Penelitian

Menurut Arikunto (2010), variabel penelitian adalah beberapa objek penelitian atau sesuatu yang menjadi perhatian pada suatu penelitian. Variabel menjadi faktor penting pada penelitian yang dapat berbentuk apa saja sehingga memperoleh informasi yang nanti akan ditarik kesimpulan. Variabel dapat dikelompokkan dengan berbagai cara. Akan tetapi pada penelitian ini terdapat 2 jenis pengelompokan yang sangat penting dan mendapatkan penekanan antara lain : variabel bebas dan variabel terikat.

a. Variabel bebas (*independent variable*)

Variabel bebas adalah variabel yang menjadi penyebab perubahannya atau variabel yang mempengaruhi variabel terikat. Variabel bebas ini menjadi variabel penyebab pada penelitian ini. Yang menjadi variabel bebas pada penelitian ini adalah penampang kolom persegi panjang dengan luas penampang dan luas tulangan yang sama. Tulangan untuk kedua variasi kolom direncanakan tersebar merata.

b. Variabel terikat (*dependent variable*)

Variabel terikat adalah suatu kondisi yang hendak dijelaskan pada penelitian ini. Variabel ini berperan sebagai sebagai akibat. Yang menjadi variabel terikat penelitian ini adalah kinerja struktur kolom.

3.3 Tahap Analisis Pengumpulan, Pengolahan, dan Penyajian Data

3.3.1 Pengumpulan Data

Penelitian ini menggunakan studi kasus suatu bangunan Apartemen Dino Kota Batu. Pengumpulan data tentang studi kasus penelitian ini, dari data Primer dan Sekunder.

a. Data Primer

Menurut Umar, Husein (2002). Data primer merupakan data yang didapatkan dari pihak pertama. Data primer yang didapat adalah hasil data perhitungan manual menggunakan *Ms. Excel* serta dengan bantuan *software SAP2000* dan *PCAColumn*.

b. Data Sekunder

Data sekunder merupakan data yang didapatkan oleh peneliti dari sumber-sumber yang telah ada. Data sekunder yang didapat adalah *Shop Drawing*.

Dari cara pengumpulan data tersebut, didapatkan data yang akan digunakan pada penelitian ini antara lain :

a. Data desain gambar struktur dari kontraktor pembangunan gedung Apartemen Dino Kota Batu :

a. Data teknis

Nama Bangunan : Apartemen Dino Jawa Timur Park 3 Kota Batu

Lokasi : Jalan Ir. Soekarno No. 112, Beji, Junrejo, Kota Batu

Pemilik Gedung : Jawa Timur Park Group

Fungsi Bangunan : Apartemen

Jumlah Lantai : 12 lantai

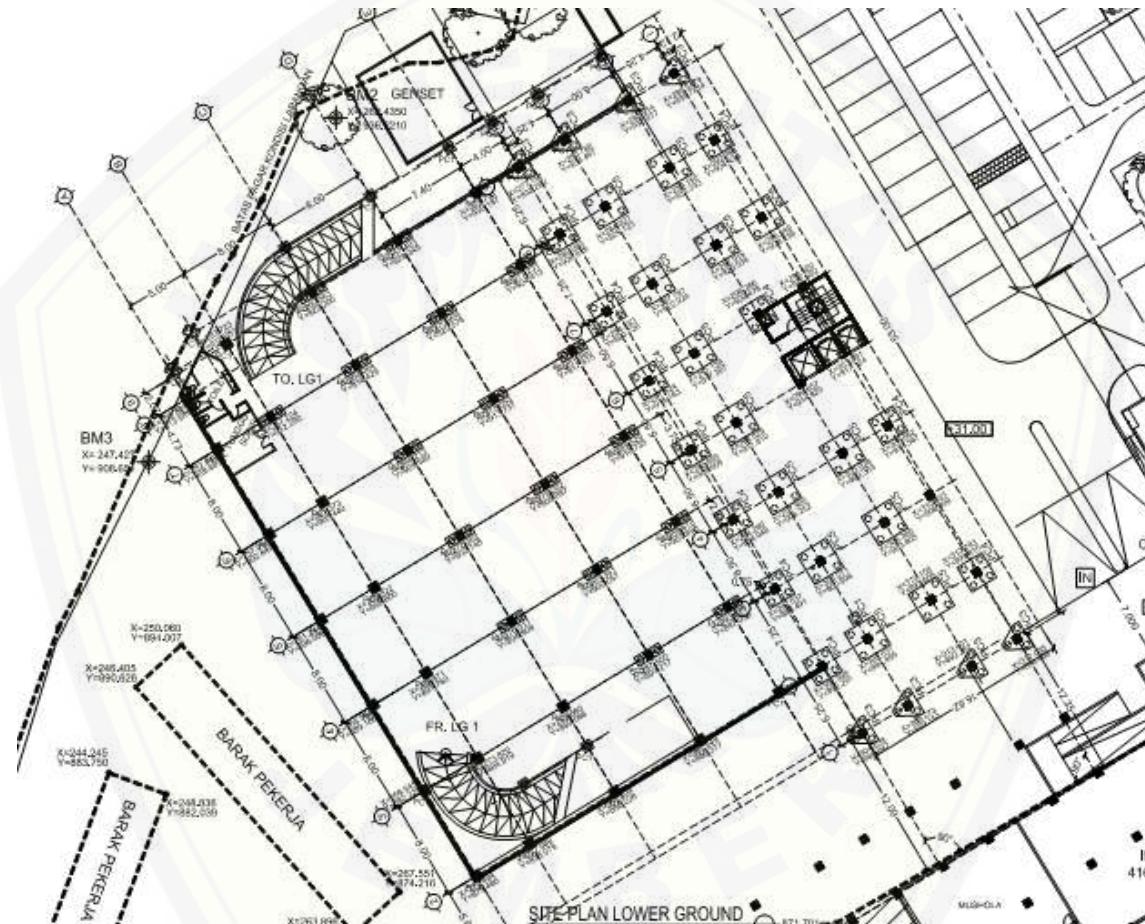
b. Mutu Besi dan Beton

Mutu Beton : K-300

Mutu Baja Tulangan : BJ39, untuk tulangan longitudinal

BJ24, untuk tulangan transversal

c. Denah Gedung



Gambar 3.1. Denah Gedung Lantai Lower Ground

- b. Mencari peraturan di Indonesia yang berlaku pada saat ini untuk merencanakan bangunan struktur gedung,
- c. Mencari literatur dan ketentuan yang sesuai.

3.3.2 Pengolahan Data

Setelah semua data yang diperlukan terkumpul, maka peneliti mengolah data tersebut. Tahapan pengolahan data, sebagai berikut :

- a. Membuat pemodelan Struktur Bangunan
Pembuatan pemodelan dengan bentuk 3D sesuai denah dan *shop drawing* dari gedung tempat studi kasus dengan dibantu *software SAP2000*.
- b. Perhitungan Beban dan Kombinasi Beban
Peneliti menghitung pembebanan, antara lain beban mati, beban hidup, beban gempa serta kombinasi beban lainnya berdasarkan PPIUG 1983, SNI 1726:2012, serta SNI 1727:2013 sesuai fungsi dan jenis pada data yang sudah ada. Perhitungan pembebanan dibantu dengan *software Microsoft Excel*.
- c. Memasukkan beban serta kombinasinya ke dalam *software SAP2000*.
- d. Menganalisis struktur dengan menggunakan *software SAP2000*. Analisis ini nantinya akan menghasilkan gaya dalam berupa gaya aksial, gaya geser serta gaya momen.
- e. Melakukan analisis untuk menghitung desain kapasitas gedung pada struktur gedung dengan cara melakukan pergantian keseluruhan kolom dengan variasi kolom yang ditentukan,
- f. Melakukan validasi antara hasil dari *software SAP2000* dan hasil dari *software PCACol* dengan hasil perhitungan manual,
- g. Merekap data-data hasil dari *software SAP2000* dan *software PCACol* menggunakan *software Microsoft Excel*.
- h. Mengambil kesimpulan dari hasil analisis data dan pembahasan yang sesuai berdasarkan tujuan penelitian.

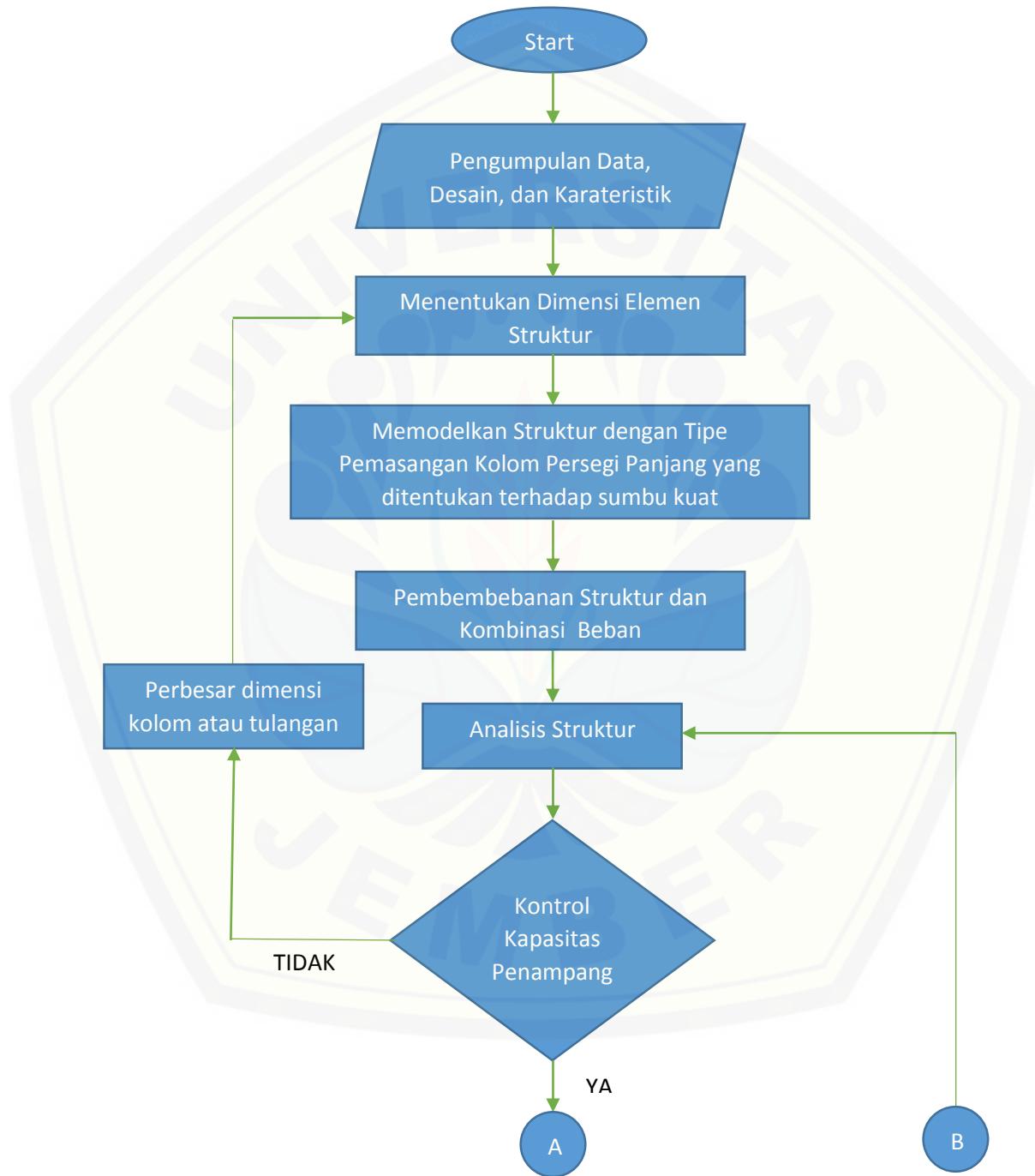
3.3.3 Penyajian Data

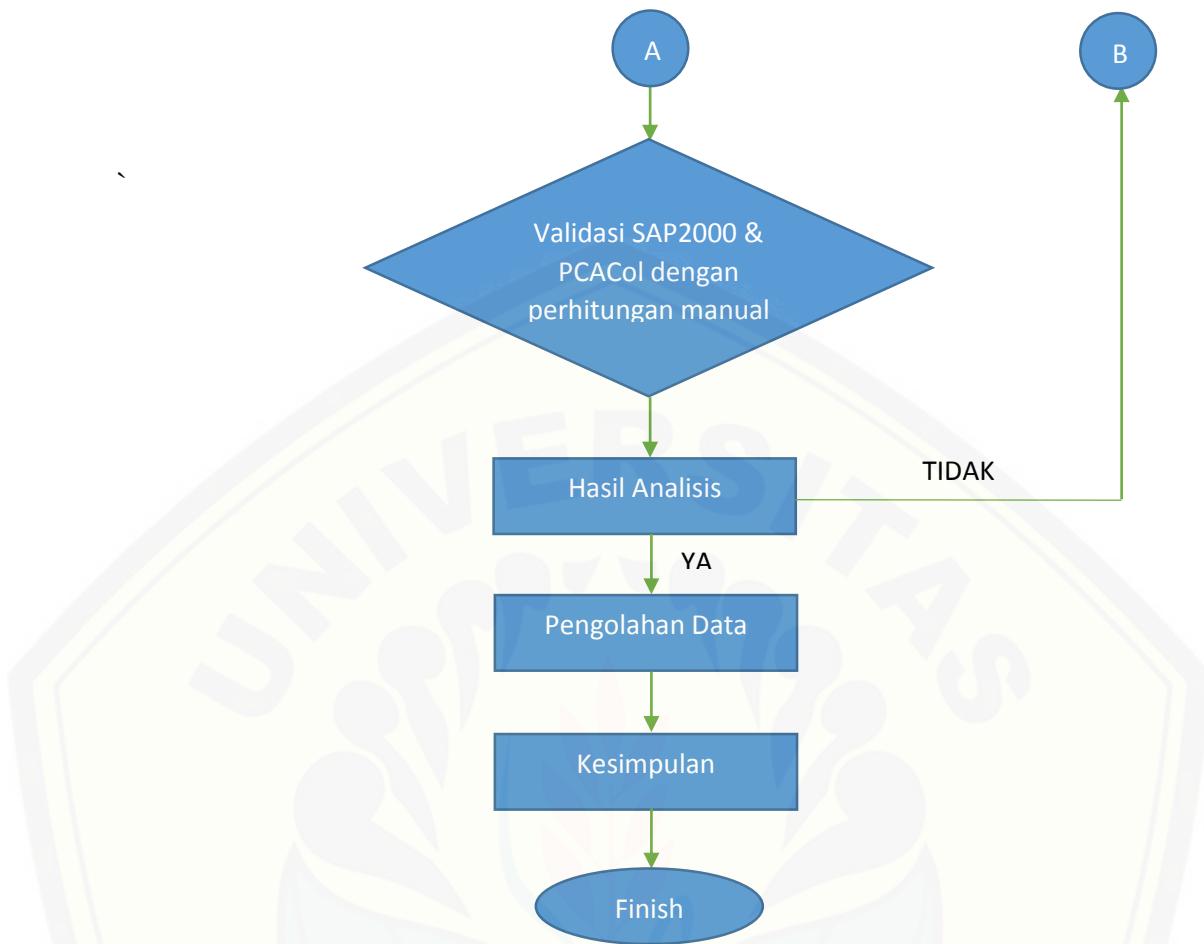
Pada penelitian ini dilakukan analisis dan pembahasan hasil optimasi tata letak Kolom Persegi Panjang. Dalam hal ini Penelitian Tugas Akhir menyampaikan hasil analisis :

- a. Perubahan Kolom Persegi Panjang pada suatu struktur gedung dengan 2 variasi dimensi penampang kolom persegi panjang yang berbeda,
- b. Gambar hasil perhitungan menggunakan *software* SAP2000,
- c. Gambar hasil diagram interaksi P-M menggunakan *software* PCACol.

3.4 Diagram Alir

Untuk lebih jelasnya, tahapan penelitian disajikan kedalam diagram alir pada gambar berikut ini :





Gambar 3.2 Bagan Alir Perencanaan Struktur

BAB V PENUTUP

5.1. Kesimpulan

Berdasarkan hasil analisis yang telah dilakukan dapat diambil kesimpulan sebagai berikut.

- a. Hasil analisis Gaya aksial untuk bentuk apapun memiliki nilai yang sama ataupun mendekati, selama luas penampang kolom dan luas tulangan total tidak ada perbedaan. Gaya momen dan gaya geser kolom persegi panjang menghasilkan nilai yang lebih kecil pada sumbu kuat X, sedangkan pada sumbu lemah Y menghasilkan nilai yang lebih besar.
- b. Simpangan struktur sumbu kuat X dengan kolom persegi panjang lebih besar 10,81%, sedangkan pada sumbu lemah Y lebih kecil 12,05% dari pada kolom persegi panjang. Maka dari itu struktur gedung dari arah Y lebih kuat dalam menerima gaya gempa dibanding dari arah X.

5.2. Saran

Dalam penelitian ini terdapat beberapa saran yang perlu diperhatikan seperti berikut.

- a. Perlu diperhatikan tata letak sumbu kolom dalam mendesain gedung menggunakan kolom persegi panjang, bahwa untuk tidak menempatkan sumbu kuat kolom searah dengan sumbu kuat gedung.
- b. Dalam mendesain tulangan geser pada kolom sebaiknya memperhatikan kapasitas gesernya untuk memberikan kestabilan struktur dalam hal menahan gaya geser akibat gempa.
- c. Dalam menganalisis atau mendesain struktur perlu mengikuti persyaratan kekakuan yang diijinkan pada struktur setiap lantainya sesuai persyaratan SNI terbaru.
- d. Dalam mendesain dan menganalisis penampang sebaiknya diperhatikan jenis letak keruntuhannya pada diagram kapasitas, perlu diketahui bahwa struktur kolom waktu runtuhnya terletak pada keruntuhan tekan maka lebih baik jika keruntuhan kolom pada diagram kapasitas berada pada keruntuhan tekan.

DAFTAR PUSTAKA

- Aroni, Ali. 2010. *Kolom, Fondasi dan Balok T Beton Bertulang*. Yogyakarta: Graha Ilmu.
- Badan Standarisasi Nasional. 2012. *Tata Cara Perencanaan Ketahanan Gempa untuk Struktur Bangunan Gedung dan Non Gedung*. SNI-1726-2012. Bandung: Badan Standarisasi.
- Badan Standarisasi Nasional. 2013. *Persyaratan Beton Struktural Untuk Bangunan Gedung*. SNI-2847-2013. Bandung: Badan Standarisasi.
- Busthamy, Imam. 2011. Pengujian Serta Analisis Berbagai Bentuk Kolom Beton Bertulang Terhadap Kapasitas Lentur dan Daktilitas Menahan Beban Lateral. *Skripsi*. Jember: Fakultas Teknik Universitas Jember.
- Direktorat Penyelidikan Masalah Bangunan. 1983. *Peraturan Pembebaan Indonesia Untuk Gedung*. Bandung: Yayasan Lembaga Penyelidikan Masalah Bangunan.
- Ertanto, Riskiawan. 2015. Analisis Perbandingan Perilaku Struktur Pada Gedung Dengan Variasi Bentuk Penampang Kolom Pipih Beton Bertulang. *Skripsi*. Denpasar: Fakultas Teknik Universitas Udayana.
- Frans, R., F. Thioriks., J. Tanijaya, dan H. T. Kalangi. 2013. Analisis Diagram Interaksi Kolom Pada Perencanaan Kolom Pipih Beton Bertulang. Konferensi Nasional Teknik Sipil 7. 042S: 53-60.
- Kandpal, Umashankar. 2018. *Comparative Analysis of Rectangular and Square Column for Axial Loading, Uniaxial and Biaxial Bending*. International Research Journal of Engineering and Technology. 5(2): 465-468.
- Kementerian PU. 2011. Desain Spektra Indonesia.
http://puskim.pu.go.id/Aplikasi/desain_spektra_indonesia_2011/. [Diakses pada tanggal 15 Januari 2019]
- Krisnamurti, K., K. A. Wisramitra, dan W. Kriswardhana. 2013. Pengaruh Variasi Bentuk Penampang Kolom Terhadap Perilaku Elemen Struktur Akibat Beban Gempa. *Jurnal Rekayasa Sipil*. 7(1): 13-27.
- Limbongan, S., S. O. Dapas, dan S. E. Wallah. 2016. Analisis Struktur Beton Bertulang Kolom Pipih Pada Gedung Bertingkat. *Jurnal Sipil Statik*. 4(8): 499-508.
- Nawy, E.G. 1990. *Beton Bertulang: Suatu Pendekatan Dasar*. Bandung: Refika Aditama
- Pramesti, N.R. 2018. Analisis Perilaku Bangunan Tidak Beraturan Horizontal dengan Variasi Dimensi Kolom Terhadap Gempa. *Skripsi*. Jakarta: Fakultas Teknik Universitas Negeri Jakarta.

Sudarsana, I.K., D. Putra, dan A.A.A.I. Laksemana Dewi. 2016. Pengaruh Bentuk Penampang Kolom Terhadap Kinerja Struktur Beton Bertulang. *Jurnal Ilmiah Teknik Sipil*. 20(1): 58-65

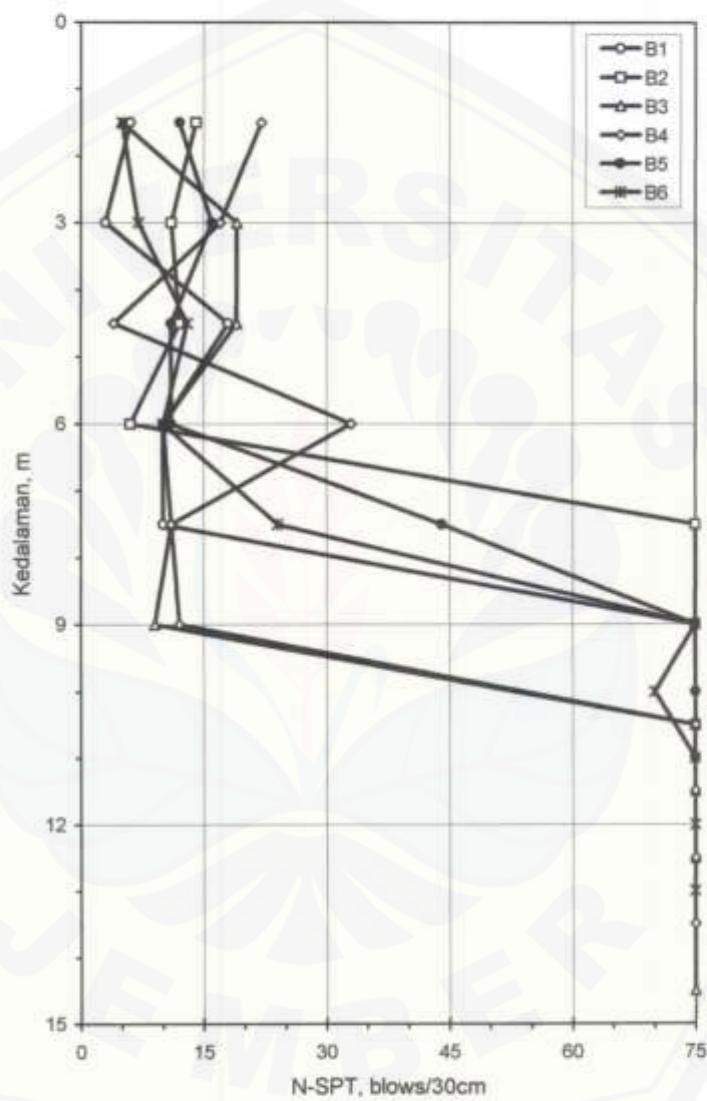


LAMPIRAN

Lampiran 3.1. Data Sondir Dino Park

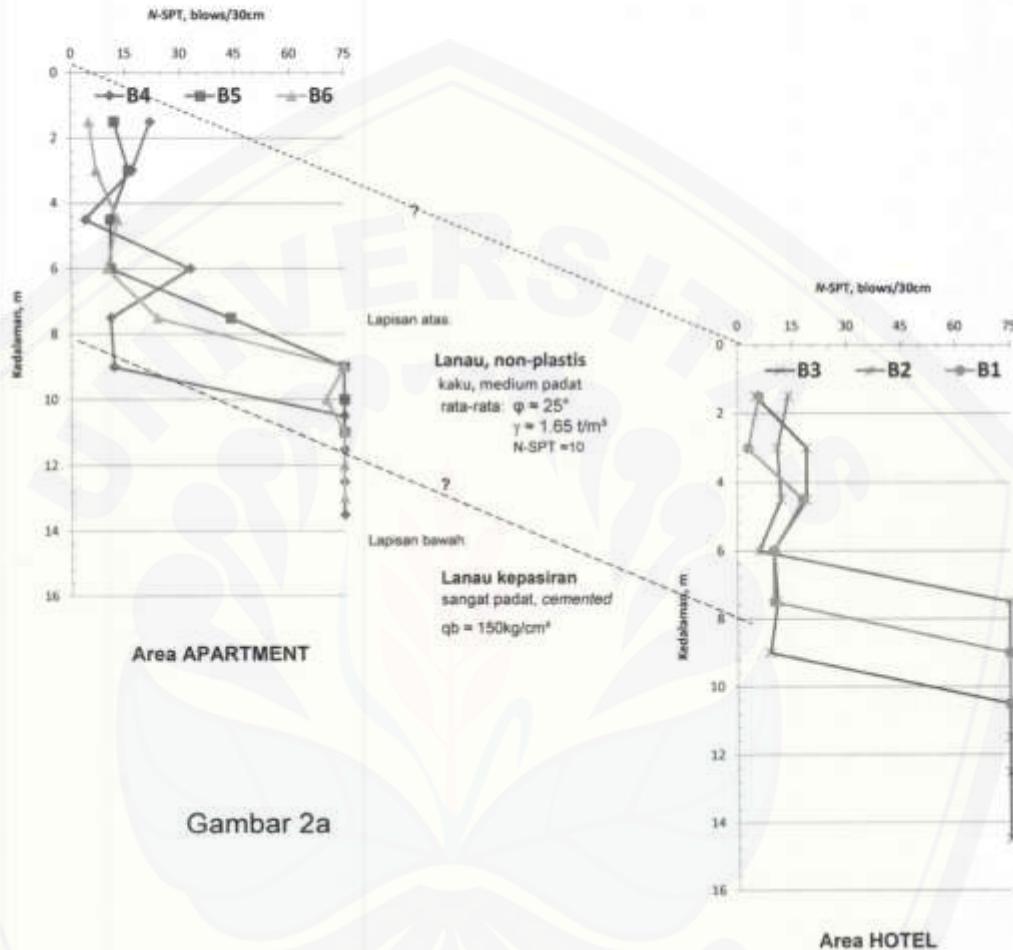


N versus Kedalaman
HOTEL & APARTMENT
Batu, Malang



D:\Project\Batu, Malang.xls

Gambar 2



SAND

Relative Density according to Standard Penetration Test	
N-value (blows/300mm of penetration)	Relative Density
0 - 4	Very loose
4 - 10	Loose
10 - 30	Medium dense
30 - 50	Dense
> 50	Very dense

NOTE: EXTRACTED FROM BS 5930

CLAY AND SILT

Approximate Relation of Consistency to Standard Penetration Test	
N-value (blows/300mm of penetration)	CONSISTENCY
< 2	Very soft
2 - 4	Soft
4 - 8	Firm
8 - 15	Stiff
15 - 30	Very stiff
> 30	Hard

NOTE: EXTRACTED FROM TERZAGHI AND PECK

ROCK WEATHERING CLASSIFICATION

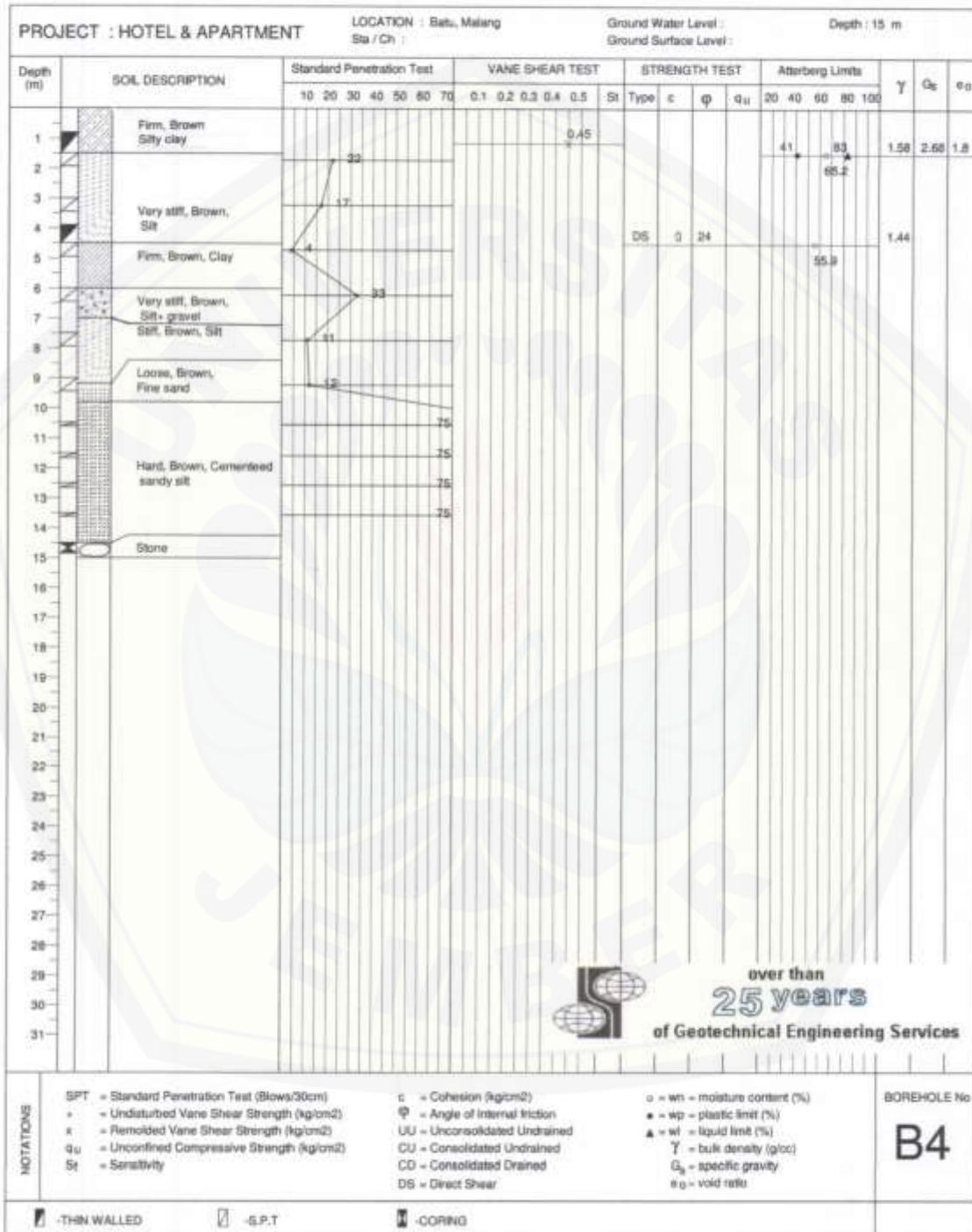
Term	Description	Grade
Fresh	No visible sign of rock material weathering; perhaps slight discolouration on major discontinuity surfaces.	I
Slightly weathered	Discolouration indicates weathering of rock material and discontinuity surfaces. All the rock material may be discoloured by weathering.	II
Moderately weathered	Less than half of the rock material is decomposed or disintegrated to a soil. Fresh or discoloured rock is present either as a continuous framework or as cores/stones.	III
Highly weathered	More than half of the rock material is decomposed or disintegrated to a soil. Fresh or discoloured rock is present either as a continuous framework or as cores/stones.	IV
Completely weathered	All rock material is decomposed and/or disintegrated to soil. The original mass structure is still largely intact.	V
Residual soil	All rock material is converted to soil. The mass structure and material fabric are destroyed. There is a large change in volume, but the soil has not been significantly transported.	VI

C-TCR Total Core Recovery The length of the total amount of core sample recovered, expressed as a percentage of the length of core run.

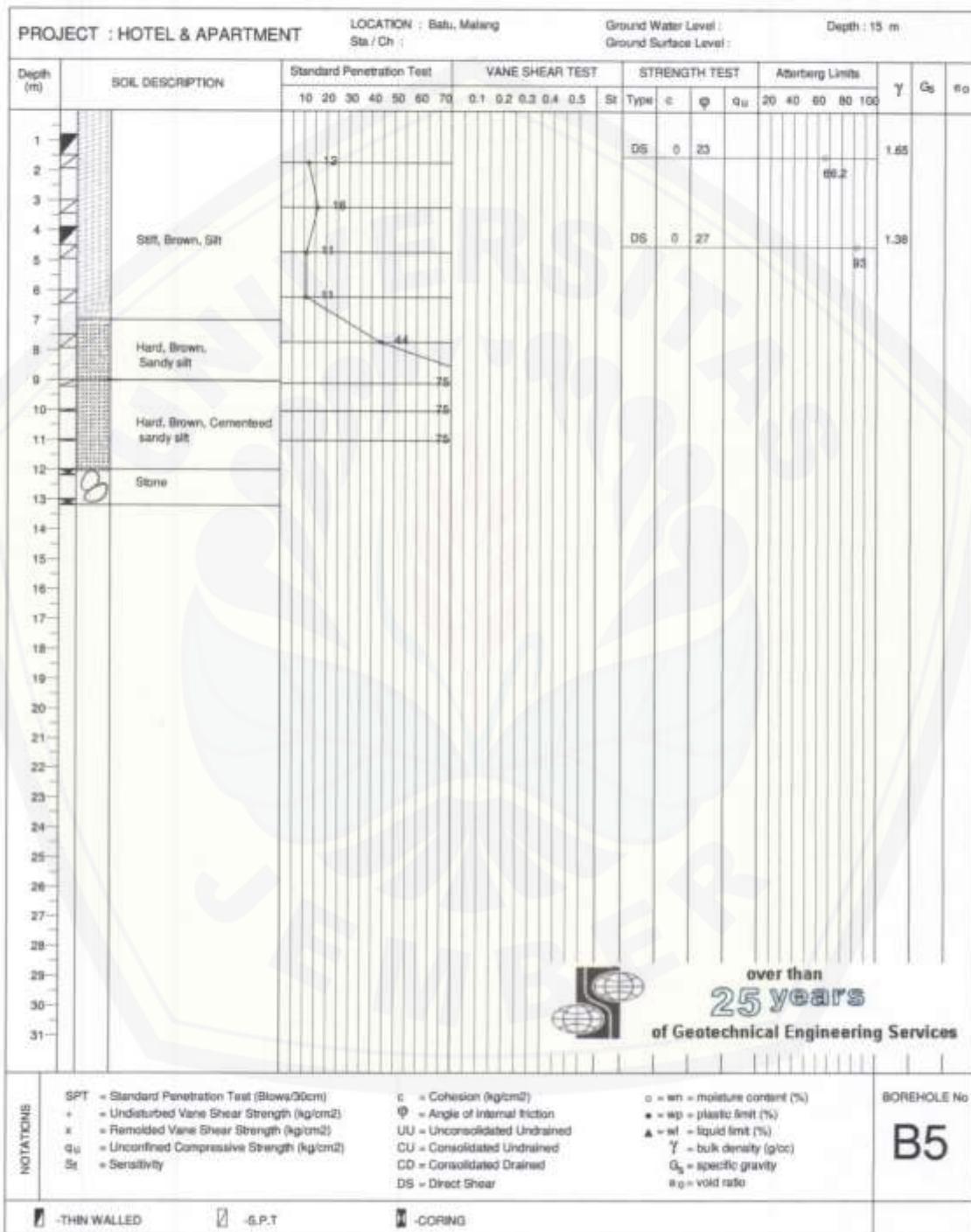
R-RQD Rock Quality Description The collective length of all core pieces which are 100mm or more, expressed as a percentage of total core length drilled.

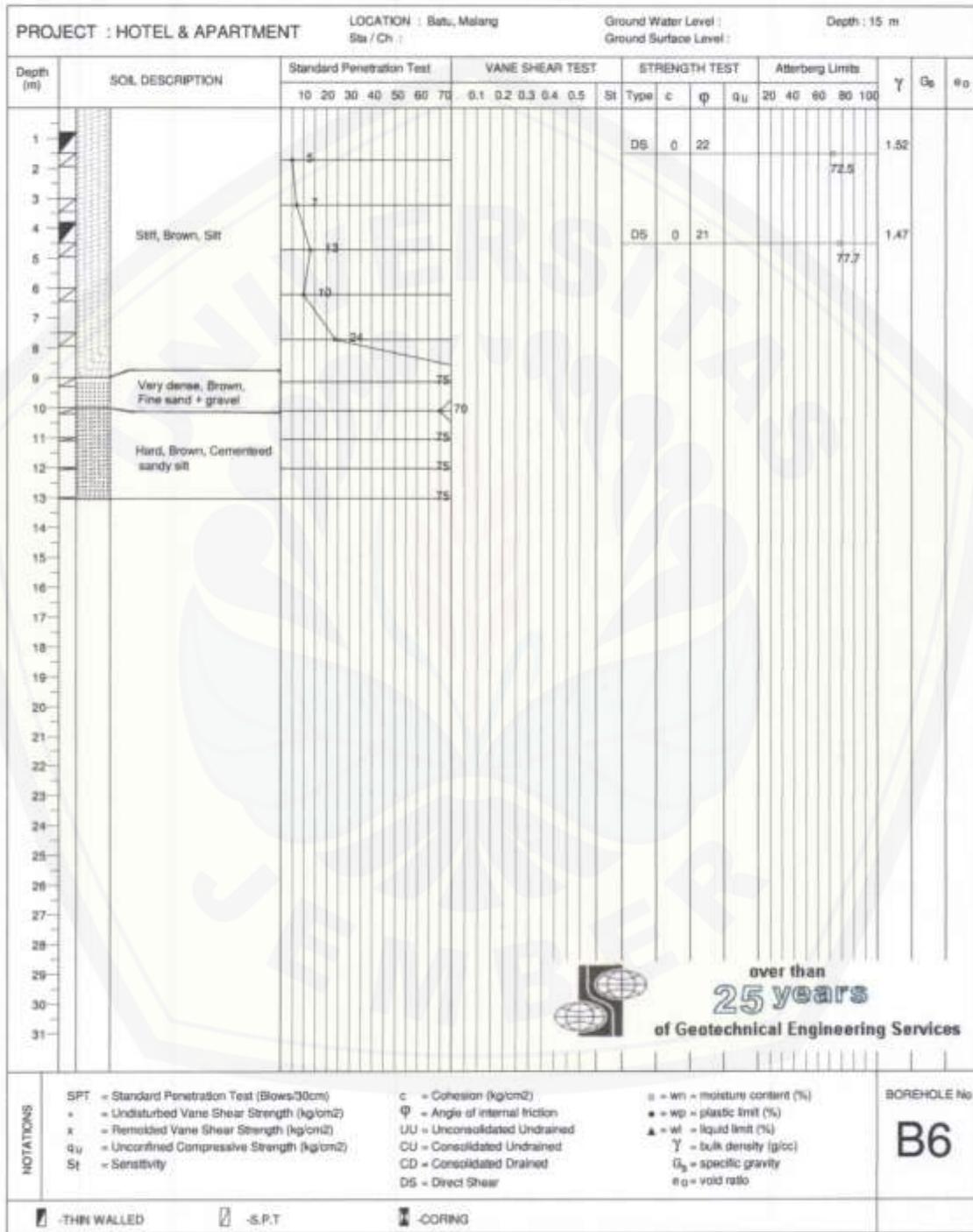
CLASSIFICATION OF ROCK QUALITY IN RELATION TO THE DISCONTINUITIES

Quality classification	RQD %	Fracture frequency per metre
Very poor	0 - 25	Over 15
Poor	25 - 50	15 - 5
Fair	50 - 75	8 - 5
Good	75 - 90	5 - 1
Excellent	90 - 100	Less than 1



over than
25 years
of Geotechnical Engineering Services





Lampiran 4.1. Tabel Balok dan Kolom

KODE	DIMENSI	TUMPUAN LAPANGAN		KODE	DIMENSI	TUMPUAN LAPANGAN	
		TUL. UTAMA	SENKANG			TUL. UTAMA	SENKANG
KX1	200x300	6.015	SENKANG D10 - 100/200	B1-1	150 x 300	TUL. ATAS	2.013
KX2	200x400	10.015	TUL. UTAMA D10 - 100/200			TUL. SAMPING	-
KX3	250x500	12.016	SENKANG D10 - 100/200	B1-2	150 x 300	TUL. BAWAH	2.015
KX4	250x600	14.016	TUL. UTAMA D10 - 100/200	B1-3	150 x 300	SENKANG	#8-200
KX5	500x600	20.016	SENKANG D10 - 100/200			TUL. ATAS	3.013
KX6	500x500	20.019	TUL. UTAMA D10 - 100/200			TUL. SAMPING	-
KX7	600x600	24.022	SENKANG D10 - 100/200			TUL. BAWAH	2.013
KX8	700x700	24.025	TUL. UTAMA D10 - 100/200			SENKANG	#8-100
KX9	750x750	28.025	SENKANG D10 - 100/200	B2-1	150 x 400	TUL. ATAS	4.013
KX10	300x600	16.018	TUL. UTAMA D10 - 100/200			TUL. SAMPING	-
KX11	300x600	16.019	SENKANG D10 - 100/200			TUL. BAWAH	2.013
KX12	300x800	20.019	TUL. UTAMA D10 - 100/200	B2-2	150 x 400	SENKANG	#8-200
KX13	300x1000	24.022	SENKANG D10 - 100/200			TUL. ATAS	3.013
KX14	400x600	12.016	TUL. UTAMA D10 - 100/200			TUL. SAMPING	-
KX15	500x1500	38.013	SENKANG D10 - 100/200	B2-3	150 x 400	TUL. BAWAH	4.013
KP	130x130	#6 = 200	SENKANG			SENKANG	#8-200

APARTEMEN

KODE	DIMENSI	TULANGAN		KODE	DIMENSI	TUMPUAN		TULANGAN LAPANGAN
		TUMPUAN	LAPANGAN			TUMPUAN	LAPANGAN	
B3-1	150 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-200	B4-2	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-100			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-200	3 D13
	150 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-200	B4-2A	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-200			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-200	3 D13
B3-2	150 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-100	B4-2B	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #10-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-200			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-200	3 D13
	150 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-100	B4-3	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-80	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-200			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-100	3 D13
B4-1	200 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-200	B4-3A	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-200			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-200	3 D13
	150 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-100	B5-1	250 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-200			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-200	3 D13
B4-1A	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #8-100	B5-2	250 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #8-100			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #8-200	3 D13
	250 x 300	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	2 D13 — 2 D13 #10-125	B5-2A	250 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-100	2 D13
		TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	4 D13 — 2 D13 #10-125			TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	3 D13 — 2 D13 #10-200	3 D13

APARTEMEN

KODE	DIMENSI	TUMPUAN		KODE	DIMENSI	TUMPUAN		TULANGAN
		TUL. ATAS	LAPANGAN			TUL. ATAS	LAPANGAN	
B5-3	250 x 400	TUL. ATAS 4 D13	2 D13	B6-5	250 x 500	TUL. ATAS 6 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING —	—	
		TUL. BAWAH 2 D13	4 D13			TUL. BAWAH 3 D16	6 D16	
		SENGKANG ø8-100	ø8-200			SENGKANG D10-00	D10-200	
		TUL. ATAS 4 D13	2 D13			TUL. ATAS 5 D19	5 D19	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING —	—	
		TUL. BAWAH 2 D13	4 D13	B6-6	250 x 500	TUL. BAWAH 3 D19	5 D19	
		SENGKANG D10-100	D10-150			SENGKANG D10-00	D10-200	
		TUL. ATAS 5 D13	2 D13			TUL. ATAS 6 D19	3 D19	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING —	—	
		TUL. BAWAH 2 D13	5 D13	B6-7	250 x 500	TUL. BAWAH 3 D19	6 D19	
		SENGKANG ø8-100	ø8-200			SENGKANG D10-00	D10-200	
		TUL. ATAS 5 D13	3 D13			TUL. ATAS 4 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING 2 D10	2 D10	
		TUL. BAWAH 5 D13	4 D13	B7-1	250 x 600	TUL. BAWAH 3 D16	4 D16	
		SENGKANG ø8-200	ø8-200			SENGKANG D10-100	D10-200	
		TUL. ATAS 4 D13	3 D13			TUL. ATAS 5 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING 2 D10	2 D10	
		TUL. BAWAH 3 D13	4 D13	B7-2	250 x 600	TUL. BAWAH 3 D16	5 D16	
		SENGKANG D10-150	D10-200			SENGKANG D10-100	D10-200	
		TUL. ATAS 5 D13	3 D13			TUL. ATAS 5 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING 2 D10	2 D10	
		TUL. BAWAH 3 D13	5 D13	B7-3	250 x 600	TUL. BAWAH 3 D16	5 D16	
		SENGKANG D10-150	D10-200			SENGKANG D10-90	D10-100	
		TUL. ATAS 5 D16	3 D16			TUL. ATAS 6 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING 2 D10	2 D10	
		TUL. BAWAH 3 D16	5 D16			TUL. BAWAH 3 D16	6 D16	
		SENGKANG D10-100	D10-200			SENGKANG D10-100	D10-200	
		TUL. ATAS 5 D16	3 D16			TUL. ATAS 7 D16	3 D16	
		TUL. SAMPING —	—			TUL. SAMPING 2 D10	2 D10	
		TUL. BAWAH 3 D16	5 D16	B7-4	250 x 600	TUL. BAWAH 3 D16	7 D16	
		SENGKANG D10-80	D10-100			SENGKANG D10-100	D10-200	

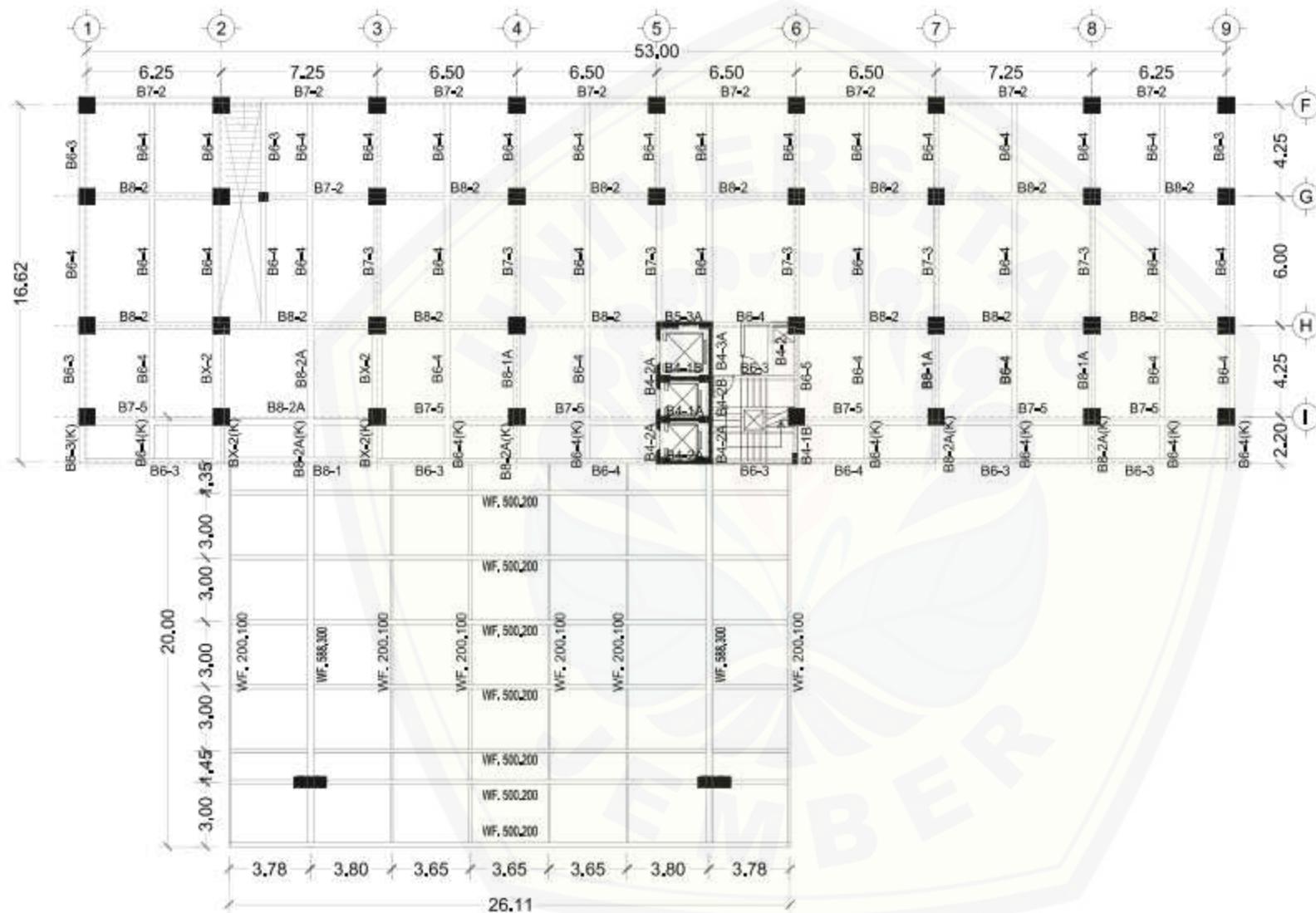
APARTEMEN

KODE	DIMENSI	TUMPUAN		KODE	DIMENSI	TUMPUAN		TULANGAN LAPANGAN
		TULUAN	LAPANGAN			TULUAN	LAPANGAN	
B7-4A	250 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	7 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	B8-4A	3 D16 2 D10 7 D16 2D10-125	300 x 600	300 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	8 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	400 x 600			400 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	9 D16 2 D10 8 D16 2D10-200	500 x 600			500 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
B7-5	250 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	8 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	B8-5	BX-1(K) BX-2(K)	400 x 600	500 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	7 D16 2 D10 3 D16 2D10-200	300 x 500			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	8 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	250 x 600			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
B8-1	300 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	7 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	B8-1A	3 D16 2 D10 7 D16 2D10-200	400 x 600	500 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	8 D16 2 D10 3 D16 2D10-200	300 x 500			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	9 D16 2 D10 8 D16 2D10-100	250 x 600			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
B8-2	300 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	8 D16 2 D10 3 D16 2D10-100	B8-2A	BX-2(K) S1-1 S1-2	400 x 600	300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	9 D16 2 D10 8 D16 2D10-200	300 x 500			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	10 D16 2 D10 5 D16 2D10-100	250 x 600			300 x 500	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
B8-3	300 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	9 D16 2 D10 3 D16 2D10-90	B8-3	3 D16 2 D10 9 D16 2D10-125	250 x 600	250 x 600	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	10 D16 2 D10 5 D16 2D10-200	200 x 400			200 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	10 D16 2 D10 10 D16 2D10-200	200 x 400			200 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	
B8-4	300 x 600	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	10 D16 2 D10 3 D16 2D10-90	B8-4	ELX	200 x 400	200 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG
	TUL., ATAS TUL., SAMPING TUL., BAWAH SENGKANG	10 D16 2 D10 10 D16 2D10-200	200 x 400			200 x 400	TUL. ATAS TUL. SAMPING TUL. BAWAH SENGKANG	

APARTEMEN DINO JATIM PARK 3 - BATU JALAN RAYA JATIM PARK 3 NO. 112 BLOK J, JAMBIKO KOTA BATU, JAWA TIMUR
DESKRIPSI:
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR PT SURYA BANGUN PERSADA INDAH
SHOP DRAWING PERSETUJUAN APPROVAL OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH PLAT APARTEMEN LT. LG 1
APARTEMEN DINO
SKALA 1:200
16.62
17.000
53.00
4.135
18.800
4.25
6.00
2.20
4.25
6.25
7.25
6.50
6.50
6.50
7.25
6.25
4.25
F
G
H
I
1
2
3
4
5
6
7
8
9

DENAH BALOK APARTEMEN LT. LG 1

SKALA 1:200



APARTEMEN DINO
JATIM PARK 3 - BATU
JALAN RAYA BUBURAN NO. 112
BKT. JATIM PARK 3, BATU, JAWA TIMUR

• 198 •

卷之三

WINTER PUBLICATIONS

STRUKTUR & ARSITEKTUR

dpa
pavilion

JURNAL SAINS DAN TEKNOLOGI
JILID 13 NOMER 1 TAHUN 2018

SBPI
SOUTHERN BUSINESS PRESS

SHOP DRAWING

**PERSETUJUAN
APPROVAL**

OWNER APARTEMEN DINDI (JTP -3)

SURYA BANGUN PERSADA INDIAH

200
1-100-84
2000-00000000

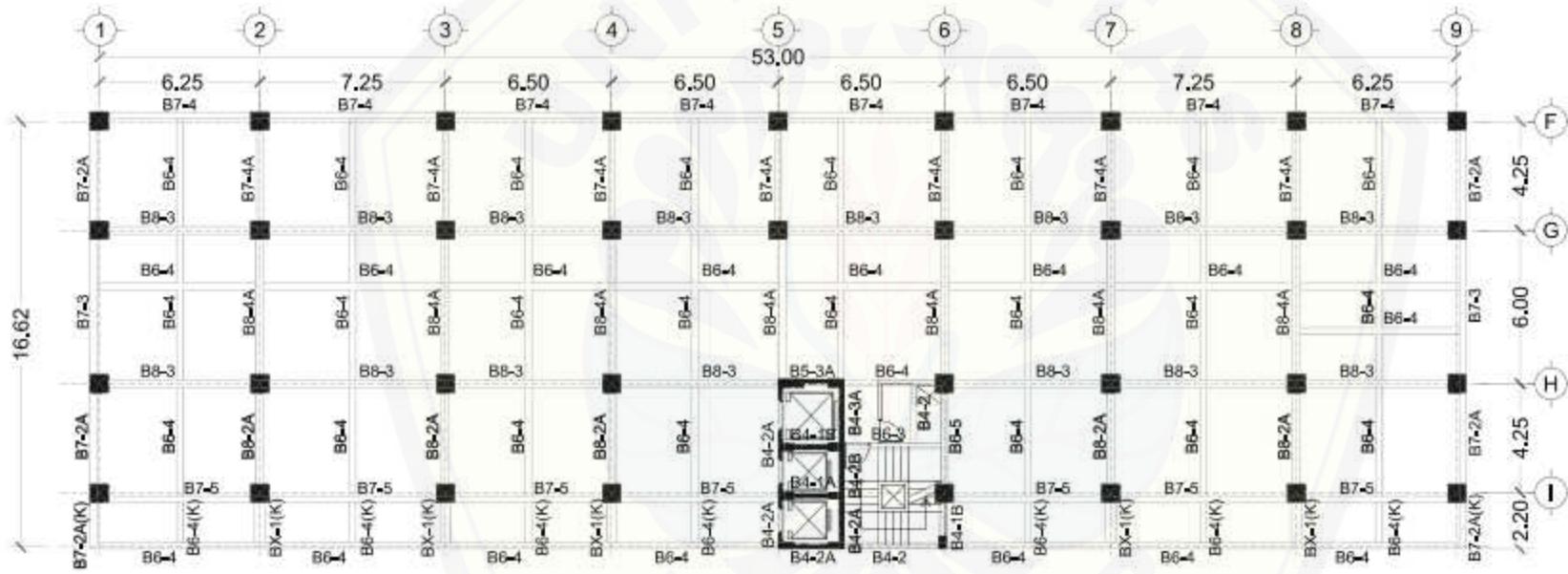
1 —————

BRUNNEN

18 December 2018 2/31

BRUNNEN VERLAG

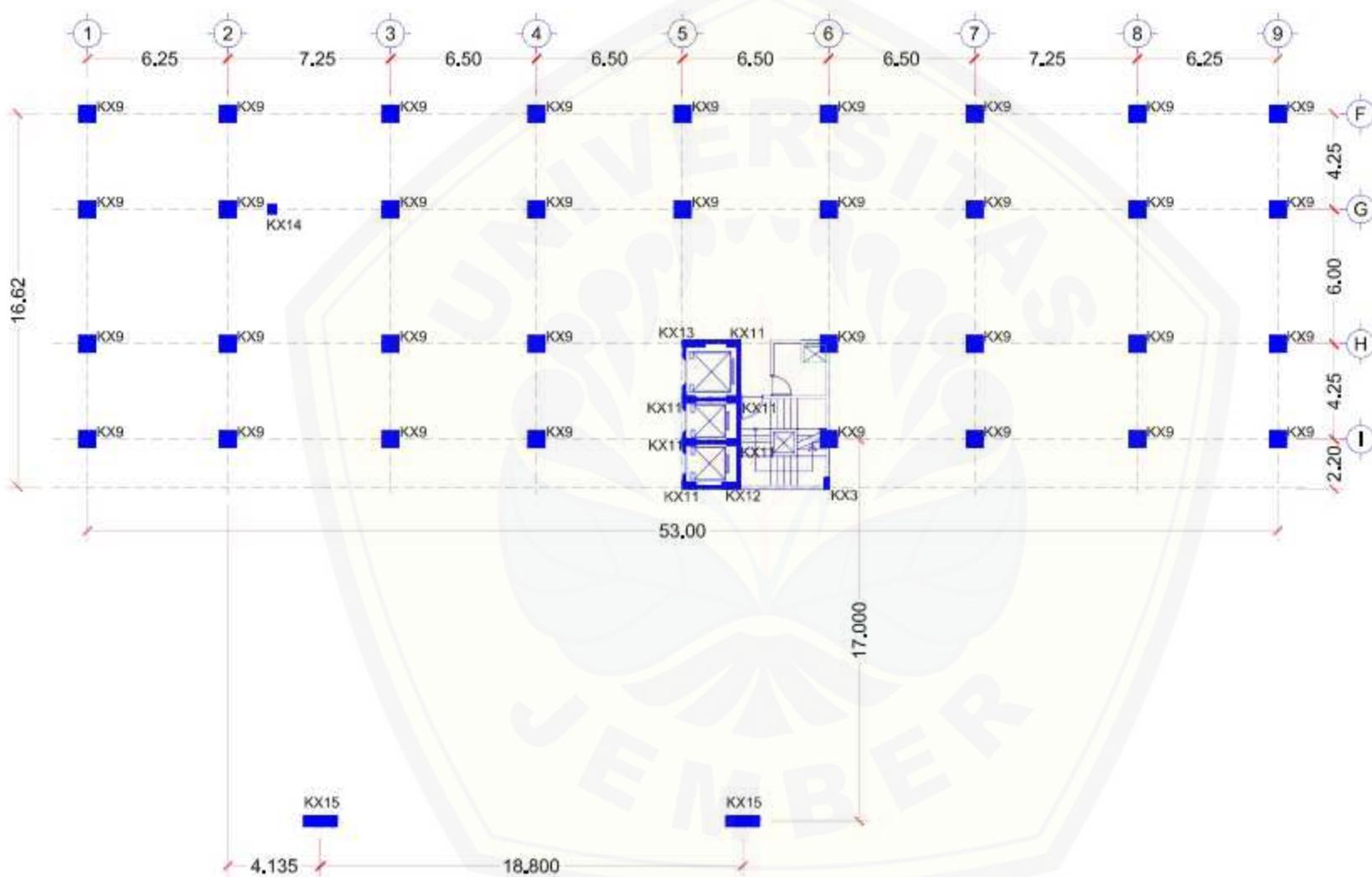
1. LITERATURE REVIEW

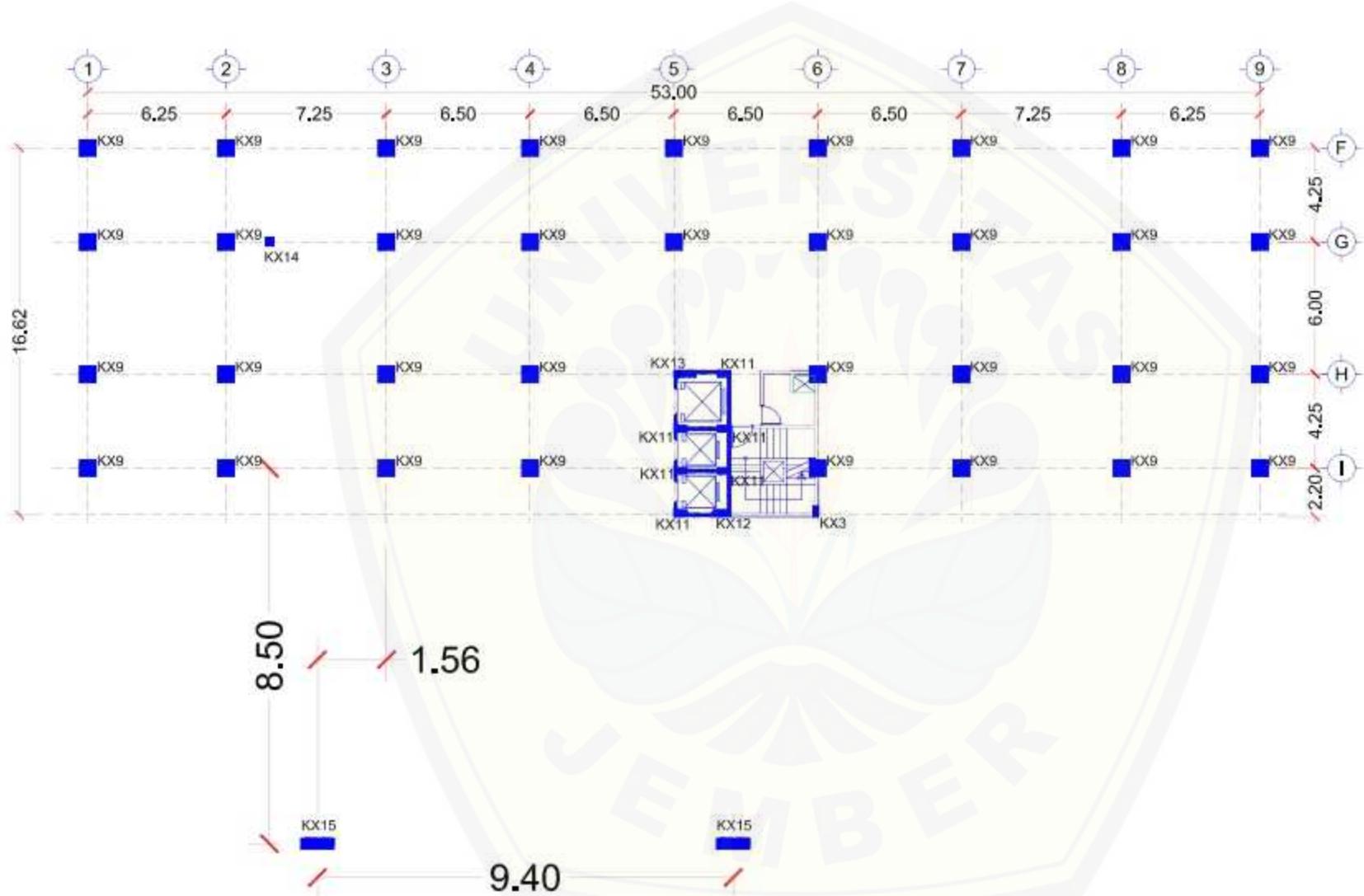


DENAH BALOK APARTEMEN LT. UG

SKALA 1:200

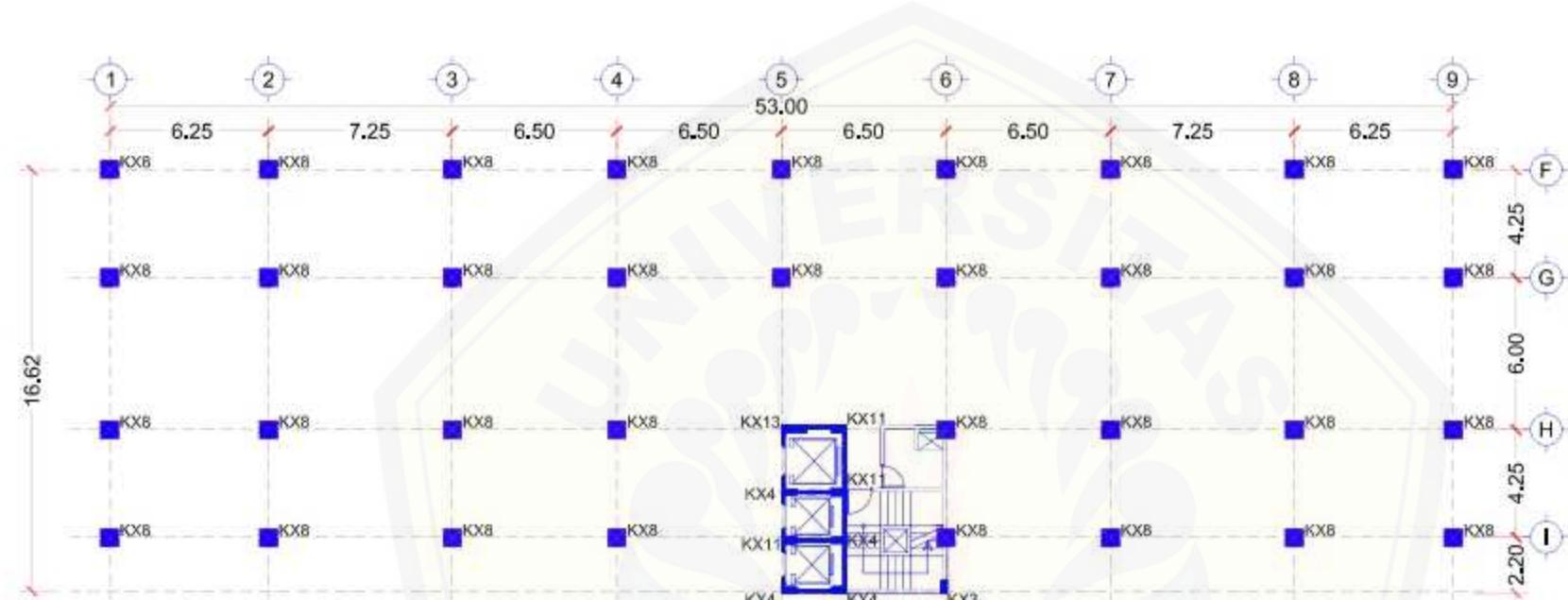
PROJEK	
MAKSUD	APARTEMEN DINO JATIM PARK 3 - BATU JL. JATIM PARK 3, KOTA BATU, JAWA TIMUR
PERENCANAAN	
DESAIN	
STRUKTUR & ARSITEKTUR	
dApavilion	
IMPLEMENTASI	AUTOCAD 2D & 3D REVIT SOLIDWORKS 3D MAX
SBPI	GENERAL CONTRACTOR PT SURYA BANGUN PERSADA INDONESIA
SHOP DRAWING	
Persetujuan	APPROVAL
OWNER APARTEMEN DINO (JTP 3)	
(_____)	
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDONESIA	
DATA	
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. LG 1	
APARTEMEN DINO	
BUKU / BILAH	1/200
WAKTU / DATES	04 Oktober 2018 22:00
DISAINER / DESIGNER	
REVISI / REVISI	
KOMENTAR / COMMENTS	



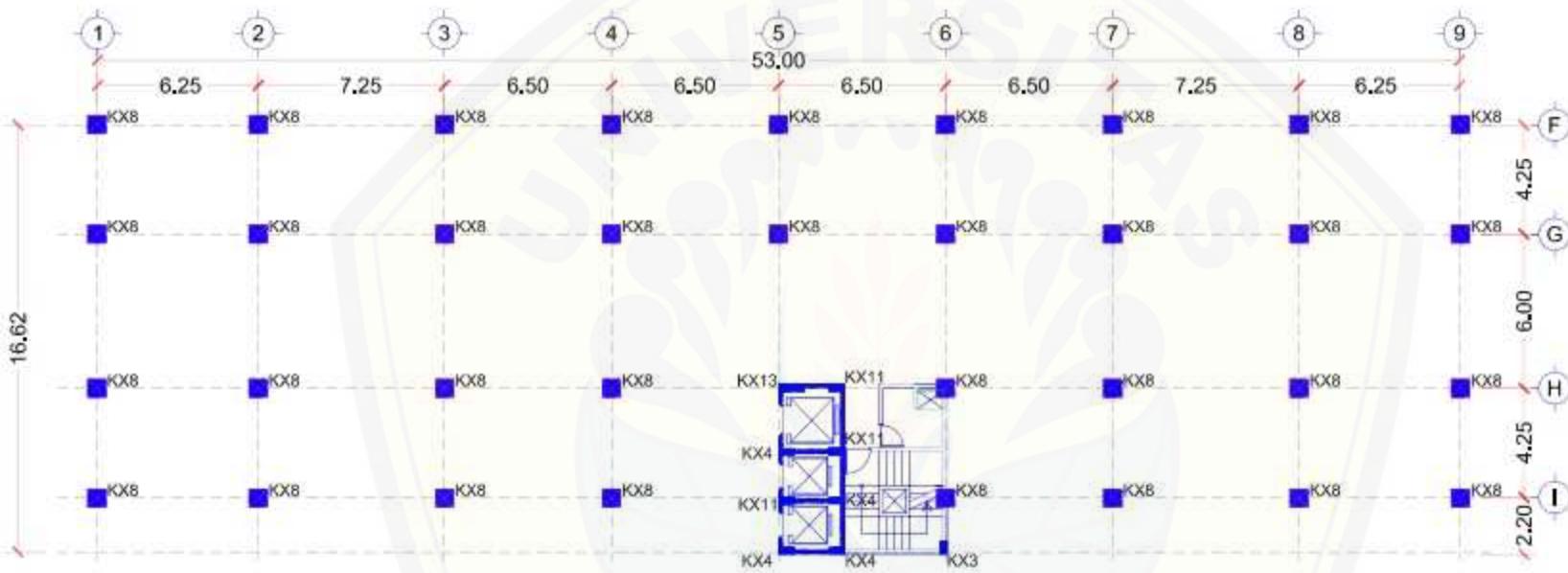


DENAH KOLOM APARTEMEN LT. G

SKALA 1:200



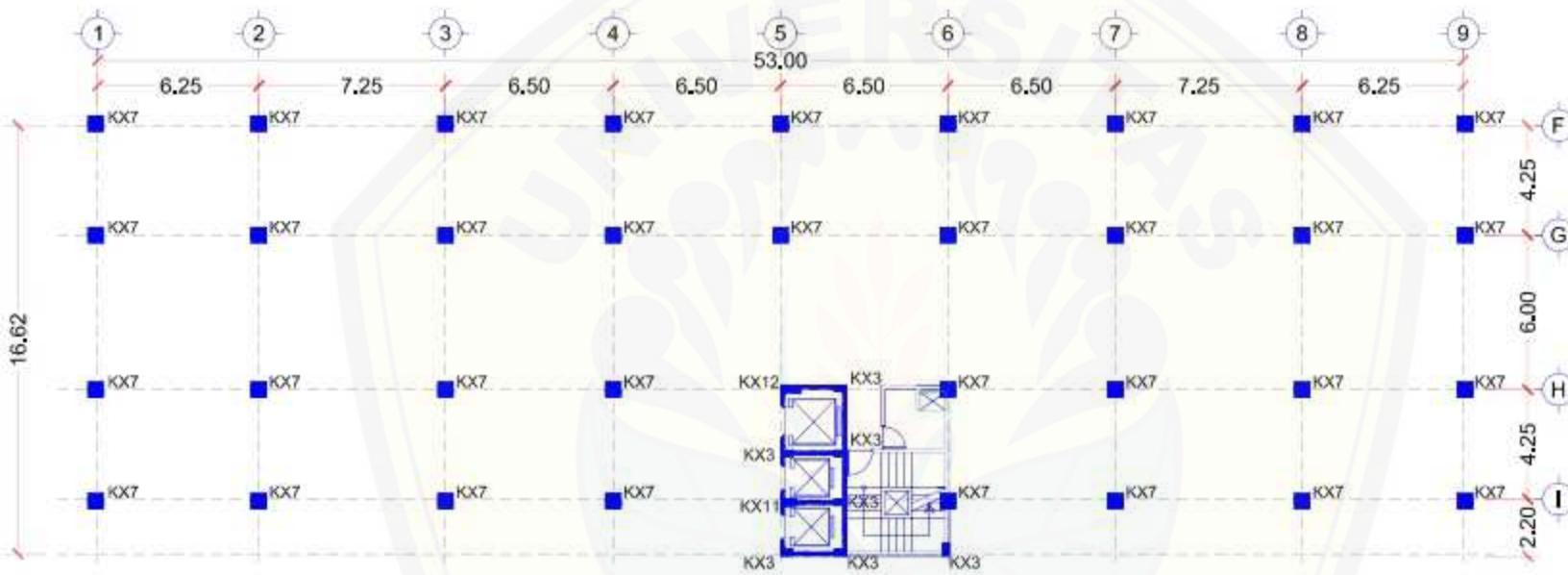
APARTEMENT DINO JATIM PARK 3- BATU JL. JATI MULYO NO.112 KOTA BATU-JAWA TIMUR
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING PERSETUJUAN APPROVAL OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
PT. SURYA BANGUN PERSADA IDAH
SKALA 1:200
TIKALI/DATE : 04 Oktober 2018 22:45 WIB
REVISI : 00
JAM MULAI/TOTAL



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 1

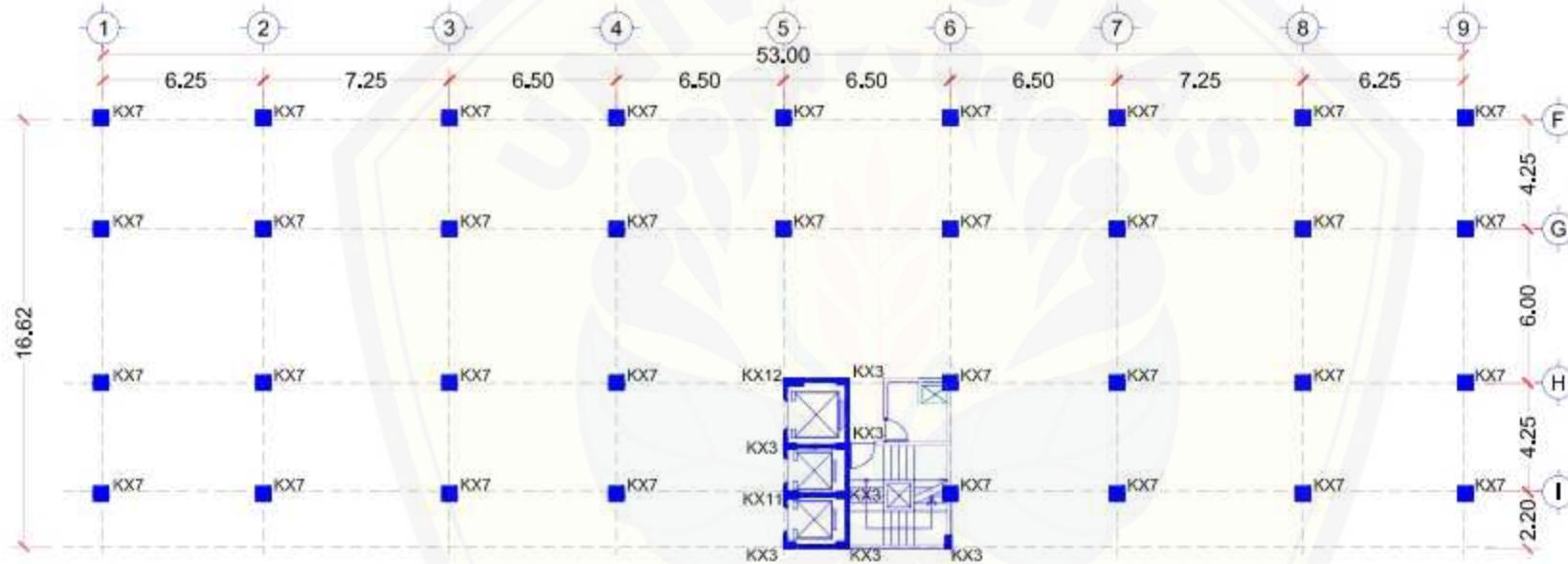
SKALA 1:200

APARTEMEN DINO JATIM PARK 3 - BATU JL. JATIM PARK 3, KOTA BATU, JAWA TIMUR 66411
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING
PERSETUJUAN APPROVAL
OWNER APARTEMEN DINO (JTP-B)
(_____)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 1
APARTEMEN DINO
Dimensi / Sisi Lain : 1:200
Tanggal : 02/09/2018
Tgl. Desain : 04 Oktober 2018
Calon Pengerjaan : REFERENSI
Calon Pelaksana : REFERENSI
Jumlah Lembar : 1/1



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 2

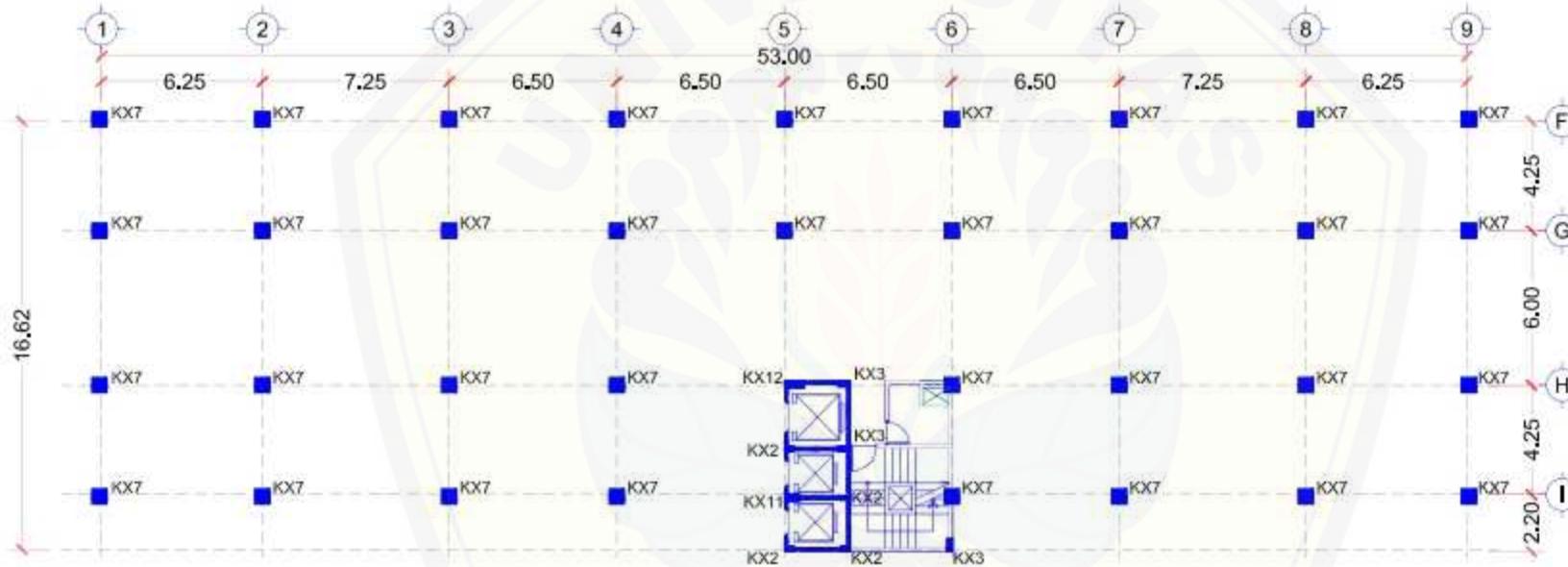
SKALA 1 : 200



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 3

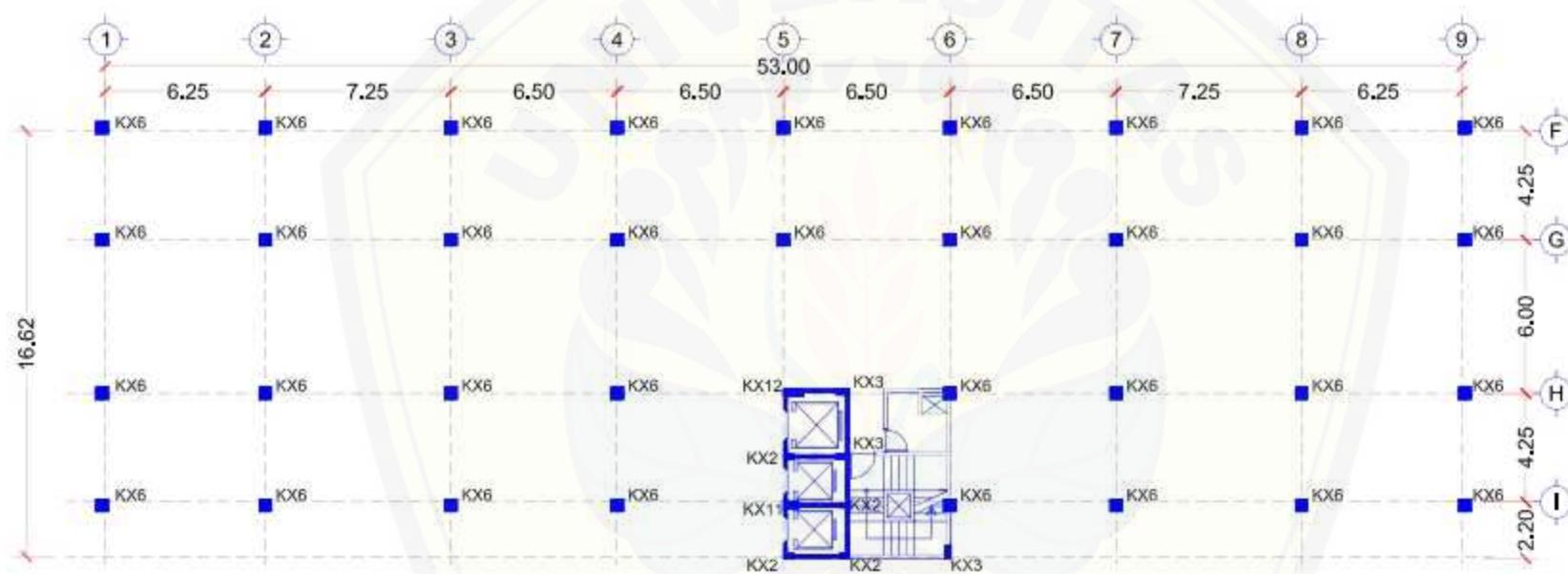
SKALA 1:200

APARTEMEN DINO JATIM PARK 3- BATU JL. JALAN PUSKESMAS NO. 110 BL. 4, JATIM PARK 3, KOTA BATU, JAWA TIMUR 66100
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING PERSETUJUAN APPROVAL OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
(_____)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 3
APARTEMEN DINO
Waktu / Suhu : 12:00 Tanggal : 02/09/2018 Tgl. Cetak : 04 Oktober 2018 22:10:23 Dokumen : RFD201809021111 Pemilik : M. Syaiful Jumlah Lembar : 1



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 4

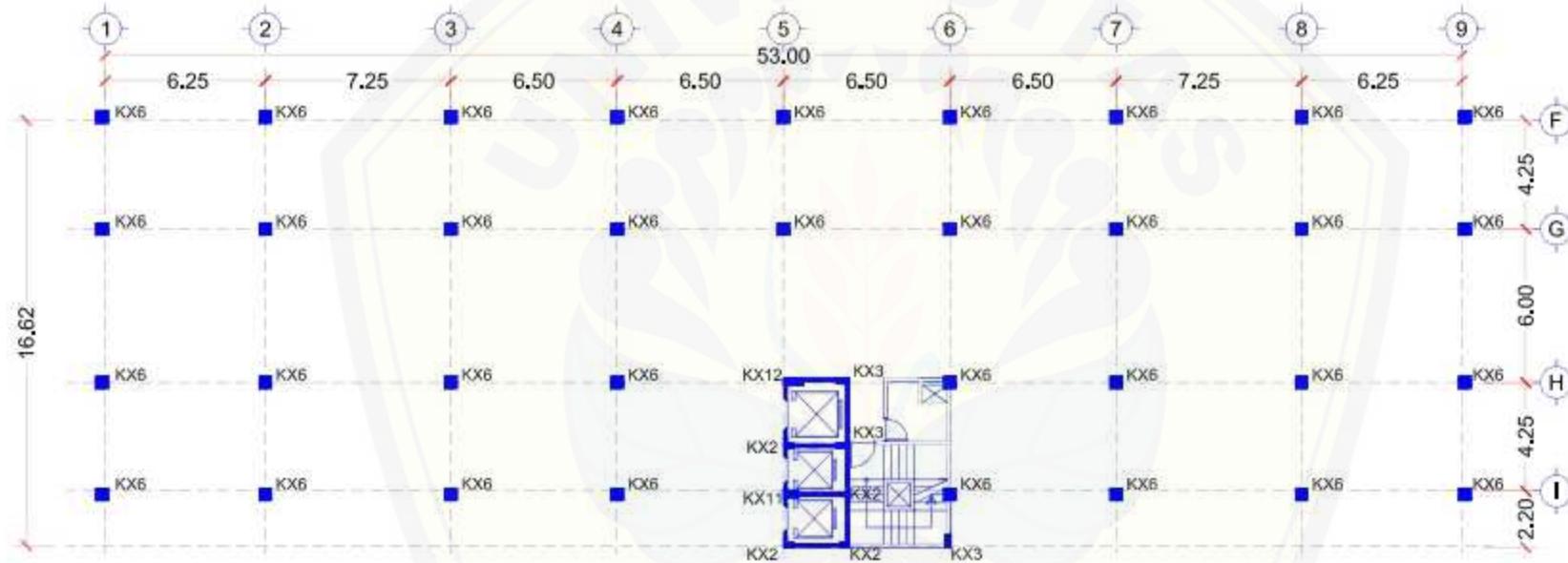
SKALA 1 : 200



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 5

SKALA 1:200

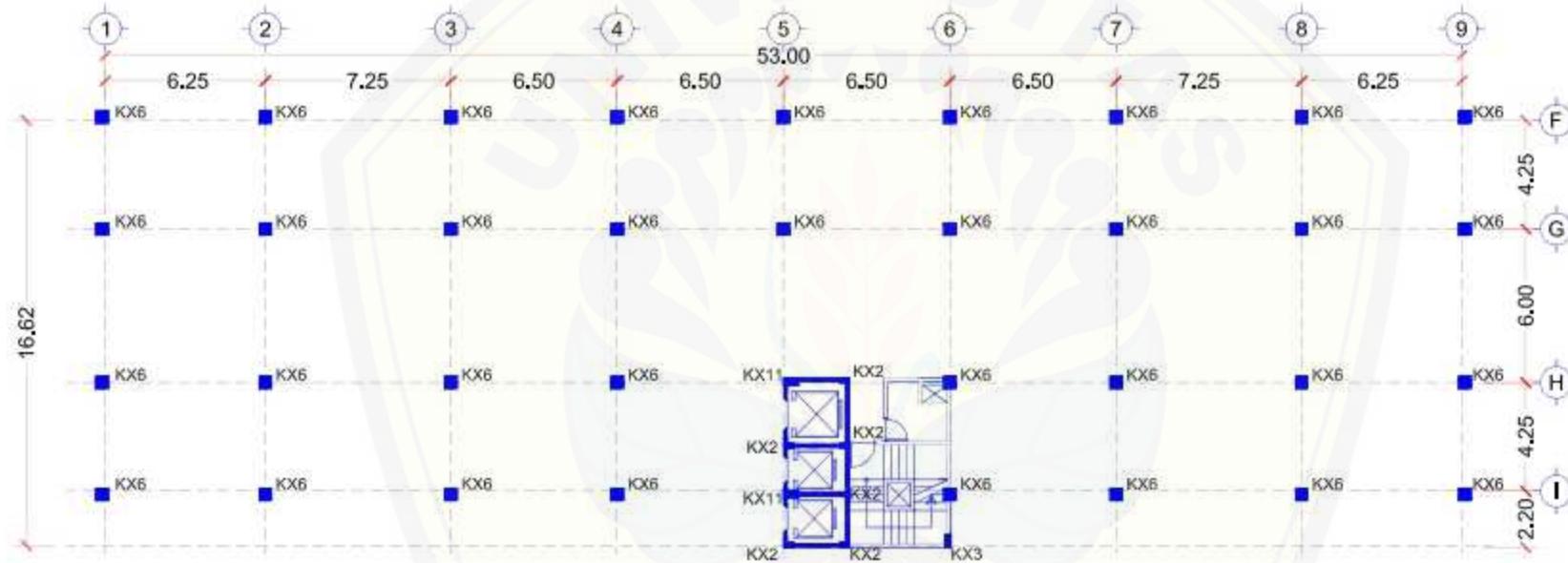
APARTEMEN DINO	JATIM PARK 3- BATU
JL. JATIM PARK 3, KOTA BATU, JAWA TIMUR	61412
PERENCANAAN	
STRUKTUR & ARSITEKTUR	
dApavilion	
DESIGN	
ASTOR SALEM PARK & Apart	
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH	
SBPI	GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING	
PERSETUJUAN APPROVAL	
OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)	
(_____)	
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH	
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 5	
APARTEMEN DINO	
Waktu / Suhu	12:00
Tanggal / Waktu	04 Oktober 2018 22:56:20
Colaborasi	REVISI 1
Pengaruh	1
Jumlah Lembar	1



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 6

SKALA 1:200

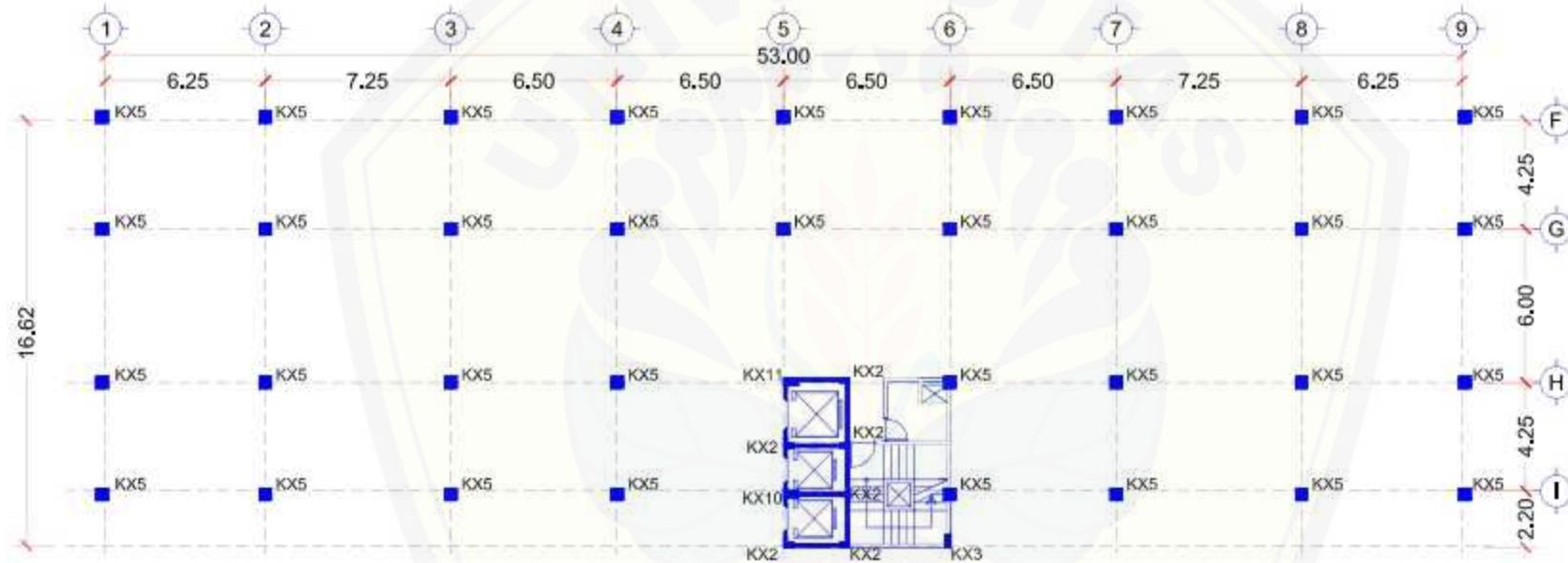
APARTEMEN DINO JATIM PARK 3- BATU JL. JATIM PARK 3- BATU - JAWA TIMUR KOTA BATU - JAWA TIMUR - INDONESIA
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING PERSETUJUAN APPROVAL OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
(_____)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 6
APARTEMEN DINO
Waktu / Suhu : 12:00 Tanggal : 04/10/2018 22:56:23 Dibuat Oleh : REZI QAMARU Pemeriksa : REZI QAMARU Jumlah Lembar : 1/1



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 7

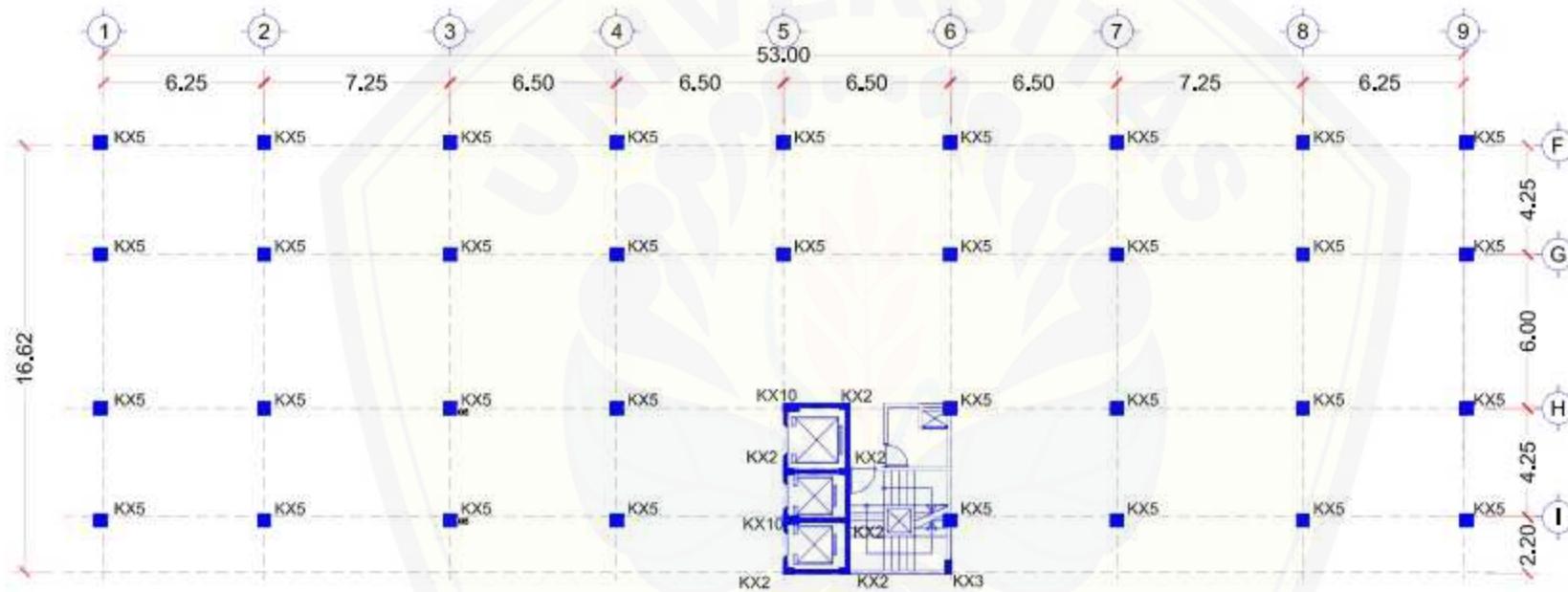
SKALA 1:200

APARTEMEN DINO JATIM PARK 3- BATU JL. JATIM PARK 3- BATU - JAWA TIMUR KOTA BATU - JAWA TIMUR - INDONESIA
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI GENERAL CONTRACTOR
SHOP DRAWING PERSETUJUAN APPROVAL OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
(_____)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 7
APARTEMEN DINO
Waktu / Sesi 12:00 Tanggal / Tahun 04 Oktober 2018 22:56 Dokumen ID 00000000000000000000000000000000 Pemilik / Master Jumlah Lembar / Total 32



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 8

SKALA 1 : 200



DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 9

SKALA 1:200

APARTEMEN DINO JATIM PARK 3- BATU JL. JATIM PARK 3- NEGERI BESAR KOTA BATU-JAWA TIMUR 66110
STRUKTUR & ARSITEKTUR
dApavilion
SBPI
SHOP DRAWING
PERSETUJUAN APPROVAL
OWNER APARTEMEN DINO (JTP-3)
(_____)
PT. SURYA BANGUN PERSADA INDAH
DENAH KOLOM APARTEMEN LT. 9
APARTEMEN DINO
Waktu / Sesi : 12:00 Tanggal : 04/10/2018 13:00:00 Tgl. Cetak : 04/10/2018 13:00:00 Cetakoleksi : 04/10/2018 13:00:00 Jumlah Lembar : 1

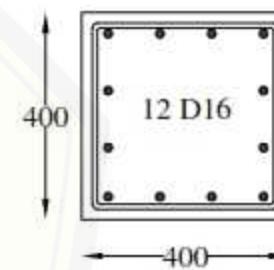
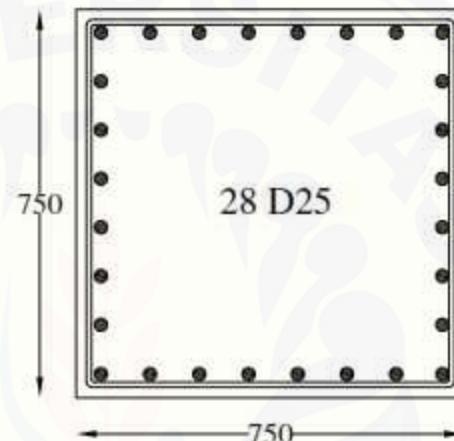
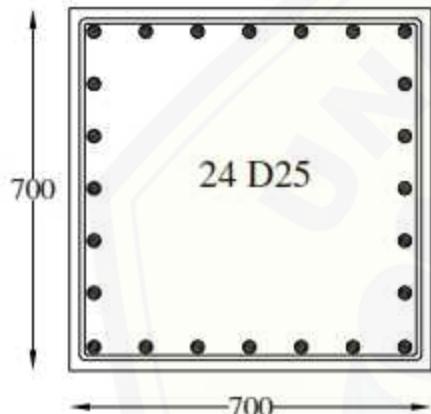
Tipe Kolom
Jenis
Kolom

KX 8

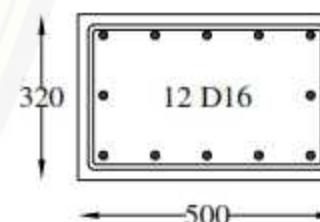
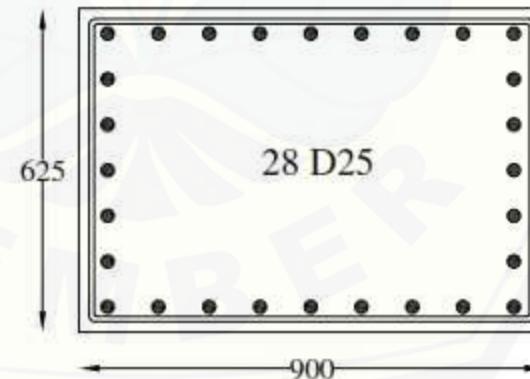
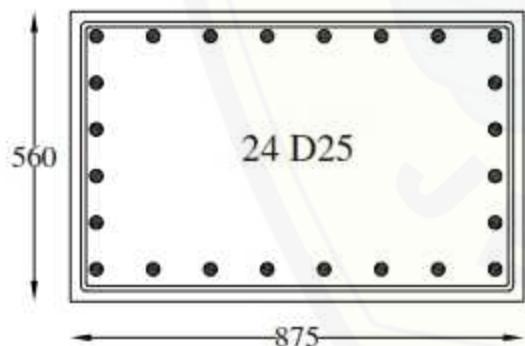
KX 9

KX 14

Persegi
Sama Sisi



Persegi
Panjang



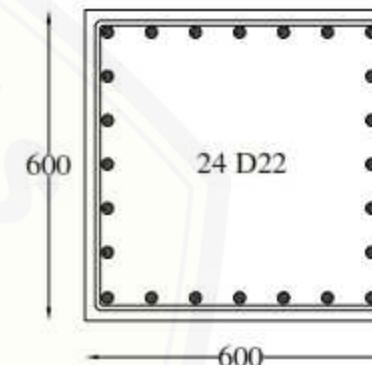
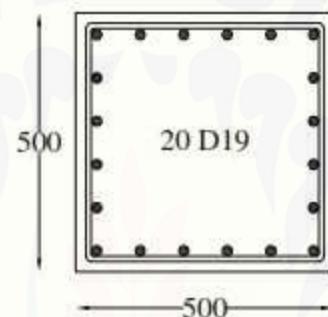
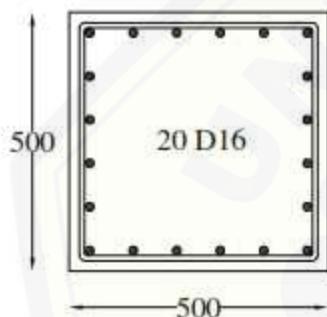
Tipe Kolom
Jenis
Kolom

KX 5

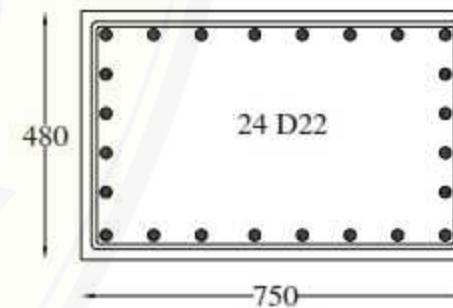
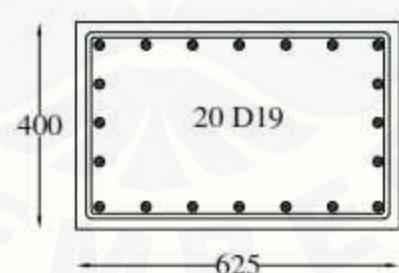
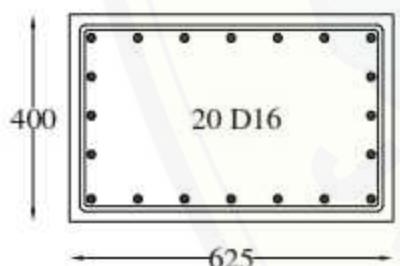
KX 6

KX 7

Persegi
Sama Sisi



Persegi
Panjang



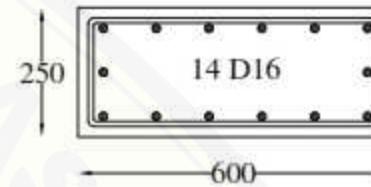
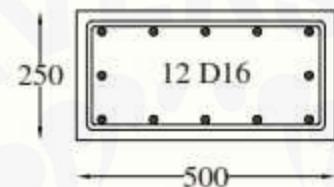
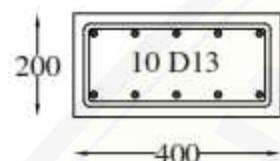
Tipe Kolom
Jenis
Kolom

KX 2

KX 3

KX 4

Persegi
Panjang

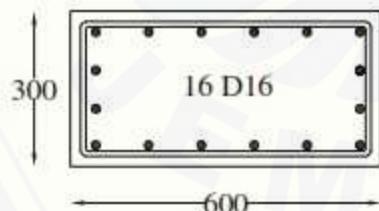


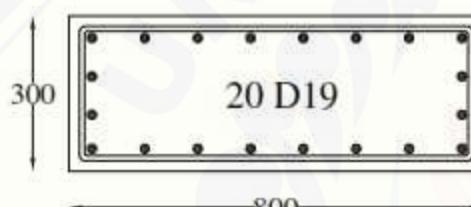
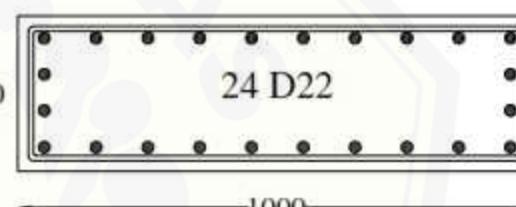
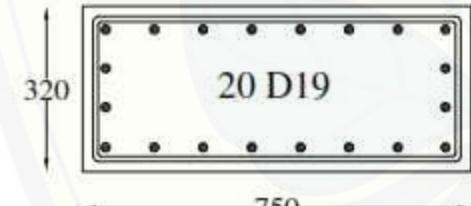
Tipe Kolom
Jenis
Kolom

KX 10

KX 11

Persegi
Panjang



Tipe Kolom	KX 12	KX 13
Jenis Kolom		
Persegi Panjang	 300 800 20 D19	 300 1000 24 D22
Persegi Panjang	 320 750 20 D19	 400 750 24 D22

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,400
 Element : 2005 B=0, 300 D=0, 600 dc=0, 037
 Station Loc : 3,100 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KX10 300 x 600 fy=390000, 000 fyS=390000, 000
 Combo ID : DCON4 RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	2, 652E-04	161, 379	356, 245	- 152, 550	119, 938	43, 632	163, 570
Minor Shear (V3)	5, 304E-04	96, 450	356, 245	69, 372	111, 946	40, 725	152, 672

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	94, 884	347, 855	- 138, 645	161, 379
Minor Shear (V3)	80, 847	347, 855	121, 686	96, 450

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As(Bot)	Long. Rebar As(Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	161, 379	1, 765	1, 765	430, 825	430, 825	430, 825	430, 825
Minor Shear (V3)	96, 450	1, 765	1, 765	208, 767	208, 767	208, 767	208, 767

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 180

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	161, 379	0, 169	0, 002
Minor Shear (V3)	96, 450	0, 158	0, 002

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	956, 284	710, 716	4262, 359	2, 652E-04
Minor Shear (V3)	612, 336	710, 716	4262, 359	5, 304E-04

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 2198 B=0,750 D=0,750 dc=0,042
 Station Loc : 0,000 E=23452952,9 fc=24900,000 Lt. Wt. Fac. =1,000
 Section ID : KX9 750 x 750 fy=390000,000 fyS=390000,000
 Combo ID : DCON3 RLLF=1,000

Phi (Compressive-Spiral) : 0,700 Over strength Factor : 1,25
 Phi (Compressive-Tied) : 0,650
 Phi (Tension Controlled) : 0,850
 Phi (Shear) : 0,750
 Phi (Seismic Shear) : 0,600
 Phi (Joint Shear) : 0,850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	0,000	79,819	3500,721	-230,299	478,815	0,000	478,815
Minor Shear (V3)	ØS #3	1905,857	3500,721	-20,796	478,815	0,000	478,815

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	73,330	3494,074	223,989	79,819
Minor Shear (V3)	7,307	3494,074	-18,212	1905,857

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As(Bot)	Long. Rebar As(Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	79,819	2,522	2,522	2572,907	2572,907	2572,907	2572,907
Minor Shear (V3)	1905,857	2,522	2,522	2572,907	2572,907	2572,907	2572,907

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1,000	390000,000	24900,000	0,563

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	79,819	0,531	0,007
Minor Shear (V3)	1905,857	0,531	0,007

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	150,367	902,016	4517,425	0,000
Minor Shear (V3)	3590,351	902,016	4517,425	0,000

ØS #3 Shear stress exceeds maximum allowed

SAP2000 Concrete Design

Project _____

Job Number _____

Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 2311 B=0, 400 D=0, 400 dc=0, 037
 Station Loc : 0, 300 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KX14 400 x 400 fy=390000, 000 fyS=390000, 000
 Combo ID : DCONB RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	0, 001	140, 413	188, 211	18, 257	0, 000	140, 413	140, 413
Minor Shear (V3)	0, 001	142, 722	188, 211	15, 815	0, 000	142, 722	142, 722

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	112, 198	188, 211	153, 123	140, 413
Minor Shear (V3)	18, 035	188, 211	19, 377	142, 722

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As (Bot)	Long. Rebar As (Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	140, 413	1, 490	1, 490	213, 216	213, 216	213, 216	213, 216
Minor Shear (V3)	142, 722	1, 490	1, 490	213, 216	213, 216	213, 216	213, 216

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 160

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	140, 413	0, 145	0, 001
Minor Shear (V3)	142, 722	0, 145	0, 001

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	968, 314	674, 532	3314, 738	0, 001
Minor Shear (V3)	984, 238	674, 532	3314, 738	0, 001

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 1826 B=0, 900 D=0, 625 dc=0, 042
 Station Loc : 0, 000 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. W. Fac. =1, 000
 Section ID : KB9 900 x 625 fy=390000, 000 fyS=390000, 000 RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	0, 006	1469, 744	4537, 914	- 167, 404	516, 690	953, 054	1469, 744
Minor Shear (V3)	O/S #3	2030, 090	4537, 914	- 23, 700	528, 130	0, 000	528, 130

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	40, 915	4537, 914	165, 040	1469, 744
Minor Shear (V3)	7, 244	4537, 914	- 17, 418	2030, 090

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As (Bot)	Long. Rebar As (Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	1469, 744	2, 522	2, 522	2204, 616	2204, 616	2204, 616	2204, 616
Minor Shear (V3)	2030, 090	2, 522	2, 522	3045, 135	3045, 135	3045, 135	3045, 135

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 563

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	1469, 744	0, 524	0, 007
Minor Shear (V3)	2030, 090	0, 536	0, 007

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	2802, 218	985, 123	4628, 235	0, 006
Minor Shear (V3)	3786, 731	985, 123	4628, 235	0, 000

O/S #3 Shear stress exceeds maximum allowed

SAP2000 Concrete Design

Project _____

Job Number _____

Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 1982 B=0, 900 D=0, 625 dc=0, 042
 Station Loc : 0, 000 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KB9 900 x 625 fy=390000, 000 fyS=390000, 000 RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor: 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar 0, 005 Q/S #3	Design Vu 1448, 985 2000, 437	Design Pu 5197, 739 5197, 739	Design Mu - 165, 026 - 14, 430	Shear Phi * Vc 544, 420 556, 474	Shear Phi * Vs 904, 565 0, 000	Shear Phi * Vn 1448, 985 556, 474
Major Shear (V2) Minor Shear (V3)							

Design Forces

	Factored Vu 38, 829 5, 359	Factored Pu 5197, 739 5197, 739	Factored Mu 162, 613 - 7, 790	Capacity Vp 1448, 985 2000, 437
Major Shear (V2) Minor Shear (V3)				

Capacity Shear

	Shear Vp 1448, 985 2000, 437	Long. Rebar As (Bot) 2, 522 2, 522	Long. Rebar As (Top) 2, 522 2, 522	Cap. Moment MposBot 2173, 478 3000, 655	Cap. Moment MnegTop 2173, 478 3000, 655	Cap. Moment MnegBot 2173, 478 3000, 655	Cap. Moment MposTop 2173, 478 3000, 655
Major Shear (V2) Minor Shear (V3)							

Design Basis

	Shr Reduc Factor 1, 000	Strength Fys 390000, 000	Strength Fcs 24900, 000	Area Ag 0, 563

Concrete Shear Capacity

	Design Vu 1448, 985 2000, 437	Conc. Area Ac 0, 524 0, 536	Tensn. Rein Area Ast 0, 007 0, 007
Major Shear (V2) Minor Shear (V3)			

Shear Rebar Design

	Stress v 2762, 640 3731, 419	Conc. Optcy vc 1037, 993 1037, 993	Uppr. Limit vmax 4698, 728 4698, 728	Rebar Area Av 0, 005 0, 000
Major Shear (V2) Minor Shear (V3)				

A/S #3 Shear stress exceeds maximum allowed

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,400
 Element : 2005 B=0, 600 D=0, 300 dc=0, 037
 Station Loc : 3,100 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KX10 600 x 300 fy=390000, 000 fyS=390000, 000
 Combo ID : DCONB RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	5, 304E-04	117, 781	348, 597	- 90, 777	111, 645	40, 725	152, 370
Minor Shear (V3)	2, 683E-04	163, 648	345, 886	193, 607	119, 500	44, 149	163, 648

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	61, 440	345, 886	- 49, 180	117, 781
Minor Shear (V3)	120, 265	345, 886	199, 205	163, 648

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As (Bot)	Long. Rebar As (Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	117, 781	1, 765	1, 765	208, 162	208, 162	208, 162	208, 162
Minor Shear (V3)	163, 648	1, 765	1, 765	429, 449	429, 449	429, 449	429, 449

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 180

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	117, 781	0, 158	0, 002
Minor Shear (V3)	163, 648	0, 169	0, 002

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	747, 756	708, 801	4259, 806	5, 304E-04
Minor Shear (V3)	969, 734	708, 122	4258, 901	2, 683E-04

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 2090 B=0, 900 D=0, 625 dc=0, 042
 Station Loc : 0, 000 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KB9 900 x 625 fy=390000, 000 fyS=390000, 000
 Combo ID : DCONB RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	0, 005	1454, 477	5023, 187	- 164, 979	537, 084	917, 393	1454, 477
Minor Shear (V3)	O/S #3	2008, 281	5023, 187	- 24, 288	548, 976	0, 000	548, 976

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	38, 573	5023, 187	158, 774	1454, 477
Minor Shear (V3)	7, 929	5023, 187	- 17, 700	2008, 281

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As (Bot)	Long. Rebar As (Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	1454, 477	2, 522	2, 522	2181, 715	2181, 715	2181, 715	2181, 715
Minor Shear (V3)	2008, 281	2, 522	2, 522	3012, 422	3012, 422	3012, 422	3012, 422

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 563

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	1454, 477	0, 524	0, 007
Minor Shear (V3)	2008, 281	0, 536	0, 007

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	2773, 110	1024, 006	4680, 079	0, 005
Minor Shear (V3)	3746, 051	1024, 006	4680, 079	0, 000

O/S #3 Shear stress exceeds maximum allowed

SAP2000 Concrete Design

Project _____

Job Number _____

Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 2198 B=0, 900 D=0, 625 dc=0, 042
 Station Loc : 0, 000 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. W. Fac. =1, 000
 Section ID : KB9 900 x 625 fy=390000, 000 fy=390000, 000 RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor: 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar 0, 000 Q/S #3	Design Vu 81, 690 2236, 550	Design Pu 3563, 061 3563, 061	Design Mu -195, 939 -24, 086	Shear Phi * Vc 475, 721 486, 254	Shear Phi * Vs 0, 000 0, 000	Shear Phi * Vn 475, 721 486, 254
Maj or Shear (V2) M nor Shear (V3)							

Design Forces

	Factored Vu 71, 624 7, 559	Factored Pu 3551, 355 3551, 355	Factored Mu 189, 649 -17, 514	Capacity Vp 81, 690 2236, 550
Maj or Shear (V2) M nor Shear (V3)				

Capacity Shear

	Shear Vp 81, 690 2236, 550	Long. Rebar As (Bot) 2, 522 2, 522	Long. Rebar As (Top) 2, 522 2, 522	Cap. Moment MposBot 2188, 255 3019, 343	Cap. Moment MhegTop 2188, 255 3019, 343	Cap. Moment MhegBot 2188, 255 3019, 343	Cap. Moment MposTop 2188, 255 3019, 343
Maj or Shear (V2) M nor Shear (V3)							

Design Basis

	Shr Reduc Factor 1, 000	Strength Fys 390000, 000	Strength Fcs 24900, 000	Area Ag 0, 563

Concrete Shear Capacity

	Design Vu 81, 690 2236, 550	Conc. Area Ac 0, 524 0, 536	Tensn. Rein Area Ast 0, 007 0, 007
Maj or Shear (V2) M nor Shear (V3)			

Shear Rebar Design

	Stress v 155, 750 4171, 841	Conc. Opct y vc 907, 011 907, 011	Uppr. Limt vmax 4524, 085 4524, 085	Rebar Area Av 0, 000 0, 000
Maj or Shear (V2) M nor Shear (V3)				

Q/S #3 Shear stress exceeds maximum allowed

SAP2000 Concrete Design

Project _____
 Job Number _____
 Engineer _____

ACI 318-02 COLUMN SECTION DESIGN Type: Sway Special Units: KN, m, C (Shear Details)

L=3,000
 Element : 2311 B=0, 500 D=0, 320 dc=0, 037
 Station Loc : 0, 300 E=23452952, 9 fc=24900, 000 Lt. Wt. Fac. =1, 000
 Section ID : KB14 500 x 320 fy=390000, 000 fyS=390000, 000
 Combo ID : DCONB RLLF=1, 000

Phi (Compressive-Spiral) : 0, 700 Over strength Factor : 1, 25
 Phi (Compressive-Tied) : 0, 650
 Phi (Tension Controlled) : 0, 850
 Phi (Shear) : 0, 750
 Phi (Seismic Shear) : 0, 600
 Phi (Joint Shear) : 0, 850

SHEAR DESIGN FOR V2, V3

	Design Rebar	Design Vu	Design Pu	Design Mu	Shear Phi * Vc	Shear Phi * Vs	Shear Phi * Vn
Major Shear (V2)	0, 001	92, 931	187, 099	9, 283	0, 000	92, 931	92, 931
Minor Shear (V3)	0, 001	146, 349	187, 099	17, 259	0, 000	146, 349	146, 349

Design Forces

	Factored Vu	Factored Pu	Factored Mu	Capacity Vp
Major Shear (V2)	92, 931	187, 099	125, 956	113, 633
Minor Shear (V3)	21, 883	187, 099	23, 455	146, 349

Capacity Shear

	Shear Vp	Long. Rebar As (Bot)	Long. Rebar As (Top)	Cap. Moment MposBot	Cap. Moment MnegTop	Cap. Moment MnegBot	Cap. Moment MposTop
Major Shear (V2)	113, 633	1, 490	1, 490	170, 421	170, 421	170, 421	170, 421
Minor Shear (V3)	146, 349	1, 490	1, 490	260, 603	260, 603	260, 603	260, 603

Design Basis

	Shr Reduc Factor	Strength Fys	Strength Fcs	Area Ag
	1, 000	390000, 000	24900, 000	0, 160

Concrete Shear Capacity

	Design Vu	Conc. Area Ac	Tensn. Rein Area Ast
Major Shear (V2)	92, 931	0, 141	0, 001
Minor Shear (V3)	146, 349	0, 148	0, 001

Shear Rebar Design

	Stress v	Conc. Optcy vc	Uppr. Limt vmax	Rebar Area Av
Major Shear (V2)	657, 873	539, 375	3314, 738	0, 001
Minor Shear (V3)	988, 799	674, 218	3314, 738	0, 001

7,43E-0448E-B429E-B4	9,39E-0438E-041,58E-04	6,35E-0438E-041,63E-04	6,37E-0438E-041,45E-04	6,41E-0438E-041,91E-04	6,76E-0438E-041,30E-04	7,65E-0438E-041,31E-04	6,15E-0437E-B439E-B4
4,88E-0428E-B418E-B4	4,88E-0418E-041,62E-04	4,44E-0418E-041,62E-04	4,44E-0418E-041,38E-04	4,47E-0418E-041,79E-04	4,48E-0418E-041,11E-04	4,88E-0418E-041,62E-04	4,88E-0418E-041,62E-04
8,8813,32E-B488E-B4	8,8813,3,18E-041,45E-04	6,74E-0418E-041,22E-04	5,69E-0418E-041,07E-04	7,17E-0418E-041,69E-04	7,24E-0418E-041,49E-04	8,54E-0418E-041,88E-04	4,86E-0418E-041,88E-04
5,87E-0437E-B432E-B4	4,88E-0418E-041,62E-04	4,51E-0417E-041,62E-04	4,51E-0417E-041,62E-04	4,66E-0417E-041,62E-04	4,66E-0417E-041,62E-04	4,86E-0417E-041,62E-04	3,24E-0417E-041,62E-04
8,8813,26E-B438E-B4	8,8813,3,35E-041,80E-04	7,74E-0428E-041,68E-04	6,8013,24E-041,92E-04	7,59E-0424E-041,68E-04	8,8813,31E-041,67E-04	9,18E-041,33E-041,88E-04	6,21P-E-B421E-B48,B41
4,93E-0448E-B418E-B4	5,11E-0418E-041,62E-04	4,84E-0418E-041,62E-04	4,93E-0418E-041,62E-04	4,82E-0417E-041,95E-04	5,86E-0417E-041,62E-04	4,86E-0418E-041,89E-04	4,86E-0418E-041,89E-04
8,8813,45E-B494E-B4	8,8813,3,45E-041,41E-04	6,26E-0417E-041,68E-04	6,8813,37E-041,41E-04	6,51E-0417E-041,68E-04	8,8813,44E-041,65E-04	9,71E-041,42E-041,88E-04	6,18E-0418E-041,88E-04
5,29E-0452E-B451E-B4	5,27E-0418E-041,62E-04	4,16E-0417E-041,59E-04	5,14E-0416E-041,62E-04	4,86E-0417E-041,33E-04	5,25E-0417E-041,62E-04	4,86E-0417E-041,23E-04	4,43E-0418E-041,62E-04
8,8813,58E-B455E-B4	8,8813,3,50E-041,88E-04	6,19E-0414E-041,68E-04	6,8813,43E-041,67E-04	6,08E-0414E-041,68E-04	8,8813,50E-041,77E-04	8,8813,3,47E-041,88E-04	7,54E-0418E-041,88E-04
5,34E-0453E-B452E-B4	5,33E-0418E-041,62E-04	4,82E-0418E-041,62E-04	5,25E-0418E-041,62E-04	4,82E-0418E-041,62E-04	5,34E-0414E-041,62E-04	4,86E-0418E-041,38E-04	4,86E-0418E-041,38E-04
8,8813,62E-B462E-B4	8,8813,3,52E-041,88E-04	7,23E-0417E-041,68E-04	6,8813,47E-041,30E-04	9,37E-0417E-041,68E-04	8,8813,54E-041,57E-04	8,8813,3,53E-041,88E-04	7,78E-041,33E-041,88E-04
5,53E-0431E-B462E-B4	5,42E-0418E-041,81E-04	4,16E-0417E-041,37E-04	5,20E-0416E-041,62E-04	4,86E-0417E-041,36E-04	5,42E-0417E-041,62E-04	5,85E-0418E-041,40E-04	4,86E-0417E-041,40E-04
8,8813,71E-B474E-B4	8,8813,3,58E-041,88E-04	7,66E-0415E-041,68E-04	6,8813,51E-041,76E-04	9,82E-0415E-041,68E-04	8,8813,58E-041,68E-04	9,8813,3,58E-041,88E-04	6,88E-0417E-041,88E-04
5,62E-0426E-B482E-B4	5,49E-0418E-041,11E-04	4,16E-0415E-041,49E-04	5,37E-0414E-041,62E-04	4,82E-0414E-041,38E-04	5,49E-0415E-041,62E-04	5,21E-0413E-041,47E-04	4,84E-0418E-041,62E-04
8,8813,73E-B496E-B4	8,8813,3,59E-041,88E-04	8,8813,58E-041,68E-04	6,8813,55E-041,68E-04	8,8813,55E-041,68E-04	8,8813,61E-041,68E-04	8,8813,3,58E-041,88E-04	6,83E-0418E-041,88E-04
5,72E-0424E-B496E-B4	5,58E-0418E-041,23E-04	4,71E-0412E-041,49E-04	5,43E-0413E-041,22E-04	4,75E-0414E-041,43E-04	5,53E-0413E-041,22E-04	5,47E-0412E-041,46E-04	4,86E-0418E-041,66E-04
8,8813,81E-B461E-B4	8,8813,3,65E-041,88E-04	8,8813,67E-041,68E-04	6,8813,62E-041,68E-04	8,8813,63E-041,68E-04	8,8813,68E-041,68E-04	8,8813,3,70E-041,88E-04	9,44E-0417E-041,88E-04
5,83E-0417E-B462E-B4	5,59E-0418E-041,17E-04	4,16E-0413E-041,24E-04	5,19E-0413E-041,24E-04	5,23E-0413E-041,56E-04	5,63E-0413E-041,35E-04	5,63E-0413E-041,56E-04	4,86E-0418E-041,61E-04
8,8813,26E-B470E-B4	8,8813,3,37E-041,59E-04	9,28E-0412E-041,68E-04	6,8813,37E-041,97E-04	9,28E-0414E-041,68E-04	8,8813,25E-041,83E-04	9,61E-041,34E-041,88E-04	6,15E-0417E-041,88E-04
4,73E-0442E-B486E-B4	5,15E-0418E-041,62E-04	4,16E-0416E-041,92E-04	4,87E-0413E-041,62E-04	4,86E-0417E-041,62E-04	4,75E-0417E-041,62E-04	4,86E-0418E-041,54E-04	4,86E-0418E-041,54E-04
9,29E-B495E-B494E-B4	9,29E-0418E-041,65E-04	6,77E-0419E-041,49E-04	9,44E-0410E-041,67E-04	7,85E-0415E-041,69E-04	9,39E-0417E-041,62E-04	9,37E-0418E-041,66E-04	6,54E-0418E-041,66E-04
4,84E-0413E-B496E-B4	4,84E-0418E-041,62E-04	4,16E-0418E-041,62E-04	4,16E-0418E-041,62E-04	4,16E-0419E-041,62E-04	4,16E-0418E-041,62E-04	4,84E-0418E-041,62E-04	4,84E-0418E-041,62E-04
7,26E-0418E-041,62E-04	4,84E-0418E-041,62E-04	4,16E-0419E-041,62E-04	4,16E-0419E-041,62E-04	5,95E-0412E-041,44E-04	7,78E-0414E-041,34E-04	8,84E-0413E-041,24E-04	7,19E-0419E-041,88E-04
4,71E-0418E-041,73E-04	4,71E-0418E-041,73E-04	4,16E-0419E-041,62E-04	4,16E-0419E-041,62E-04	5,86E-0412E-041,77E-04	4,84E-0418E-041,62E-04	4,87E-0417E-041,62E-04	4,87E-0417E-041,62E-04

8,8813,47E-8482E-84 5,83E-8483E-8461E-84	8,8813,915E-84 8,881 5,975E-84,987E-84,834E-84	9,880E-8432E-848,881 5,834E-8451E-8483E-84	8,8813,27E-8454E-84 5,834E-8453E-8483E-84	9,28E-8438E-848,881 5,834E-8467E-8483E-84	8,8813,38E-8443E-84 5,834E-8454E-8483E-84	8,8813,3,88E-84 8,881 5,83E-84,81E-84,931E-84	6,81E-8466E-848,881 4,47E-8483E-84834E-84
8,8824,97E-8429E-84 7,62E-8415E-8421E-84	8,8814,1,15E-84 8,881 6,35E-84,82E-84,834E-84	9,885E-8448E-848,881 5,834E-8461E-8483E-84	8,8814,2,7E-8474E-84 5,834E-8473E-8483E-84	9,43E-8432E-848,881 5,834E-8473E-8483E-84	8,8814,48E-8471E-84 5,834E-8454E-8463E-84	8,8814,4,12E-84 8,881 5,83E-84,81E-84,78E-84	4,725E-84975E-848,881 3,23E-84811E-84654E-84
8,8824,77E-8492E-84 7,31E-8442E-8477E-84	8,8814,4,37E-84 8,881 6,09E-84,93E-84,89E-84	9,8813,65E-848,881 5,834E-8448E-8483E-84	8,8813,55E-848,881 5,834E-8484E-8483E-84	8,8813,59E-848,881 5,834E-8483E-8483E-84	8,8813,71E-8483E-84 5,834E-8461E-8483E-84	8,8814,4,34E-84 8,881 6,12E-84,93E-84,64E-84	5,834E-8472E-848,881 4,66E-8484E-8423E-84
8,8824,97E-8473E-84 7,63E-8435E-8493E-84	8,8814,5,54E-84 8,881 6,76E-84,81E-84,28E-84	9,8813,82E-848,881 5,834E-8464E-8483E-84	8,8813,74E-848,881 5,834E-8468E-8483E-84	8,8813,76E-848,881 5,834E-8454E-8483E-84	8,8814,59E-848,881 5,14E-8463E-8483E-84	8,8814,5,54E-84 8,881 6,43E-84,72E-84,65E-84	4,49E-8492E-848,881 3,87E-8497E-8454E-84
8,8824,92E-8488E-84 7,55E-8442E-8413E-84	8,8814,6,87E-84 8,881 7,15E-84,84,75E-84,58E-84	9,8813,92E-848,881 5,834E-8473E-8499E-84	8,8814,58E-848,881 5,933E-8472E-8483E-84	8,8813,98E-848,881 5,834E-8491E-8494E-84	8,8814,60E-848,881 6,121E-8459E-8483E-84	8,8814,6,61E-84 8,881 6,63E-84,73E-84,63E-84	7,58E-84852E-848,881 4,97E-8484E-8444E-84
8,8825,11E-8474E-84 7,64E-8422E-8434E-84	8,8814,7,87E-84 8,881 7,41E-84,88,78E-84,812E-84	9,8814,82E-848,881 5,834E-8469E-8412E-84	8,8814,61E-848,881 6,129E-8463E-8499E-84	8,8814,93E-848,881 5,834E-8453E-8456E-84	8,8814,10E-848,881 6,207E-8456E-8483E-84	8,8814,7,79E-84 8,882 6,88E-84,78E-84,34E-84	7,63E-84864E-8471E-84 5,31E-8484E-8467E-84
8,8825,22E-8479E-84 7,63E-8418E-8471E-84	8,8814,8,78E-84 8,881 7,63E-84,84,72E-84,814E-84	9,8814,97E-848,881 5,835E-8484E-8441E-84	8,8814,74E-848,881 6,333E-8484E-8412E-84	8,8814,16E-848,881 6,894E-8485E-8430E-84	8,8814,24E-848,881 6,487E-8453E-8483E-84	8,8814,8,74E-84 8,882 7,89E-84,71E-84,591E-84	5,35E-84879E-8496E-84 5,55E-84879E-8496E-84
8,8825,12E-848,881 7,65E-8423E-8483E-84	8,8814,9,63E-84 8,882 7,77E-84,88,77E-84,211E-84	9,8814,28E-848,881 6,177E-8467E-8453E-84	8,8814,27E-848,881 6,031E-8472E-8455E-84	8,8814,28E-849,881 6,317E-8494E-8455E-84	8,8814,33E-848,881 6,656E-8464E-8483E-84	8,8814,5,82E-84 8,882 7,26E-84,78E-84,78E-84	9,76E-84867E-848,882 5,83E-84854E-8476E-84
8,8825,24E-848,881 8,857E-8421E-8483E-84	8,8814,5,29E-84 8,882 8,13E-84,84,73E-84,54E-84	9,8814,59E-848,881 6,432E-8468E-8483E-84	8,8814,47E-848,881 6,846E-8498E-8472E-84	8,8814,49E-848,881 6,682E-8492E-8483E-84	8,8814,53E-848,881 6,942E-8492E-8443E-84	8,8814,5,23E-84 8,882 7,59E-84,72E-84,83E-84	8,8815,22E-848,882 5,834E-84881E-8481E-84
8,8825,35E-848,881 8,226E-8426E-8441E-84	8,8814,6,31E-84 8,882 8,178E-84,88,30E-84,727E-84	9,8804,4,85E-848,882 7,23E-8416E-8444E-84	8,8804,4,85E-848,882 7,45E-8439E-8437E-84	8,8804,4,97E-848,881 7,51E-8429E-8494E-84	8,8804,4,87E-848,881 7,47E-8416E-8439E-84	8,8814,5,36E-84 8,882 7,78E-84,72E-84,25E-84	8,8815,41E-848,882 6,22E-84857E-84631E-84
8,8825,27E-848,881 8,182E-8458E-8485E-84	8,8804,5887E-848,881 4,662E-84812E-8487E-84	8,8805,85E-848,882 7,327E-84818E-8474E-84	8,8805,21E-848,882 7,477E-84818E-8444E-84	8,8805,42E-848,881 6,776E-84834E-8483E-84	8,8805,09E-848,882 7,626E-84751E-8463E-84	8,8802,5,41E-84 8,882 6,537E-84,801E-84,63E-84	8,8815,23E-848,882 7,812E-84871E-84894E-84
8,8825,27E-848,881 8,181E-8458E-8485E-84	8,8805,94 8,8817,753E-84 8,8814,4,75E-84,862E-84	8,8805,85E-848,882 7,327E-84818E-8474E-84	8,8805,21E-848,882 7,477E-84818E-8444E-84	8,8805,42E-848,881 6,776E-84834E-8483E-84	8,8805,11E-848,881 6,846E-84728E-84918E-84	8,8802,5,47E-84 8,882 7,787E-84,801E-84,789E-84	8,8814,45E-848,881 6,414E-84877E-84814E-84

