

TUGAS AKHIR
KOMUTERISASI PERANCANGAN
GEDUNG BERTINGKAT
(SKSNI T-15-1991-03)

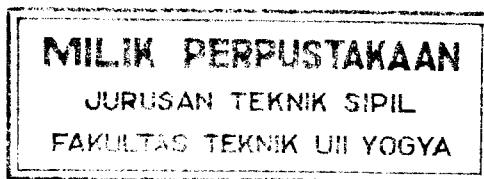


Tri Indro Purnomo

No. Mhs. : 90 310 007
Nrm. : 900051013114120171

Machmud Fauzy Ridjal

No. Mhs. : 90 310 121
Nrm. : 900051013114120105



JURUSAN TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL DAN PERENCANAAN
UNIVERSITAS ISLAM INDONESIA
1996

**TUGAS AKHIR
KOMPUTERISASI PERANCANGAN
GEDUNG BERTINGKAT
(SKSNI T-15-1991-03)**

**Diajukan kepada Universitas Islam Indonesia
untuk memenuhi sebagian persyaratan memperoleh
derajat Sarjana Teknik Sipil**

Tri Indro Purnomo

**No. Mhs. : 90 310 007
Nirm. : 900051013114120171**

Machmud Fauzy Ridjal

**No. Mhs. : 90 310 121
Nirm. : 900051013114120105**

**JURUSAN TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL DAN PERENCANAAN
UNIVERSITAS ISLAM INDONESIA
1996**

**TUGAS AKHIR
KOMPUTERISASI PERANCANGAN
GEDUNG BERTINGKAT
(SKSNI T-15-1991-03)**

Tri Indro Purnomo

No. Mhs. : 90 310 007
Nirm. : 900051013114120171

Machmud Fauzy Ridjal

No. Mhs. : 90 310 121
Nirm. : 900051013114120105

Telah diperiksa dan disetujui oleh :

Irin Wistodo, MSCE, Ph.D

Dosen Pembimbing I



Tanggal :



Tanggal : 4-7-1996

Irin Ilman Noor, MSc.

Dosen Pembimbing II

KATA PENGANTAR

Assalamu 'alaikum Wr. Wb.

Alhamdulillah, segala puji syukur kami panjatkan kehadirat Allah SWT, yang telah memberi banyak kenikmatan serta kemudahan hingga kami dapat menyelesaikan Tugas Akhir ini.

Ilmu teknik sipil sangat berperan pada era pembangunan saat ini dan dalam era tersebut globalisasi dalam bidang komputer tidak dapat dihindarkan.

Penggunaan komputer sebagai alat bantu sering terhambat karena software atau program yang ada tidak sesuai dengan peraturan yang ditetapkan diIndonesia. Oleh karena itu pembuatan software yang mengacu pada peraturan yang berlaku di Indonesia sangat dibutuhkan.

Dalam tugas akhir ini kami mencoba merintis pembuatan program yang sesuai dengan peraturan yang berlaku tersebut.

Selama penyusunan tugas akhir ini kami mendapat banyak masukan, petunjuk serta bantuan dari berbagai pihak. Oleh karena itu kami ingin mengucapkan rasa terima kasih yang sebesar-besarnya kepada:

1. Bapak Ir. Susastrawan, MS. Selaku Dekan Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan, Universitas Islam Indonesia.

2. Bapak Ir. Bambang Sulistiono, MSCE. Selaku Ketua Jurusan Teknik Sipil.
3. Bapak Ir. Widodo, MSCE, Ph.D. Selaku Dosen Pembimbing I.
4. Bapak Ir. Ilman Noor, MSCE. Selaku Dosen Pembimbing II.
5. Bapak Ir. Fatkhurrahman N dan Ir.A Kadir Aboe MS. Selaku Dosen yang telah beri banyak masukan.
6. Kepada Orang tua dan kelurga penyusun, yang telah memberikan dorongan moril dan materiil selama ini.
7. Kepada sdr Nur Cahyo yang telah banyak membantu menyediakan hardware.
8. Kepada semua pihak yang langsung maupun tidak langsung turut membantu kelancaran penyusunan tugas akhir ini.

Semoga atas segala bantuannya, mendapat ridho dari Allah dan dicatat sebagai amal kebaikan. Penyusun menyadari bahwa tugas akhir ini pun tidak luput dari kesalahan, oleh sebab itu penyusun mengharapkan bantuan berupa saran dan kritik untuk penyempurnaannya.

Yogyakarta, 8 Mei 1996

Penyusun

(Rijal dan Purnomo)

- > Untuk yang selalu mencurahkan kasih sayangnya :
- > Ayah, Ibu, kakak, adik-adik dan rekan-rekan

DAFTAR ISI

HALAMAN JUDUL	i
KATA PENGANTAR	ii
DAFTAR ISI	iv
DAFTAR GAMBAR	viii
DAFTAR TABEL	ix
DAFTAR NOTASI	x
BAB I PENDAHULUAN	
1.1. Latar Belakang	1
1.2. Rumusan Masalah	3
1.3. Batasan Masalah dan Istilah	3
1.4. Maksud dan Tujuan	4
1.5. Manfaat	5
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	
2.1. Umum	6
2.2. Microfeap II	7
2.3. Framex	7
2.4. Procon	8
2.5. Program-program Lain	9
2.6. Permasalahan	9
BAB III LANDASAN TEORI	
3.1. Pengaruh Gempa	10
3.1.1. Prinsip-prinsip Perencanaan	
Struktur Tahan Gempa	10
3.1.2. Analisis Beban Statik Ekivalen....	11

3.1.2.1. Beban Geser Dasar Akibat	
Gempa	11
3.1.2.2. Koefisien Gempa Dasar (C)	12
3.1.2.3. Faktor Keutamaan (I)	12
3.1.2.4. Faktor Jenis Struktur (K)	13
3.1.2.5. Waktu Getar Alami Struktur	
Gedung	13
3.1.2.6. Distribusi Beban Geser Dasar	
Akibat Gempa	14
3.2. Analisis Struktur	15
3.3. Perancangan Beton	17
3.3.1. Kuat Nominal Balok	20
3.3.2. Perancangan Balok Tulangan	
Sebelah	21
3.3.3. Kuat Nominal Balok Tulangan	
Rangkap	22
3.4. Perancangan Kolom	26
3.5. Perancangan Plat	30
BAB IV PROSES PEMROGRAMAN	
4.1. Umum	34
4.2. Perhitungan Gempa	34
4.2.1. Langkah-langkah Perhitungan Gempa .	34
4.2.2. Flow Chart Gempa	39
4.3. Perhitungan Analisis Struktur	44
4.3.1. Langkah-langkah Perhitungan	
Takabeya	44

4.3.2. Flow Chart Analisis Struktur	46
4.4. Perancangan Balok	46
4.4.1. Langkah-langkah Perancangan Balok .	46
4.4.1.1. Desain Balok Bertulangan	
Sebelah	57
4.4.1.2. Desain Balok Bertulangan	
Rangkap	58
4.4.2. Langkah-langkah Analisa Balok	61
4.4.3. Flow Chart Balok	63
4.5. Perancangan Kolom	69
4.5.1. Langkah-langkah Analisa Kolom	69
4.5.2. Flow Chart Analisa Kolom	74
4.6. Perancangan Plat	78
4.6.1. Langkah-langkah Perancangan Plat ..	78
4.6.2. Flow Chart Perancangan Plat	84
BAB V MODEL KAJIAN DAN PEMBAHASAN	
5.1. Data Struktur	89
5.1.1. Perhitungan Beban	90
5.2. Validasi Program	92
5.2.1. Gaya gempa	92
5.2.2. Analisis Struktur	93
5.2.3. Perancangan Beton	96
5.2.3.1. Desain Balok	96
5.2.3.2. Analisa Balok	98
5.2.3.3. Analisa Kolom	100
5.2.3.4. Perancangan Plat	101

5.3. Pembahasan	102
5.3.1. Gaya gempa	103
5.3.2. Analisis Struktur	103
5.3.3. Perancangan Beton	104
5.3.4. Program Komputer	104
BAB VI KESIMPULAN DAN SARAN	
6.1. Kesimpulan	105
6.2. Saran	105
DAFTAR PUSTAKA	
LAMPIRAN	
Lampiran Manual Gempa	
Lampiran Manual Analisis Struktur	
Lampiran Manual Perancangan Balok	
Lampiran Manual Perancangan Kolom	
Lampiran Manual Perancangan Plat	
Lampiran Hasil Perhitungan Komputer	
Lampiran List Gempa	
Lampiran List Takabeya	
Lampiran List Desain Balok	
Lampiran List Analisa Balok	
Lampiran List Analisa Kolom	
Lampiran List Perancangan Plat	

DAFTAR GAMBAR

No. Gambar	Keterangan
3 . 1 .	Pengaruh beban pada bentang
3 . 2	Distribusi tegangan dan regangan pada tampang balok tulangan sebelah
3 . 3 .	Desain Balok bertulangan Rangkap
3 . 4 .	Tegangan dan Gaya-gaya pada kolom
5 . 1 .	Denah Kampus
5 . 2 .	Portal III

DAFTAR TABEL

No. Tabel	Keterangan
3.1.	Koefisien Momen
3.2.	Tebal Minimum Plat Satu Arah
5.1.	Validasi Berat Lantai
5.2.	Validasi Kekakuan
5.3.	Validasi Gaya Gempa
5.4.	Validasi Kekakuan Relatif
5.5.	Validasi Faktor Distribusi
5.6.	Validasi Distribusi Awal
5.7.	Validasi Distribusi Momen
5.8.	Validasi Distribusi Momen Penggoyangan
5.9.	Validasi Momen Akhir
5.10.	Validasi Desain Balok 1
5.11.	Validasi Desain Balok 2
5.12.	Validasi Analisa Balok 1
5.13.	Validasi Analisa Balok 2
5.14.	Validasi Analisa Kolom 1
5.15.	Validasi Analisa Kolom 2
5.16.	Validasi Analisa Plat

DAFTAR NOTASI

f'_c	= kuat tekan beton yang disyaratkan, Mpa
f_y	= tegangan leleh yang disyaratkan dari tulangan non-pratekan, Mpa
I_n	= bentang bersih
A_s'	= luas tulangan desak
A_s	= luas tulangan tarik
b	= lebar dari muka tekan komponen struktur
d	= jarak dari serat desak terluar ke pusat tulangan tarik
E_c	= modulus elastisitas beton, Mpa
E_s	= modulus elastisitas tulangan, Mpa
ρ	= rasio tulangan tarik non pratekan
ρ'	= rasio tulangan desak non pratekan
ρ_b	= rasio tulangan yang memberikan kondisi regangan yang seimbang
ϕ	= faktor reduksi kekuatan
a	= tinggi blok tegangan persegi ekivalen
c	= jarak dari serat desak terluar ke garis netral
C_m	= faktor yang menghubungkan diagram momen aktual dengan suatu diagram momen merata ekivalen
f_s	= tegangan dalam tulangan yang dihitung pada beban kerja

- h = tinggi total komponen struktur
- k = faktor panjang efektif komponen struktur desak
- l_u = panjang komponen struktur desak yang tidak ditopang
- M_c = momen terfaktor yang digunakan untuk perencanaan komponen struktur desak.
- r = radius girasi suatu penampang komponen struktur desak
- P_b = kuat beban aksial nominal pada kondisi regangan seimbang
- P_n = kuat beban aksial nominal pada eksentrisitas yang diberikan
- P_u = beban aksial terfaktor pada eksentrisitas yang diberikan
- M_r = momen yang digunakan untuk perencanaan komponen struktur
- M_n = momen terfaktor yang digunakan untuk perencanaan komponen struktur

ABSTRAK

Seiring dengan meningkatnya kemakmuran masyarakat Bangsa Indonesia, sehingga kemajuan ilmu dan teknologi juga meningkat dengan pesat. Hal ini dapat dilihat dengan pesatnya pembangunan dibidang sarana fisik, yang mana banyak didirikan gedung-gedung bertingkat baik di daerah ataupun kota besar. Sehingga perencanaannya pun harus dilakukan dengan tepat dan cepat.

Untuk mendukung hal tersebut perlu adanya alat bantu berupa komputer dengan program-program aplikasinya. Secara umum program-program untuk bidang prancangan struktur gedung telah ada dengan jumlah yang terbatas dan kelemahannya masing-masing. Oleh karena itu kami mencoba membuat program aplikasi yang menggabungkan antara analisis struktur dan perancangan beton.

Analisis struktur sebagai perhitungan untuk mengetahui gaya dan momen yang bekerja, pada program ini digunakan metode Takabeya. Dan untuk perancangan beton yang ditinjau hanya terhadap lentur berdasarkan SKSNI T-15-1991-03. Kemampuan program perancangan beton yaitu dapat merancang sekaligus struktur portal dan merancang untuk tiap batang struktur tersendiri.

Program UNIITS-M1 ini belum dilengkapi dengan kemampuan gambar.

BAB I

PENDAHULUAN

1.1. Latar Belakang

Ilmu teknik sipil dewasa ini berkembang dengan pesat, seiring dengan meningkatnya kesejahteraan hidup masyarakat. Hal ini dapat dilihat di kota besar, dengan didirikannya gedung-gedung bertingkat. Indonesia dikategorikan sebagai negara yang rawan terhadap bahaaya gempa. Hal ini disebabkan karena Indonesia dilalui oleh dua jalur gempa yaitu "Cirkum Fasific" dan "Trans Asiatic Earthquake Belt", yang mengakibatkan kurang lebih terjadi 400 gempa kecil pertahun. Oleh sebab itu dalam perhitungan perancangan struktur gedung, terutama gedung bertingkat diperlukan perhitungan yang cermat, baik analisis struktur ataupun disain struktur.

Dalam perancangan struktur gedung bertingkat diperlukan analisis struktur untuk mengetahui besarnya gaya dan momen di setiap bagian (terutama titik buhul). Untuk menyelesaikan analisis struktur telah dibuat banyak metode/cara penyelesaiannya, diantaranya Cross, Kani, Takabeya, dan lain-lainnya. Penyelesaian dengan metode Cross untuk perhitungan portal tingkat banyak sudah tidak praktis, karena adanya pembesaran momen dan banyaknya persamaan yang harus dipecahkan. Kani merupakan penyederhanaan perhitungan Cross. Dan

selanjutnya disempurnakan oleh Takabeya. Metode Takabeya lebih sederhana dan mudah untuk dipelajari karena pada tiap-tiap titik buhl hanya memerlukan satu momen parsial untuk pembesaran momen.

Disain struktur beton di Indonesia berkembang dengan pesat. Terbukti telah dikeluarkannya peraturan baru yaitu "TATA CARA PERHITUNGAN STRUKTUR BETON UNTUK BANGUNAN GEDUNG (SK SNI T-15-1991-03)" sebagai pembaharu peraturan lama "PERATURAN BETON BERTULANG INDONESIA 1971 (N.I.2)".

Dalam disain struktur beton ada 2 metode perancanaan. Pertama, metode tegangan kerja ("elastis") yang mana kekuatan didasarkan pada tegangan kerja yang diijinkan. Kedua, metode kuat batas ("ultimite") yang mana digunakan beban berfaktor dan kekuatan penampang yang dihitung di ambang keruntuhan.

Setiap perancangan gedung bertingkat selalu membutuhkan waktu yang lama, sedangkan waktu serta kesempatan para praktisi terbatas. Sementara perancangan bangunan terus menerus membutuhkan penanganan yang serius. Berdasarkan hal tersebut maka untuk mengefektifkan waktu dan biaya dibutuhkan perangkat lunak untuk membantu menyelesaikan perhitungan tersebut. Salah satu pemecahannya yaitu dengan menggunakan komputer. Di pasaran sudah banyak program-program yang dapat digunakan, tetapi itu

kehanyakan adalah produk dari luar negeri. Akan lebih bermanfaat apabila masalah tersebut diangkat dalam Tugas Akhir.

1.2. Rumusan Masalah

Untuk perancangan/desain yang cermat dan cepat diperlukan alat bantu. Sebagai penyelesaiannya yaitu komputerisasi perancangan bangunan gedung bertingkat.

1.3. Batasan Masalah dan Istilah

Sebagai batasan dalam Tugas Akhir ini yaitu:

1. bangunan yang mempunyai ketinggian kurang dari 40 m,
2. jenis bangunan berupa portal persegi dan tipikal,
3. beban yang bekerja berupa beban terbagi rata ekivalen termasuk beban mati dan beban hidup
4. perhitungan gempa berdasarkan PPKGURDG '87,
5. perhitungan analisa struktur tidak berdasarkan desain kapasitas ("Capacity design").
6. untuk struktur beton, yang terdiri dari:
 - a. plat, perancangan untuk penulangan satu arah dan dua arah dengan hasil jumlah tulangan permeter,
 - b. balok, perancangan balok persegi dengan tulangan sebelah dan tulangan rangkap dengan

hasil yang diperoleh adalah jumlah tulangan dan analisa tampang,

c. kolom, analisa dan desain untuk kolom persegi dengan tulangan pokok simetri 2 arah dan tulangan sengkang dengan hasil yang diperoleh adalah jumlah tulangan pokok,

7. desain beton hanya ditinjau akibat lentur saja.

ANALISIS BEBAN STATIK EKIVALEN adalah suatu cara analisa statik struktur, yang mana pengaruh gempa pada struktur dianggap sebagai beban-beban statik horizontal untuk menirukan pengaruh gempa yang sesungguhnya akibat gerakan tanah.

DAKTILITAS adalah kemampuan suatu struktur gedung untuk mengalami simpangan-simpangan plastis secara berulang dan bolak-balik di atas titik leleh pertama sambil mempertahankan sebagian besar dari kemampuan awalnya dalam memikul beban.

1.4. Maksud dan Tujuan

Bagi calon sarjana teknik sipil yang nantinya akan berhadapan dengan kasus perencanaan bangunan serta bagi para praktisi, tentunya hal ini akan menjadi modal yang sangat berharga. Selain proses desain elemen struktur dapat lebih efisien juga waktu perencanaan bangunan dapat diselesaikan dengan cepat.

Adapun tujuan dari pembuatan program komputer tersebut adalah untuk:

1. mempercepat analisis struktur,
2. mempercepat perancangan desain struktur beton,
3. memotivasi/membiasakan para perencana menggunakan peraturan yang baru,

1.5. Manfaat

Secara umum kami berharap program ini dapat turut menjadi salah satu andalan para praktisi serta menjadi salah satu referensi mahasiswa Indonesia dalam menyelesaikan kasus yang sesuai dengan batasan dan peraturan yang telah ditentukan.

Manfaat lain yang diharapkan adalah dalam rangka mengenalkan Universitas Islam Indonesia, Jurusan Teknik Sipil Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan, yang berusaha menciptakan intelektual yang Islami dan muslim yang intelektual.

BAB II

TINJAUAN PUSTAKA

2.1. Umum

Untuk merancang/mendesain struktur bangunan, diperlukan penguasaan ilmu tentang struktur, baik analisis struktur, struktur beton ,struktur baja dan semua yang berhubungan dengan struktur. Hanya menguasai dasar-dasar atau ilmunya saja tidak cukup, karena masih ada masalah-masalah lain yang harus ditentukan. Keberadaan komputer pada berbagai bidang telah dapat dirasakan manfaatnya. Demikian juga untuk perancangan struktur bangunan, komputer sangat membantu melakukan perhitungan-perhitungan dengan cepat dan teliti. Jika dilakukan dengan manual akan memakan waktu yang lama juga terbatasnya tingkat ketelitian.

Banyak program perhitungan struktur yang dapat digunakan, tetapi umumnya buatan luar negeri. Program-program tersebut memiliki banyak kelebihan jika dibandingkan dengan program lokal, tetapi juga ada kekurangannya. Adapun program-program tersebut seperti SAP (Structural Analisis Programs), Microfeap, Framex, Reinforce dan lain-lain. Untuk program yang berasal dari dalam negeri/lokal jumlahnya terbatas, seperti Procon dan program-program yang dibuat mahasiswa sebagai Tugas Akhir, kebanyakan program-program tersebut masih sederhana.

2.2. Microfeap II

Program ini digunakan untuk perhitungan analisis struktur. Software Microfeap II dikembangkan oleh K.N. Worsak, Asomporn dan U. Sarun dari Asian Institute of Technology di Bangkok.

Program Microfeap II terdiri dari beberapa modul diantaranya:

1. module Plane Truss/Frame/Wall Structures
2. module Plane Grid/Plate Structures
3. module Plane Stres/Frame Structures
4. module Space Struss/Frame Structures
5. module 3D Membrane Strucutes
6. module 3D Shell Strucuturs

Dari beberapa modul tersebut yang dipasarkan hanya modul Plane Truss/Frame dan Plane Grid/Plate saja, karena dianggap sudah valid.

Hasil dari program Microfeap ini adalah displacement joint, gaya batang, gaya geser, momen, reaksi dukungan dan total volume bahan berdasarkan materialnya. Selain itu disajikan pula grafik kurva elastik, diagram gaya aksial, diagram gaya geser dan diagram moment lentur.

2.3. Framex

Framex adalah program yang dibuat untuk analisis struktur. Seperti halnya microfeap, framex tidak dapat digunakan untuk perancangan struktur beton.

Program ini dimulai dengan memasukkan data koordinat, data batang, data joint batang, data dukungan, dan data beban. Data-data tersebut dapat dimasukkan dengan program WS nondokumen atau dengan fasilitas Edit dari Dos, hanya saja susunan data dan urutan penulisan harus benar. Program ini tidak menyediakan fasilitas bantu berupa keterangan-keterangan.

Hasil dari program framex ini adalah displacement joint, gaya batang, gaya geser, momen, reaksi dukungan dan total volume bahan berdasarkan materialnya.

2.4. Procon

Procon adalah sebuah program perhitungan struktur beton. Program ini hasil karya seorang dosen dari Universitas Kristen Petra Surabaya, yang merupakan gabungan program-program tugas akhir mahasiswa bimbingannya.

Procon terdiri dari atas modul yaitu: perhitungan balok, kolom dan plat. Cara penggunaannya dengan memasukkan posisi bentang untuk balok, panjang, lebar, tinggi manfaat, jarak tulangan ke tepi, kuat tekan beton, kuat tarik baja. Untuk beban berupa momen, gaya geser, gaya normal, gaya torsi di tentukan pula posisi beban bekerja.

Hasil perhitungannya berupa jumlah tulangan lentur dan tulangan geser serta dimensi tulangan.

2.5. Program-program Lain

Program-program yang dihasilkan untuk membantu para perencana pada bidang teknik sipil sudah banyak. Baik dari buku-buku umum ataupun hasil tugas akhir. Contoh-contoh program yang ada di dalam buku bahasa fortan, buku bahasa basic karangan Jogiyanto dapat digunakan, tetapi program-program tersebut sangat sederhana dan masukan datanya sangat banyak sekali dan tidak tersusun dengan baik.

2.6. Permasalahan

Program-program yang telah ada tersebut seluruhnya tidak dapat digunakan untuk menghitung perencanaan beton secara langsung. Program Microfeap II dan Framex hanya untuk menghitung analisis struktur saja. Program Procon dan program-program yang lain hanya menghitung satu persatu elemen yang terdapat pada suatu struktur bangunan, atau dengan kata lain program yang ada saat ini hanya untuk menghitung elemen tunggal baik berupa balok, plat dan kolom saja.

BAB III

LANDASAN TEORI

3.1. Pengaruh Gempa

Gempa sebagai salah satu peristiwa alam, sering menjadi masalah besar bagi struktur gedung bertingkat. Pada saat terjadi gempa, tanah mengalami getaran dalam berbagai arah sehingga semua bagian yang berdiri di atas tanah ikut bergetar. Tetapi umumnya struktur-struktur bangunan mempunyai kekakuan lateral yang beraneka ragam, sehingga memiliki waktu getar alami (T) yang berbeda-beda pula. Oleh karena itu respon percepatan maksimum struktur tidak selalu sama dengan percepatan getar gempa.

3.1.1. Prinsip-Prinsip Perencanaan Struktur Tahan Gempa

Prinsip dalam perencanaan struktur gedung tahan gempa adalah struktur gedung tidak rusak akibat gempa-gempa kecil atau sedang. Terhadap gempa kuat yang jarang terjadi, struktur tersebut mampu melakukan perubahan bentuk secara daktail dengan melesapkan energi gempa dan membatasi energi kinetik serta "Strain Energi" yang tersimpan didalam struktur selama terjadi gempa.

Agar struktur gedung dapat memencarkan energi gempa dan berperilaku daktail, maka harus ditentukan

tempat-tempat sendi plastis dan diberi pendetailan. Untuk menjamin agar mekanisme pemencaran energi benar-benar terbentuk pada tempat-tempat tertentu dan berfungsi selama gempa berlangsung, maka pada bagian struktur yang lain harus diberi cadangan kekuatan yang cukup.

Struktur gedung yang mempunyai ketahanan terhadap gempa dengan baik biasanya mempunyai denah yang sederhana, simetris, kekakuan yang seragam dan distribusi massa yang seimbang. Respon akibat dari adanya sayap-sayap pada gedung yang memiliki tonjolan-tonjolan (seperti gedung berbentuk H, U atau L) akan menimbulkan konsentrasi tegangan pada pertemuan antara sayap-sayap tersebut. Oleh karena itu pada bagian-bagian tersebut harus direncanakan berdasarkan analisa dinamik tiga dimensi yang mencakup peninjauan respon terhadap puntir.

Berdasarkan PPKGURDG '87 Pasal 2.3.1. bahwa untuk struktur gedung beraturan sampai ketinggian 40 m dan struktur yang tidak menunjukkan perubahan yang drastis dalam perbandingan antara berat dan kekakuan pada tingkat-tingkatnya, pengaruh gempa rencana dapat ditentukan dengan cara Analisis Beban Ekivalen Statik.

3.1.2. Analisis Beban Ekivalen Statik

3.1.2.1. Beban Geser Dasar Akibat Gempa

Struktur gedung yang mendapat beban gempa harus

direncanakan untuk menahan suatu beban geser dasar (V) akibat gempa. Besarnya beban geser dasar menurut PPKGURDG '87 dapat dinyatakan dalam:

$$V = C \cdot I \cdot K \cdot W_t \dots \dots \dots \quad (3.1)$$

Yang mana: W_t = Kombinasi dari beban mati seluruhnya dan beban hidup vertikal yang direduksi

3.1.2.2. Koefisien Gempa Dasar (C)

Koefisien gempa dasar adalah koefisien yang dipakai untuk menentukan gaya geser dasar (V), akibat gempa. Koefisien tersebut ditentukan dengan membuat spektra percepatan struktur pada derajat kebebasan tunggal akibat gempa dengan memperhitungkan tingkat daktalitas struktur yang dikehendaki. Koefisien ini tergantung pada wilayah gempa, waktu getar alami dan kondisi tanah. Nilai koefisien gempa dasar dapat dilihat pada PPKGURDG '87 gambar 2.3 dan untuk pembagian wilayah gempa pada gambar 2.2, sedangkan untuk waktu getar alami (T) dibahas tersendiri.

3.1.2.3. Faktor Keutamaan (I)

Tingkat kepentingan suatu struktur terhadap bahaya gempa berbeda-beda tergantung pada fungsinya. Oleh karena itu semakin penting struktur tersebut semakin besar perlindungan yang harus diberikan. Tingkat perlindungan tersebut dinyatakan dalam suatu faktor yaitu faktor keutamaan (I). Untuk gedung-gedung biasa

seperti sekolah, rumah sakit, tempat orang berkumpul mempunyai faktor keutamaan $I = 1,5$ dan pada gedung-gedung lebih penting nilai I tersebut lebih besar lagi. Faktor selengkapnya ditentukan pada Pasal 2.4.3, Tabel 2.1 PPKGURDG '87.

3.1.2.4. Faktor Jenis Struktur (K)

Faktor jenis struktur (K) dimaksudkan agar struktur mempunyai kekuatan lateral yang cukup untuk menjamin bahwa duktilitas yang ditentukan tidak lebih besar dari duktilitas yang tersedia pada saat terjadi gempa kuat.

Faktor ini sangat tergantung pada jenis struktur dan bahan konstruksi yang dipakai. Struktur yang mempunyai duktilitas yang cukup dan mampu memencarkan energi gempa pada sejumlah besar elemen-elemennya memerlukan faktor K yang rendah. Struktur yang mempunyai mekanisme pemencaran energi yang sedikit memerlukan faktor K yang lebih tinggi, agar struktur mempunyai ketahanan yang cukup selama terjadinya gempa kuat. Ketentuan ini terdapat pada Pasal 2.4.4, Tabel 2.2 PPKGURDG '87.

3.1.2.5. Waktu Getar Alami Struktur Gedung

Dalam perencanaan struktur tahan gempa, waktu getar alami (T) dapat ditentukan dengan rumus-rumus pendekatan. Hal tersebut dapat dilihat pada Pasal 2.4.5

PPKGURDG '87. Untuk portal beton, rumus pendekatan T (detik) sebagai asumsi awal adalah:

$$T = 0.006 \times H^{3/4} \dots \dots \dots \dots \quad (3.2)$$

yang mana: $H = \text{Tinggi struktur gedung diukur dari tingkat penjepitan lateral sampai puncak struktur utama}$

Kemudian setelah direncakanan dengan pasti, waktu getar alami struktur gedung harus ditentukan dari rumus berikut ini:

$$T = 6,3 \sqrt{\frac{\sum w_i \cdot d_i}{g \cdot \sum F_j \cdot d_j}} \text{ sK} \quad \dots \dots \dots \quad (3.3)$$

yangman:

w_i = beban-beban vertikal pada tingkat i

F_i = beban gempa horizontal pada tingkat i

d_i = simpangan horizontal pusat pada tingkat i

g = percepatan gravitasi (9,8 m/det²)

3.1.2.6. Distribusi Beban Geser Dasar Akibat Gempa

Jika perbandingan antara tinggi dan lebar sistem penahanan beban gempa kurang dari 3, maka beban geser dasar akibat gempa (V) harus dibagikan sepanjang tinggi gedung menjadi beban-beban horizontal terpusat pada masing-masing tingkat. Adapun distribusi beban geser dasar menurut rumus berikut ini:

$$F_i = \frac{w_i \cdot h_i}{\sum w_j h_j} \quad . \quad V \dots \dots \dots \quad (3.4)$$

yang mana: $h_i = \text{tinggi lantai}/\text{tingkat ke } i \text{ terhadap lantai dasar}$

Namun jika perbandingan tersebut sama atau lebih besar dari 3, maka 0,1 V dianggap sebagai beban terpusat di lantai puncak dan 0,9 V sisanya harus dibagikan menurut rumus diatas.

3.2. Analisis Struktur

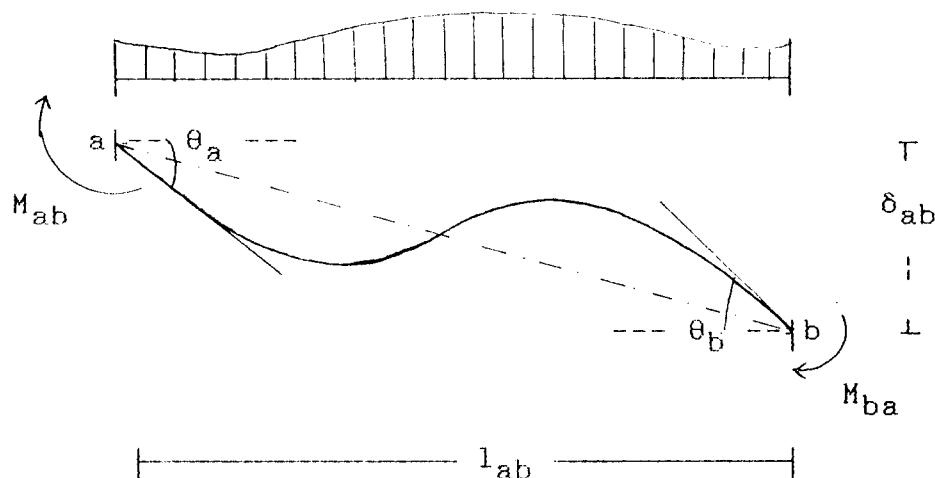
Pada analisis struktur portal, dikenal suatu metode yang cukup populer, yaitu metode Takabeya. Metode ini lebih sederhana dibandingkan dengan metode Cross atau metode Kani. Karena pada tiap-tiap titik buhul hanya memerlukan satu momen parsial untuk pembesaran momen. Oleh karena itu metoda analisis struktur yang dipilih pada Tugas Akhir ini metode Takabeya.

Dalam analisis struktur portal, perhitungan didasarkan atas anggapan-anggapan bahwa:

1. deformasi yang diakibatkan oleh gaya desak atau tarik dan gaya geser diabaikan,
2. hubungan antara balok dan kolom adalah kaku sempurna.

Momen lentur dari ujung-ujung batang dinyatakan sebagai fungsi dari sudut rotasi dan pergeseran sudut relatif, dari ujung batang yang satu terhadap ujung batang yang lain.

Sebagai penjelasan gambar 3.1, akibat beban merata ujung b bergeser sejauh δ_{ab} relatif terhadap titik a. Besar M_{ab} dan M_{ba} dapat dinyatakan sebagai fungsi dari perputaran dan pergeseran sudut.



Gambar 3.1 Pengaruh beban pada bentang
Sehingga didapat momen akhir (design moment)
sebagai berikut:

$$M_{ab} = \Delta m_{ab} + M_{ab} \dots \dots \dots \dots \quad (3.5)$$

$$M_{ba} = \Delta m_{ba} + M_{ba} \dots \dots \dots \dots \quad (3.6)$$

yang mana :

M_{ab} dan M_{ba} adalah momen akhir

M_{ab} dan M_{ba} adalah momen primer dari keadaan
kedua ujung bentang terjepit.

Δm_{ab} dan Δm_{ba} adalah besarnya momen koreksi akibat
adanya pergeseran titik b sejauh
 δ_{ab} .

Perjanjian tanda momen-momen adalah ditinjau dari ujung batang, dinyatakan positif bila searah dengan arah perputaran jarum jam.

Adapun besarnya momen koreksi m_{ab} dan m_{ba} adalah:

$$m_{ab} = k_{ab} \{ 2m_a + m_b \} + m_{ab} \dots\dots (3.7)$$

$$m_{ba} = k_{ab} \{ 2m_b + m_a \} + m_{ab} \dots\dots (3.8)$$

yang mana:

k_{ab} = angka kekakuan

m_b = momen distribusi titik a, akibat perputaran sudut θ_a

m_b = momen distribusi titik b, akibat perputaran sudut θ_b

m_{ab} = momen distribusi penggoyangan, akibat pergeseran titik b relatif terhadap titik a sejauh δ_{ab}

3.3. Perancangan Beton

Beton sebagai struktur umumnya dibentuk dari campuran semen, air, agregat halus (pasir), agregat kasar (batu belah atau kerikil) dengan perbandingan tertentu. Beton kuat terhadap tekan, tetapi lemah terhadap tarik. Oleh karena itu perlu tulangan untuk menahan gaya tarik yang bekerja.

Dalam perancangan beton dikenal 2 metode, yaitu metode elastis (tegangan kerja) dan metode ultimit (kuat batas). Untuk Tugas Akhir ini metode perancangan beton yang digunakan adalah metode kuat batas, dengan

batasan hanya ditinjau terhadap lentur. Pada metode kuat batas digunakan beban berfaktor dan kekuatan penampang yang dihitung diambil keruntuhan, sedang tegangan beton desak kira-kira sebanding dengan regangannya (hanya sampai pada tingkat pembebaan tertentu).

Anggapan-anggapan yang digunakan untuk perhitungan kekuatan lentur nominal adalah:

1. kekuatan unsur-unsur harus didasarkan pada perhitungan yang memenuhi syarat keseimbangan dan kompatibilitas (keserasian) tegangan,
2. regangan di dalam baja tulangan dan beton dianggap berbanding lurus dengan jarak terhadap garis netral,
3. regangan maksimum yang dapat dipakai ϵ_{cu} pada serat desak ekstrim beton diambil sebesar 0,003,
4. kuat tarik beton diabaikan,
5. modulus elastisitas baja tulangan dapat diambil sebesar 200.000 Mpa,
6. antara beton dan tulangan terjadi lekatatan sempurna dan tidak ada slip,
7. untuk alasan praktis, maka distribusi tegangan desak beton pada saat tercapainya kekuatan nominal dapat diambil sebagai distribusi tegangan persegi ekivalen.

Kekuatan setiap penampang komponen struktur harus diperhitungkan dengan menggunakan kriteria "Kekuatan yang terjadi harus lebih besar atau sama dengan kekuatan yang dibutuhkan". Kekuatan yang dibutuhkan (kuat perlu) merupakan beban rencana, yang mana beban rencana (beban berfaktor) didapat dari estimasi beban kerja dikalikan dengan faktor beban. Ketentuan tentang kuat perlu terdapat pada SKSNI T-15-1991-03 Pasal 3.2.2. Dalam pembahasan ini hanya ditinjau 3 macam kombinasi yaitu:

$$U = 1,2 D + 1,6 L \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.9)$$

$$U = 1,05 (D + 0,6 \cdot L + E) \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.10)$$

$$U = 0,9 D + E \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.11)$$

yang mana:

U = kuat rencana (kuat perlu)

D = beban mati

L = beban hidup

E = beban gempa

Dari ketiga hasil tersebut diambil yang terbesar.

Struktur dan unsur-unsurnya harus direncanakan untuk memikul beban cadangan diatas beban normal. Oleh karena itu SKSNI T-15-1991-03 memberi ketentuan agar kekuatan nominal direduksi dengan faktor reduksi ϕ . Ketentuan tentang faktor reduksi terdapat pada Pasal 3.2.3, SKSNI T-15-1991-03.

3.3.1. Kuat Nominal Balok

Kuat nominal diasumsikan tercapai bila regangan didalam serat desak ekstrim sama dengan regangan runtuh beton ϵ_{cu} , diambil sebesar 0,003. Berdasarkan jenis keruntuhan balok dapat dikelompokkan pada:

1. penampang balance, yang mana tulangan tarik mulai leleh tepat pada saat beton mencapai regangan batasnya dan akan hancur karena tekan,
2. penampang "over-reinforced", yang mana keruntuhan ditandai dengan hancurnya beton desak,
3. penampang "under-reinforced", yang mana keruntuhan ditandai dengan terjadinya leleh pada tulangan baja.

Pada perhitungan kuat lentur nominal (M_n) didasarkan pada distribusi tegangan yang mendekati bentuk parabola. Dengan menggunakan distribusi tegangan persegi ekivalen, sebagai hasil analisa Wihtney, kuat lentur nominal dapat diperoleh sebagai berikut:

$$C = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.12)$$

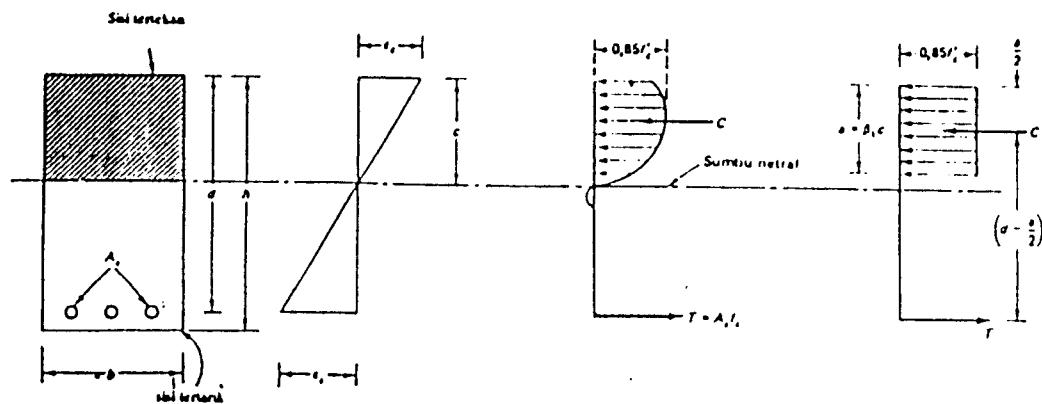
$$T = A_s \cdot f_y \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.13)$$

Berdasarkan keseimbangan, $C = T$ didapat:

$$a = \frac{A_s \cdot f_y}{0,85 \cdot f'_c \cdot b} \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.14)$$

Sehingga momen tahanan nominalnya adalah:

$$M_n = A_s \cdot f_y \cdot (d - a/2) \quad \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.15)$$



Gambar 3.2 Distribusi tegangan dan regangan pada tampang balok tulangan sebelah

3.3.2. Perancangan Balok Tulangan Sebelah

Dalam perancangan balok tulangan sebelah ada 2 cara, yaitu:

1. Analisa Tampang

Pada cara ini M_r , f'_c , f_y , dimensi tampang dan diameter tulangan sudah diketahui. Dengan rumus 3.14 dan 3.15 didapat momen tampang. Maka kondisi balok dapat diketahui dengan membandingkan momen tampang nominal terhadap momen rencana.

2. Perencanaan Tampang

Digunakan untuk mencari dimensi tampang yang efektif terhadap momen yang bekerja atau momen rencana, sedangkan data yang harus diketahui: M_r , f'_c , f_y , diameter tulangan dan d/b .

Pada kedua cara tersebut, perbandingan tulangan (ρ) tidak boleh lebih dari 0,75 keadaan berimbang (ρ_b). Perbandingan tulangan ini juga tidak boleh lebih kecil dari perbandingan tulangan minimum. Dalam Tugas Akhir ini perbandingan tulangan diambil sebesar $0,6 \rho_b$.

Yang mana:

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot f'_c \cdot \beta_1}{f_y} \cdot \frac{600}{600 + f_y} \dots \dots \quad (3.16)$$

$$\rho_{\min} = 1,4/f_y \dots \dots \dots \quad (3.17)$$

Pada cara perencanaan tampang, dengan syarat keseimbangan $C = T$ maka,

$$0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a = \rho \cdot b \cdot d \cdot f_y$$

$$a = \frac{f_y}{0,85 \cdot f'_c} d \dots \dots \dots \quad (3.18)$$

dengan memisalkan:

$$m = \frac{f_y}{0,85 \cdot f'_c} \dots \dots \dots \quad (3.19)$$

maka,

$$M_n = T \cdot (d - a/2)$$

$$M_n = \rho \cdot b \cdot d \cdot f_y \cdot \{d - \rho/2 - \frac{f_y}{0,85 \cdot f'_c} \cdot d\}$$

$$\frac{M_n}{b \cdot d^2} = \rho \cdot f_y \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot m) \dots \dots \dots \quad (3.20)$$

Jika,

$$R_n = \rho \cdot f_y \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot m)$$

maka:

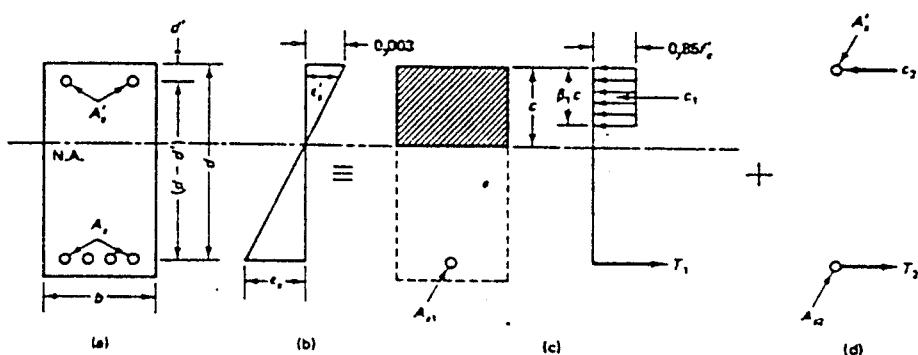
$$\frac{M_n}{b \cdot d^2} = R_n \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.21)$$

Sehingga dengan perbandingan d/b , maka dimensi balok dapat diketahui.

3.3.3. Kuat Nominal Balok Tulangan Rangkap

Balok disebut bertulangan rangkap apabila mempunyai tulangan tarik dan tulangan desak. Alasan penggunaan tulangan desak adalah apabila dipakai tulangan sebelah kuat nominal lentur (M_n) yang diperoleh belum cukup dan tulangan desak juga bermanfaat pada pembebanan yang bolak-balik. Pada balok bertulangan rangkap, penampangnya secara teoritis dibagi menjadi dua bagian, yaitu:

1. bagian yang bertulangan tunggal, termasuk blok segiempat ekivalen, dengan luas tulangan tarik adalah $A_s - A_s'$,
2. bagian bertulangan ganda, dengan asumsi baja tulangan tarik dan desak ekivalen yang luasnya sama.



Gambar. 3.3 Desain Balok bertulangan Rangkap

Untuk Keadaan 1

Untuk keadaan 1 seperti terlihat pada gambar 3.2, Gaya Tarik: $T_1 = A_{s1} \cdot f_y$ yang mana, $A_{s1} = A_s - A_s'$ Dengan demikian momen tahanan nominalnya adalah:

$$M_{n1} = A_{s1} \cdot f_y \cdot (d - a/2)$$

$$M_{n1} = (A_s - A_s') \cdot f_y \cdot (d - a/2) \dots \dots \dots \quad (3.22)$$

yang mana:

$$a = \frac{(A_s - A_s') \cdot f_y}{0,85 \cdot f'_c \cdot b}$$

Untuk Keadaan 2

Pada keadaan 2 dengan asumsi tulangan tarik sama dengan tulangan desak, maka gaya tarik $T_2 = C_2 = A_{s2} \cdot f_y$ yang mana $A_{s2} = A_s'$, sehingga momen terhadap tulangan tarik adalah:

$$M_{n2} = A_s' \cdot f_y \cdot (d - d') \dots \dots \dots \quad (3.23)$$

Sehingga untuk momen tahanan nominal merupakan jumlah momen kedua bagian, yaitu:

$$M_n = M_{n1} + M_{n2}$$

$$M_n = (A_s - A_s') \cdot f_y \cdot (d - a/2) + A_s' \cdot f_y \cdot (d - d') \dots \quad (3.24)$$

Persamaan ini hanya benar apabila A_s' leleh. Bila belum leleh, baloknya harus dianggap sebagai balok bertulangan tunggal dengan mengabaikan adanya tulangan desak. Atau harus dicari tegangan aktual f' s pada tulangan desak A_s' dengan menggunakan gaya aktual untuk keseimbangan momennya.

Untuk menjamin regangan yang terjadi memenuhi keserasian diseluruh tinggi balok, distribusi regangan

diseluruh tinggi penampang balok harus selalu diselidiki (mengikuti distribusi linier).

Tulangan desak leleh jika:

$$\rho - \rho' \geq \frac{0,85 \cdot \beta_1 \cdot f'_c \cdot d'}{f_y \cdot d} \cdot \frac{600}{600 - f_y} \quad \dots \dots \quad (3.25)$$

Karena A_s' leleh, regangan ϵ'_s pada tulangan harus lebih besar atau sama dengan regangan leleh f_y/E_s .

$$\epsilon'_s \geq f_y/E_s$$

yang mana:

$$\epsilon'_s = \frac{0,003 \cdot (c + d)}{c} \quad \dots \dots \quad (3.26)$$

Jika ϵ'_s lebih kecil dari ϵ_y maka tegangan tulangan desak f'_s dapat dihitung dengan:

$$f'_s = E_s \cdot 0,003 \cdot \left\{ 1 - \frac{0,85 \cdot f'_c \cdot d'}{(\rho - \rho') \cdot f_y \cdot d} \right\} \quad \dots \dots \quad (3.27)$$

Pada perancangan ini, hilangnya luas beton karena adanya tulangan desak diabaikan, dengan alasan tidak begitu mempengaruhi desain. Apabila tulangan desak belum leleh, tinggi blok tegangan desak ekivalen harus dihitung dengan menggunakan tegangan aktual tulangan desak, yang diperoleh dari regangan ϵ'_s pada taraf tulangan desak.

$$a = \frac{A_s \cdot f_y - A_{s'} \cdot f'_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b} \quad \dots \dots \quad (3.28)$$

Kekuatan momen tahanan nominal untuk tulangan desak belum leleh menjadi:

$$M_n = (A_s \cdot f_y - A_{s'} \cdot f'_{s'}) \cdot (d - a/2) + A_{s'} \cdot f'_{s'} \cdot (d - d') \quad \dots \dots \dots \quad (3.29)$$

3.4. Perancangan Kolom

Kolom merupakan komponen struktur bangunan yang tugas utamanya menyangga beban aksial desak. Kegagalan kolom akan berakibat langsung pada keruntuhan komponen desak, karena umumnya tidak diawali dengan tanda peringatan yang jelas. Oleh karena itu, dalam merancang kolom perlu lebih waspada, yaitu dengan memberikan kekuatan cadangan yang lebih tinggi daripada yang dilakukan pada balok dan elemen struktur horisontal lainnya.

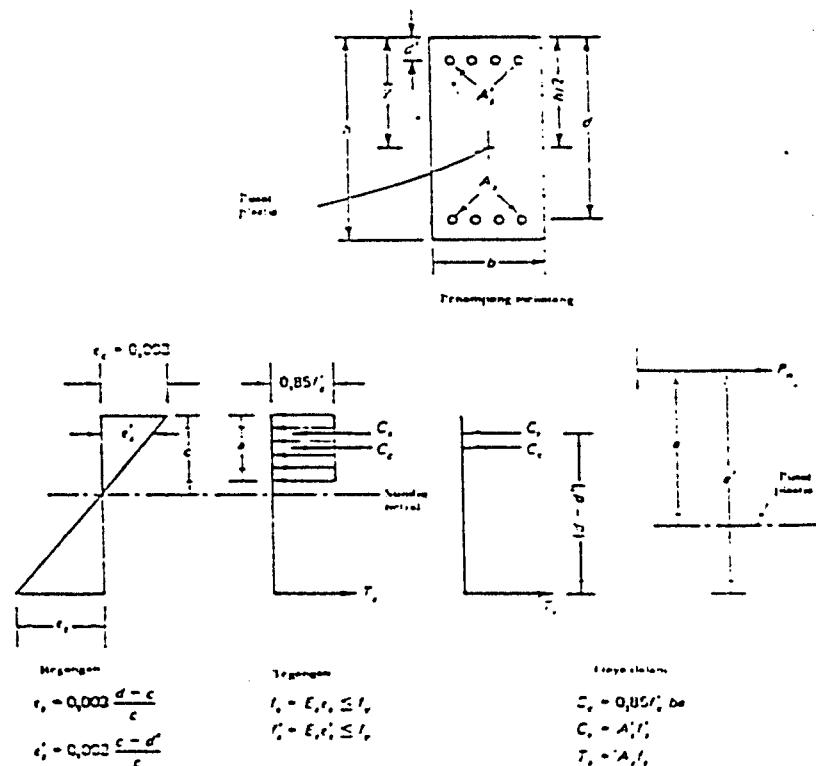
Keruntuhan kolom dapat terjadi apabila tulangan bajanya leleh karena tarik, atau terjadinya kehancuran pada beton yang terdesak. Kolom ini diklasifikasikan sebagai kolom pendek. Selain itu dapat pula kolom mengalami keruntuhan apabila terjadi kehilangan stabilitas lateral, yaitu terjadi tekuk. Dan kolom dikatakan dalam kondisi balanced jika terjadi keruntuhan diawali dengan lelehnya tulangan yang tertarik, sekaligus juga hancurnya beton yang terdesak.

Dalam perancangan kolom, terlebih dahulu harus diselidiki kondisi dan perilaku kolom sesuai dengan ketentuan dalam SKSNI T-15-1991-03, apakah sebagai kolom pendek atau kolom langsing, menggunakan pengaku lateral atau tidak, kolom dengan eksentrisitas kecil

atau eksentrisitas besar dan lain sebagainya. Untuk Tugas Akhir ini kolom yang dirancang mempunyai batasan sebagai berikut:

1. tanpa pengaku lateral,
2. kolom persegi dengan bersengkang,
3. bertulangan pada 2 sisi yang simetris.

Prinsip-prinsip pada balok mengenai distribusi tegangan dan blok tegangan segiempat ekivalennya dapat diterapkan juga pada kolom. Hal ini dapat dilihat pada gambar dibawah ini.



Gambar 3.4 Tegangan dan Gaya-gaya pada kolom

Perbedaan dengan diagram pada balok adalah adanya gaya normal(P_n) yang bekerja secara aksial yang mempunyai eksentrisitas e dari pusat plastis atau pusat geometri penampang.

Jika eksentrisitas semakin kecil, maka akan ada suatu transisi dari keruntuhan tarik utama ke keruntuhan desak utama. Kondisi tersebut dikenal sebagai kondisi keruntuhan berimbang ("Balanced"). Yang mana beban aksial nominal pada kondisi balanced P_{nb} dan eksentrisitasnya e_b ditentukan dari:

$$P_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a_b + A_s' \cdot f'_s - A_s \cdot f_y \quad \dots \dots \quad (3.30)$$

dan

$$M_{nb} = P_{nb} \cdot e_b$$

$$\begin{aligned} M_{nb} &= 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a_b \cdot (y - a/2) + A_s' \cdot f'_s \cdot (y - d') \\ &\quad + A_s \cdot f_y \cdot (d - y) \quad \dots \dots \quad (3.31) \end{aligned}$$

yang mana:

$$f'_s = 600 \cdot \frac{e_b - d'}{e_b} < f_y$$

$$a_b = \beta_1 \cdot d \cdot \frac{600}{600 + f_y}$$

Jika e lebih besar dari e_b atau $P_n < P_{nb}$, maka keruntuhan yang terjadi adalah keruntuhan tarik dengan f_y harus disubstitusikan ke f'_s . Tegangan f'_s pada tulangan desak dapat lebih kecil atau sama dengan tegangan leleh baja, dan f'_s aktual dapat dihitung dari:

$$f'_s = 600 \cdot \frac{e_b - d'}{e_b} \quad \dots \dots \quad (3.32)$$

Dan gaya aksial nominalnya dapat ditentukan dari:

$$P_n = 0,85 \cdot f'_c \cdot d \cdot b \cdot \left[\frac{h - 2 \cdot e}{2 \cdot d} + \sqrt{\left[\frac{h - 2 \cdot e}{2 \cdot d} \right]^2 + 2 \cdot m \cdot \text{aktual} \cdot \left(1 - \frac{d'}{d} \right)} \right] \quad (3.33)$$

yang mana:

$$m = \frac{f_y}{0,85 \cdot f'_c}$$

$$\rho = \rho' = \frac{A_s}{b \cdot d}$$

e = jarak antara pusat plastis dengan titik tangkap gaya (eksentrisitas)

Jika e lebih kecil dari e_b atau kekuatan desak P_n melampaui kekuatan berimbang P_{nb} , maka terjadi keruntuhan desak yang diawali kehancuran beton. Kekuatan nominal P_n untuk $e < e_b$ dapat diperoleh dengan jalan meninjau variasi regangan yang sebenarnya, sehingga besaran yang tidak diketahui dan gaya aksial nominal dapat ditentukan dari:

$$P_n = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a + A_s' \cdot f'_s - A_s \cdot f_s \quad \dots \dots \quad (3.34)$$

atau dengan rumus pendekatan Whitney, yaitu:

$$P_n = \frac{A_s' \cdot f_y}{e} + \frac{b \cdot h \cdot f'_c}{3 \cdot h \cdot e} \dots \dots \quad (3.35)$$

$$\frac{(d - d')}{(d - d')} + 0.5 \frac{d^2}{d^2} + 1.18$$

Perlu diingat bahwa besarnya P_{nb} , M_{nb} dan e_b harus selalu dievaluasi dalam menyelidiki apakah persamaan yang dipakai (keruntuhan tarik atau keruntuhan tekan) sudah benar digunakan dalam penyelesaian.

3.5. Perancangan Plat

Plat merupakan elemen horisontal utama yang menyalurkan beban hidup maupun beban mati ke rangka pendukung vertikal dari suatu sistem struktur, dapat berupa plat diatas balok, waffel slab, flat slab, atau plat komposit diatas joint. Untuk Tugas Akhir ini plat yang dimaksud adalah plat yang diatas balok.

Apabila plat didukung sepanjang keempat sisinya, dinamakan sebagai plat dua arah dimana lenturan akan timbul pada dua arah yang saling tegak lurus. Namun, apabila perbandingan sisi panjang terhadap sisi pendek yang saling tegak lurus lebih besar dari 2, plat dapat dianggap hanya bekerja sebagai plat satu arah dengan lenturan utama pada arah sisi yang lebih pendek.

Plat yang hanya dirancang untuk menahan tegangan lentur dalam satu arah, SKSNI T-15-1991-03 Pasal 3.1.3 ayat 3 mengijinkan untuk menentukan distribusi gaya dengan menggunakan koefisien momen. Koefisien momen tersebut jika ditabelkan tampak seperti dibawah ini.

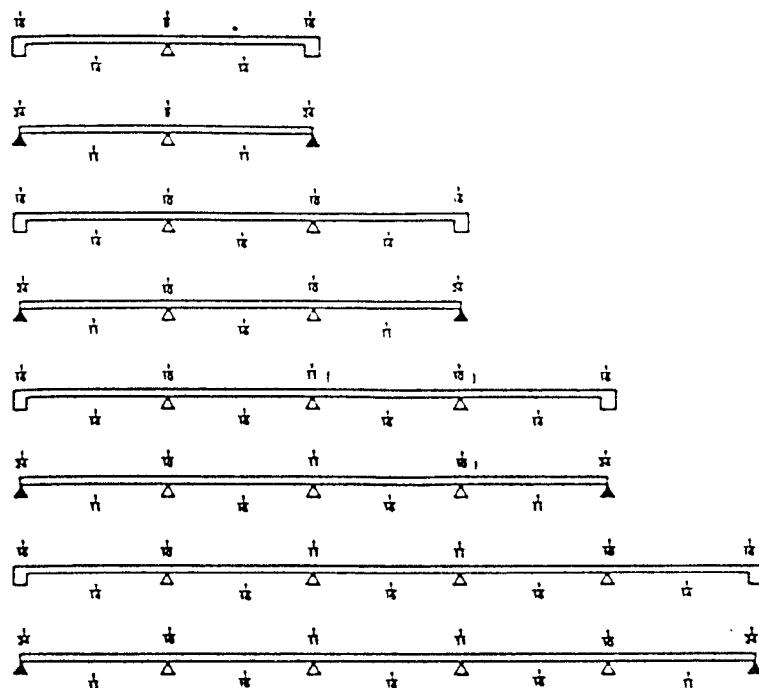
Momen rencana yang digunakan merupakan hasil kali koefisien momen dengan $W_u \cdot l_n^2$. Yang mana l_n adalah bentang bersih dan W_u adalah beban rencana terfaktor. Beban rencana merupakan kombinasi antara beban hidup dengan beban mati dengan faktor reduksi.

$$W_u = 1,2 \cdot WD + 1,6 \cdot WL \dots \dots \dots \quad (3.36)$$

dimana: WD = beban mati

WL = beban hidup

Tabel 3.1 Koefisien momen



Tebal plat juga harus dirancang jangan sampai lebih kecil dari tebal minimum sesuai ketentuan dalam SKSNI T-15-1991-03.

Tabel 3.2 Tebal minimum plat satu arah

(kutipan Tabel 3.2.5(a) SKSNI T-15-1991-03)

KOMPONEN STRUKTUR :	TEBAL MINIMUM, h			
	DUA TUMPUAN	SATU UJUNG MENERUS	KEDUA UJUNG MENERUS	KANTILEVER
	KOMPONEN TIDAK MENDUKUNG ATAU MENYATU DENGAN PARTISI ATAU KONSTRUKSI LAIN YANG AKAN RUSAHKARENALENDUTAN YANG BESAR.			
Pelat solid satu arah	0.20	0.24	0.28	0.30
Balok atau pelat jalur satu arah	0.16	0.185	0.21	0.23

Perlu diingat bahwa tabel diatas digunakan jika $f_y = 400 \text{ Mpa}$. Jika f_y lain dari 400 Mpa maka nilainya harus dikalikan dengan $(0,4 + f_y/700)$.

Untuk plat yang direncanakan sebagai plat dua arah, SKSNI T-15-1991-03 memberikan dua alternatif pendekatan untuk analisa dan perencanaan, yaitu perencanaan langsung dan metode rangka ekivalen. Kedua metode tersebut, dalam proses perencanaannya yang pertama kali dikerjakan adalah menentukan momen statis total rencana pada kedua arah peninjauan yang saling tegak lurus.

Menurut Gideon, momen rencana yang digunakan untuk perencanaan disusun dalam bentuk tabel. Dengan alasan untuk mempermudah dalam analisa dan perencanaan plat dua arah. Pada Tugas Akhir ini yang digunakan sebagai acuan dalam menentukan momen rencana, adalah tabel dari Gideon.

Tabel Momen yang menentukan per meter dalam jalur tengah pada plat dua arah akibat beban terbagi rata terdapat pada lampiran .

Untuk perancangan tulangan, lebar plat ditinjau berhadap 1 meter bentang. Sehingga luas tulangan diperoleh dari:

$$A_s = \rho \cdot b \cdot d$$

$$A_s = \rho \cdot d \cdot 1 \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.36)$$

yang mana:

b = lebar plat yang ditinjau (1 m atau 1000 mm)

Adapun tentang syarat-syarat penulangan dapat dilihat pada SKSNI T-15-1991-03 Pasal 3.16.

Retakan pada komponen struktur dengan penulangan dapat mengakibatkan korosi terhadap baja tulangan. Sebab pengaratan tidak hanya mengakibatkan pengecilan penampang tulangan, tetapi penampang betonpun dapat rusak. Pembatasan retak dapat dicapai dengan membatasi tegangan baja tulangan, karena faktor terpenting adalah regangan dalam baja.

Untuk mutu baja ≤ 300 Mpa tidak perlu diperiksa terhadap retak. Adapun lebar retak dapat ditentukan dari rumus:

$$z = 0,6 \cdot f_y \cdot \sqrt{d_c \cdot A} \dots \dots \dots \dots \dots \quad (3.37)$$

yang mana:

$$A = 2 \cdot d_c \cdot s$$

d_c = Jarak antara titik berat tulangan utama sampai ke serat tarik terluar

s = jarak antara batang tulangan

Plat tersebut dikategorikan aman terhadap retak jika memenuhi syarat:

- Untuk plat di dalam ruangan : $z \leq 30$ MN/m
- Untuk plat yang dipengaruhi cuaca : $z \leq 25$ MN/m

BAB IV

PROSES PEMROGRAMAN

4.1. Umum

Program komputer merupakan suatu sarana untuk membantu menyelesaikan perhitungan agar lebih cepat dan lebih teliti. Didalam program tersebut berisi langkah-langkah yang harus dilalui untuk menyelesaikan berbagai persoalan, baik itu perhitungan matematika ataupun pengolahan data.

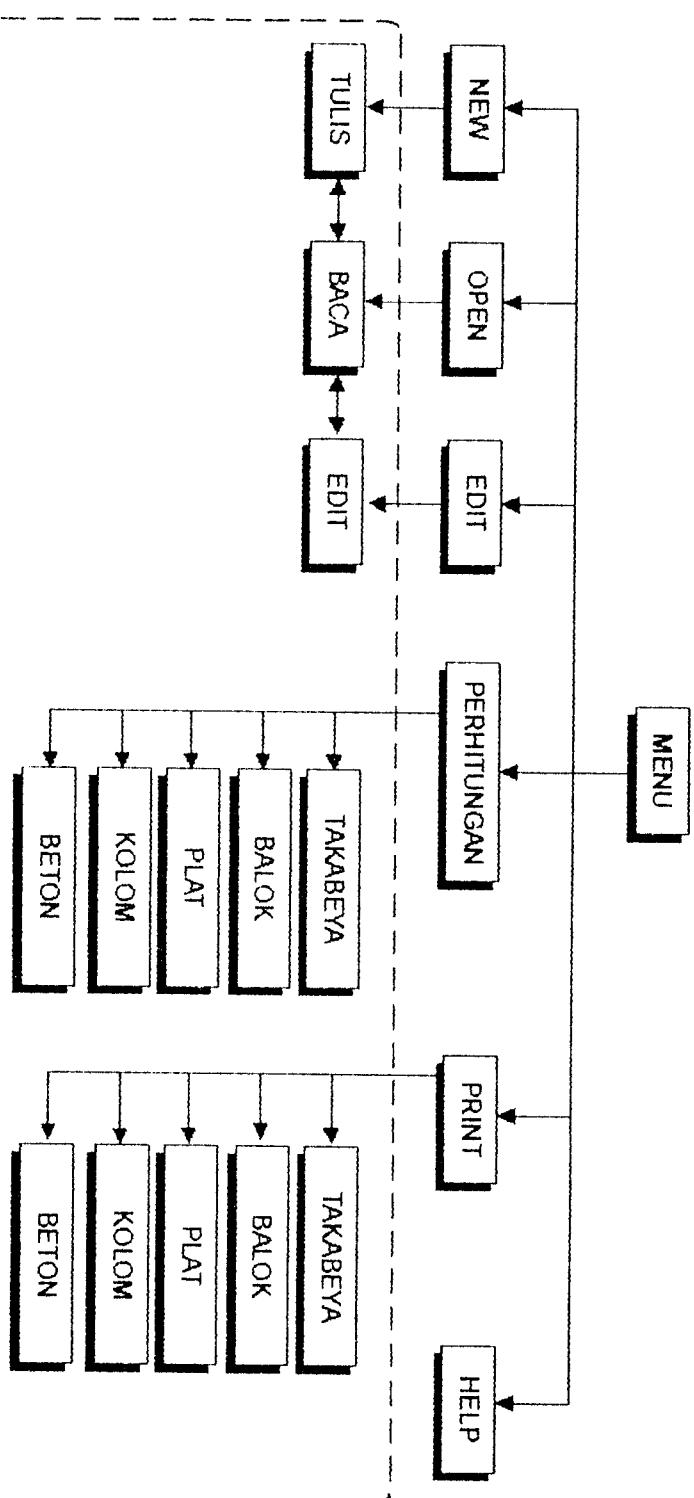
Untuk mempermudah dalam pembuatan program, terlebih dahulu disusun langkah-langkah penyelesaian yang akan terjadi. Langkah-langkah penyelesaian tersebut ditransfer kedalam bentuk flow chart, sehingga oleh "programer" flow chart tersebut diterjemahkan kedalam bahasa program. Dalam Tugas Akhir ini bahasa program yang digunakan adalah Quick Basic, dan flow chart program dilihat di bawah ini.

4.2. Perhitungan Gempa

4.2.1. Langkah-langkah Perhitungan Gempa

1. Data yang dibutuhkan untuk perencanaan beban gempa adalah:
 - a. wilayah gempa,
 - b. jenis tanah,
 - c. tinggi bangunan,
 - d. jumlah tingkat,

PROGRAM MENU UTAMA



**PROGRAM "UNITS-M1"
PERANCANGAN GEDUNG BERTINGKAT
MENURUT SKSNI T-15-1991-03**

- e. jarak antar portal,
 - f. faktor keutamaan bangunan (I),
 - g. faktor bangunan (K)
2. Estimasi beban yang bekerja tiap-tiap lantai (w_i) dengan menjumlah beban mati (w_D) dan beban hidup (w_H) tereduksi, kemudian beban-beban tiap lantai tersebut dijumlahkan sebagai beban total seluruh struktur (w_{total}).

$$w_{total} = \sum w_i$$

yang mana:

$$w_i = w_D + 0,3 w_H$$

3. Estimasi waktu getar alami bangunan (T_{awal}), dengan struktur dari beton menurut PPKGURDG '87 sebagai pendekatan adalah:

$$T_{awal} = 0.06 \times H_{total}^{(3/4)}.$$

4. Dengan menggunakan data wilayah gempa dan T_{awal} maka dari PPKGURDG '87 gambar 2.3, koefisien gempa dasar (C) dapat diperoleh.

a. Jika wilayah gempa 1 dan jenis tanah keras, maka:

$$1). \text{ jika } T \geq 2, \text{ maka } C = .045$$

$$2). \text{ jika } T < 0.5, \text{ maka } C = .09$$

$$3). \text{ jika } 0.5 > T > 2, \text{ maka } C = -.03 \times T + .105$$

b. Jika wilayah gempa 1 dan jenis tanah lunak, maka:

$$1). \text{ jika } T \geq 2, \text{ maka } C = .065$$

$$2). \text{ jika } T < 1, \text{ maka } C = .13$$

$$3). \text{ jika } 1 \leq T < 2, \text{ maka } C = -.065 \times T + .195$$

c. Jika wilayah gempa 2 jenis tanah keras, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .035$

2). jika $T < 0.5$, maka $C = .07$

3). jika $0.5 \leq T < 2$,

$$\text{maka } C = -2.3E^{-2} \times T + 8.167E^{-2}$$

d. Jika wilayah gempa 2 jenis tanah lunak, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .045$

2). jika $T < 1$, maka $C = .09$

3). jika $1 \leq T < 2$, maka $C = -.045 \times T + .135$

e. Jika wilayah gempa 3 jenis tanah keras, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .025$

2). jika $T < 0.5$, maka $C = .05$

3). jika $0.5 \leq T < 2$,

$$\text{maka } C = -1.67E^{-2} \times T + 5.833E^{-2}$$

f. Jika wilayah gempa 3 jenis tanah lunak, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .035$

2). jika $T < 1$, maka $C = .07$

3). jika $1 \leq T < 2$, maka $C = -.035 \times T + .105$

g. Jika wilayah gempa 4 jenis tanah keras, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .015$

2). jika $T < 0.5$, maka $C = .03$

3). jika $0.5 \leq T < 2$, maka $C = -.01 \times T + .035$

h. Jika wilayah gempa 4 jenis tanah lunak, maka:

1). jika $T \geq 2$, maka $C = .025$

2). jika $T < 1$, maka $C = .05$

3). jika $1 \leq T < 2$, maka $C = -.025 \times T + .075$

- i. Jika wilayah gempa 5 jenis tanah keras, maka:
- 1). jika $T \geq 2$, maka $C = .01$
 - 2). jika $T < 1$, maka $C = .04$
- j. jika wilayah gempa 5 jenis tanah lunak, maka:
- 1). jika $T \geq 2$, maka $C = .01$
 - 2). jika $T < 1$, maka $C = .03$
 - 3). jika $1 \leq T < 2$, maka $C = -.01 \times T + .04$
- k. Jika wilayah gempa 6, maka $C = 0$
5. Sehingga geser horisontal akibat gempa (V) diperoleh dari:

$$V = C \times I \times K \times W_{\text{total}}$$

6. Beban horisontal akibat gempa:

- a. untuk H/A atau $H/B < 3$ maka:

$$F_i = \frac{W_i \cdot h_i}{\sum W_i \cdot h_i} \times V$$

yang mana:

F_i = Beban horisontal terpusat pada tingkat i

W_i = Berat bangunan tingkat i

h_i = Tinggi tingkat i

- b. untuk H/A atau $H/B \geq 3$ maka:

0,1 V harus dianggap sebagai beban tambahan terpusat dilantai puncak dan 0,9 V sisanya harus dibagikan menurut rumus diatas.

7. Untuk menentukan waktu getar alami yang terjadi, terlebih dahulu menghitung kekakuan seluruh kolom tiap tingkat (K).

$$Kk_i = \sum k_i$$

yang mana: k_i = kekakuan tiap kolom pada tingkat i

$$k_i = \frac{12 \times E_c \times I}{L^3}$$

8. Akibat beban geser, defleksi pertingkat dapat dihitung dengan rumus

$$\Delta = \frac{V \text{ (Gaya Geser pertingkat)}}{K_k i \text{ (kekakuan tingkat)}}$$

9. Menentukan defleksi total ujung tingkat teratas dengan cara menjumlah defleksi tiap tingkat dari bawah ke atas.

$$\delta_i = \sum \Delta$$

10. Kemudian menentukan waktu getar alami yang terjadi dengan Formula Rayleigh:

$$T_{\text{Rayleigh}} = 2 \cdot \pi \cdot \sqrt{\left(\frac{\sum w_i \cdot \delta_i^2}{g \cdot \sum F_i \cdot \delta_i} \right)}$$

11. Jika $T_{\text{Rayleigh}} \neq T_{\text{awal}}$ ulangi perhitungan dari langkah ke 4 dengan T_{Reyleigh} sebagai T_{awal} .

$$T_{\text{awal}} = T_{\text{Rayleigh}}$$

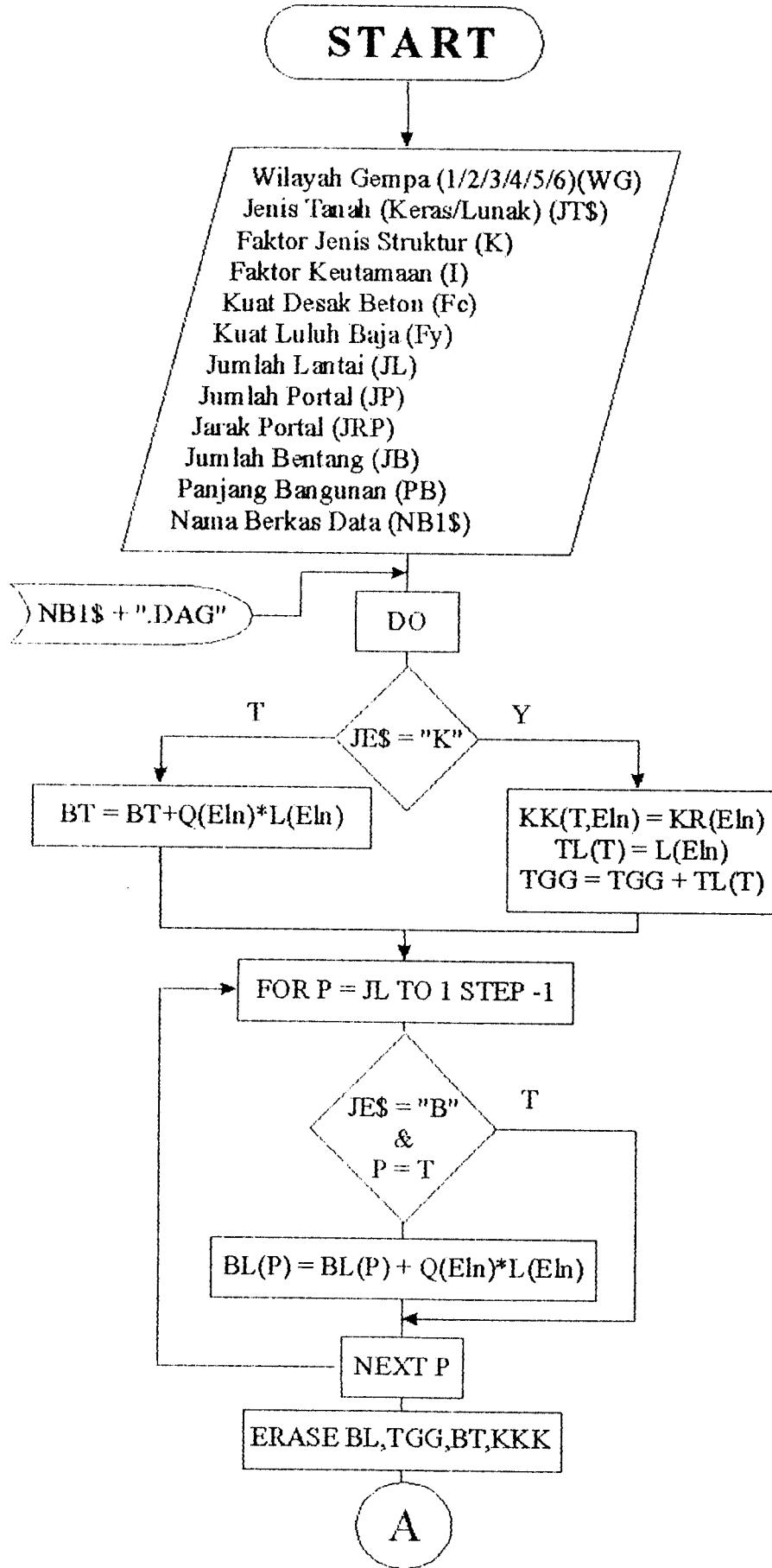
12. Jika T_{Rayleigh} telah sama dengan T_{awal} maka beban gempa yang terencana F_i dapat digunakan dalam perhitungan mekanika struktur (Takabeya).

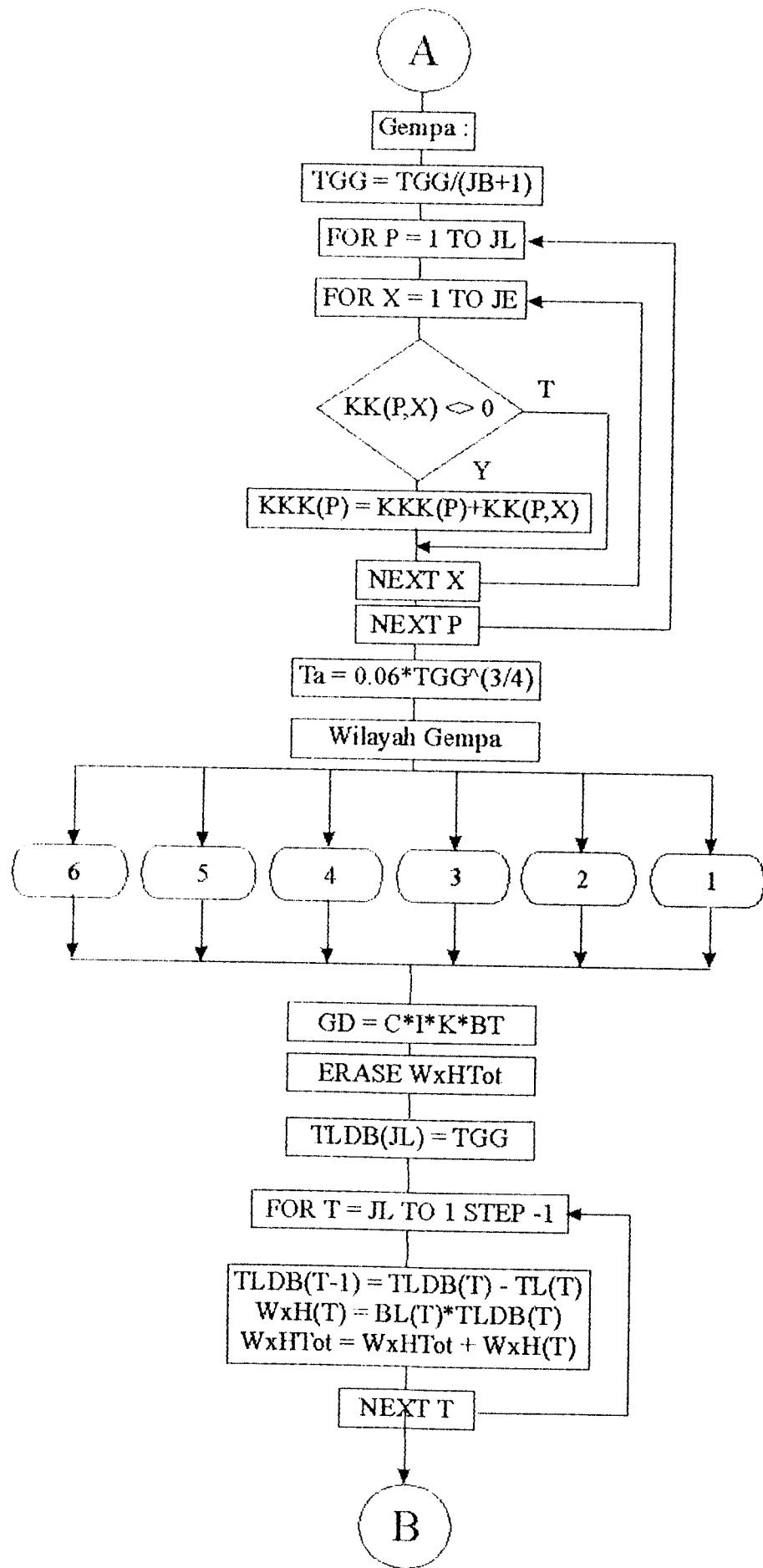
4.2.2. Flow Chart Gempa

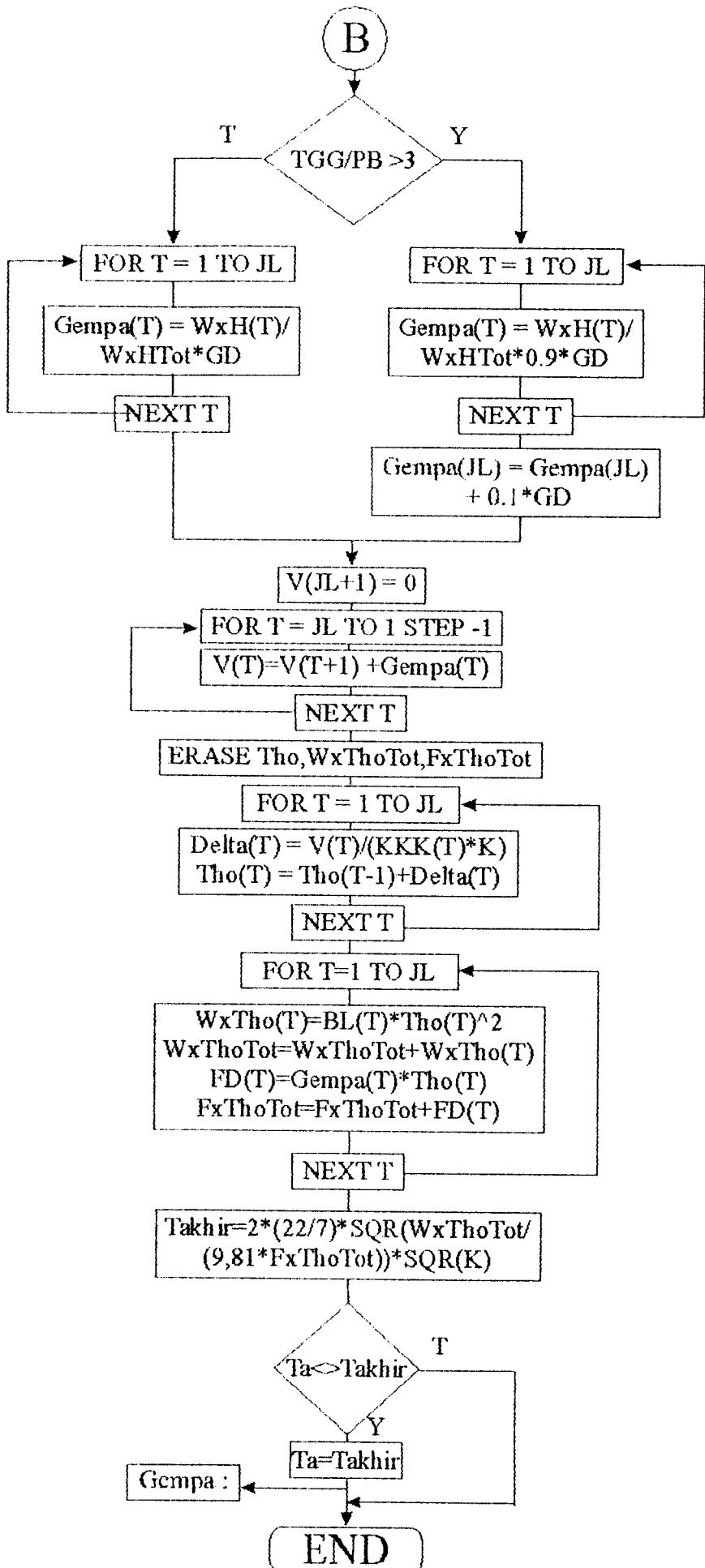
Flow chart gempa ini terdiri dari dua bagian. Bagian pertama flow chart perhitungan gempa dan bagian kedua flow chart wilayah gempa.

FLOW CART PERHITUNGAN GEMPA

40

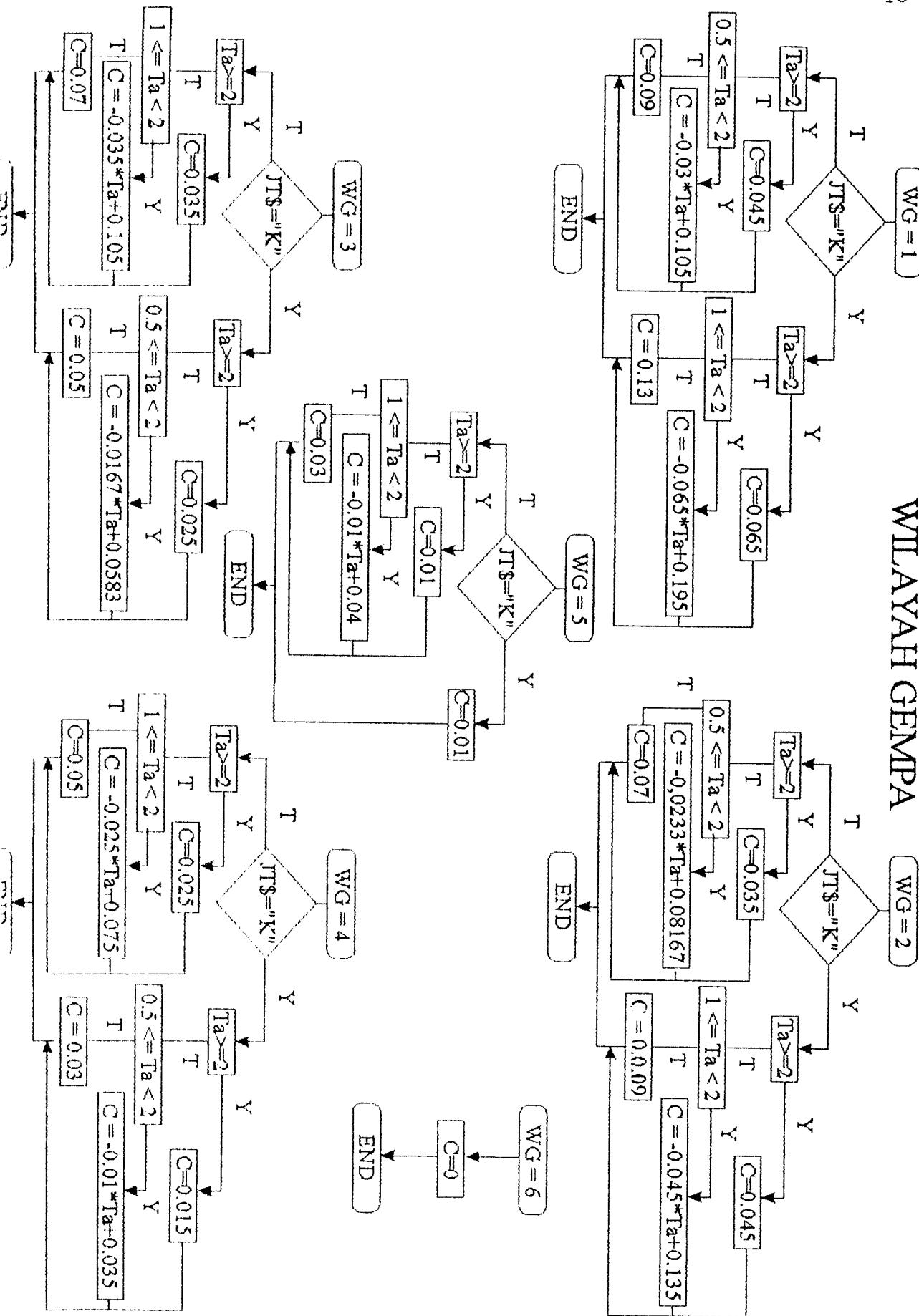






FLOW CHART

WILAYAH GEMPA



4.3. Perhitungan Analisis Struktur (Takabeya)

4.3.1. Langkah-langkah Perhitungan Takabeya

1. Data yang diperlukan untuk perhitungan takabeya adalah:

- a. dimensi seluruh batang portal,
- b. beban-beban yang bekerja.

2. Menentukan angka kekakuan relatif masing-masing batang dengan rumus:

$$k_{(i,j)} = \frac{I}{L} = \frac{1/12 \cdot b \cdot h^3}{L}$$

3. Menghitung faktor distribusi (λ) masing-masing joint terhadap joint yang lain.

$$\lambda_{(i,j)} = \frac{k_i}{\rho_i}$$

yang mana:

$$\rho_i = 2 \cdot (\sum k_i)$$

k_i = kekakuan dari titik i terhadap titik yang lainnya

4. Menghitung momen-momen primer yang terjadi akibat beban terbagi rata pada balok.

$$M_i = 1/12 \cdot Q \cdot L^2 \quad (+/kiri, -/kanan)$$

Sehingga momen residu joint i adalah:

$$\tau_i = \sum M_i$$

5. Menghitungan momen distribusi pertama:

$$m_i^o = - \frac{\tau_i}{\rho_i}$$

6. Sesuai dengan batasan, portal yang digunakan merupakan protal simetris dan portal terbuka sehingga portal akan mengalami penggoyangan jika dibebani. Nilai faktor penggoyangan ditentukan dari berikut ini:

$$k_{kolom} = \frac{3 \cdot K_k_{kolom}}{T_i}$$

yang mana:

$$T_i = 2 \cdot (\Sigma K_k_{kolom})$$

7. Momen distribusi penggoyangan awal didapat dari:

$$\bar{m}_i^o = - \frac{h_i \cdot \{F_i\}}{T_i}$$

8. Perhitungan momen distribusi putaran ke n:

$$\begin{aligned} m_i^n &= m_i^o + \{-\tau_i\} \cdot \{m_i\} + \{-\tau_i\} \cdot \{m_i\} \\ &\quad \{-\tau_i\} \cdot \{m_i + \bar{m}_i\} \end{aligned}$$

9. Perhitungan momen design:

$$M_{(i,j)} = k_{(i,j)} \cdot \{2 \cdot m_i + m_j + \bar{m}_i^n\} + M_i$$

10. Cek momen akhir pada joint i, dimana jumlah momen akhir disuatu joint harus sama dengan nol, jika tidak maka ada koreksi.

$$M_i = \sum M_{(i,n)}$$

11. Perhitungan momen akhir setelah dikoreksi:

$$M_{(i,j)} = M_{(i,j)} - \frac{M_{(i,j)} \cdot k_{(i,j)}}{\sum k_i}$$



12. Karena gaya-gaya yang dihasilkan akan digunakan untuk perhitungan dengan menggunakan metode Ultimite, maka perhitungan takabeya dilakukan sebanyak 3 kali. Untuk 3 macam beban yaitu beban mati, beban hidup dan beban gempa.

4.3.2. Flow Chart Analisis Struktur

Flow chart analisis struktur menghasilkan beberapa file sementara yang digunakan sebagai perekam data, hal ini dimaksudkan untuk mengantisipasi keterbatasan memory komputer.

Analisis struktur dihitung terhadap beban mati, beban hidup dan beban gempa secara sendiri-sendiri. Perhitungan ini dimaksudkan agar dapat digunakan untuk perancangan portal menurut metode kuat batas ("Ultimit"). Selanjutnya flow chart dapat dilihat pada halaman 47.

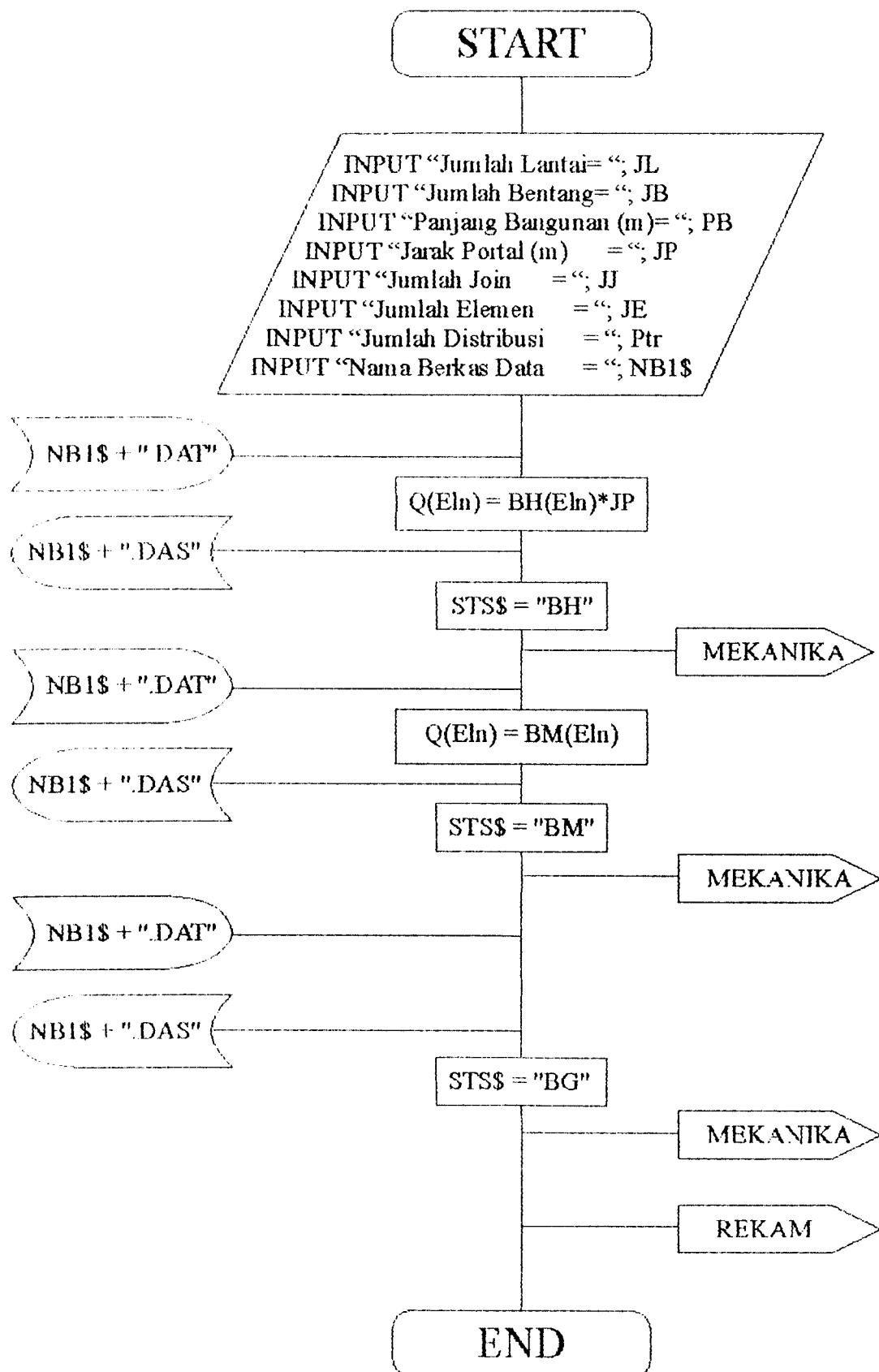
4.4. Perencanaan Balok

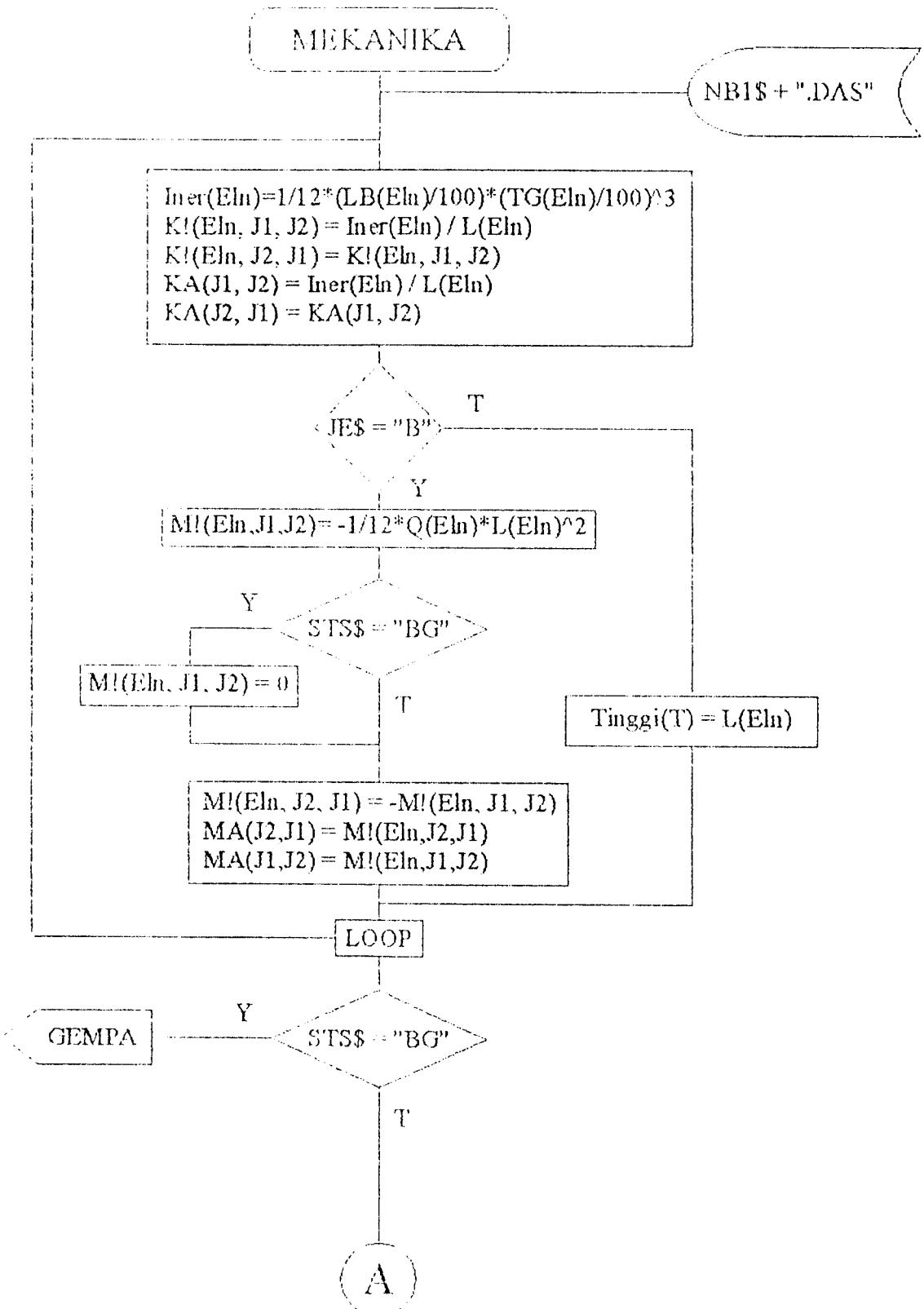
4.4.1. Langkah-langkah Perencanaan Balok

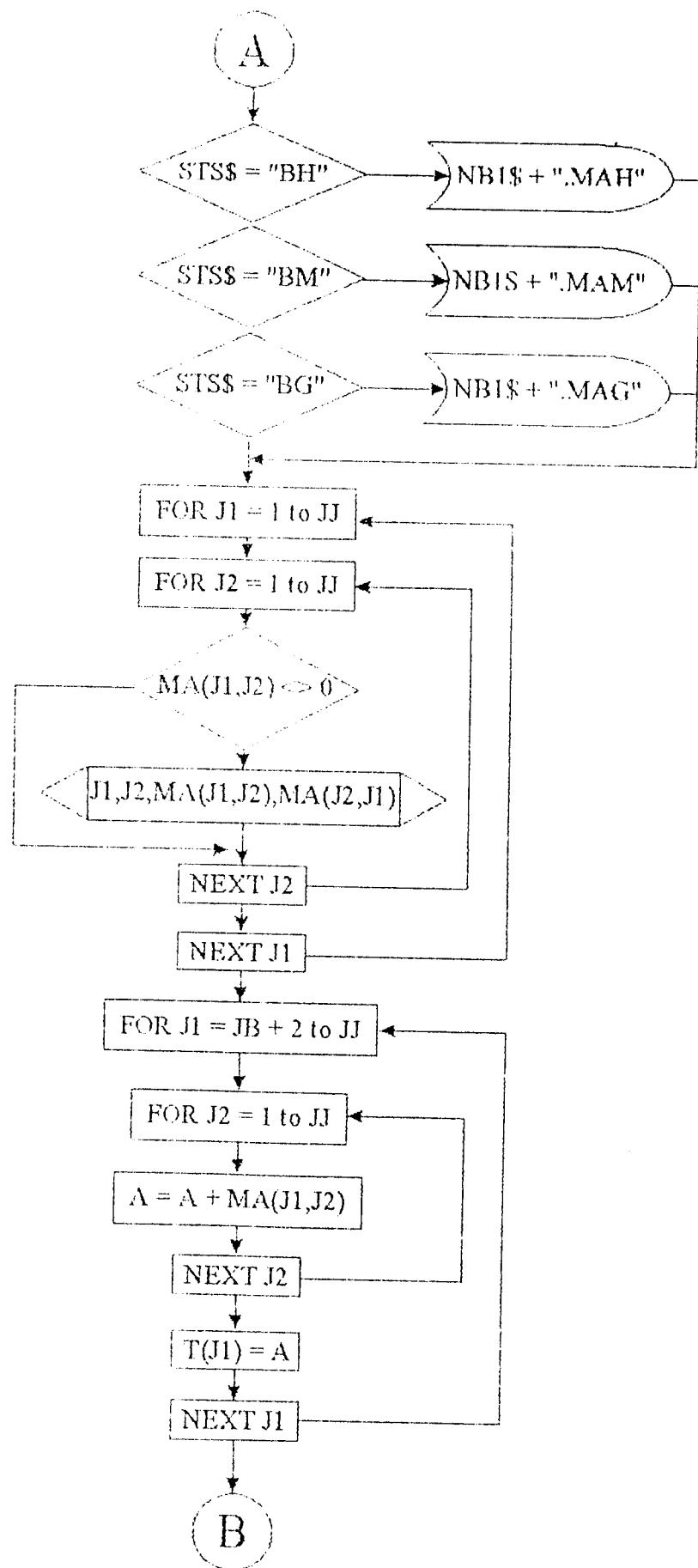
1. Data yang diperlukan untuk perancangan balok adalah:
 - a. diameter tulangan,
 - b. kuat desak beton (f'_c),
 - c. kuat tarik baja (f_y),
 - d. momen rencana (M_r)
 - e. perbandingan d/b ,

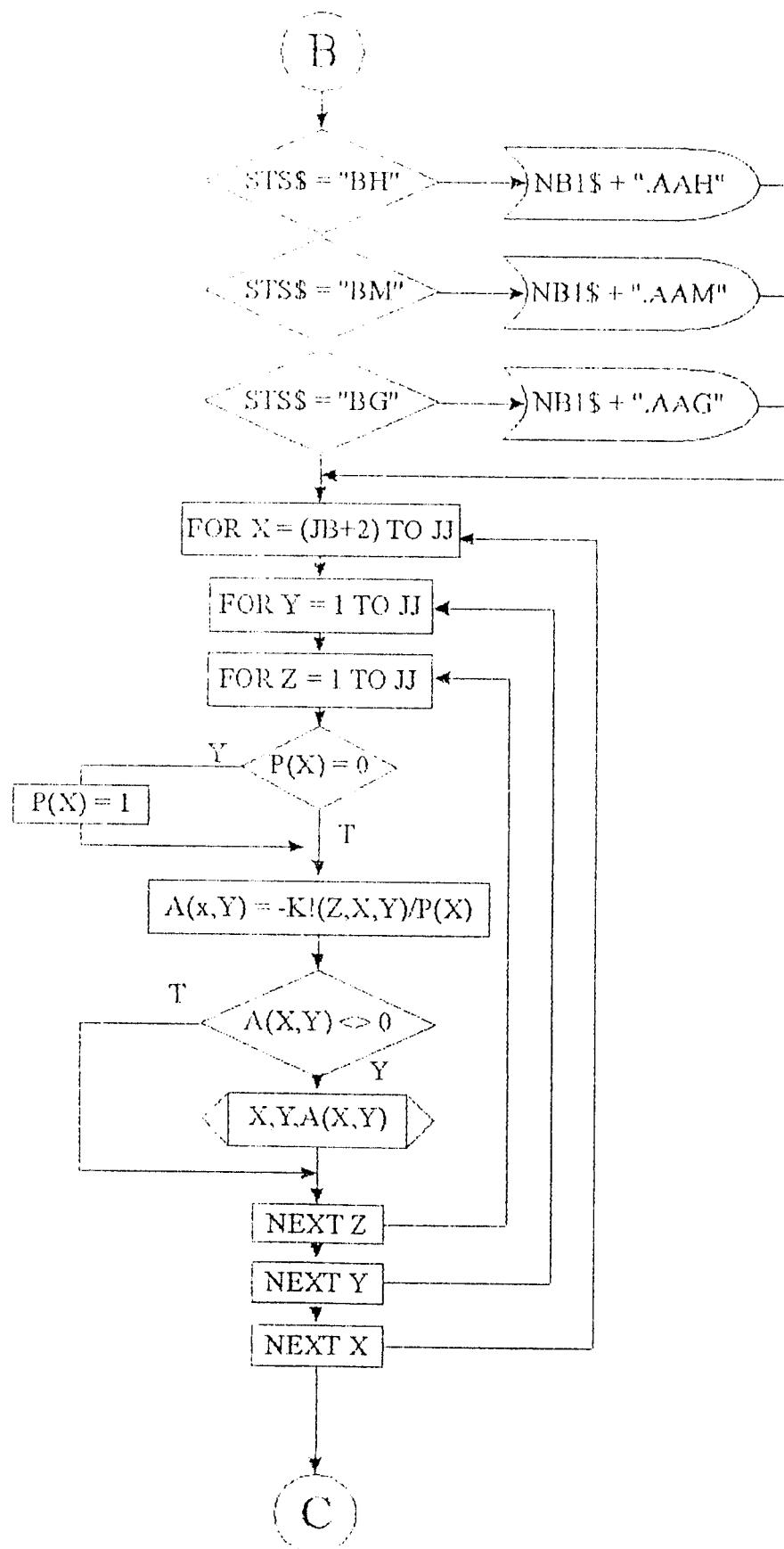
FLOW CHART ANALISIS STRUKTUR

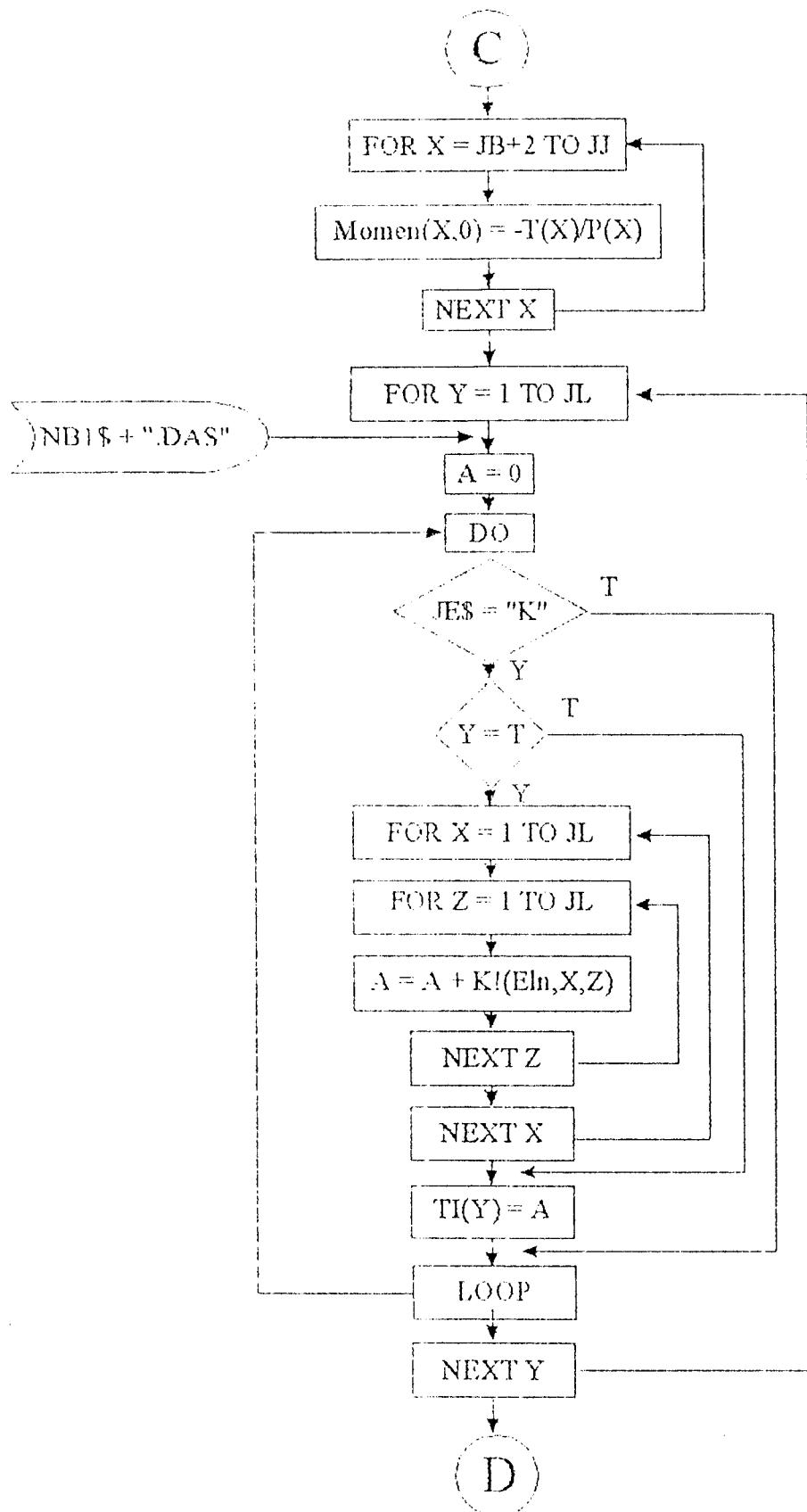
47

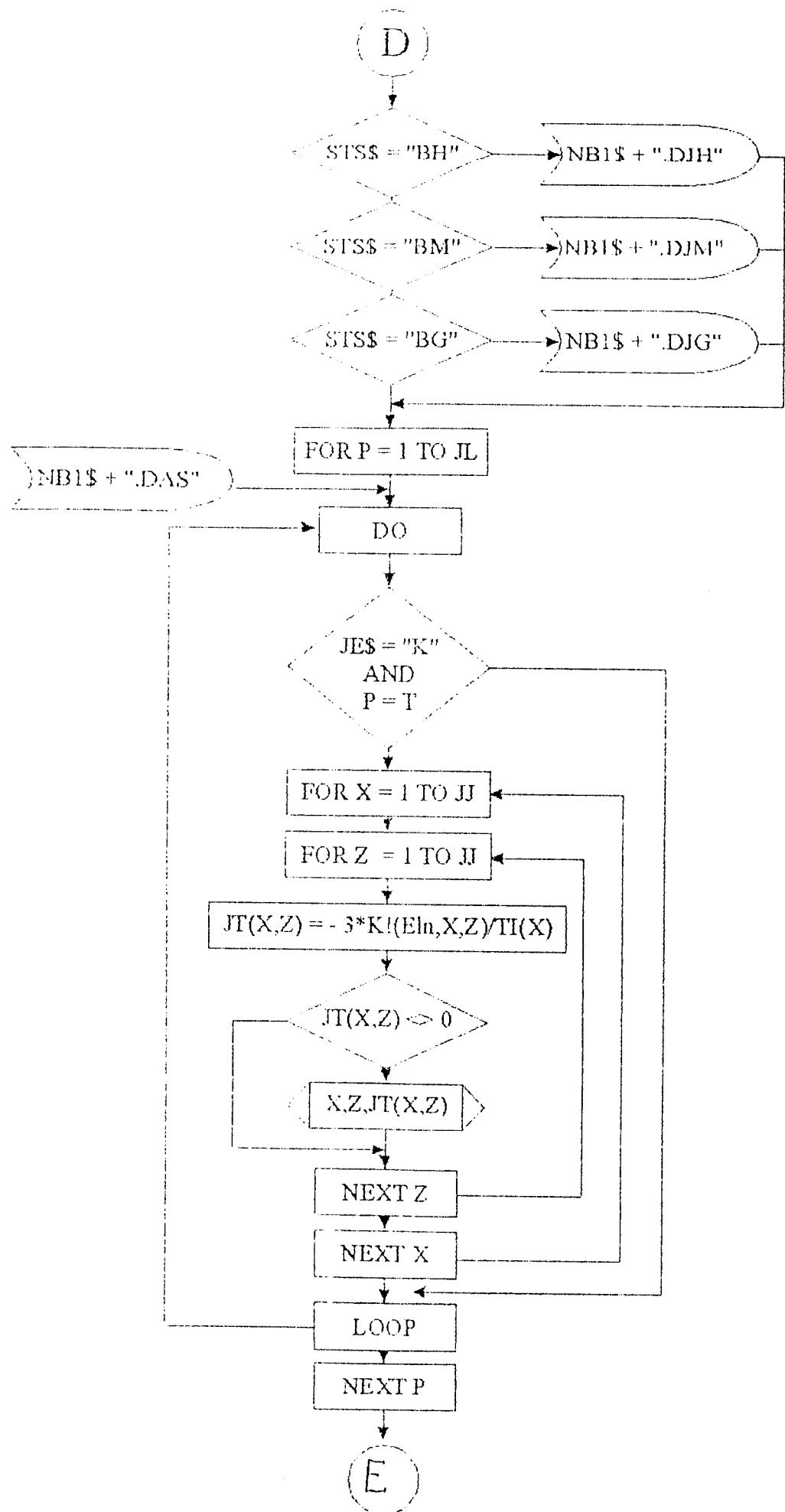


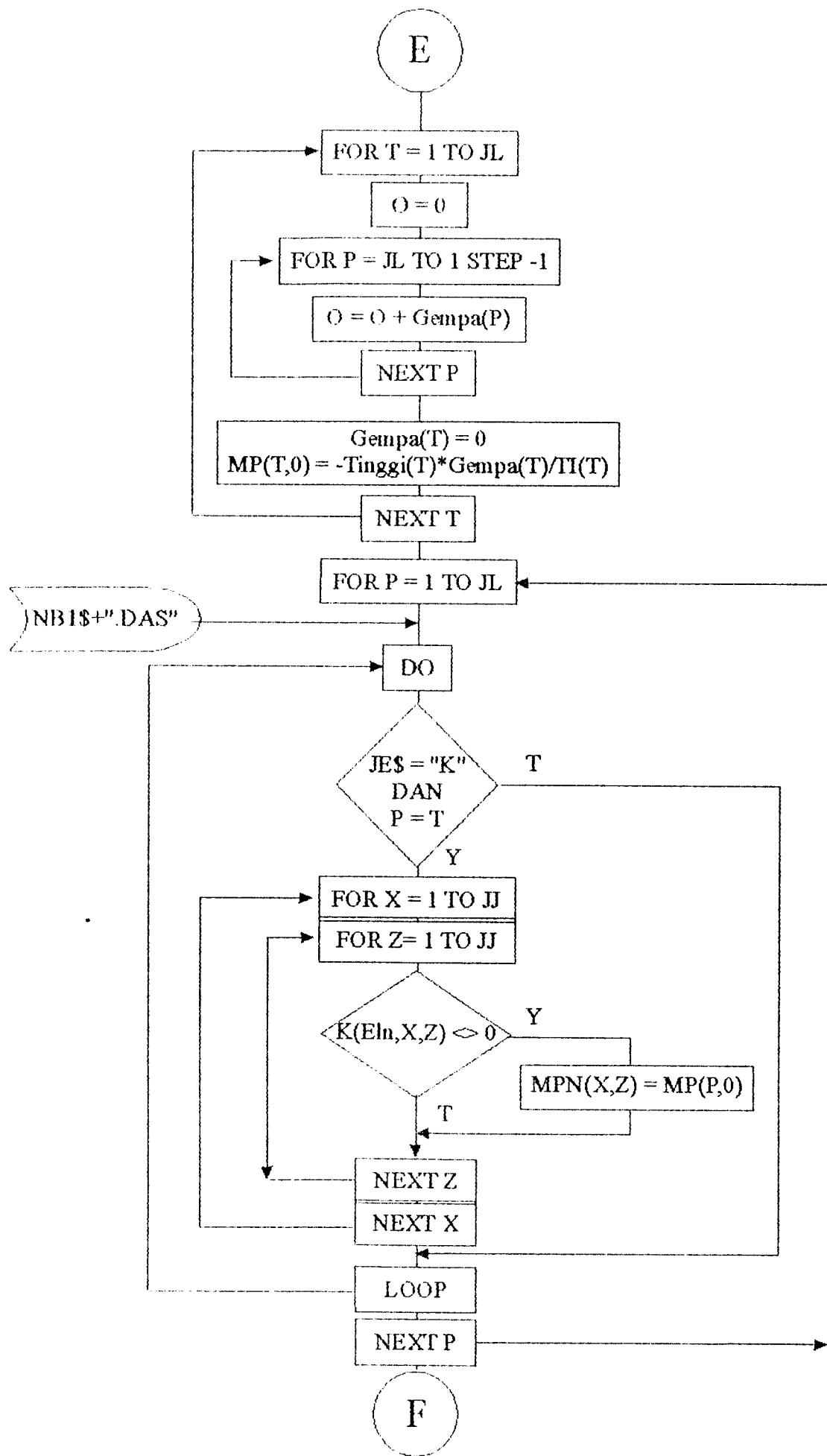


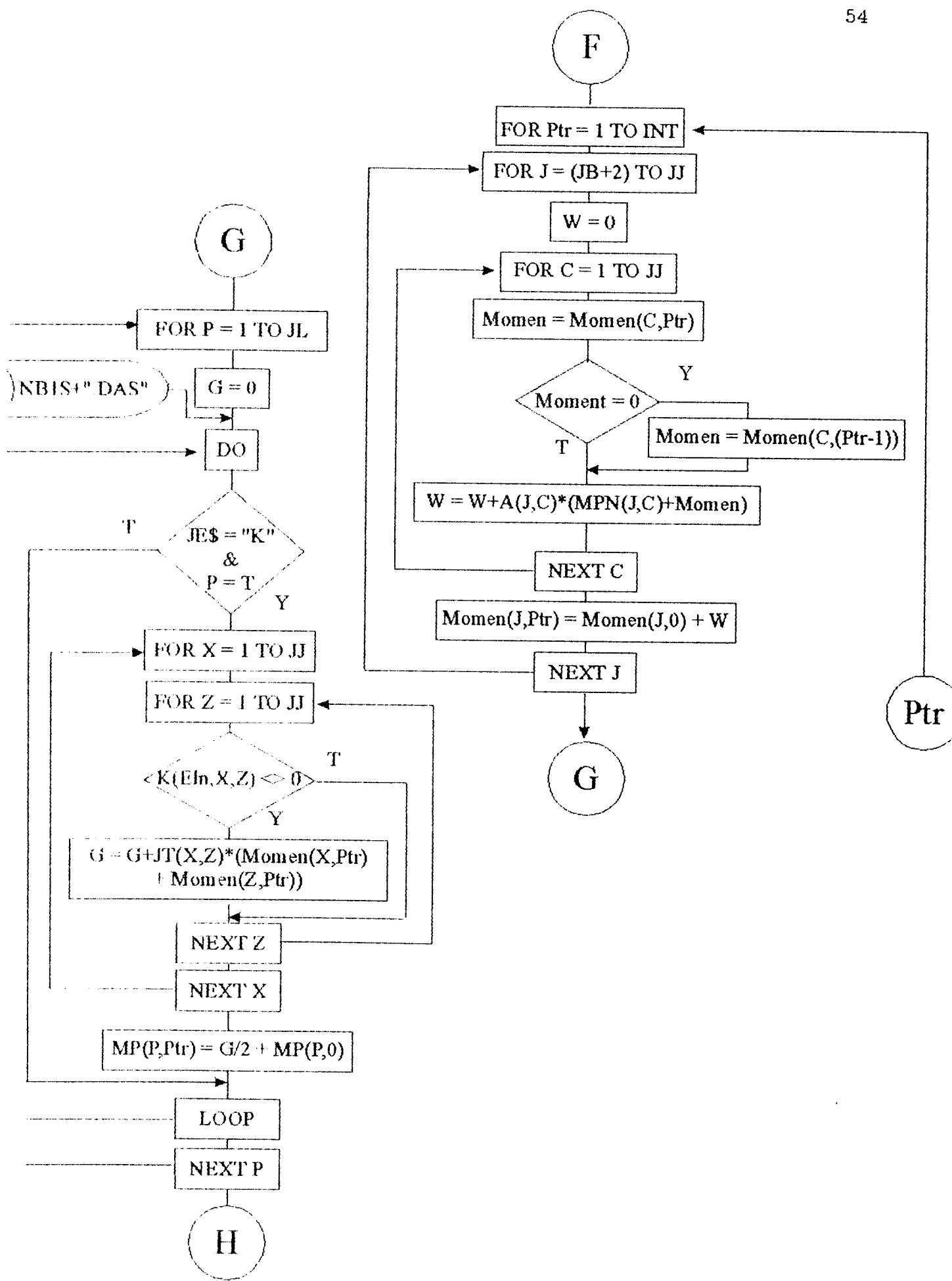


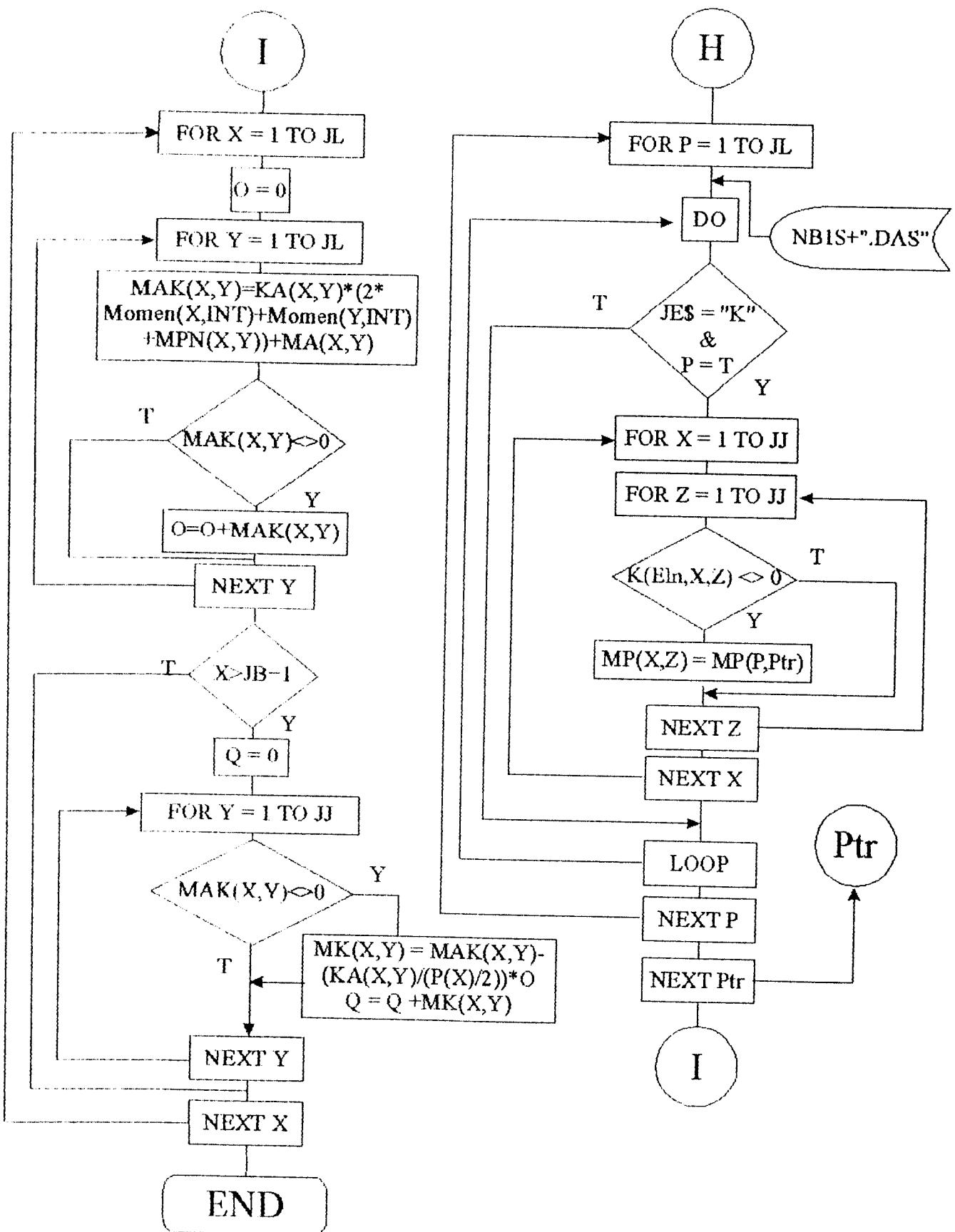












2. Sebagai asumsi awal bahwa seluruh bagian, baik desak ataupun tarik telah luluh, sehingga:

$$f'_s = f_y$$

$$f_s = f_y$$

3. Menentukan rasio penulangan balanced dan minimum

- a. rasio penulangan balanced (ρ_b)

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot f'_c \cdot \beta_1}{f_y} \frac{600}{600 + f_y}$$

yang mana:

a. Jika $f'_c \leq 30 \text{ MPa}$,

$$\text{maka } \beta_1 = 0,85$$

b. Jika $f'_c > 30 \text{ MPa}$,

$$\text{maka } \beta_1 = 0,85 - 0,008 \cdot (f'_c - 30) \geq 0,65$$

- b. rasio penulangan minimum (ρ_{min})

$$\rho_{min} = 1,4/f_y$$

4. Rasio penulangan yang digunakan untuk tarik 1 (ρ_1)

sebesar 0,6 dari rasio penuangan balanced (ρ_b)

$$\rho_1 = 0,6 \rho_b$$

5. Tentukan b.d² yang diperlukan dari:

$$b \cdot d^2 = \frac{M_r / \phi}{R_n}$$

yang mana:

$$R_n = f_y \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot m)$$

dan

$$m = f_y / (0,85 \cdot f'_c)$$

6. Dengan harga perbandingan d/b yang telah ditentukan maka harga b dan d dapat diperoleh. Nilai b

dibulatkan ke atas, sedangkan d pembulatan kebawah dengan dikurangi 8 (cm), supaya balok bertulangan rangkap.

7. Tentukan letak garis netral (c)

$$c = \frac{600}{600 + f_y} d$$

8. Menentukan luas tulangan 1 (A_{s1})

$$A_{s1} = f_1 \cdot b \cdot d$$

9. Menentukan momen tampang nominal 1 (M_{n1})

$$M_{n1} = A_{s1} \cdot f_y \cdot (d - \frac{1}{2}a)$$

yang mana:

$$a = \beta_1 \cdot c$$

10. Apabila $M_{n1} < M_r/\phi$, rencanakan sebagai balok bertulangan rangkap, dan apabila $M_{n1} \geq M_r/\phi$ dianggap sebagai balok bertulangan sebelah.

4.4.1.1. Desain Balok Bertulangan Sebelah

1. Tentukan harga yang baru dengan terlebih dahulu menghitung R_{nbaru} untuk penampang yang dipilih dengan rumus:

$$f_{baru} = f_{lama} \cdot \frac{R_{nbaru}}{R_{nlama}}$$

yang mana:

$$R_{nbaru} = M_n / (b \cdot d^2)$$

2. Hitung luas tulangan (A_s) yang dipakai

$$A_s = f_{baru} \cdot (b \cdot d)$$

3. Jumlah tulangan (n) dapat ditentukan dari:

$$n = \frac{A_s}{\pi \cdot (\frac{k}{2} \cdot \phi_{Tr})^2}$$

4. Sehingga harga h dapat dicari dengan

$$h = d + d' + \phi_{Ts} + Q$$

yang mana:

$$Q = \frac{k}{2} \cdot \{(Jumlah lapis - 1) + (Jumlah Lapis \times \phi_{Tr})\}$$

4.4.1.2. Desain Balok Bertulangan Rangkap

1. Menentukan momen nominal keadaan (2), dengan:

$$M_{n2} = M_r / \phi - M_{n1}$$

2. Dari momen nominal keadaan (2) dapat diperkirakan luas tulangan yang akan terjadi.

$$A_{s2} = \frac{M_{n2}}{f_y \cdot (d + d')}$$

3. Maka luas tulangan tarik (A_s) adalah:

$$A_s = A_{s1} + A_{s2}$$

4. Untuk menentukan jenis keruntuhan, ditinjau regangan yang terjadi dibandingkan dengan regangan luluh baja

a. Regangan luluh baja

$$\epsilon_y = f_y / 200000$$

b. Regangan desak yang terjadi

$$\epsilon' = \frac{c - d'}{c} \cdot 0,003$$

c. Regangan tarik yang terjadi

$$\epsilon = \frac{d - c}{c} \cdot 0,003$$

5. Jika $\epsilon < \epsilon_y$ maka $f_s = \epsilon \cdot 200000$

6. Jika $\epsilon' < \epsilon_y$ maka terjadi tulangan desak belum luluh (**kondisi 1**) dan jika sebaliknya berarti tulangan desak telah luluh (**kondisi 2**).

Kondisi 1 : Tulangan Desak Belum Luluh

1. Jika tulangan desak belum luluh, maka ditentukan f'_s yang bekerja dengan cara coba-coba
 - a. tentukan f'_s
 - b. menentukan gaya desak baja tulangan (C_s)

$$C_s = A_{s2} \cdot (f'_s - 0,85 \cdot f'_c)$$

- c. dari keseimbangan gaya, tentukan tinggi blok desak

$$a = \frac{T - C_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b}$$

- d. sehingga tinggi garis netral dapat diketahui

$$c = \beta_1 \cdot a$$

- e. regangan desak yang terjadi adalah

$$\epsilon' = \frac{c - d'}{c} \cdot 0,003$$

- f. maka tegangan yang terjadi harus mendekati dengan f'_s asumsi awal, jika tidak sama maka proses diulang ke bagian a.

$$f'_s = \epsilon' \cdot 200000$$

2. Tentukan jumlah tulangan untuk bagian tarik (n) dan bagian desak (n')

$$n' = \frac{A_{s2}}{\pi \cdot (\phi_p T_k / 2)^2}$$

$$n = \frac{A_s}{\pi \cdot (\phi_p T_r / 2)^2}$$

3. Dari jumlah tulangan diatas maka luas masing-masing tulangan yang digunakan adalah:

$$A'_{spakai} = n' \cdot \pi \cdot (\phi_{pTk}/2)^2$$

$$A_{spakai} = n \cdot \pi \cdot (\phi_{pTr}/2)^2$$

4. Kemudian tentukan tinggi balok (h_{pakai}) dari:

$$h_{pakai} = d + d' + \phi_{Ts} + Q$$

yang mana:

$$Q = \frac{1}{2} \cdot \{(Jumlah lapis - 1) + (Jumlah Lapis \times \phi_{Tr})\}$$

5. Kontrol momen tampang nominal (M_u) terhadap momen rencana.

$$M_u = \phi \cdot \{C_c \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot a) + C_s \cdot (d - d')\}$$

yang mana:

$$C_c = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a$$

$$C_s = A'_{spakai} \cdot (f'_s - 0,8 \cdot f'_c)$$

Kondisi 2 : Tulangan Desak Telah Luluh

1. Jika tulangan desak telah luluh, maka asumsi awal telah benar.

$$f'_s = f_y$$

2. Tentukan jumlah tulangan untuk bagian tarik (n) dan bagian desak (n')

$$n' = \frac{A_{s2}}{\pi \cdot (\phi_{pTk}/2)^2}$$

$$n = \frac{A_s}{\pi \cdot (\phi_{pTr}/2)^2}$$

3. Dari jumlah tulangan diatas maka luas masing-masing tulangan yang digunakan adalah:

$$A'_{spakai} = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{Tk})^2$$

$$A_{spakai} = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{Tr})^2$$

4. Kemudian tentukan tinggi balok (h_{pakai}) dari:

$$h_{pakai} = d + d' + \phi_{Ts} + Q$$

yang mana:

$$Q = \frac{\pi}{2} \cdot \{(Jumlah lapis - 1) + (Jumlah Lapis \times \phi_{Tr})\}$$

5. Kontrol momen tampang nominal (M_u) terhadap momen rencana.

$$M_u = \phi \cdot (C_c \cdot (d - \frac{\pi}{2} \cdot a) + C_s \cdot (d - d'))$$

yang mana:

$$C_c = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a$$

$$C_s = A'_{spakai} \cdot (f'_s - 0,8 \cdot f'_c)$$

4.4.2. Langkah-langkah Analisa Balok

1. Untuk analisa blok bertulangan sebelah, data yang dibutuhkan adalah:

- a. dimensi tampang,
- b. diameter tulangan tarik, desak, dan sengkang,
- c. jumlah tulangan desak dan tarik,
- d. kuat desak beton,
- e. kuat tarik baja.

2. Sebagai asumsi awal bahwa seluruh bagian baik desak ataupun tarik telah luluh, sehingga:

$$f'_s = f_y$$

$$f_s = f_y$$

3. Dari jumlah tulangan yang diketahui maka luas masing-masing tulangan yang digunakan adalah:

$$A'_{s'} = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{PTk})^2$$

$$A_s = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{PTr})^2$$

4. Gaya-gaya dalam yang terjadi adalah:

$$C_s = A'_{s'} \cdot (f_y - 0,85 \cdot f'_c)$$

dan

$$T = A_s \cdot f_y$$

5. Tentukan tinggi blok desak balok

$$a = \frac{T - C_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b}$$

6. Sehingga tinggi garis netral dapat diketahui

$$c = a/\beta_1$$

7. Kemudian tentukan tinggi balok (h_{pakai}) dari:

$$h_{pakai} = d + d' + \phi_{Ts} + Q$$

yang mana:

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot \{(Jumlah lapis - 1) + (Jumlah Lapis \times \phi_{Tr})\}$$

8. Ditinjau regangan yang terjadi dibandingkan dengan regangan luluh baja

a. Regangan luluh baja

$$\epsilon_y = f_y / 200000$$

b. Regangan desak yang terjadi

$$\epsilon' = \frac{c - d'}{c} 0,003$$

c. Regangan tarik yang terjadi

$$\epsilon = \frac{d - c}{c} 0,003$$

9. Jika $\epsilon < \epsilon_y$ maka

$$f_s = \epsilon \cdot 200000$$

dan

$$T = f_s \cdot A_s$$

10. Jika $\epsilon' < \epsilon_y$ maka terjadi tulangan desak belum luluh, maka ditentukan f'_s yang bekerja dengan cara coba-coba
- tentukan f'_s
 - menentukan gaya desak baja tulangan (C_s)

$$C_s = A_s \cdot (f'_s - 0,85 \cdot f'_c)$$

- dari keseimbangan gaya tentukan tinggi blok desak

$$a = \frac{T - C_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b}$$

- sehingga tinggi garis netral dapat diketahui

$$c = \beta_1 \cdot a$$

- regangan desak yang terjadi adalah

$$\epsilon' = \frac{c - d'}{c} = 0,003$$

- maka tegangan yang terjadi harus mendekati dengan f'_s asumsi awal, jika tidak sama maka proses diulang ke bagian a.

$$f'_s = \epsilon' \cdot 200000$$

11. Tentukan momen tampang nominal (M_u)

$$M_u = \phi \cdot (C_c \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot a) + C_s \cdot (d - d'))$$

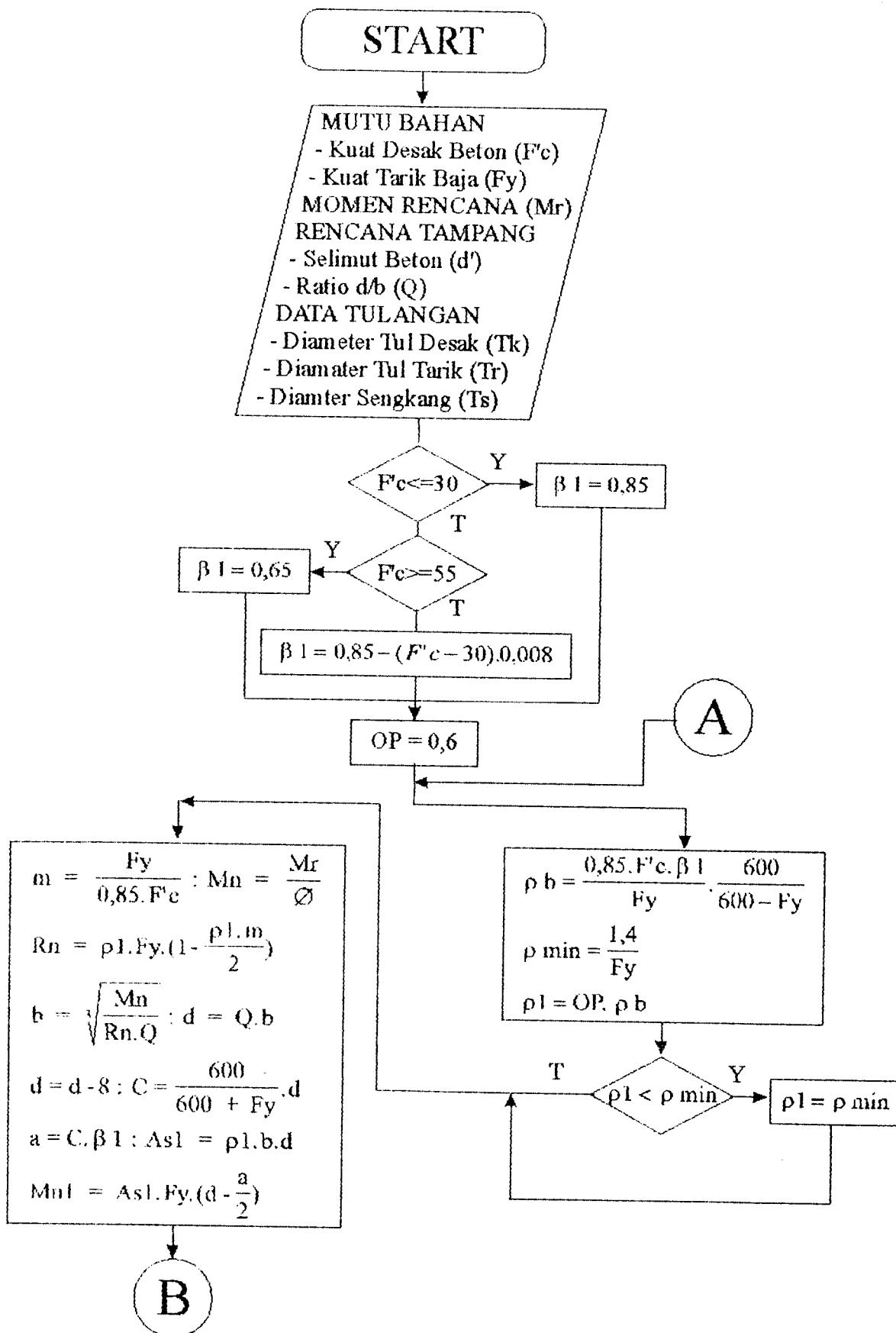
yang mana:

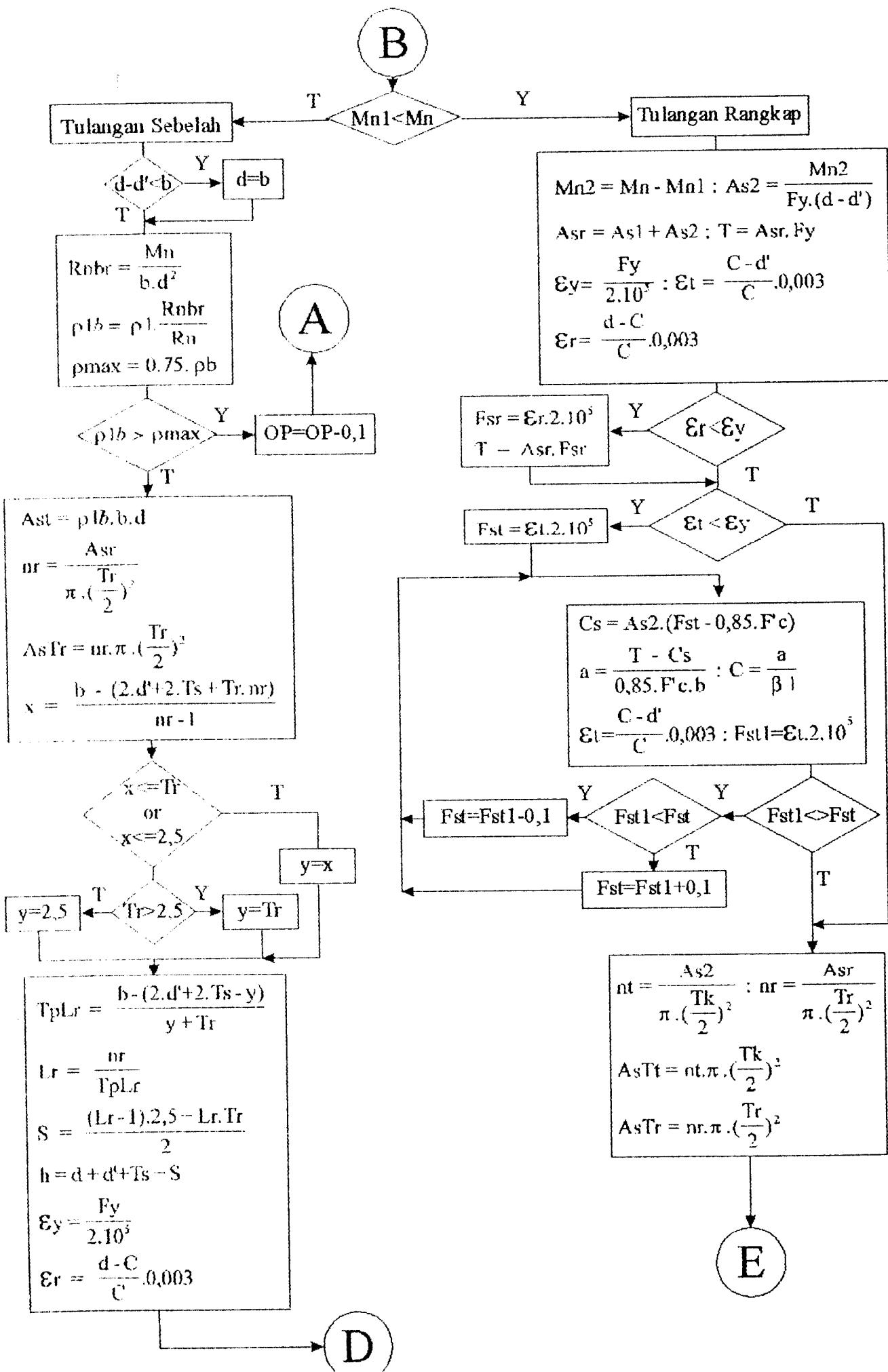
$$C_c = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a$$

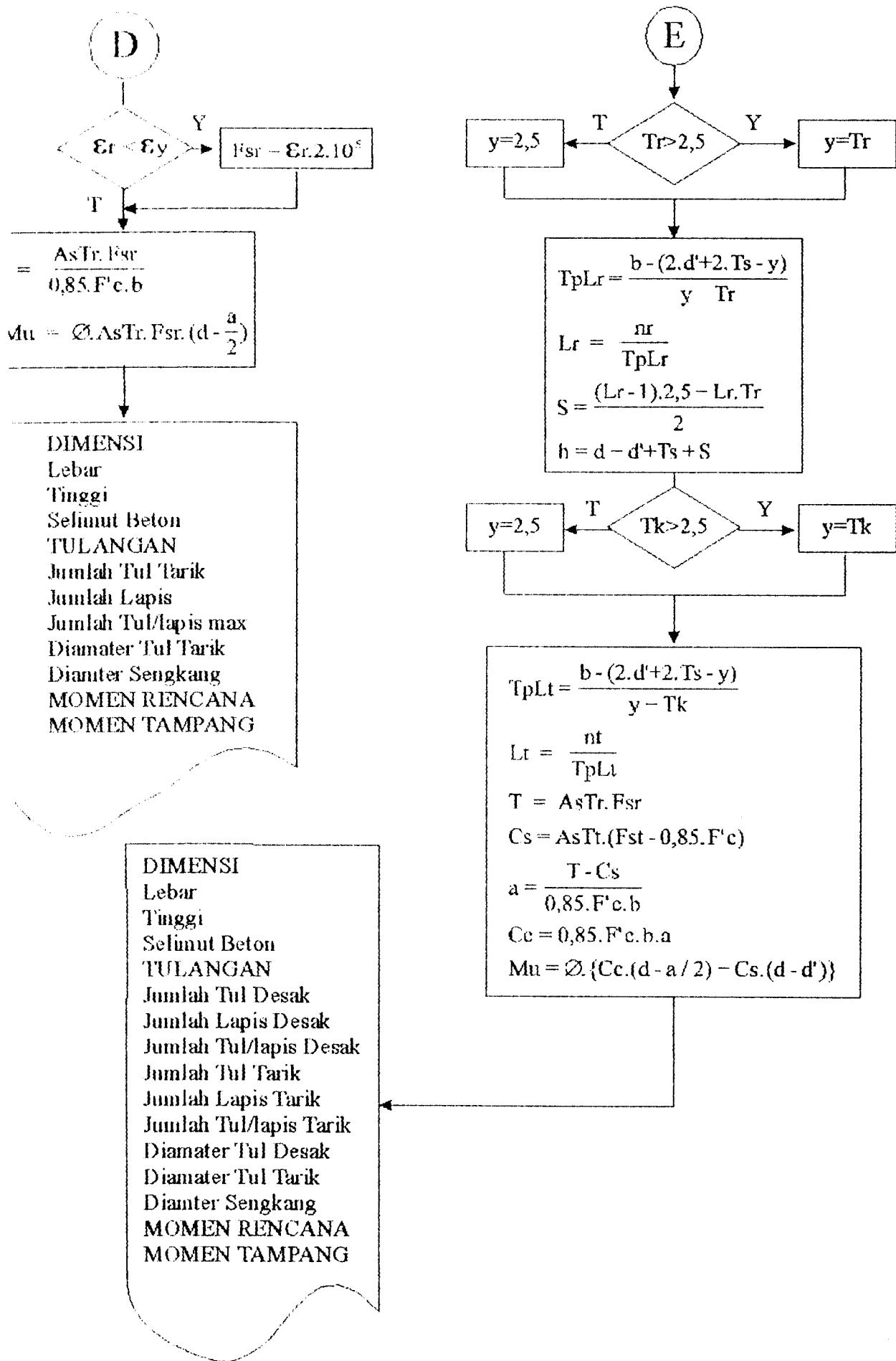
$$C_s = A_s \cdot (f'_s - 0,8 \cdot f'_c)$$

4.4.3. Flow Chart Balok

FLOW CHART DESAIN BALOK

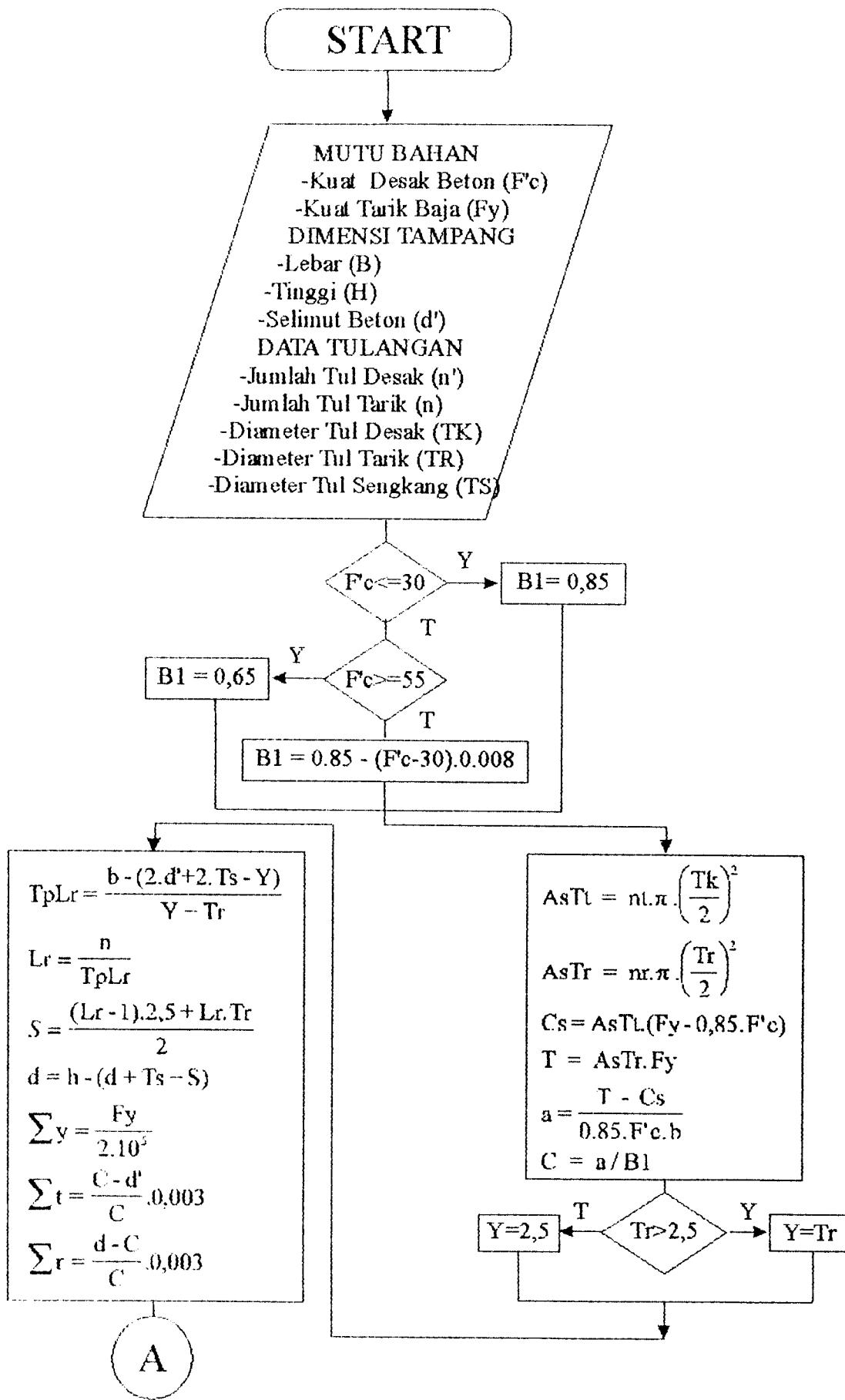


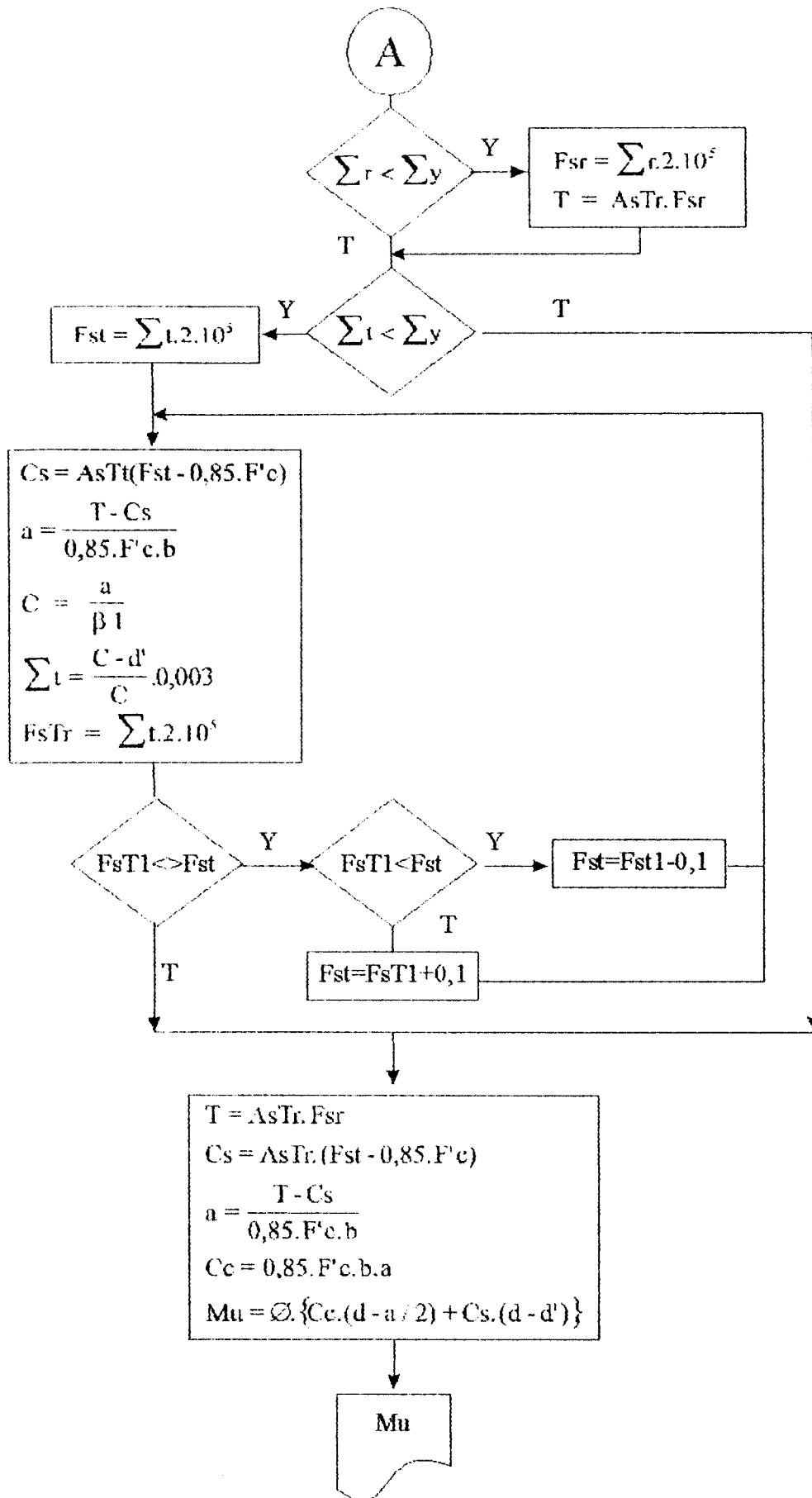




FLOW CHART ANALISA BALOK

67





4.5. Perancangan Kolom

4.5.1. Langkah-langkah Analisa Kolom

1. Dalam analisa kolom, data yang diperlukan adalah:
 - a. dimensi penampang,
 - b. diameter tulangan
 - c. kuat desak beton,
 - d. kuat tarik baja,
 - e. rasio penulangan kolom total,
 - f. momen rencana,
 - g. gaya desak/aksial,,
2. Untuk momen rencana (M_r) gunakan momen dari hasil perhitungan mekanika struktur, dan pilih yang terbesar.
3. Gaya aksial (P_r) yang bekerja merupakan jumlah dari gaya aksial hasil perhitungan Takabeya, berat sendiri kolom, dan berat balok yang menumpu diatas kolom.
4. Mencari eksentrisitas e yang terjadi

$$e = \frac{M_u}{P_u}$$

5. Menentukan jumlah tulangan yang dipakai
 - a. Karena penulangan berdasarkan 2 sisi simetris, maka ρ sama dengan ρ' .

$$\rho = \rho' = \frac{1}{2} \cdot \rho_{\text{kolom}}$$

- b. Maka luas tulangan perlu kolom adalah:

$$A_{\text{perlu}} = \rho \cdot b \cdot (h - d')$$

c. Sehingga jumlah tulangan yang dipakai

$$n = n' = \frac{A_{\text{perlu}}}{\pi \cdot (\phi_p/2)^2}$$

6. Karena pembulatan maka luas tulangan yang dipakai adalah:

$$A_{\text{pakai}} = n \cdot \pi \cdot (\phi_p/2)^2$$

7. Menentukan jenis kolom, kolom pendek atau kolom panjang dengan menghitung Kelangsingan yang terjadi

$$\text{kelangsingan} = \frac{k \cdot l}{r}$$

yang mana: $k = 0,5$ (jepit - jepit)

l = panjang kolom

$r = 0,3 \cdot h$ (segiempat)

Jika kelangsingan < 22 maka dianggap kolom pendek dan jika sebaliknya dianggap sebagai kolom langsing/panjang.

Kolom Langsing

1. Menentukan faktor pembesaran momen

a. Jika ρ_{kolom} kurang atau sama dengan 3 % maka

$$EI = \frac{E_c \cdot I_g}{2,5 \cdot (1 + \beta_d)}$$

dan jika sebaliknya

$$EI = \frac{1/5 \cdot (E_c \cdot I_g) + E_s \cdot I_s}{(1 + \beta_d)}$$

yang mana:

$$I_s = 2 \cdot A_{\text{spakai}} \cdot (\frac{1}{2} \cdot h - d')^2$$

b. Beban tekuk Euler (P_c)

$$P_c = \frac{\pi^2 \cdot EI}{(k \cdot l)^2}$$

c. Mencari faktor pembesaran momen (δ_b)

$$\delta_b = \frac{C_m}{(1 - P_u / (\phi \cdot P_c))}$$

yang mana: $C_m = 1 : C_m = 0,6 + 0,4 \cdot (M_1/M_2) \geq 0,4$

2. Menentukan momen desain (M_c) dari

$$M_c = \delta_b \cdot M_r$$

3. Eksentrisitas desain yang terjadi adalah

$$e = \frac{M_c}{P_u}$$

4. Perhitungan dilanjutkan pada perancangan kolom pendek

Kolom Pendek

1. Menentukan tinggi efektif yang terjadi

$$d = h - d'$$

2. Menentukan letak garis netral balance (C_b)

$$C_b = d \cdot \frac{600}{f_y + 600}$$

3. Tinggi blok tegangan ekuivalen balance (a_b)

$$a_b = \beta_1 \cdot C_b$$

4. Tegangan yang terjadi

$$f'_s = E_s \cdot \epsilon'_s = E_s \cdot \frac{0.003 \cdot (C_b - d')}{C_b}$$

$$f_s = f_y$$

Jika $f'_s > f_y$ maka $f'_s = f_y$

5. Menentukan jenis keruntuhan kolom

a). Gaya balance yang terjadi

$$P_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a_b + A'_s \cdot f'_s - A_s \cdot f_y$$

b). Momen balance yang terjadi

$$\begin{aligned} M_{nb} &= 0,85 \cdot f'_s \cdot b \cdot a_b \cdot (\frac{z}{2} \cdot h - \frac{z}{2} \cdot a_b) \\ &\quad + A'_s \cdot f'_s \cdot (\frac{z}{2} \cdot h - d') + A_s \cdot f_y \cdot (d - \frac{z}{2} \cdot h) \end{aligned}$$

c). Eksentrisitas balance

$$e_b = M_{nb}/P_{nb}$$

Jika $e_b < e$ maka terjadi keruntuhan tarik, dan sebaliknya terjadi keruntuhan desak

Keruntuhan Desak

1. Jika $f'_s < f_y$ maka gunakan prosedur coba-coba

2. Gaya tahan nominal P_n yang sesungghunya

$$P_n = \frac{\frac{A'_s \cdot f_y}{e} + \frac{b \cdot h \cdot f'_c}{3 \cdot h \cdot e}}{\frac{(d - d')}{d^2} + 0.5} + 1.18$$

Keruntuhan Tarik

1. Jika $f'_s < f_y$ maka gunakan prosedur coba-coba

2. Gaya tahan nominal P_n yang sesungghnya

$$\begin{aligned} P_n &= 0.85 \cdot f'_c \cdot d \cdot b \cdot \left[\frac{h - 2 \cdot e}{2 \cdot d} \right. \\ &\quad \left. + \sqrt{\left[\frac{h - 2 \cdot e}{2 \cdot d} \right]^2 + 2 \cdot m \cdot f'_{aktual} \cdot \left(1 - \frac{d'}{d} \right)} \right] \end{aligned}$$

yang mana:

$$* m = \frac{f_y}{0.85 \cdot f'_c \cdot b}$$

$$* \quad f_{\text{aktual}} = \frac{A_{\text{pakai}}}{b \cdot d}$$

3. Tegangan sesungguhnya yang terjadi

a. Tinggi blok tegangan ekivalen (a)

$$a = \frac{P_n}{0,85 \cdot f'_c \cdot b}$$

b. Garis netral

$$c = a/\beta_1$$

c. Tegangan desak yang sesungguhnya

$$f'_s = E_s \cdot \epsilon'_s = E_s \frac{0,003 \cdot (c - d')}{c}$$

Jika $f'_s \leq f_y$ maka gunakan prosedur coba-coba

Prosedur Coba-coba

1. Dalam prosedur ini mengasumsikan nilai c
2. Dengan harga c tersebut dapat dihitung tinggi blok tegangan ekivalen

$$a = \beta_1 \cdot c$$

3. Hitung tegangan yang terjadi dengan rumus

$$f'_s = E_s \cdot \epsilon'_s = E_s \frac{0,003 \cdot (c - d')}{c}$$

$$f_s = E_s \cdot \epsilon_s = E_s \frac{0,003 \cdot (d - c)}{c}$$

Sehingga Jika $f'_s > f_y$ maka $f'_s = f_y$

Jika $f_s > f_y$ maka $f_s = f_y$

6. Tentukan gaya dan momen nominal yang terjadi

a). Gaya nominal yang terjadi

$$P_n = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a + A'_s \cdot f'_s - A_s \cdot f_y$$

b). Momen nominal yang terjadi

$$M_n = 0,85 \cdot f'_s \cdot b \cdot a \left(\frac{1}{2} \cdot h - \frac{1}{2} \cdot a \right) \\ + A'_s \cdot f'_s \cdot \left(\frac{1}{2} \cdot h - d' \right) + A_s \cdot f_y \cdot \left(d - \frac{1}{2} \cdot h \right)$$

7. Eksentrisitas nominal

$$e = M_n / P_n$$

Jika perbandingan e terhadap e_b lebih dari 0,5 % maka kembali ke nomor 1 sampai akhirnya nilai e kurang dari 0,5 % e_b

8. Perhitungan dilanjutkan dengan ke langkah perancangan lanjutan.

Perancangan Lanjutan

1. Menentukan faktor reduksi,

Jika $P_n > 0,1 \cdot A_g \cdot f'_c$ maka $\phi = 0,65$ dan jika sebaliknya maka

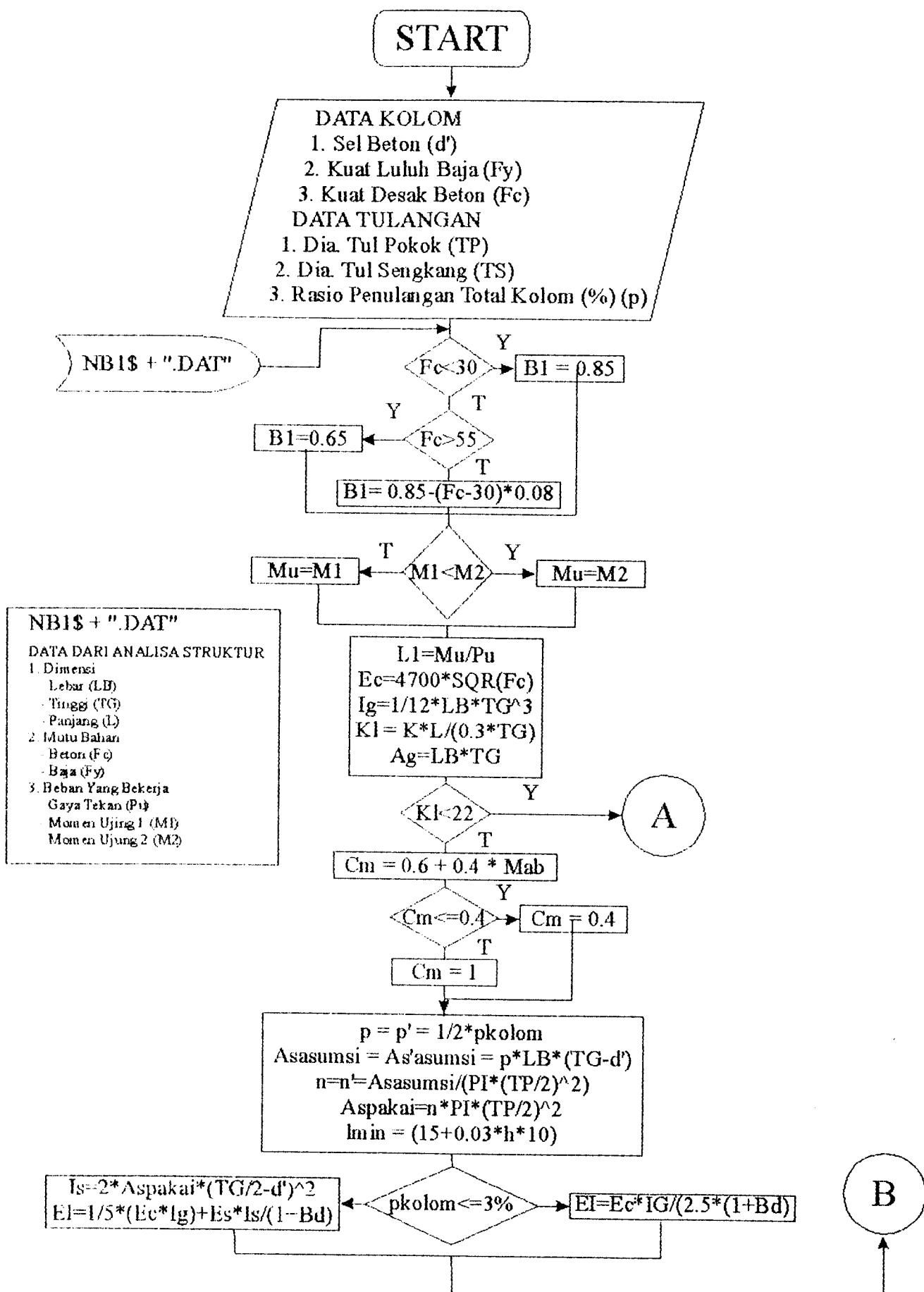
$$\phi = 0,8 - \frac{0,2 \cdot \phi \cdot P_n}{0,1 \cdot A_g \cdot f'_c}$$

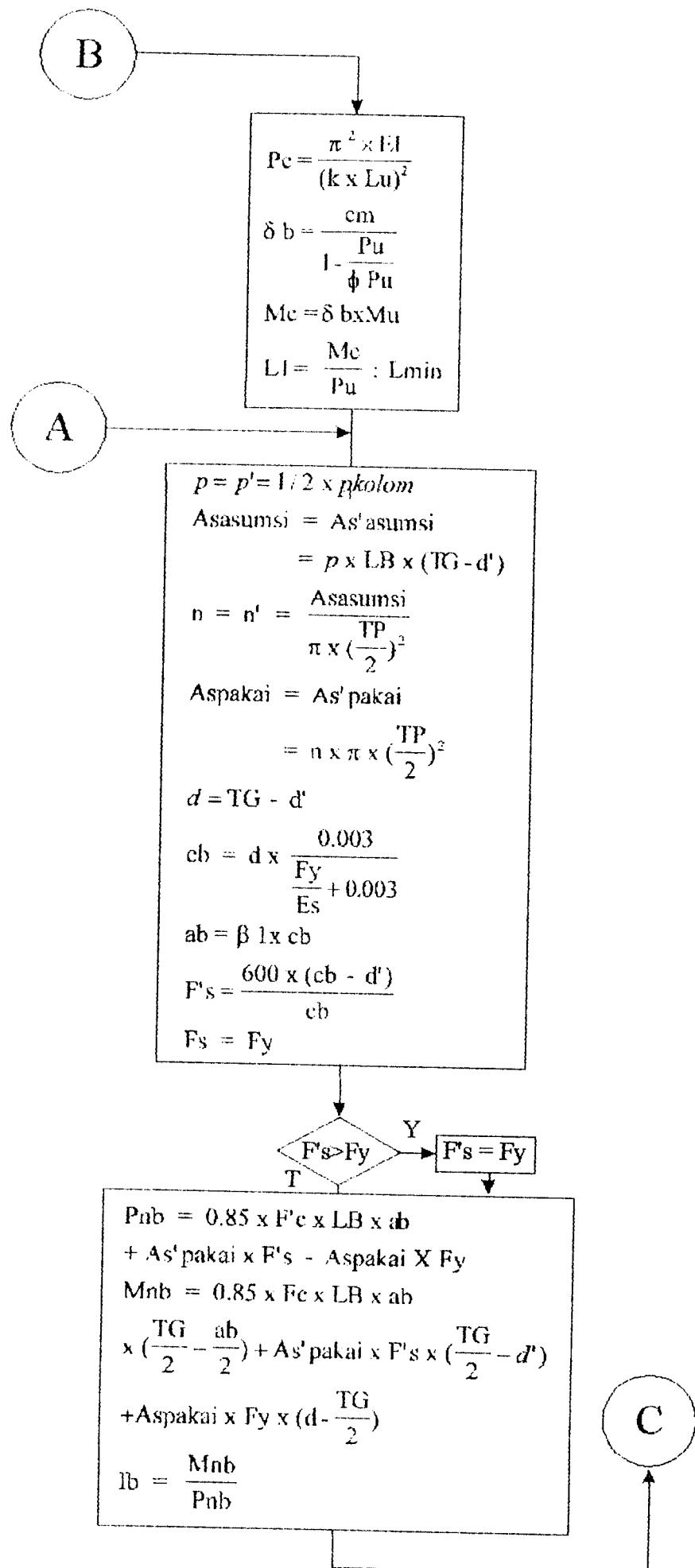
2. Jika $\phi P_n > P_u$ maka perancangan tampang aman

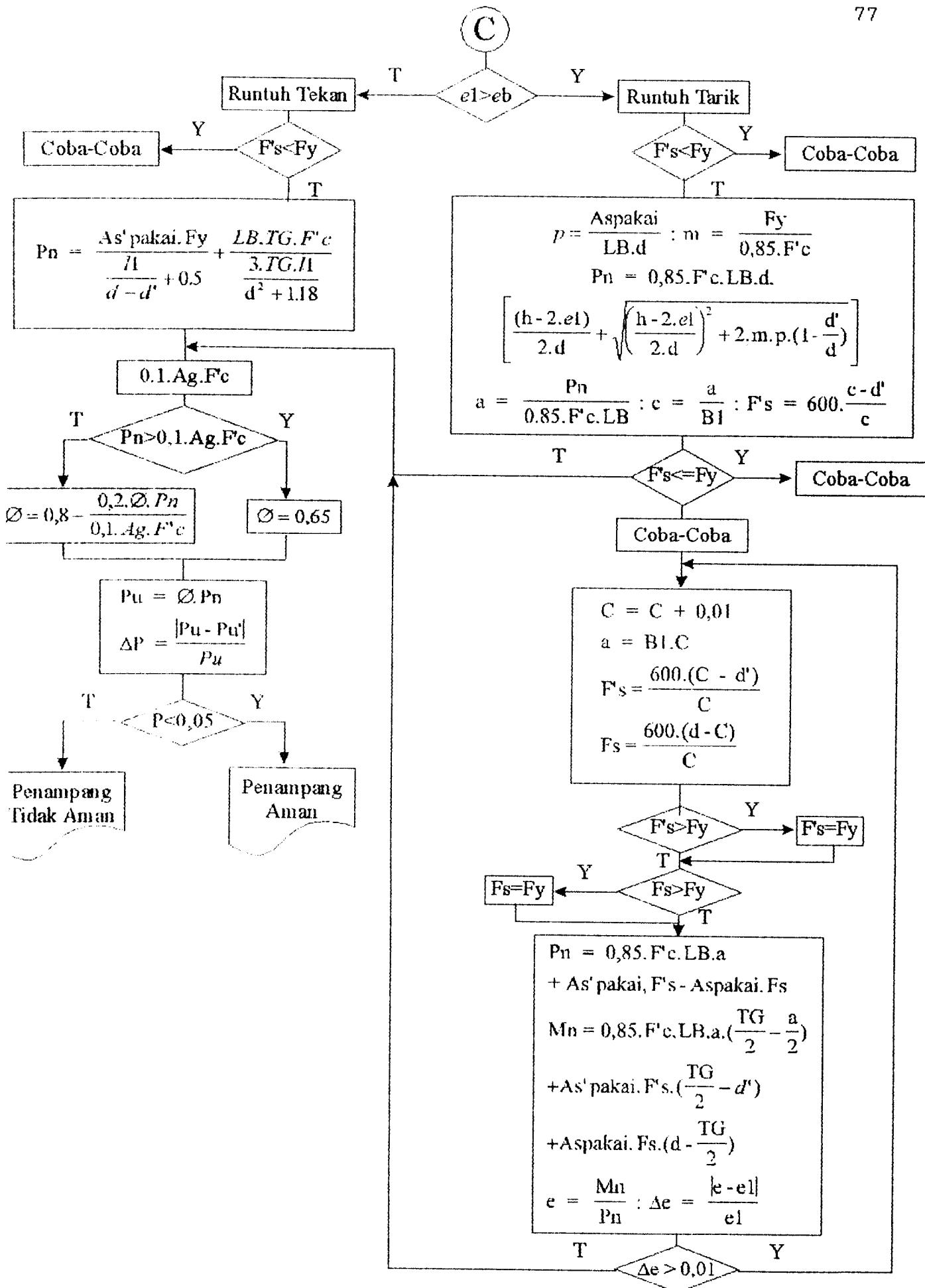
4.5.2. Flow Chart Analisa Kolom

FLOW CHART PERHITUNGAN KOLOM

75







4.6. Perancangan Plat

4.6.1. Langkah-langkah Perancanaan Plat

1. Dalam perancangan plat, data yang dibutuhkan adalah:

- a. kuat desak beton (f'_c),
- b. kuat tarik baja (f_y),
- c. jenis plat (Plt),
- d. beban hidup (B_h),
- e. letak plat (jumlah bentang (J_b) dan posisi bentang plat (B_k))
- f. tebal plat dalam mm,
- g. diameter tulangan pokok (ϕ_p) dan tulangan susut (ϕ_s).

2. Menghitung beban-beban yang bekerja pada plat:

- a. Untuk plat atap

Berat sendiri plat (B_m)

$$B_m = h/1000 \cdot 2400 \quad (\text{kg/m}^2)$$

Sehingga:

$$W_u = 1,2 B_m + 1,6 B_h$$

- b. Untuk plat lantai

- 1). Berat sendiri plat (B_s)

$$B_s = h/1000 \times 2400 \quad (\text{kg/m}^2)$$

- 2). Berat lantai (setebal 2 cm) (B_l)

$$B_l = 0,02 \times 2400 \quad (\text{kg/m}^2)$$

- 3). Berat spesi (setebal 2 cm) (B_c)

$$B_c = 0,02 \times 2100 \quad (\text{kg/m}^2)$$

- 4). Berat plafon (B_f)

$$B_f = 18 \quad (\text{kg/m}^2)$$

maka beban mati plat lantai (B_m) adalah

$$B_m = B_s + B_c + B_l + B_f \quad (\text{kg/m}^2)$$

Sehingga:

$$W_u = 1,2 B_m + 1,6 B_h$$

3. Perhitungan tebal minimum:

a. Untuk 2 tumpuan:

$$h = 1/20 \times (0,4 + f_y/700)$$

b. Untuk satu ujung menerus:

$$h = 1/24 \times (0,4 + f_y/700)$$

c. Untuk kedua ujung menerus:

$$h = 1/28 \times (0,4 + f_y/700)$$

d. Untuk kantilever:

$$h = 1/10 \times (0,4 + f_y/700)$$

4. Syarat penutup beton (selimut beton) untuk plat:

a. Jika plat = atap dan $\phi_p \leq \phi 16$ maka $d' = 40 \text{ mm}$

b. Jika plat = atap dan $\phi_p \geq \phi 19$ maka $d' = 50 \text{ mm}$

c. Jika plat = lantai dan $\phi_p \leq \phi 36$ maka $d' = 20 \text{ mm}$

5. Menentukan jenis perhitungan plat dari perbandingan panjang dengan lebar plat (l_y/l_x). Jika $l_y/l_x \leq 2$ maka digunakan perhitungan plat dua arah, dan jika $l_y/l_x > 2$ maka digunakan perhitungan satu arah.

Perhitungan Plat Satu arah

- Untuk perhitungan plat satu arah, dari SK SNI T-15-1991-03 Pasal 3.1.3.3 dengan tumpuan luar adalah balok, perhitungan momen rencana jika diuraikan sebagai berikut:

a. jika $B_k \geq 1$ dan $J_b = 2$ maka:

$$M_{t1} = 1 / 24 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{t2} = 1 / 9 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{l1} = 1 / 11 \times W_u \times l_n^2$$

b. jika $B_k = 1$ dan $J_b \geq 3$ maka:

$$M_{t1} = 1 / 24 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{t2} = 1 / 10 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{l1} = 1 / 11 \times W_u \times l_n^2$$

c. jika $B_k = 2$ dan $J_b = 3$ maka:

$$M_{t1} = 1 / 10 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{t2} = 1 / 10 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{l1} = 1 / 16 \times W_u \times l_n^2$$

d. jika $B_k = J_b$ maka:

$$M_{t1} = 1 / 24 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{t2} = 1 / 10 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{l1} = 1 / 11 \times W_u \times l_n^2$$

e. jika $B_k \geq 2$ dan $J_b > 3$ maka

$$M_{t1} = 1 / 11 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{t2} = 1 / 11 \times W_u \times l_n^2$$

$$M_{l1} = 1 / 16 \times W_u \times l_n^2$$

yang mana l_n adalah untuk:

1. momen lapangan = bentang bersih di-antara tumpuan.

2. momen tumpuan = bentang bersih rata-rata pada kiri dan kanan tumpuan.

2. Dari perhitungan momen rencana tersebut untuk momen tumpuan (M_t) dan momen lapangan (M_l) dipilih yang

terbesar, kemudian dilanjutkan dengan perhitungan penulangan.

Perhitungan plat dua arah

1. Untuk perhitungan plat dua arah, momen rencana yang digunakan sesuai dengan tabel pada buku "Dasar-Dasar Perencanaan Beton Bertulang" oleh Gideon. Dalam program ini masukan yang diminta adalah type plat.
2. Kemudia masukkan nilai koefisien sesuai tabel.
3. Dari perhitungan momen rencana tersebut untuk momen tumpuan (M_t) dan momen lapangan (M_l) dipilih yang terbesar, kemudian dilanjutkan dengan perhitungan penulangan.

Perhitungan Penulangan

1. Untuk perhitungan penulangan tentukan dulu nilai β_1 berdasarkan kuat desak beton, menurut SK SNI T-15-1991-03 nilai β_1 sebagai berikut:

$$f'_c \leq 30 \text{ MPa} \quad \text{maka } \beta_1 = 0,85$$

$$f'_c \geq 55 \text{ MPa} \quad \text{maka } \beta_1 = 0,65$$

$$30 < f'_c < 55 \text{ MPa} \quad \text{maka } \beta_1 = 0,85 - (f'_c - 30)0,008$$

2. Tentukan tinggi efektif plat dari

$$d = h - d' - \frac{1}{2} \cdot \phi_p$$

3. Tentukan syarat rasio penulangan,

- a. rasio penulangan balance (ρ_b)

$$\rho_b = \frac{(0,85 \cdot f'_c \cdot \beta_1)}{f_y} \times \frac{600}{(600 + f_y)}$$

- b. rasio penulangan maksimum (ρ_{mak})

$$\rho_{mak} = 0,75 \rho_b$$

c. rasio penulangan minimum (ρ_{\min})

$$\rho_{\min} = 1,4/f_y$$

d. rasio penulangan 1,33 dari rasio penulangan pakai

$$\rho_{1,33} = \rho_{\text{aktual}}$$

4. Tentukan rasio penulangan aktual untuk masing-masing bagian (tumpuan dan lapangan)

a. untuk tumpuan

$$\rho_{\text{aktuali}} = \rho_{1,33} \cdot f'_c / f_y$$

yang mana:

$$k_1 = M_t / (b \cdot d^2)$$

$$\omega_1 = \frac{(1/0,59) - f(1/0,59)^2 - 4(k_1/(0,59 \cdot f'_c))}{2}$$

b. untuk lapangan

$$\rho_{\text{aktual2}} = \omega_2 \cdot f'_c / f_y$$

yang mana:

$$k_2 = M_t / (b \cdot d^2)$$

$$\omega_2 = \frac{(1/0,59) - f(1/0,59)^2 - 4(k_2/(0,59 \cdot f'_c))}{2}$$

5. Menentukan rasio penulangan yang digunakan

a. Jika $\rho_{\min} > \rho_{\text{aktual}}$ dan $\rho_{\min} < \rho_{1,33}$

maka $\rho_{\text{pakai}} = \rho_{\min}$

b. Jika $\rho_{\min} > \rho_{\text{aktual}}$ dan $\rho_{\min} > \rho_{1,33}$

maka $\rho_{\text{pakai}} = \rho_{1,33}$

c. Jika $\rho_{\min} < \rho_{\text{aktual}}$ dan $\rho_{\text{mak}} > \rho_{\text{aktual}}$

maka $\rho_{\text{pakai}} = \rho_{\text{mak}}$

d. Jika $\rho_{\min} < \rho_{\text{aktual}}$ dan $\rho_{\text{mak}} < \rho_{\text{aktual}}$

maka $\rho_{\text{pakai}} = \rho_{\text{aktual}}$

6. Luas tulangan yang digunakan untuk tumpuan dan lapangan

$$A_{ST} = \rho_{\text{pakai}} \cdot b \cdot d$$

$$A_{SL} = \rho_{\text{pakai}} \cdot b \cdot d$$

7. Jarak tulangan utama untuk masing-masing bagian ditinjau per meter.

$$s_t = \frac{\pi/4 \cdot (\phi_p)^2 \cdot 1000}{A_{st}}$$

$$s_l = \frac{\pi/4 \cdot (\phi_p)^2 \cdot 1000}{A_{sl}}$$

8. Menurut SKSNI T-15-1991-03 Pasal 3.16.12 rasio luas tulangan susut dan suhu terhadap luas bruto beton adalah sebagai berikut:

a. tulangan deform mutu $\leq 300 \text{ MPa}$ maka

$$\rho_s = 0,002 \times 300/f_y$$

b. tulangan polos atau deform $\geq 400 \text{ MPa}$ maka

$$\rho_s = 0,0018 \times 400/f_y$$

tetapi dalam segala hal, tidak boleh kurang dari 0,0014

9. Luas tulangan susut yang digunakan adalah:

$$A_{ss} = \rho_s \cdot b \cdot d$$

10. Jarak tulangan susut adalah:

$$s_s = \frac{\pi/4 \cdot (\phi_s)^2 \cdot 1000}{A_{ss}}$$

11. Kontrol terhadap jarak tulangan

a. Syarat jarak minimum tulangan utama adalah 40 mm

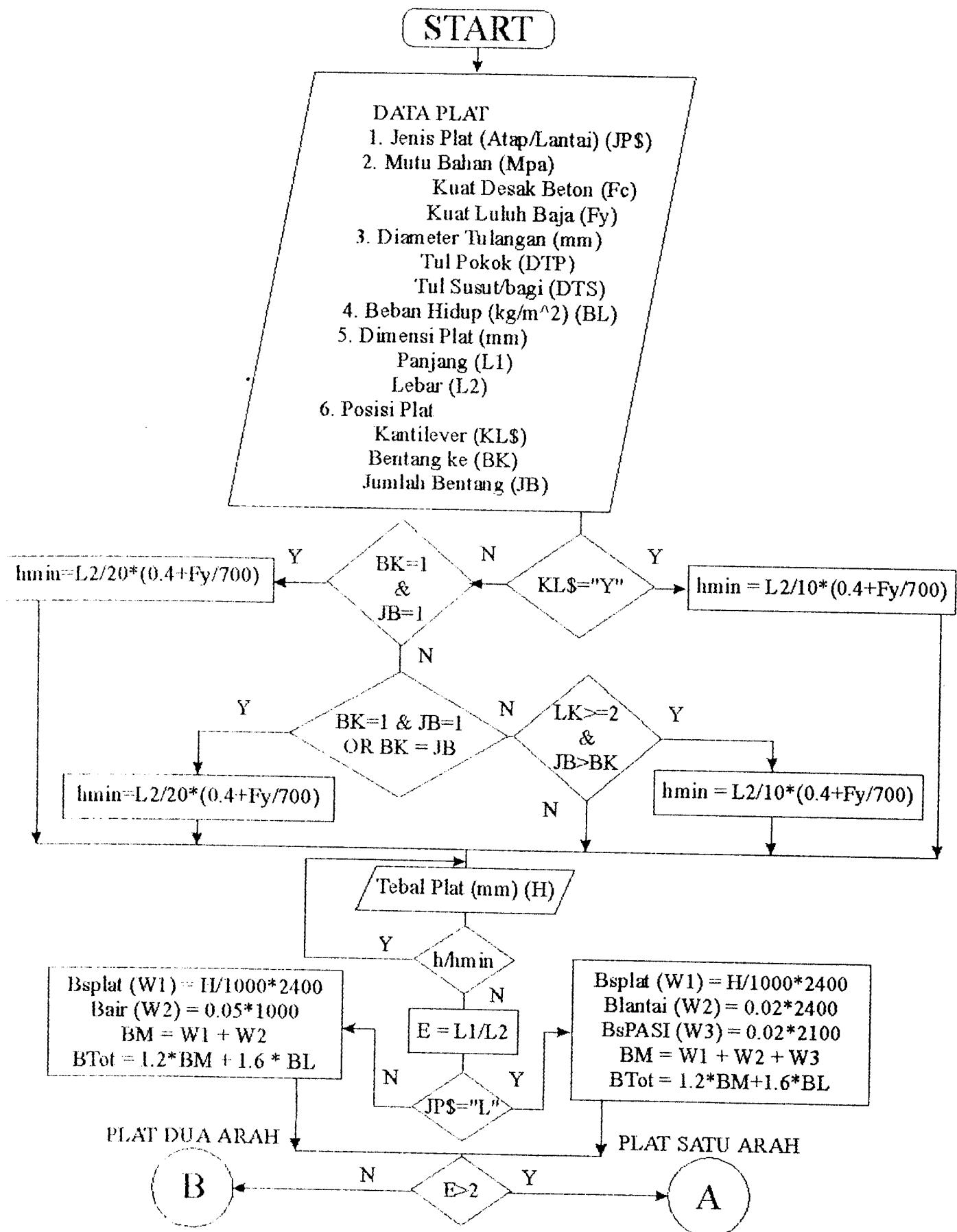
b. Syarat jarak maksimum tulangan utama untuk:

- 1). momen maksimum : 2,5 h atau 250 mm
 2). momen menurun : 3 h atau 500 mm
 c. jarak maksimum tulangan distribusi: 250 mm
 d. jarak maksimum tulangan susut: 5 h atau 500 mm
 e. jika $h > 250$ mm diberikan tulangan atas dan bawah
12. Kontrol terhadap retak, jika $f'_c > 300$ MPa maka perlu dicek lebar retak.
- a. jarak antar titik berat tulangan utama sampai ke serat tarik terluar
- $$d_c = d' + \frac{z}{2} \cdot \phi_p$$
- b. maka lebar retak plat adalah
- $$z = 0,6 \cdot f_y \cdot (d_c \cdot A)^{1/3}$$
- yang mana:
- $$A = 2 \cdot d_c \cdot s$$
13. Kontrol lebar retak terhadap syarat dalam SK SNI.
- a. Untuk plat atap
 jika $z \leq 30$ MN/m maka plat aman terhadap retak.
 - b. Untuk plat lantai
 jika $z \leq 25$ MN/m maka plat aman terhadap retak.

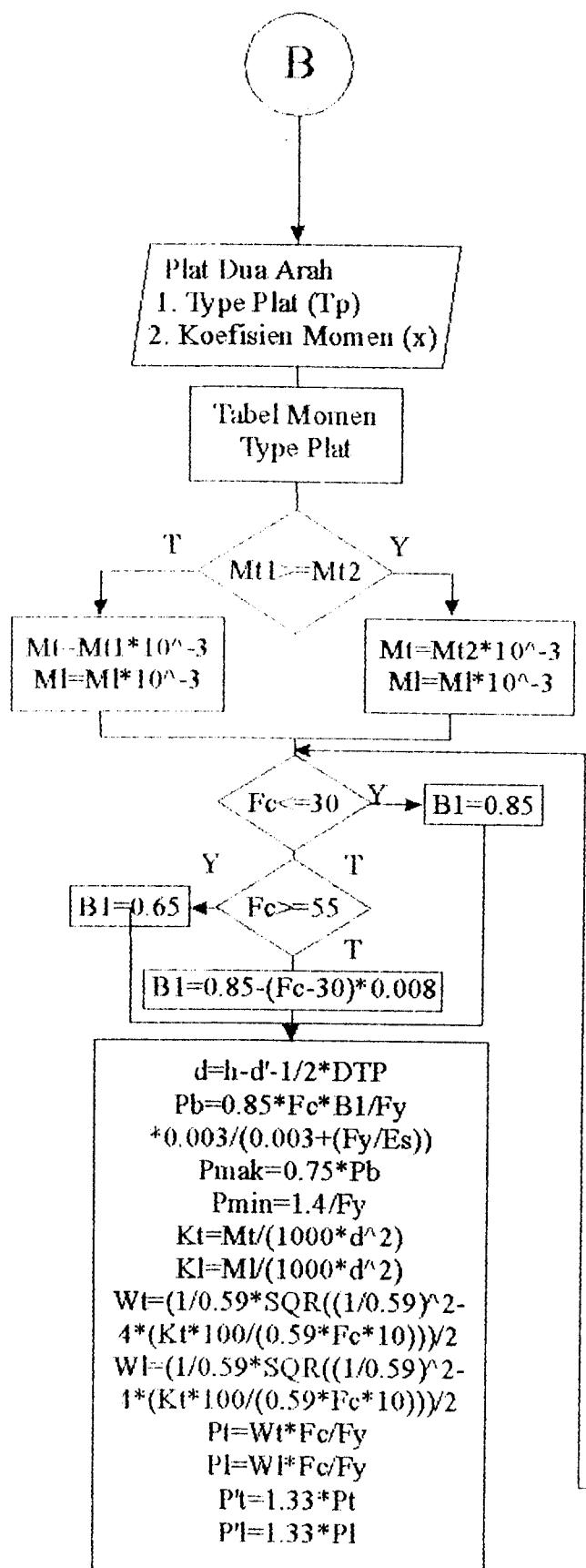
4.6.2. Flow Chart Perancanaan Plat

FLOW CHART PERHITUNGAN PLAT

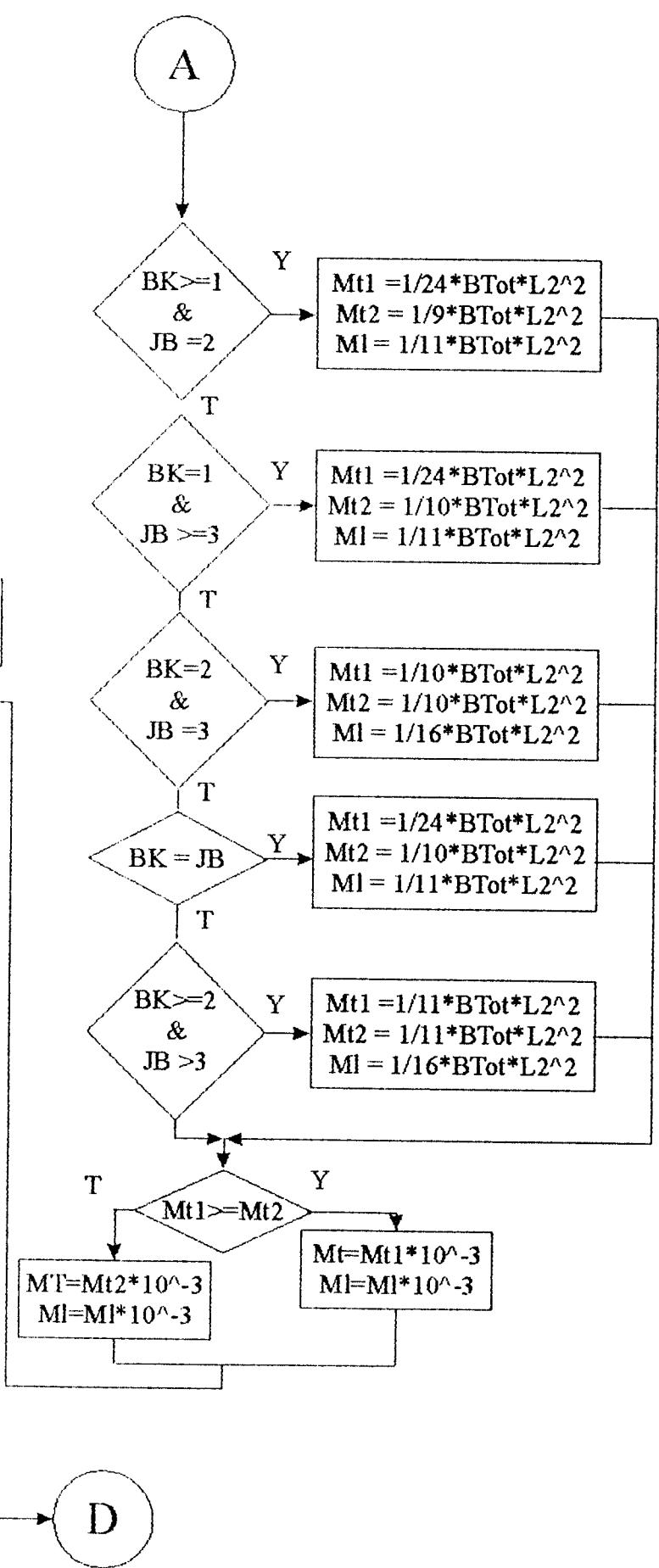
85

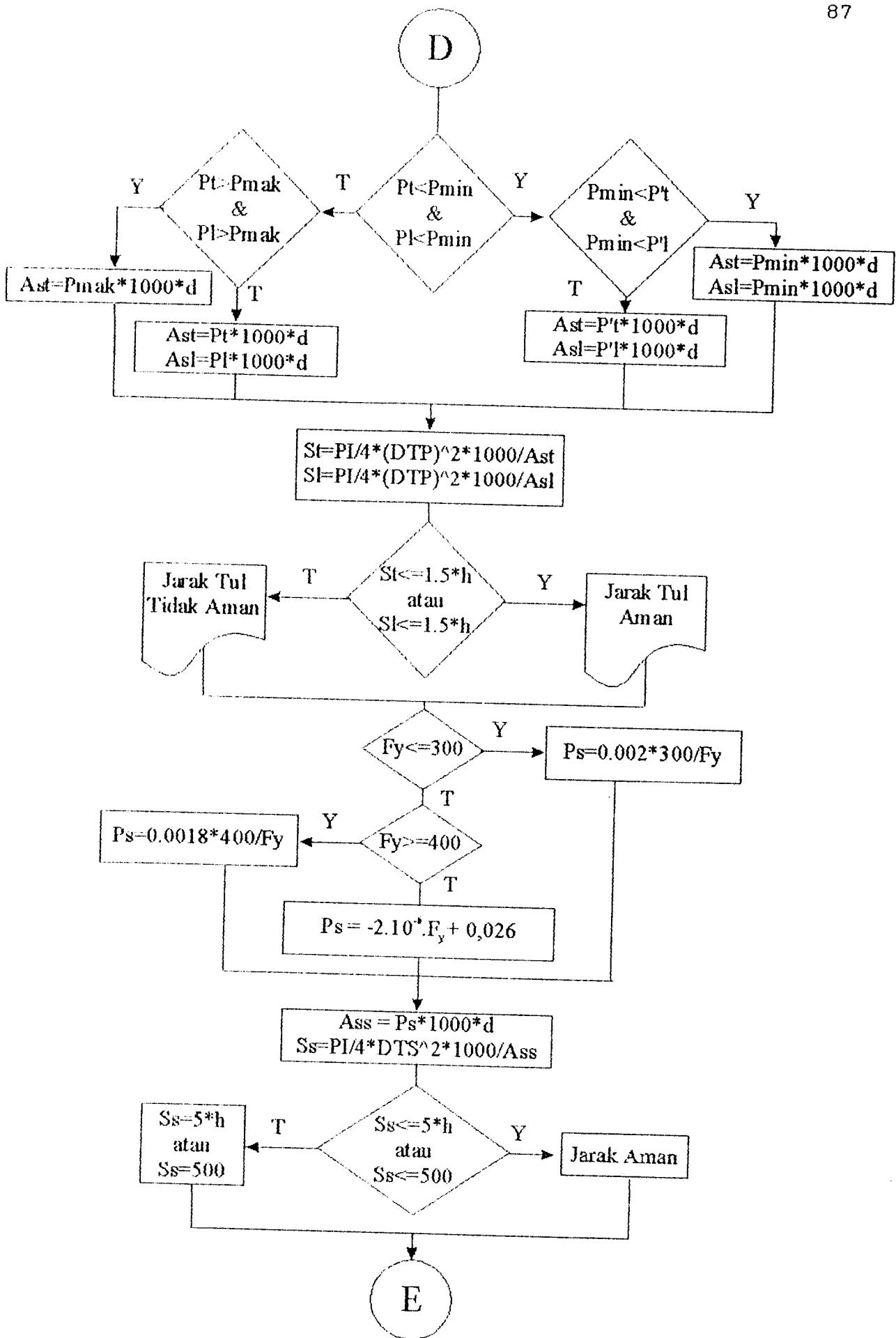


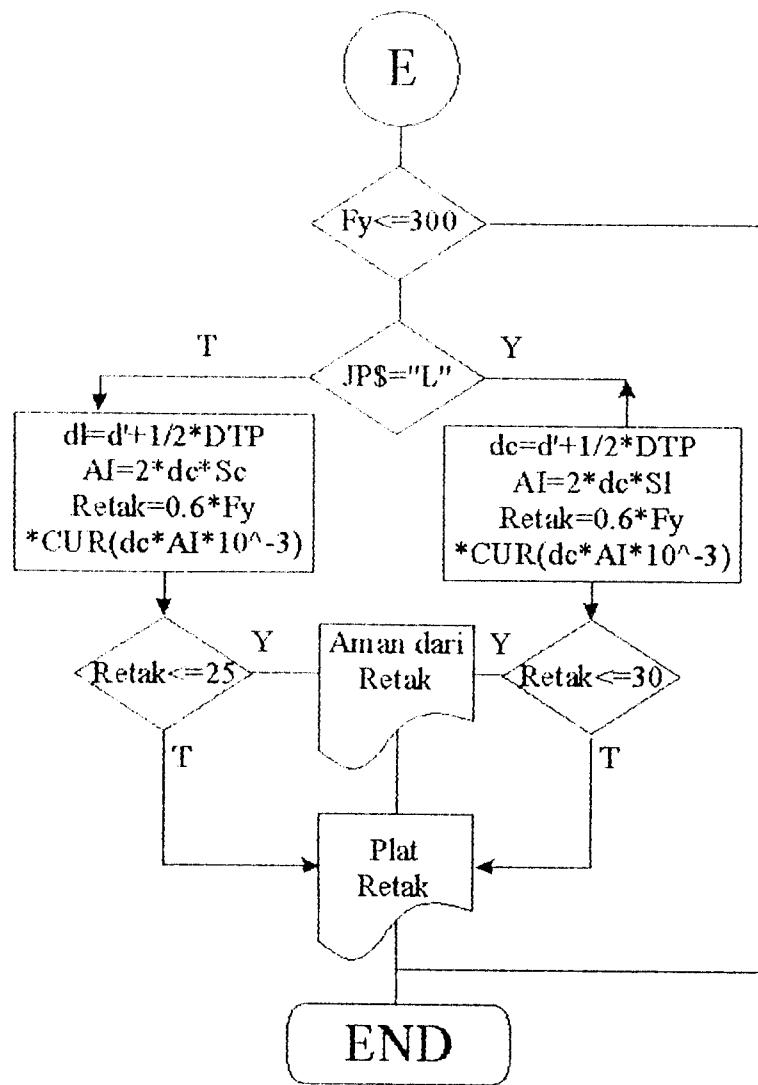
PLAT DUA ARAH



PLAT SATU ARAH







BAB V

MODEL KAJIAN, HASIL DAN PEMBAHASAN

5.1. Data Struktur

Program pada tugas akhir ini khusus untuk perancangan struktur gedung dengan batasan-batasan sesuai yang ada pada BAB I. Analisis struktur pada program ini hanya untuk beban terbagi merata, yang mana beban tersebut adalah beban rencana hasil perhitungan manual.

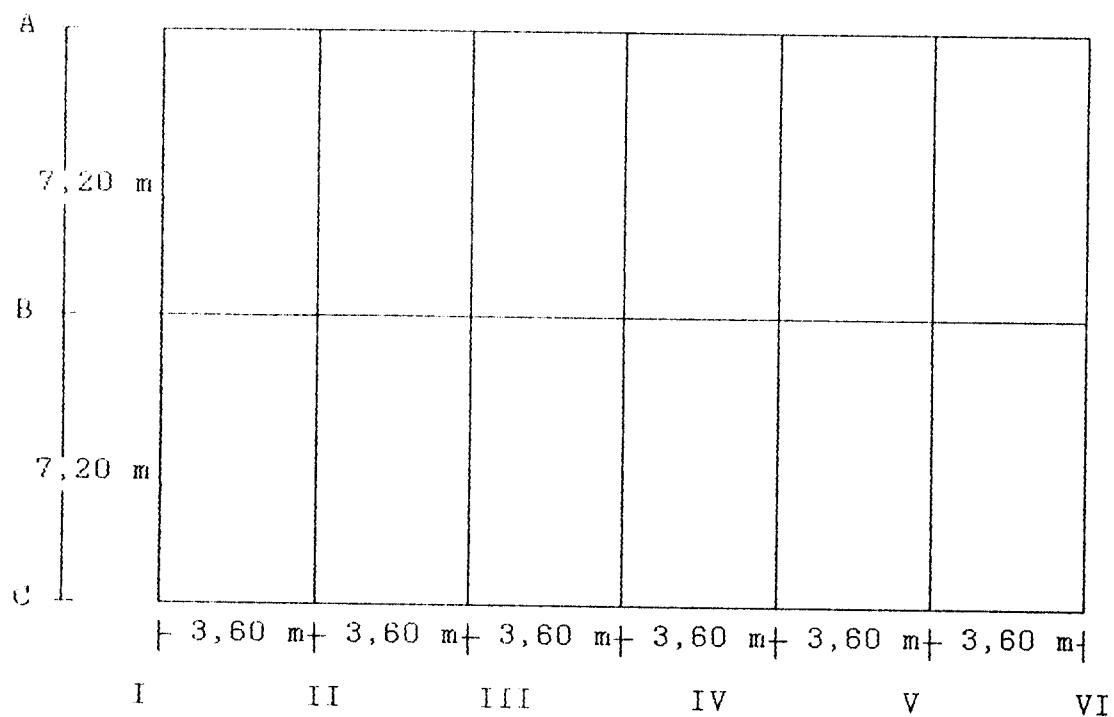
Sebagai model kajian direncanakan sebuah gedung sekolah berlantai 5 (faktor keutamaan $I = 1,5$), didaerah dengan wilayah gempa 2 dan kondisi jenis tanah lunak. Portal terbuat dari struktur beton dengan $f'c = 30 \text{ Mpa}$ dan $Fy = 300 \text{ Mpa}$. Struktur dirancang memenuhi daktalitas 3 (daktalitas penuh) dengan faktor jenis struktur (K) = 1,00.

Denah dan bentuk portal dapat dilihat pada gambar 5.1. dan 5.2 yang mana ukuran semua balok diasumsikan $35 \times 65 \text{ (cm)}$ dan kolom diasumsikan $45 \times 45 \text{ (cm)}$.

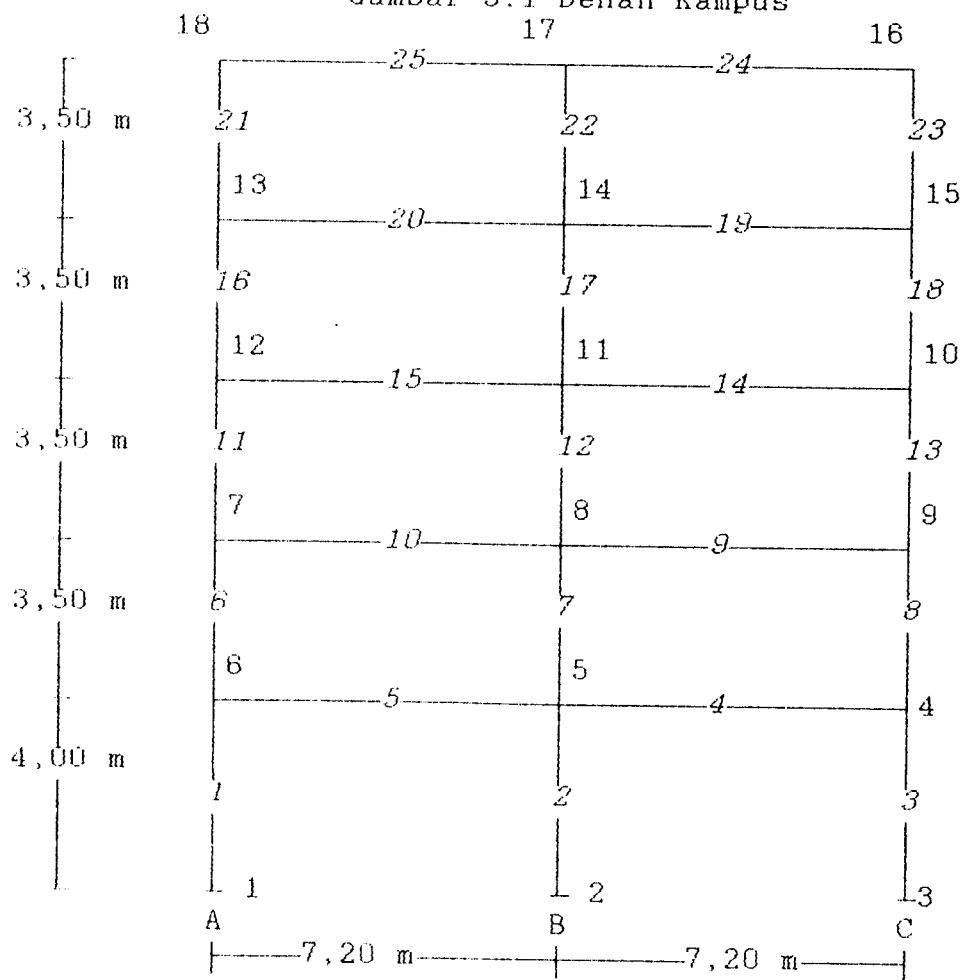
5.1.1. Perhitungan Beban

a. Atap ukuran $(7,2 \times 3,6) \text{ m}^2$

1. Tebal plat minimum : $360/28 = 12,857 \text{ cm}$
diambil $h = 13 \text{ cm}$



Gambar 5.1 Denah Kampus



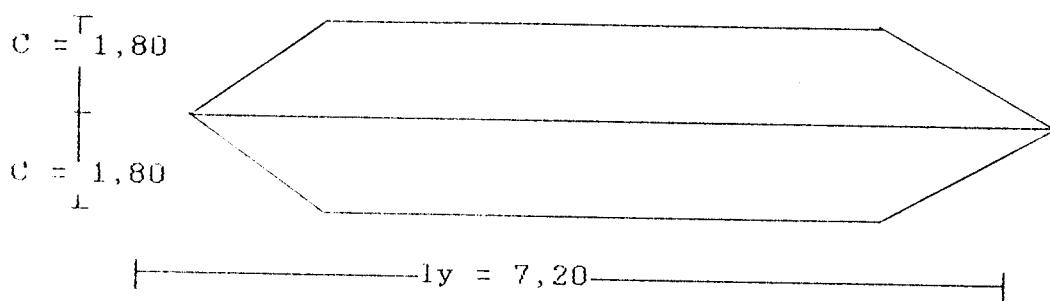
Gambar 5.2. Portal III

2. Beban Mati

$$\begin{aligned}
 - \text{B.S. Plat} (0,13.2400.1,00.1,00) &= 312,00 \text{ kg/m}^2 \\
 - \text{Plafon} (18.1,00.1,00) &\quad = 18,00 \text{ kg/m}^2 \\
 \text{Qd} &\quad = 330,00 \text{ kg/m}^2
 \end{aligned}$$

3. Beban Hidup (Q_1) = 150,00 kg/m²

4. Beban equivalen pada balok portal atap (btg 24 & 25)



a. Beban Mati

$$\begin{aligned}
 - \text{Plat} &= (1 - 4/3.C^2/ly^2).2.C.Qd \\
 &= (1 - 4/3.1,80^2/7,2^2).2.1,80.330 \\
 &= 0,91667.2.1,8.330 && = 1089 \text{ kg/m} \\
 - \text{Balok} &= 0,35.0,65.2400 && = 546 \text{ kg/m} \\
 \text{Qd} &\quad = 1635 \text{ kg/m}
 \end{aligned}$$

b. Beban Hidup

$$Q_1 = 0,9.0,91667.2.1,80.150 = 446 \text{ kg/m}$$

b. Lantai ukuran (7,2 x 3,6) m²

1. Tebal plat diambil 15 cm

2. Beban Mati

$$\begin{aligned}
 - \text{B.S. Plat} &= 0,15.2400.1,00.1,00 && = 360 \text{ kg/m}^2 \\
 - \text{Tegel (2cm)} &= 2.24.1,00.1,00 && = 48 \text{ kg/m}^2 \\
 - \text{Spesi (3cm)} &= 3.21.1,00.1,00 && = 63 \text{ kg/m}^2 \\
 - \text{Plafon} &= 18.1,00.1,00 && = 18 \text{ kg/m}^2 \\
 \text{Qd} &\quad = 489 \text{ kg/m}^2
 \end{aligned}$$

3. Beban Hidup (Q_1) = 250 kg/m²
4. Beban equivalen pada balok portal lantai
- a. Beban Mati
- | | | |
|-----------|---------------------|------------------|
| - Plat | = 0,91667.2.1,8.489 | = 1614 kg/m |
| - Balok | = 0,35.0,65.2400 | = 546 kg/m |
| - Dinding | = 250.3,5 | <hr/> = 875 kg/m |
| | Qd | = 3035 kg/m |
- b. Beban Hidup
- $$(Q_1) = 0,9.0,91667.2.1,80.250 = 743 \text{ kg/m}$$

5.2. Validasi Program

Sebagai perbandingan antara perhitungan manual (Man) dengan perhitungan komputer (Com) tersaji dalam beberapa tabel berikut. Persentase perbedaan diperoleh dari selisih antara perhitungan komputer dengan manual dan dibandingkan dengan perhitungan komputer. Pada validasi ini tidak semua nilai dikontrol, tetapi hanya diambil sebagian karena dianggap sudah mewakili. Hasil perhitungan manual dan perhitungan komputer selengkapnya ada pada lampiran manual dan lampiran print out program.

5.2.1. Gaya Gempa

Tabel 5.1. Validasi Berat Lantai

Tgt	W_i Man	W_i Com	% Perbedaan
5	31858,2	31858.2000	0
4	54156,6	54156.6000	0
3	54156,6	54156.6000	0
2	54156,6	54156.6000	0
1	54885,6	54885.6000	0

Tabel 5.2. Validasi Kekakuan

Tgt	K Man	K Com	% Perbedaan
5	7386278,22	7386278,21677	$4,3729 \cdot 10^{-8}$
4	7386278,22	7386278,21677	$4,3729 \cdot 10^{-8}$
3	7386278,22	7386278,21677	$4,3722 \cdot 10^{-8}$
2	7386278,22	7386278,21677	$4,3729 \cdot 10^{-8}$
1	4948229,35	4948229,35225	$4,5471 \cdot 10^{-8}$

Tabel 5.3. Validasi Gaya Gempa

Tgt	F _i Man	F _i Com	% Perbedaan
5	$74,774 \cdot 10^2$	7477,441021	$2,6747 \cdot 10^{-7}$
4	$10,239 \cdot 10^3$	10239,49764	$6,1526 \cdot 10^{-6}$
3	$77,679 \cdot 10^2$	7767,894759	$9,7724 \cdot 10^{-6}$
2	$52,963 \cdot 10^2$	5296,291881	$2,2429 \cdot 10^{-6}$
1	$28,627 \cdot 10^2$	2862,712038	$3,1306 \cdot 10^{-4}$

5.2.2. Analisis Struktur

Tabel 5.4. Validasi Kekakuan Relatif

Tgt	K Man	K Com	% Perbedaan
1	$8,543 \cdot 10^{-4}$	$8,5429688 \cdot 10^{-4}$	$3,6579 \cdot 10^{-4}$
2	$9,7634 \cdot 10^{-4}$	$9,7633929 \cdot 10^{-4}$	$1,3005 \cdot 10^{-3}$
3	$1,1125 \cdot 10^{-3}$	$1,1124855 \cdot 10^{-3}$	$7,3160 \cdot 10^{-5}$

Tabel 5.5. Validasi Faktor distribusi (α)

$\alpha_{s,b}$	$\alpha_{s,b}$ Man	$\alpha_{s,b}$ Com	% Perbedaan
$\alpha_{4,3}$	-0.1451	-0.14513448	$2,3359 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{5,2}$	-0.1053	-0.10534229	$2,1774 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{5,4}$	-0.1372	-0.13715400	$3,3537 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{6,1}$	-0.1451	-0.14513448	$2,3759 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{6,5}$	-0.1889	-0.18899754	$5,1610 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{9,4}$	-0.1593	-0.15926378	$2,2738 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{9,8}$	-0.1815	-0.18147243	$1,5193 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{10,9}$	-0.1593	-0.15926378	$2,2742 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{11,8}$	-0.1168	-0.11685269	$4,5099 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{12,7}$	-0.1593	-0.15926379	$2,2738 \cdot 10^{-2}$
$\alpha_{17,14}$	-0.1525	-0.15249056	$6,1846 \cdot 10^{-3}$
$\alpha_{18,13}$	-0.2337	-0.23370539	$2,3102 \cdot 10^{-3}$
$\alpha_{18,17}$	-0.2663	-0.26629460	$2,0276 \cdot 10^{-3}$

Tabel 5.6. Validasi distribusi awal

M ^o Kg.m	Beban Mati Man	Beban Mati Com	% Perbedaan
M ₄	-2,2274.10 ⁶	-2227430,8506	1,385.10 ⁻³
M ₇	2,1387.10 ⁶	2138743,6094	2,039.10 ⁻³
M ₉	-2,1387.10 ⁶	-2138743,6094	2,039.10 ⁻³
M ₁₆	-1,6907.10 ⁶	-1690711,4848	6,793.10 ⁻⁴
M ₁₈	1,6907.10 ⁶	1690711,4848	6,793.10 ⁻⁴

Tabel 5.7. Validasi Distribusi Momen*

Ptr	Join	Momen Man	Momen Com	% Perbedaan
0	4	-2227430.83	-2227430.8506	9.2483.10 ⁻⁷
1		-1872681.76	-1872681.7803	9.2114.10 ⁻⁷
2		-1966801.21	-1966801.2209	8.5875.10 ⁻⁷
3		-1965050.08	-1965050.0483	1.6600.10 ⁻⁶
4		-1966455.34	-1966458.4718	1.5951.10 ⁻⁴
5		-1967168.65	-1967168.7145	3.2300.10 ⁻⁶
6		-1967379.87	-1967379.9388	3.4919.10 ⁻⁶
0	9	-2138743.56	-2138743.6094	1.5926.10 ⁻⁴
1		-1516372.77	-1516372.8159	2.6333.10 ⁻⁶
2		-1575843.70	-1575843.7494	2.8785.10 ⁻⁶
3		-1568947.94	-1568947.0394	5.7618.10 ⁻⁵
4		-1567305.52	-1567302.7797	1.7503.10 ⁻⁴
5		-1567135.58	-1567132.8132	1.7681.10 ⁻⁴
6		-1567003.67	-1567005.4026	1.1025.10 ⁻⁴
0	10	-2138743.56	-2138743.6094	2.3098.10 ⁻⁶
1		-1556615.89	-1556615.9293	2.2645.10 ⁻⁶
2		-1611494.83	-1611494.8665	2.2619.10 ⁻⁶
3		-1620566.51	-1620506.7063	1.1559.10 ⁻⁵
4		-1621317.13	-1621324.1282	4.3151.10 ⁻⁴
5		-1622204.65	-1622183.0111	1.3349.10 ⁻³
6		-1622528.00	-1635999.9174	3.2850.10 ⁻⁴
0	15	-2138743.56	-2138743.6094	2.3098.10 ⁻⁶
1		-1635999.88	-1635999.9174	2.0996.10 ⁻⁶
2		-1675016.60	-1675016.6362	2.0990.10 ⁻⁶
3		-1677224.54	-1677157.4928	3.9981.10 ⁻³
4		-1674384.18	-1674421.3247	2.2185.10 ⁻³
5		-1673555.36	-1673599.4744	2.6360.10 ⁻³
6		-1673368.52	-1673389.4547	1.2513.10 ⁻³
0	18	1690711.43	1690711.4848	3.2412.10 ⁻⁶
1		1333367.16	1333367.2093	3.6274.10 ⁻⁶
2		1307383.34	1308382.6743	7.6373.10 ⁻²
3		1301425.34	1301594.1506	1.2969.10 ⁻²
4		1299956.79	1300001.6565	3.4515.10 ⁻³
5		1299736.69	1299703.2644	2.5719.10 ⁻³
6		1299669.02	1299649.3660	1.5151.10 ⁻³

*) Sebagian Distribusi Momen akibat beban mati

Tabel 5.8. Validasi Distribusi Momen Penggoyangan*

Ptr	Tgt	Momen Man	Momen Com	% Perbedaan
0	1	-2.625.10 ⁷	-26254601.732	1.752.10 ⁻²
1		-3.474.10 ⁷	-34752864.548	3.702.10 ⁻²
2		-3.768.10 ⁷	-37698502.526	4.908.10 ⁻²
3		-3.882.10 ⁷	-38803474.710	4.259.10 ⁻²
4		-3.923.10 ⁷	-39240384.659	2.641.10 ⁻²
5		-3.940.10 ⁷	-39417637.067	4.474.10 ⁻²
6		-3.948.10 ⁷	-39491097.105	2.810.10 ⁻²
0	2	-1.839.10 ⁷	-18390796.017	4.328.10 ⁻³
1		-3.238.10 ⁷	-32386901.017	2.131.10 ⁻²
2		-3.862.10 ⁷	-38620385.132	9.972.10 ⁻⁴
3		-4.133.10 ⁷	-41321998.112	1.937.10 ⁻²
4		-4.248.10 ⁷	-42493372.271	3.147.10 ⁻²
5		-4.248.10 ⁷	-43003692.932	1.218.10 ⁻²
6		-4.321.10 ⁷	-43227195.647	3.978.10 ⁻²
0	3	-1.523.10 ⁷	-15226421.008	2.350.10 ⁻²
1		-2.509.10 ⁷	-25093771.846	1.503.10 ⁻²
2		-3.059.10 ⁷	-30559857.261	9.864.10 ⁻²
3		-3.336.10 ⁷	-33359123.906	2.626.10 ⁻³
4		-3.473.10 ⁷	-34731960.050	5.643.10 ⁻³
5		-3.539.10 ⁷	-35390097.436	2.753.10 ⁻⁴
6		-3.571.10 ⁷	-35701318.358	2.432.10 ⁻²
0	4	-1.059.10 ⁷	-10585337.662	4.405.10 ⁻²
1		-1.735.10 ⁷	-17342073.531	4.571.10 ⁻²
2		-2.091.10 ⁷	-20892823.934	8.221.10 ⁻²
3		-2.283.10 ⁷	-22825716.586	1.877.10 ⁻²
4		-2.386.10 ⁷	-23863628.487	1.521.10 ⁻²
5		-2.440.10 ⁷	-24406521.658	2.672.10 ⁻²
6		-2.468.10 ⁷	-24684059.123	1.151.10 ⁻²
0	5	-4.468.10 ⁶	-4467545.979	1.016.10 ⁻²
1		-7.625.10 ⁶	-7624171.023	1.087.10 ⁻²
2		-9.524.10 ⁶	-9524078.827	8.276.10 ⁻²
3		-1.058.10 ⁷	-10579816.413	1.735.10 ⁻³
4		-1.116.10 ⁷	-11159635.368	3.267.10 ⁻³
5		-1.148.10 ⁷	-11477364.414	2.296.10 ⁻²
6		-1.164.10 ⁷	-11649139.753	7.846.10 ⁻²

*) Sebagian Distribusi Momen Goyangan Beban Gempa

Hasil akhir dari analisis struktur dengan komputer maupun dengan manual sebagian dibandingkan dan ditabelkan pada Tabel 5.9. Nilai yang dibandingkan adalah momen akhir saja, karena pada perancangan beton hanya ditinjau terhadap lentur. Hasil selengkapnya ada pada bagian lampiran analisis struktur manual dan komputer

Tabel 5.9. Validasi Momen Akhir*

Ma.b	M Man	M Com	% Perbedaan
M4.5	8733.4971	8733.577467	9.202.10 ⁻⁴
M5.6	15300.0754	15300.132111	3.707.10 ⁻⁴
M9.10	-4644.0314	-4644.068549	7.999.10 ⁻⁴
M10.11	9500.7598	9500.827864	7.259.10 ⁻⁴
M10.15	-4802.3040	-4602.327674	4.929.10 ⁻⁴
M11.12	14916.4126	14916.467545	3.683.10 ⁻⁴
M13.14	-9388.1113	-9388.087728	2.511.10 ⁻⁴
M15.16	-4536.4041	-4536.361989	9.283.10 ⁻⁴
M16.17	4171.5283	4171.512786	3.644.10 ⁻⁴

*) Sebagian Momen akhir akibat beban mati

5.2.3 Perancangan Beton

5.2.3.1. Desain Balok

Data:

a. Mutu Bahan : $f'_c = 30 \text{ MPa}$

$f_y = 300 \text{ MPa}$

b. Selimut Beton (d') = 4 cm

c. Diamter Tulangan : Pokok Desak (T_k) = 25 mm

Pokok Tarik (T_r) = 25 mm

Sengkang (T_s) = 10 mm

Untuk Tulangan Sebelah:

a. Momen Rencana (M_r) = $2,87 \times 10^6 \text{ kg.cm}$

b. Ratio d/b (q) = 1,8

Tabel 5.10. Validasi desain balok 1

	Manual	Computer	% Perbedaan
f_1	0.0289	0.0289	0
b	30,2557	30,2557	0
M_{n1}	3608802	3608801	$2,771 \cdot 10^{-5}$

	Manual	Computer	% Perbedaan
barn	0,0248	0,024806	$2,419 \cdot 10^{-4}$
As _{Tr}	34,375	34,375	0
h	52,75	52,75	0
M _n	3073933,5	3073934	$1,262 \cdot 10^{-5}$

Yang mana:

- ρ_1 : Ratio penulangan
 b : Lebar Balok
 M_{n1} : Momen Tampang (1)
 As_{Tr} : Luas Tul Tarik
 h : Tinggi Balok
 M_u : Momen Nominal Tampang

Untuk Tulangan Rangkap:

- a. Momen Rencana (M_r) = $4,415 \cdot 10^6$ kg cm
 b. Ratio d/b (q) = 1,6

Tabel 5.11. Validasi desain balok 2

	Manual	Computer	% Perbedaan
ρ_1	0,0289	0,0289	0
b	36,325	36,3252	$4,955 \cdot 10^{-4}$
M _{n1}	$4,60175 \cdot 10^6$	$4,60179 \cdot 10^6$	$8,6923 \cdot 10^{-6}$
As _{Tp}	9,821428	9,821428	0
As _{Rp}	54,01786	54,01786	0
h	57,25	57,25	0
M _n	$5,0594 \cdot 10^6$	$5,059 \cdot 10^6$	$7,907 \cdot 10^{-5}$

Yang mana:

ρ_1	: Ratio penulangan
b	: Lebar Balok
M_{n1}	: Momen Tampang (1)
A_{ST_p}	: Luas Tul Desak
A_{SR_p}	: Luas Tul Tarik
h	: Tinggi Balok
M_u	: Momen Nominal Tampang

5.2.3.2. Analisa Balok

Data*:

$$a. \text{ Mutu Bahan} : f'_c = 30 \text{ MPa}$$

$$f_y = 300 \text{ MPa}$$

$$b. \text{ Selimut Beton } (d') = 4 \text{ cm}$$

$$c. \text{ Diamter Tulangan : Pokok Tarik } (Tr) = 25 \text{ mm}$$

$$\text{Sengkang } (Ts) = 10 \text{ mm}$$

$$d. \text{ Jumlah Tulangan Tarik } 7$$

$$e. \text{ Dimensi Balok : Lebar } (b) = 30 \text{ cm}$$

$$\text{Tinggi } (h) = 52,75 \text{ cm}$$

Tabel 5.12. Validasi analisa balok 1

	Manual	Computer	% Perbedaan
d	44	44	0
T	103125	103125	0
ϵ_r	0,00532	0,005323	$5,636 \cdot 10^{-2}$
M_u	3073933,91	3073934	$2,928 \cdot 10^{-4}$

* Tulangan Sebelah

Yang mana :

- d = Tinggi Efektif
- T = Gaya Tarik dalam
- a = Tinggi Blok Desak
- ϵ_r = Regangan Tarik
- M_u = Momen Nominal Tampang

Data* :

- a. Mutu Bahan : $f'_c = 30 \text{ MPa}$
 $f_y = 300 \text{ MPa}$
- b. Selimut Beton (d') = 4 cm
- c. Diamter Tulangan : Pokok Tarik (Tr) = 25 mm
Pokok Desak (Tk) = 25 mm
Sengkang (Ts) = 10 mm
- d. Jumlah Tulangan : Tarik = 11 buah
Desak = 2 buah
- e. Dimensi Balok : Lebar (b) = 35 cm
Tinggi (h) = 57,25 cm

Tabel 5.13. Validasi analisa balok 2

	Manual	Computer	% Perbedaan
d	46	46	0
T	162053,4	162053,6	$1,234 \cdot 10^{-4}$
a	15,13654	15,13655	$6,606 \cdot 10^{-5}$
ϵ_r	0,00475	0,0047495	$2,106 \cdot 10^{-3}$
C_c	135093,76	135093,8	$2,961 \cdot 10^{-5}$
M_u	$5,0594 \cdot 10^6$	$5,059 \cdot 10^6$	$7,907 \cdot 10^{-5}$

* Tulangan Rangkap

Yang mana:

- d = Tinggi Efektif
- T = Gaya Tarik dalam
- a = Tinggi Blok Desak
- ϵ_r = Regangan Tarik
- C_c = Gaya Desak Dalam
- M_u = Momen Nominal Tampang

5.2.3.3. Analisa Kolom

Data:

- a. Mutu Bahan : f'_c = 30 MPa
 f_y = 300 MPa
- b. Selimut Beton (d') = 4 cm
- c. Dimensi Kolom : Lebar = 45 cm
Tinggi = 45 cm
Panjang = 350 cm
- c. Diameter Tulangan : Pokok = 25 mm
Sengkang = 10 mm

Elemen 22 (Runtuh Tekan):

- a. Gaya desak = $2.216 \cdot 10^4$ kg
- b. Momen Ujung (1) = $9.8757 \cdot 10^{-2}$ kg.m
(2) = $9.8363 \cdot 10^{-2}$ kg.m

Tabel 5.14. Validasi analisa kolom 1

	Manual	Computer	% Perbedaan
e	$4.645 \cdot 10^{-4}$	$4.615014 \cdot 10^{-4}$	$3.014 \cdot 10^{-4}$
A_s	36.9	36.9	0
P_{nb}	266598.675	266602.5	$1.435 \cdot 10^{-3}$

	Manual	Computer	% Perbedaan
e_b	27.2403	27.23994	$1.285 \cdot 10^{-3}$
P_n	750522.515	750522.6	$1.128 \cdot 10^{-5}$
P_u	487839.635	487839.7	$1.334 \cdot 10^{-5}$

Elemen 1 (Runtuh Tekan):

- a. Gaya desak = $7.997 \cdot 10^4$ kg
- b. Momen Ujung (1) = $2.6755 \cdot 10^3$ kg.m
 (2) = $5.3509 \cdot 10^3$ kg.m

Tabel 5.15. Validasi analisa kolom 2

	Manual	Computer	% Perbedaan
e	6.6911	6.691134	$5.081 \cdot 10^{-4}$
A_s	36.9	36.9	0
P_{nb}	266598.675	266602.5	$1.435 \cdot 10^{-3}$
e_b	27.2403	27.23994	$1.285 \cdot 10^{-3}$
P_n	526846.365	526845.6	$1.452 \cdot 10^{-4}$
P_u	342450.137	342449.7	$1.276 \cdot 10^{-4}$

5.2.3.4. Perancangan Plat

Data:

- a. Mutu Bahan : $f'_c = 30$ Mpa
 $f_y = 300$ Mpa
- b. Jenis Plat = Atap
- c. Beban Hidup = 150 kg/m²
- d. Dimensi Plat : Panjang = 7,2 m
 Lebar = 3,6 m

e. Posisi plat : Bentang ke 1

Jumlah Bentang = 2

f. Diameter Tulangan : Pokok = 16 mm

Susut = 12 mm

g. Type plat II (Tabel. Jenis Plat Gideon)

Tabel 5.16. Validasi analisa plat

	Manual	Computer	% Perbedaan
M_t	624.8494	624.8793	$1.600 \cdot 10^{-5}$
M_l	441.9878	441.9878	0
R_t	738.4	741.2263	0.3810
R_l	511.68	511.6553	$2.990 \cdot 10^{-3}$
T_t	271	270	0.39
T_l	392	392	0
A_{tp}	742.224	744.9736	0.3691
A_{lp}	670.476	670.4762	$2.9829 \cdot 10^{-5}$
T_s	633	633	0
A_{st}	178.2872	178.7407	0.2537

Yang mana:

M_t = Momen tumpuan

M_l = Momen lapangan

R_t = Luas tulangan rencana tumpuan

R_l = Luas tulangan rencana lapangan

T_t = Jarak tulangan tumpuan

T_l = Jarak tulangan lapangan

A_{tp} = Luas tulangan tumpuan pakai

A_{lp} = Luas tulangan lapangan pakai

T_s = Jarak tulangan susut

A_{st} = Luas tulangan susut

5.3. Pembahasan

Pada gedung bertingkat perlakuan struktur akibat beban menyebabkan terjadinya distribusi gaya. Biasanya untuk mempersingkat perhitungan, perencana menganggap elemen-elemen tertentu pada bangunan portal memiliki kesamaan perlakuan gaya. Sehingga hasil dari perhitungannya sama untuk elemen-elemen tersebut.

Pada kenyataannya masing-masing elemen mempunyai perlakuan yang berbeda terhadap gaya, hal ini dapat dikarenakan beban dan posisi elemen pada struktur. Oleh sebab itu pada program ini masing-masing elemen dihitung berdasarkan gaya yang terjadi, sehingga setiap elemen dapat direncanakan sesuai dengan kenyataan.

Dengan menggunakan program ini tingkat kesalahan perhitungan dapat dihindari. Tingkat kesalahan tersebut dibuktikan pada tabel-tabel validasi program, yang mana nilai prosentase kesalahan sangat kecil. Hasil dari perancangan dengan program ini akan lebih efisien.

Program perancangan gedung bertingkat ini diberi nama "UNIITS-M1", yang mana program ini memiliki batasan sesuai dengan batasan masalah pada BAB I. Dari hasil perhitungan seperti pada model kajian, waktu yang dibutuhkan untuk mendapatkan hasil analisis struktur dan perancangan struktur beton dengan cara manual kurang lebih 2 hari. Dengan menggunakan program perancangan gedung tersebut dapat diselesaikan hanya 10 menit dengan catatan komputer yang digunakan AT 486.

5.3.1. Gaya Gempa

Indonesia tergolong daerah rawan gempa, sehingga setiap perancangan gedung bertingkat dianjurkan untuk memperhitungakan pengaruh gempa. Pada program ini pengaruh gempa diselesaikan dengan metode yang sesuai dengan PPKGURDG '87.

Dari hasil validasi menunjukkan bahwa tingkat kesalahan perhitungan sangat kecil. Dengan demikian program ini dapat digunakan untuk menghitung pengaruh gempa.

5.3.2. Analisis Struktur

Analisis struktur dengan metode "Takabeya" mempunyai kemudahan pada sistematika perhitungan. Kesalahan yang sering terjadi pada perhitungan manual terdapat pada perhitungan distribusi momen dan distribusi momen penggoyangan. Untuk kesalahan awal perhitungan manual biasanya terletak pada pembulatan momen awal dan faktor distribusi.

Kesalahan-kesalahan tersebut dapat dihindari dengan menggunakan program perancangan ini, karena tingkat pembulatan yang dilakukan komputer sangat kecil.

Umumnya putaran momen distribusi akan memiliki nilai yang berulang-ulang pada join struktur tertentu, semakin banyak putaran distribusi dilakukan nilai akhir momen distribusi akan berulang-ulang untuk setiap join.

Untuk mendapatkan nilai yang benar pada berapapun putaran momen distribusi yang dilakukan, maka nilai akhir distribusi tersebut harus dikoreksi.

Momen distribusi pada program ini seluruhnya dalam kg.m, hal ini dikarenakan agar mempermudah hasil analisis struktur dibaca oleh program perancangan beton.

5.3.3. Perancangan Beton

Dalam perancangan beton ada 2 cara perhitungan, yaitu desain dan analisa beton. Pada analisa beton penampang sudah direncanakan akan mampu untuk menahan gaya rencana. Dengan kata lain akhir dari perhitungan analisa beton adalah kontrol terhadap gaya rencana. Untuk desain beton, gaya rencana digunakan untuk menentukan dimensi penampang dan tulangan yang diperlukan. Sehingga nilai gaya rencana dan gaya kapasitas tampang akan berbeda sedikit, karena adanya pembulatan. Lain halnya dengan analisa beton nilai gaya rencana dan gaya kapasitas tampang dapat berbeda jauh.

Pada program ini selain untuk perancangan portal juga untuk perancangan tiap elemen. Pada perancangan portal, digunakan desain untuk balok dan analisa untuk kolom. Hasil validasi program menunjukkan bahwa program ini memiliki keakuratan yang lebih baik dari pada perhitungan manual. Lebih dari itu kesalahan perhitungan dapat dihindari.

BAB VI

KESIMPULAN DAN SARAN

6.1. Kesimpulan

Dari apa yang telah disusun sebagai tugas akhir ini banyak hal-hal baru yang timbul sebagai masukan. Dapat disimpulkan sebagai berikut:

1. Penggunaan komputer sangat membantu dalam mempercepat perhitungan, khususnya analisis struktur.
2. Dengan program ini Analisis struktur untuk portal bertingkat banyak dapat terhindar dari kesalahan analisis.
3. Perbandingan hasil perhitungan manual dengan hasil perhitungan komputer menunjukkan keakuratan program ini, sehingga program ini dapat digunakan sebagai alat bantu perancangan struktur gedung bertingkat.

6.2. Saran

Kami menyadari bahwa program ini belum sempurna, hal-hal yang dapat menambah kesempurnaan program adalah:

1. Untuk lebih mempermudah penggunaan program ini input data pada awal program dapat dipersingkat.

2. Pada struktur gedung tentunya beban yang terjadi tidak hanya beban terbagi rata saja oleh karena itu untuk kesempurnaan program dapat dilakukan perubahan pada program analisis struktur.
3. Pengembangan perhitungan beton dengan tinjauan terhadap geser dan puntir.
4. Pengembangan perhitungan pada sambungan balok dan kolom (Join).
5. Mengembangkan tampilan program dengan gambar penampang portal dan gambar penulangan.
6. Agar bentuk bangunan dan pembebanan dapat berbagai macam, analisis struktur sebaiknya diselesaikan dengan metode matrik.

DAFTAR PUSTAKA

1. *Analisis dan Desain Sifat-sifat Strukturnya*, Mulyadi, Penerjemah, Darmawulan, 1991, Darmi-Beton-Bertulang, Prambanan, Samarinda.
2. *Analisis dan Desain Sifat-sifat Beton-Bertulang-Sabot*, Mardikromo, Darmi, 1991, Darmi-Beton-Bertulang.
3. *Analisis dan Desain Sifat-sifat Damar-Damar-Perekonomian-Beton-Bertulang* mendantram SK-SNI-T-15-1991-03, erlangga, Bandung.
4. *Analisis dan Desain Sifat-sifat Struktur Beton-Bertulang mendantram SK-SNI-T-15-1991-03, ITB Ganesha, Bandung*.
5. *Analisis dan Desain Sifat-sifat Perhitungan Struktur Beton-Bertulang Untuk Bantalan Gedung*, SK-SNI-T-15-1991-03, Pemerintah Republik Indonesia, Bandung.
6. *Pedoman Perencanaan Ketahanan Gempa Untuk Rumah dan Gedung*, Lembaga Riset Pertumbuhan dan Pengembangan Teknologi, Bandung.
7. *Peraturan Pembentukan Indonesia tentang Bantalan Untuk Gedung*, Peraturan Pemerintah Republik Indonesia, Bandung.
8. *Bantalan Untuk Kegunaan Bertingkat Banyak*, Mardikromo, Darmi.
9. *Bantalan Untuk Rumah Tinggi Winkel-Betont-Agip*, Darmi.

LAMPJAR



UNIVERSITAS ISLAM INDONESIA
FAKULTAS TEKNIK SIPIL DAN PERENCANAAN
JURUSAN TEKNIK SIPIL
Jl. Kaliurang Km. 14,4 Telp. 95330 Yogyakarta

KARTU PESERTA TUGAS AKHIR

No.	Nama	No. Mhs.	N.I.R.M.	Bidang Studi
1	MACHRUUD FELIZY REJAL	200310121		KONSTRUKSI
2	IRI HERI PURWONO	200310107		KONSTRUKSI

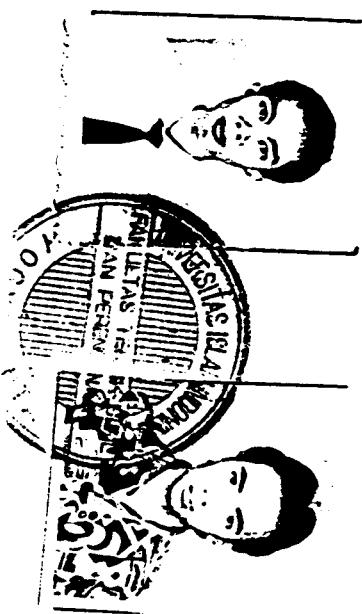
Dosen Pembimbing I : IR. MACHRUUD, STIE, M.Sc.
Dosen Pembimbing II : IR. IRI HERI PURWONO, M.Sc.

Yogyakarta, 27 SEP 1995

Al. Dekan,

IR. Heri Purwono, SE, MM, ST, IT.

(IR. Eddy Febrian Sari, ST, MT, M.Sc.).



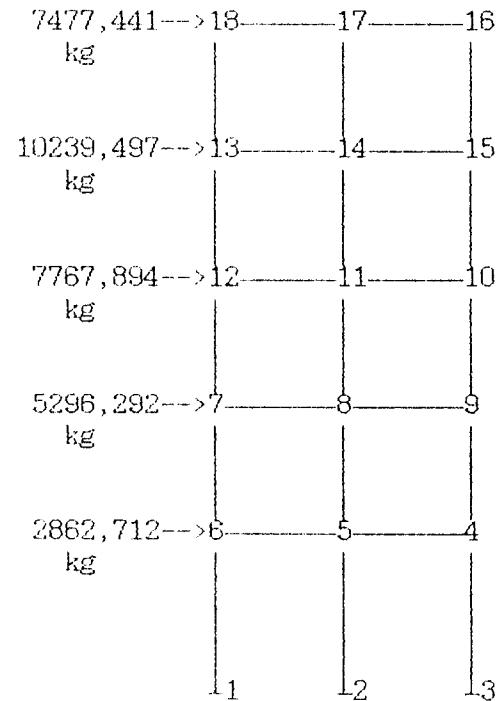
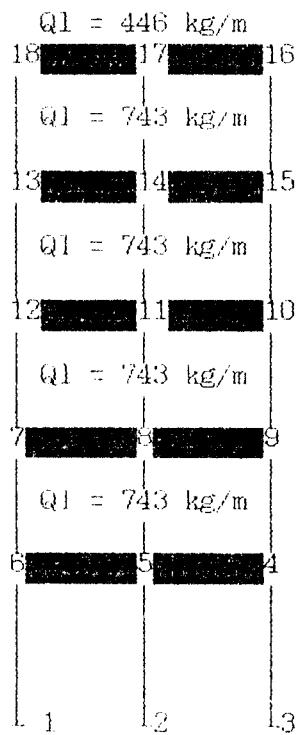
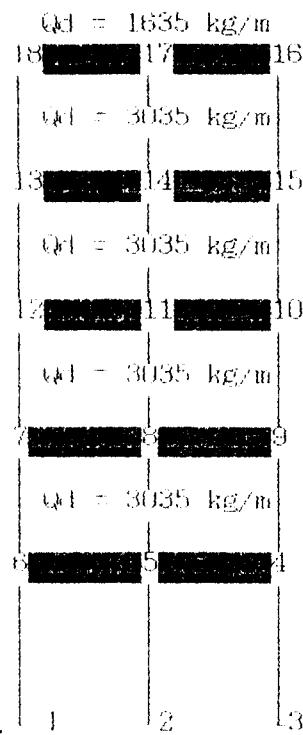
CATATAN - KONSULTASI

No.	Tanggal	Konsultasi ke:	KETERANGAN	Paraf
1	8/11-8/11	1	Mo. Jepone	
2	27/11/95	2	Percangan ga muncul dkk berdasar pada protokol 83, dan T (mengajukan)	
3	2/12/95	3.	Perioda gelar yang diluluskan berdasarkan Reguler Form. - Istirahet - Longville - Laynker - Scheller suru lop.	
4	18/11-9/12	4		
5	2/3/96	5		
6		6		
	9/12/96	7	✓ - Siswa, Sembilan 9/12/96	

Perhitungan Manual

Analisis Struktur

A Data Beban



Beban Mati

Beban Hidup

Beban Gempa

B Perhitungan Momen Primer

$$Ma,b = 1/12 \cdot q \cdot l^2 : Ma,b = - Mb,a$$

1. Akibat Beban Mati

$$M5,4 = -1/12 \cdot 3035 \cdot 7,2^2 = -13112,2 \text{ Kg.m}$$

$$M4,5 = 13112,2 \text{ Kg.m}$$

2. Akibat Beban Hidup

$$M5,4 = -1/12 \cdot 743 \cdot 7,2^2 = -3209,76 \text{ Kg.m}$$

$$M4,5 = 3209,76 \text{ Kg.m}$$

3. Akibat Gempa

$$M5,4 = -1/12 \cdot 0 \cdot 7,2^2 = 0 \text{ Kg.m}$$

$$M4,5 = 0 \text{ Kg.m}$$

Lampiran Analisis Struktur 2

Ma.b	Beban Mati kg.m	Beban Hidup kg.m	Beban Gempa kg.m
M5.4	- 13112,2	- 3209,76	0
M4.5	13112,2	- 3209,76	0
M6.5	- 13112,2	- 3209,76	0
M5.6	13112,2	- 3209,76	0
M8.7	- 13112,2	- 3209,76	0
M7.8	13112,2	- 3209,76	0
M9.8	- 13112,2	- 3209,76	0
M8.9	13112,2	- 3209,76	0
M11.10	- 13112,2	- 3209,76	0
M10.11	13112,2	- 3209,76	0
M12.11	- 13112,2	- 3209,76	0
M11.12	13112,2	- 3209,76	0
M13.14	- 13112,2	- 3209,76	0
M14.13	13112,2	- 3209,76	0
M14.15	- 13112,2	- 3209,76	0
M15.14	13112,2	- 3209,76	0
M17.16	- 7063,2	- 1926,72	0
M16.17	7063,2	1926,72	0
M18.17	- 7063,2	- 1926,72	0
M17.18	7063,2	1926,72	0

C. Perhitungan momen residu (τ)

$$\tau_b = M_b.a + M_b.c$$

1. Akibat beban mati

$$\tau_4 = M4.3+M4.5 = 0 + 13112,2 = 13112,2 \text{ kg.m}$$

2. Akibat beban hidup

$$\tau_4 = M4.3+M4.5 = 0 + 3209,76 = 3209,76 \text{ kg.m}$$

3. Akibat beban gempa

$$\tau_4 = M4.3+M4.5 = 0 + 0 = 0 \text{ kg.m}$$

Joint	Beban Mati kg.m	Beban Hidup kg.m	Beban Gempa kg.m
4	13112,2	3209,76	0
5	0	0	0
6	- 13112,2	- 3209,76	0
7	- 13112,2	- 3209,76	0
8	0	0	0

Lampiran Analisis Struktur 3

Joint	Beban Mati kg.m	Beban Hidup kg.m	Beban Gempa kg.m
9	13112,2	3209,76	0
10	13112,2	3209,76	0
11	0	0	0
12	- 13112,2	- 3209,76	0
13	- 13112,2	- 3209,76	0
14	0	0	0
15	13112,2	3209,76	0
16	7063,2	1926,72	0
17	0	0	0
18	- 7063,2	- 1926,72	0

D. Faktor ditribusi struktur

1. Kekakuan relatif (K)

$$K_a \cdot b = I/L = 1/12 \cdot b \cdot h^3/L$$

a). Kolom lantai 1

$$K_{1.6} = K_{3.4} = K_{2.5} = 1/12 \cdot 0,45 \cdot 0,45^3/4 = 8,543 \cdot 10^{-4}$$

b). Kolom lantai 2-5

$$K = 1/12 \cdot 0,45 \cdot 0,45^3/3,5 = 9,7634 \cdot 10^{-4}$$

c). Balok

$$K = 1/12 \cdot 0,35 \cdot 0,65^3/7,2 = 1,1125 \cdot 10^{-3}$$

2. Perhitungan (ρ)

$$\rho_b = 2 \cdot (K_{ba} + K_{bc} + K_{be})$$

Join	Nilai ρ_a	Join	Nilai ρ_a
4	$5,8863 \cdot 10^{-3}$	12	$6,1304 \cdot 10^{-3}$
5	$8,1113 \cdot 10^{-3}$	13	$6,1304 \cdot 10^{-3}$
6	$5,8863 \cdot 10^{-3}$	14	$8,3554 \cdot 10^{-3}$
7	$6,1304 \cdot 10^{-3}$	15	$6,1304 \cdot 10^{-3}$
8	$8,3551 \cdot 10^{-3}$	16	$4,1777 \cdot 10^{-3}$
9	$6,1304 \cdot 10^{-3}$	17	$6,4027 \cdot 10^{-3}$
10	$6,1304 \cdot 10^{-3}$	18	$4,1777 \cdot 10^{-3}$
11	$8,3554 \cdot 10^{-3}$		

3. Faktor distribusi (α)

$$\alpha_{a,b} = K_{a,b} / a$$

$\alpha_{a,b}$	Nilai $\alpha_{a,b}$	$\alpha_{b,a}$	Nilai $\alpha_{b,a}$
a4.3	-0.1451	a3.4	0
a5.2	-0.1053	a2.5	0
a5.4	-0.1372	a4.5	-0.1889
a6.1	-0.1451	a1.6	0
a6.5	-0.1889	a5.6	-0.1372
a7.6	-0.1593	a6.7	-0.1659
a8.5	-0.1169	a5.8	-0.1204
a8.7	-0.1331	a7.8	-0.1815
a9.4	-0.1593	a4.9	-0.1659
a9.8	-0.1815	a8.9	-0.1331
a10.9	-0.1593	a9.10	-0.1593
a11.8	-0.1168	a8.11	-0.1169
a11.10	-0.1331	a10.11	-0.1815
a12.7	-0.1593	a7.12	-0.1593
a12.11	-0.1815	a11.12	-0.1331
a13.12	-0.1593	a12.13	-0.1593
a14.11	-0.1168	a11.14	-0.1168
a14.13	-0.1331	a13.14	-0.1815
a15.10	-0.1593	a10.15	-0.1593
a15.14	-0.1815	a14.15	-0.1331
a16.15	-0.2337	a15.16	-0.1593
a17.14	-0.1525	a14.17	-0.1168
a17.16	-0.1738	a16.17	-0.2663
a18.13	-0.2337	a13.18	-0.1593
a18.17	-0.2663	a17.18	-0.1738

4. Faktor distribusi penggoyangan

$$T_1 = 2.(K_{ab} + K_{cd} + K_{ef})$$

karena tiap lantai dimensinya sama, maka :

$$T_i = 2.(3.8,843 \cdot 10^{-4}) = 5,1258 \cdot 10^{-3}$$

$$T_{ii} = T_{iii} = T_{iv} = T_v = 2.(3.9,7634 \cdot 10^{-4}) \\ = 5,858 \cdot 10^{-3}$$

sehingga faktor distribusi penggoyangan

$$t_{1.6} = t_{2.5} = t_{3.4} = \frac{3.K_{ab}}{T_i} = \frac{3.(8,543 \cdot 10^{-3})}{5,1258 \cdot 10^{-3}} \\ = 0.5$$

Lampiran Analisis Struktur 5

$$ta,b = \frac{3.Ka.b}{Tii} = \frac{3.(9,7634 \cdot 10^{-3})}{5,858 \cdot 10^{-3}}$$

M8	Beban Mati kg.m	Beban Hidup kg.m	Beban Gempa kg.m
M4	-2,2276.10 ⁶	-0,5453.10 ⁶	0
M5	0	0	0
M6	2,2276.10 ⁶	0,5453.10 ⁶	0
M7	2,1389.10 ⁶	0,5236.10 ⁶	0
M8	0	0	0
M9	-2,1389.10 ⁶	-0,5236.10 ⁶	0
M10	-2,1389.10 ⁶	-0,5236.10 ⁶	0
M11	0	0	0
M12	2,1389.10 ⁶	0,5236.10 ⁶	0
M13	2,1389.10 ⁶	0,5236.10 ⁶	0
M14	0	0	0
M15	-2,1389.10 ⁶	-0,5236.10 ⁶	0
M16	-1,6907.10 ⁶	-0,4612.10 ⁶	0
M17	0	0	0
M18	1,6907.10 ⁶	0,4612.10 ⁶	0

E. Momen Distribusi

1. Akibat beban mati (Kg.m)

Ptr	Join	Momen	Join	Momen
0	4	-2227430.83	5	0
1		-1872681.76		-48655.25506
2		-1966801.21		-639.8698937
3		-1965050.08		-1864.808
4		-1966455.34		-605.4372
5		-1967168.65		-169.0951
6		-1967379.87		-56.0207
0	6	2227430.832	7	2138743.564
1		1881877.486		1498404.229
2		1979688.838		1559153.84
3		1970297.457		1564305.69
4		1968453.669		1565850.244
5		1967920.335		1566684.36
6		1967660.046		156688.839
0	8	0	9	-218743.564
1		90944.951		-1516372.776
2		6702.203955		-1575843.709
3		2922.6231		-1568947.943
4		1037.5965		-1567305.523
5		360.2915		-1567135.584
6		123.7580		-1567003.675

Lampiran Analisis Struktur 6

Ptr	Join	Momen	Join	Momen
0	10	-2138743.564	11	0
1		-1556615.894		-88135.89
2		-1611494.830		-5486.0339
3		-1620506.519		-2526.6754
4		-1621317.132		-1068.9567
5		-1622204.665		-272.845
6		-1622528.004		-66.6195
0	12	2138743.564	13	2138743.564
1		1575471.867		1618558.843
2		1633368.698		1651922.703
3		1627568.775		1670341.347
4		1623761.187		1672384.379
5		1623014.924		1673091.360
6		1622806.480		1673264.413
0	14	0	15	-2138743.564
1		79560.107		-1635999.883
2		7782.8304		-1675016.601
3		2442.1210		-1677224.548
4		774.887		-1674384.177
5		282.9808		-1673555.358
6		82.38281		-1673368.516
0	16	-1690711.432	17	0
1		-1308369.743		-78565.892963
2		-1277330.135		-10271.538943
3		-1295477.378		-2100.2727
4		-1298908.848		-600.6548
5		-1299432.554		-134.2399
6		-1299601.724		-36.8617
0	18	1690711.342		
1		1333367.161		
2		1307383.429		
3		1301425.340		
4		1299956.787		
5		1299736.692		
6		1299669.018		

1. Akibat beban gempa (Kg.m)

Ptr	Join	Momen	Join	Momen	Join	Momen
0	4	0	9	0	14	0
1		$6.859 \cdot 10^6$		$3.734 \cdot 10^6$		$1.246 \cdot 10^6$
2		$9.032 \cdot 10^6$		$6.347 \cdot 10^6$		$2.903 \cdot 10^6$
3		$9.854 \cdot 10^6$		$7.691 \cdot 10^6$		$3.424 \cdot 10^6$
4		$1.016 \cdot 10^7$		$8.321 \cdot 10^6$		$3.707 \cdot 10^6$
5		$1.028 \cdot 10^7$		$8.605 \cdot 10^6$		$3.864 \cdot 10^6$
6		$1.032 \cdot 10^7$		$8.744 \cdot 10^6$		$3.864 \cdot 10^6$

Lampiran Analisis Struktur 7

Ptr	Join	Momen	Join	Momen	Join	Momen
0	5	0	10	0	15	0
1		$4.023 \cdot 10^6$		$3.512 \cdot 10^6$		$1.610 \cdot 10^6$
2		$5.114 \cdot 10^6$		$5.097 \cdot 10^6$		$2.710 \cdot 10^6$
3		$5.583 \cdot 10^6$		$5.950 \cdot 10^6$		$3.321 \cdot 10^6$
4		$5.695 \cdot 10^6$		$6.401 \cdot 10^6$		$3.652 \cdot 10^6$
5		$5.766 \cdot 10^6$		$6.640 \cdot 10^6$		$3.835 \cdot 10^6$
6		$5.828 \cdot 10^6$		$6.755 \cdot 10^6$		$3.930 \cdot 10^6$
0	6	0	11	0	16	0
1		$6.099 \cdot 10^6$		$2.217 \cdot 10^6$		$6.688 \cdot 10^5$
2		$8.719 \cdot 10^6$		$3.229 \cdot 10^6$		$1.053 \cdot 10^6$
3		$9.696 \cdot 10^6$		$3.768 \cdot 10^6$		$1.292 \cdot 10^6$
4		$1.010 \cdot 10^7$		$4.049 \cdot 10^6$		$1.430 \cdot 10^6$
5		$1.025 \cdot 10^7$		$4.185 \cdot 10^6$		$1.508 \cdot 10^6$
6		$1.031 \cdot 10^7$		$4.255 \cdot 10^6$		$1.550 \cdot 10^6$
0	7	0	12	0	17	0
1		$4.376 \cdot 10^6$		$3.008 \cdot 10^6$		$3.731 \cdot 10^5$
2		$6.767 \cdot 10^6$		$4.799 \cdot 10^6$		$6.003 \cdot 10^5$
3		$7.889 \cdot 10^6$		$5.791 \cdot 10^6$		$7.188 \cdot 10^5$
4		$8.413 \cdot 10^6$		$6.319 \cdot 10^6$		$7.772 \cdot 10^5$
5		$8.648 \cdot 10^6$		$6.598 \cdot 10^6$		$8.058 \cdot 10^5$
6		$8.769 \cdot 10^6$		$6.735 \cdot 10^6$		$8.297 \cdot 10^5$
0	8	0	13	0	18	0
1		$2.881 \cdot 10^6$		$1.916 \cdot 10^6$		$4.979 \cdot 10^5$
2		$4.481 \cdot 10^6$		$2.903 \cdot 10^6$		$9.453 \cdot 10^5$
3		$5.173 \cdot 10^6$		$3.424 \cdot 10^6$		$1.236 \cdot 10^6$
4		$5.490 \cdot 10^6$		$3.707 \cdot 10^6$		$1.402 \cdot 10^6$
5		$5.628 \cdot 10^6$		$3.864 \cdot 10^6$		$1.492 \cdot 10^6$
6		$5.678 \cdot 10^6$		$3.945 \cdot 10^6$		$1.541 \cdot 10^6$

F. Distribusi Momen Penggoyangan

I Akibat Beban Mati (kg.m)

Ptr	Join	Momen	Join	Momen
0	1	0	2	0
1		19729.76553		-16758.43649
2		-6263.7519		-1269.9195
3		-1669.593		-809.778
4		-696.4484		-487.60718
5		-291.2945		-235.8317
6		-112.0777		-116.5387
0	3	0	4	0
1		-1848.24339		3580.42485
2		-3200.0845		-538.3838
3		-1407.9754		-47.2503
4		-478.7079		-75.09375
5		-213.2442		-178.1983
6		-110.3893		-126.8768

Lampiran Analisis Struktur 8

Ptr	Join	Momen
0	5	0
1		-4275.4563
2		-2235.3443
3		296.674
4		388.8133
5		5.55952
6		-4.3561

2. Akibat Beban Gempa (kg.m)

$$M_5^o = - \frac{H_5 \cdot (W_5)}{T_v} = - \frac{3,5 \cdot (7477,441)}{5,858 \cdot 10^{-3}}$$

$$= - 4,4676 \cdot 10^6$$

$$M_4^o = - \frac{H_4 \cdot (W_5 + W_4)}{T_{iv}} = - \frac{3,5 \cdot (7477,441 + 10239,497)}{5,858 \cdot 10^{-3}}$$

$$= - 10,5854 \cdot 10^6$$

$$M_3^o = - \frac{H_3 \cdot (W_5 + W_4 + W_3)}{T_{iii}} = - \frac{3,5 \cdot (25484,832)}{5,858 \cdot 10^{-3}}$$

$$= - 15,2265 \cdot 10^6$$

$$M_2^o = - \frac{H_2 \cdot (W_2)}{T_{ii}} = - \frac{3,5 \cdot (30781,124)}{5,858 \cdot 10^{-3}}$$

$$= - 18,3909 \cdot 10^6$$

$$M_1^o = - \frac{H_1 \cdot (W_1)}{T_i} = - \frac{4 \cdot (33643,836)}{5,1258 \cdot 10^{-3}}$$

$$= - 26,2524 \cdot 10^6$$

Ptr	Join	Momen	Join	Momen	Join	Momen
0	1	$-2.625 \cdot 10^7$	3	$-1.523 \cdot 10^7$	5	$-4.468 \cdot 10^6$
1		$-3.474 \cdot 10^7$		$-2.509 \cdot 10^7$		$-7.625 \cdot 10^6$
2		$-3.768 \cdot 10^7$		$-3.059 \cdot 10^7$		$-9.524 \cdot 10^6$
3		$-3.882 \cdot 10^7$		$-3.336 \cdot 10^7$		$-1.058 \cdot 10^7$
4		$-3.923 \cdot 10^7$		$-3.473 \cdot 10^7$		$-1.116 \cdot 10^7$
5		$-3.940 \cdot 10^7$		$-3.539 \cdot 10^7$		$-1.148 \cdot 10^7$
6		$-3.948 \cdot 10^7$		$-3.571 \cdot 10^7$		$-1.164 \cdot 10^7$

Lampiran Analisis Struktur 9

Ptr	Join	Momen	Join	Momen
0	2	$-1.839 \cdot 10^7$	4	$-1.059 \cdot 10^7$
1		$-3.238 \cdot 10^7$		$-1.735 \cdot 10^7$
2		$-3.862 \cdot 10^7$		$-2.091 \cdot 10^7$
3		$-4.133 \cdot 10^7$		$-2.283 \cdot 10^7$
4		$-4.248 \cdot 10^7$		$-2.386 \cdot 10^7$
5		$-4.248 \cdot 10^7$		$-2.440 \cdot 10^7$
6		$-4.321 \cdot 10^7$		$-2.468 \cdot 10^7$

g. Momen akhir (kg.m)

1. Akibat beban mati

M _{a,b}		M _{b,a}	
M _{4,3}	-3361.6659	M _{10,9}	-4698.4558
M _{4,5}	87334971	M _{10,11}	9500.7598
M _{4,9}	-5371.8312	M _{10,15}	-4802.3040
M _{5,2}	$-9.132 \cdot 10^{-2}$	M _{11,8}	0.0014
M _{5,4}	-15300.0006	M _{11,10}	-14916.375
M _{5,6}	15300.0754	M _{11,12}	14916.413
M _{5,8}	$-1.647 \cdot 10^{-2}$	M _{11,14}	-0.0390
M _{6,1}	3361.733	M _{12,7}	4698.5058
M _{6,5}	8733.5343	M _{12,11}	9500.7234
M _{6,7}	5371.7957	M _{12,13}	4802.3644
M _{7,6}	4980.7360	M _{13,12}	4851.7855
M _{7,8}	-9624.7777	M _{13,14}	-9388.1113
M _{7,12}	4644.0470	M _{13,18}	4536.2937
M _{8,5}	0.0031	M _{14,11}	-0.0144
M _{8,7}	14854.4071	M _{14,13}	14972.740
M _{8,9}	-14854.4030	M _{14,15}	-14972.740
M _{8,11}	-0.0072	M _{14,17}	0.0147
M _{9,4}	-4980.7239	M _{15,10}	-4851.6898
M _{9,8}	9624.7553	M _{15,14}	9388.0939
M _{9,10}	-4644.0314	M _{15,16}	-4536.4041
M _{17,14}	-0.1525	M _{16,15}	-4171.5280
M _{17,16}	-0.1738	M _{16,17}	4171.5280
M _{17,18}	-0.1525	M _{18,13}	-4171.5280
		M _{18,17}	4171.5280

2. Akibat beban gempa

Ma,b	Momen	Mb,a	Momen
M _{1,6}	$-2.492 \cdot 10^4$	M _{6,1}	$-1.611 \cdot 10^4$
M _{2,5}	$-2.875 \cdot 10^4$	M _{2,5}	$-2.377 \cdot 10^4$
M _{3,4}	$-2.491 \cdot 10^4$	M _{4,3}	$-1.610 \cdot 10^4$
M _{4,5}	$2.945 \cdot 10^4$	M _{5,4}	$2.445 \cdot 10^4$

Lampiran Analisis Struktur 10

Ma.b	Momen	Mb.a	Momen
M4.9	-1.351.10 ⁴	M9.4	-1.507.10 ⁴
M5.6	2.444.10 ⁴	M6.5	2.942.10 ⁴
M5.8	-2.527.10 ⁴	M8.5	-2.542.10 ⁴
M6.7	-1.350.10 ⁴	M7.6	-1.501.10 ⁴
M7.8	2.583.10 ⁴	M8.7	2.239.10 ⁴
M7.12	-1.117.10 ⁴	M12.7	-1.315.10 ⁴
M8.9	2.236.10 ⁴	M9.8	2.577.10 ⁴
M8.11	-1.962.10 ⁴	M11.8	-2.101.10 ⁴
M9.10	-1.120.10 ⁴	M10.9	-1.314.10 ⁴
M10.11	1.976.10 ⁴	M11.10	1.698.10 ⁴
M10.15	-7.069.10 ³	M15.10	-9.827.10 ³
M11.12	1.696.10 ⁴	M12.11	1.972.10 ⁴
M11.14	-1.328.10 ⁴	M14.11	-1.493.10 ⁴
M12.13	-7.093.10 ³	M13.12	-9.817.10 ³
M13.14	1.164.10 ⁴	M14.13	1.011.10 ⁴
M13.18	-2.157.10 ³	M18.13	-4.504.10 ³
M14.15	1.009.10 ³	M15.14	1.160.10 ⁴
M14.17	-5.538.10 ³	M17.14	-7.236.10 ³
M15.16	-2.177.10 ³	M16.15	-4.501.10 ³
M16.17	4.372.10 ³	M17.16	3.570.10 ³
M17.18	3.560.10 ³	M18.17	4.352.10 ³

Perhitungan Manual Beban Gempa

1. Beban Total Portal (W_t)

a. Beban Atap (W_5)

$$W_5 = 2.1635.7,2 + 3.(0,45.0,45.2400).3,5 + 0,5.446.2.7,2 \\ = 31858,2 \text{ kg}$$

b. Beban Lantai ($W_1 - W_4$)

$$W_4 = 2.3035.7,2 + 3.(0,45.0,45.2400).3,5 + 0,5.743.2.7,2 \\ = 54156,6 \text{ kg}$$

$$W_3 = 2.3035.7,2 + 3.(0,45.0,45.2400).3,5 + 0,5.743.2.7,2 \\ = 54156,6 \text{ kg}$$

$$W_2 = 2.3035.7,2 + 3.(0,45.0,45.2400).3,5 + 0,5.743.2.7,2 \\ = 54156,6 \text{ kg}$$

$$W_1 = 2.3035.7,2 + 3.(0,45.0,45.2400).4 + 0,5.743.2.7,2 \\ = 54885,6 \text{ kg}$$

maka $W_t = W_1 + W_2 + W_3 + W_4 + W_5$
 $= 24885,6 \text{ kg}$

2. Waktu getar alami (T)

$$T = 0,06.H^{(3/4)} = 0,03.(18)^{(3/4)} = 0,5243$$

3. Koefisien gempa dasar (C)

Dari grafik koefisien dasar (hal 17 PPKGURDG 87)

$$T = 0,5243 \Rightarrow C = 0,09$$

4. Beban geser horisontal (V)

$$V = C.I.K.W_t \\ = 0,9.1,5.1.249213,6 \\ = 33643,836 \text{ kg}$$

5. Distribusi gaya geser

$$F_i = \frac{W_i \cdot H_i}{\Sigma(W_i \cdot H_i)} \cdot V$$

Tgt	H	W_i	$W_i \cdot H_i$	F_i	V
5	18	31858,2	573447,6	7477,441	7477,441
4	14,5	54156,6	785270,7	10239,497	17716,938
3	11	54156,6	595722,6	7767,894	25484,832
2	7,5	54156,6	406174,5	5296,292	30781,124
1	4	54156,6	219542,4	2862,721	33643,836
				2580157,8	

6. Cheking berdasarkan rumus T.Rayleigh

$$E = 4700 \cdot \sqrt{f' c} \text{ (Mpa)}$$

$$= 4700 \cdot \sqrt{30} = 25742,9602 \text{ Mpa} = 257429,602 \text{ kg/cm}^2$$

$$I = 1/12 \cdot 45 \cdot 45^3 = 341718,75 \text{ cm}^4$$

$$= 3,4171875 \cdot 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$K = 12 \cdot E \cdot I / L^3$$

$$K_{(2-5)} = 12 \cdot 257429,602 \cdot 350^3 = 24620,9274$$

$$K_{(2-5)} = 3 \cdot 24620,9274 = 73862,7822$$

$$K_{(1)} = 12 \cdot 257429,302 \cdot 400^3 = 16494,0978$$

$$K_{(1)} = 3 \cdot 16494,0978 = 49482,2935$$

Tgt	V	K		δ
5	7477,441	73862,7822	0,1012	1,7827
4	17716,938	73862,7822	0,2399	1,6815
3	25484,832	73862,7822	0,3450	1,4416
2	30781,124	73862,7822	0,4167	1,0966
1	33643,836	49482,2935	0,6799	0,6799

Tgt	δ	W_i	F_i	$W_i \cdot \delta^2$	$F_i \cdot \delta$
5	1,7827	31858,2	7477,441	101245,974	13330,034
4	1,6815	54156,6	10239,497	153124,659	17217,714
3	1,4416	54156,6	7767,894	112548,818	11198,196
2	1,0966	54156,6	5296,292	65125,021	5807,914
1	0,6799	54156,6	2862,721	25374,638	1946,358
				457415,11	49500,216

$$T = 6,3 \sqrt{\frac{\sum (W_i \cdot \delta^2)}{g \cdot \sum (F_i \cdot \delta)}} = 6,3 \sqrt{\frac{457415,11 \cdot 10^{-4}}{9,81 \cdot 49500,216 \cdot 10^{-2}}} \\ = 0,61145 \text{ det}$$

7. Perhitungan Ulang gaya geser

a. Koefisien gempa dasar (C)

$$T = 0,61145 \text{ det} \Rightarrow C = 0,09$$

Lampiran Manual Gempa 3

b. Beban geser horisontal

$$V = C.I.K.W_t = 0,09.1,5.1.249213,6 = 336432,836 \text{ kg}$$

c. Distribusi gaya geser

$$F_i = \frac{W_i \cdot H_i}{\Sigma(W_i \cdot H_i)} \cdot V$$

Tgt	H	W _i	W _i ·H _i	F _i
5	18	31858,2	573447,6	7477,441
4	14,5	54156,6	785270,7	10239,497
3	11	54156,6	595722,6	7767,894
2	7,5	54156,6	406174,5	5296,292
1	4	54156,6	219542,4	2862,721
			2580157,8	

Perhitungan Manual Beton

1. Desain Balok

Langkah-langkah penyelesaian dalam perancangan balok sesuai dengan BAB IV, contoh-contoh perhitungan secara manual sebagai berikut:

1. Perhitungan contoh 1 pada batang, diketahui data balok:

a. Mutu bahan : - $f'c = 30 \text{ Mpa}$

- $fy = 300 \text{ Mpa}$

b. Momen rencana (M_r) = $4,415 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$

c. Rasio d/b (q) = 1,6

d. Selimut beton (d') = 4 cm

e. Diameter tulangan: - Pokok desak (Tk) = 25 mm

- Pokok tarik (Tr) = 25 mm

- Sengkang = 10 mm

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'c = 30 \text{ Mpa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Menentukan ρ_1

a. menentukan ρ_b

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot f'c \cdot \beta_1}{fy} = \frac{600}{600 + 300}$$

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot 30 \cdot 0,85}{300} = \frac{600}{600 + 300} = 0,04817$$

b. menentukan ρ_{min}

$$\rho_{min} = 1,4/fy = 1,4/300 = 0,0047$$

c. maka ρ_1

$$\rho_1 = 0,6 \cdot \rho_b = 0,6 \cdot 0,04817 = 0,0289 > \rho_{min}$$

3. Asumsi awal $fst = fy$ dan $fsr = fy$

$$a. m = fy/(0,85.f'c) = 300/(0,85.30) = 11,7647$$

$$b. R_n = \rho_1 \cdot fy \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot \rho_1 \cdot m)$$

$$= 0,00289 \cdot 300 \cdot 10 \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot 0,0289 \cdot 11,7647) = 71,961$$

$$c. \quad b = \sqrt[3]{\frac{Mn}{q \cdot R_n}} = \sqrt[3]{\frac{(4,415 \cdot 10^6)/0,8}{1,6 \cdot 71,961}} = 36,32518$$

d. pembulatan b

$$b = 36,32518 \approx 35 \text{ cm}$$

$$e. \quad d = q \cdot b = 1,6 \cdot 35 = 56$$

$$d = 56 - 10 = 46$$

$$f. \quad c = \frac{600}{600 + f_y} \quad d = \frac{600}{600 + 300} \cdot 46 = 30,6667$$

$$g. \quad a = c \cdot \beta_1 = 30,667 \cdot 0,85 = 26,0667 \text{ cm}$$

$$h. \quad As_1 = \frac{1}{2} \cdot b \cdot d = 0,0289 \cdot 35 \cdot 46 = 46,529 \text{ cm}^2$$

$$i. \quad Mn_1 = As_1 \cdot f_y \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot a)$$

$$= 46,529 \cdot 300 \cdot 10 \cdot (46 - \frac{1}{2} \cdot 26,0667)$$

$$= 4601715,774 \text{ kg.cm} < Mn = Mr/0,8 = 5,5188 \cdot 10^6 \text{ kg.cm}$$

berarti *bertulangan rangkap*

4. Perhitungan tulangan rangkap

$$a. \quad Mn_2 = Mn - Mn_1 = 5,8975 \cdot 10^6 - 4,60178 \cdot 10^6 \\ = 917050$$

$$b. \quad As_2 = \frac{Mn_2}{f_y \cdot (d - d')} = \frac{917050}{300 \cdot (46 - 4) \cdot 10} = 7,278175$$

$$c. \quad As_r = As_1 + As_2 \\ = 46,529 + 7,278175 = 53,80703 \text{ cm}^2$$

$$d. \quad T = As_r \cdot f_y = 53,80703 \cdot 300 \cdot 10 = 161421,5238 \text{ kg}$$

5. Kontrol regangan

$$a. \quad \epsilon_y = f_y/E_s = 300/2 \cdot 10^5 = 0,0015$$

$$b. \quad \epsilon' = \frac{c - d'}{c} \cdot 0,003 = \frac{53,80703 - 4}{53,80703} \cdot 0,003 \\ = 0,0026 > \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

$$c. \epsilon_r = \frac{d - c}{c} 0,003 = \frac{46 - 53,80703}{53,80703} 0,003 \\ = 0,0015 = \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

6. Perhitungan jumlah tulangan

$$a. n' = \frac{As_2}{\pi(\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tr})^2} = \frac{7,278028}{22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2} = 1,48207$$

$n' = 2$ buah

$$b. n = \frac{Asr}{\pi(\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tr})^2} = \frac{53,80717}{22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2} = 10,957$$

$n = 11$ buah

$$c. AsTp = n' \cdot \pi \cdot (\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tr})^2 = 2,22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2 \\ = 9,8214 \text{ cm}^2$$

$$d. AsRp = n \cdot \pi \cdot (\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tr})^2 = 11 \cdot 22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2 \\ = 54,01786 \text{ cm}^2$$

f. jumlah tulangan mak perlapis ($\phi_{Tr}=2,5 \Rightarrow y=2,5$)

$$TpLr = \frac{b - (2 \cdot d' + 2 \cdot \phi_{Ts} - y)}{y + \phi_{Tr}} \\ = \frac{35 - (2 \cdot 4 + 2 \cdot 1 - 2,5)}{2,5 + 2,5} = 5,5 \approx 5 \text{ buah}$$

g. jumlah lapis

$$Lr = n/TpLr = 11/5 = 3$$

$$h. s = \frac{(Lr - 1) \cdot 2,5 + Lr \cdot \phi_{Tr}}{2} \\ = \frac{(3 - 1) \cdot 2,5 + 3 \cdot 2,5}{2} = 6,25 \text{ cm}$$

i. tinggi balok (h)

$$h = d + d' + \phi_{Ts} + s \\ = 46 + 4 + 1 + 6,25 = 57,25 \text{ cm} \approx 55 \text{ cm}$$

7. Kontrol momen tamping

$$a. T = AsRp.f_{sr} = 54,01786 \cdot 300 \cdot 10 = 162053,58$$

$$b. Cs = AsTp.(f_{st} - 0,85.f'c)$$

$$= 9,8214 \cdot (300 - 0,85 \cdot 30) \cdot 10 = 26959,8199$$

$$c. a = \frac{T}{0,85.f'c.b} = \frac{162053,58}{0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 35}$$

$$= 15,13566$$

$$d. Ce = 0,85.f'c.b.a$$

$$= 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 35 \cdot 15,13566 = 135093,7601$$

$$e. Mu = 0,8\{Ce(d - \frac{1}{2}a) + Cs(d - d')\}$$

$$= 0,8 \cdot \{135093,7601 \cdot (46 - \frac{1}{2} \cdot 15,13566)$$

$$+ 26959,8199 \cdot (46 - 4)\}$$

$$= 5059408,712 \text{ kg.cm}$$

$$= 5,0594 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$$

3. Perhitungan contoh 2, diketahui data balok:

$$a. Mutu bahan : - f'c = 30 \text{ Mpa}$$

$$- fy = 300 \text{ Mpa}$$

$$b. Momen rencana (Mr) = 2,87 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$$

$$c. Rasio d/b (q) = 1,8$$

$$d. Selimut beton (d') = 4 \text{ cm}$$

$$e. Diameter tulangan: - Pokok desak (Tk) = 25 \text{ mm}$$

$$- Pokok tarik (Tr) = 25 \text{ mm}$$

$$- Sengkang = 10 \text{ mm}$$

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'c = 30 \text{ Mpa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Menentukan f_1

a. menentukan ρ_b

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot f'_c \cdot \beta_1}{f_y} = \frac{600}{600 + f_y}$$

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot 30 \cdot 0,85}{300} = \frac{600}{600 + 300} = 0,04817$$

b. menentukan ρ_{\min}

$$\rho_{\min} = 1,4/f_y = 1,4/300 = 0,0047$$

c. maka ρ_1

$$\rho_1 = 0,6 \cdot \rho_b = 0,6 \cdot 0,04817 = 0,0289 > \rho_{\min}$$

3. Asumsi awal $f_{st} = f_y$ dan $f_{sr} = f_y$

$$a. m = f_y/(0,85 \cdot f'_c) = 300/(0,85 \cdot 30) = 11,7647$$

$$\begin{aligned} b. R_n &= \rho_1 \cdot f_y \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot \rho_1 \cdot m) \\ &= 0,0289 \cdot 300 \cdot 10 \cdot (1 - \frac{1}{2} \cdot 0,0289 \cdot 11,7647) \\ &= 71,961 \end{aligned}$$

$$c. b = \sqrt{\frac{M_n}{q \cdot R_n}} = \sqrt{\frac{(2,87 \cdot 10^6)/0,8}{1,8 \cdot 71,961}} = 30,2557$$

d. pembulatan b

$$b = 30,2557 \approx 30$$

$$e. d = q \cdot b = 1,8 \cdot 30 \approx 54$$

$$d = 54 - 10 = 44 \text{ cm}$$

$$f. c = \frac{600}{600 + f_y} \cdot d = \frac{600}{600 + 300} \cdot 44 = 29,3333$$

$$g. a = c \cdot \beta_1 = 29,3333 \cdot 0,85 \approx 24,9333 \text{ cm}$$

$$h. A_{s1} = \rho_1 \cdot b \cdot d = 0,0289 \cdot 30 \cdot 44 = 28,148 \text{ cm}^2$$

$$i. M_{n1} = A_{s1} \cdot f_y \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot a)$$

$$= 28,148 \cdot 300 \cdot 10 \cdot (44 - \frac{1}{2} \cdot 24,9333)$$

$$= 3,608802 \cdot 10^6 \text{ kg.cm} \rightarrow M_n = M_r / 0,8 \\ = 1,775 \cdot 10^6 \text{ kg.cm}$$

berarti bertulangan sebelah

d. Perhitungan tulangan sebelah

$$a. R_n \text{ baru} = \frac{M_n}{b \cdot d^2} = \frac{3,5875 \cdot 10^6}{30 \cdot 44^2} = 61,76875$$

$$b. f_{\text{baru}} = f_1 \cdot \frac{R_n \text{ baru}}{R_n} = 0,0289 \cdot \frac{61,76875}{71,961} \\ = 0,0248 < 0,75 f_b = 0,0361$$

$$c. A_{\text{sr}} = f_{\text{baru}} \cdot b \cdot d = 0,0248 \cdot 30 \cdot 44 = 32,74461 \text{ cm}^2$$

d. jumlah tulangan tarik

$$n = \frac{A_{\text{sr}}}{\pi (\frac{d}{2} \cdot \phi_{T_r})^2} = \frac{32,74461}{22/7 \cdot (\frac{2}{2} \cdot 2,5)^2} = 6,66799$$

n = 7 buah

$$e. A_{\text{stirr}} = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{T_r})^2 = 7 \cdot 22/7 \cdot (\frac{2}{2} \cdot 2,5)^2 \\ = 34,375 \text{ cm}^2$$

$$f. x = \frac{b - (2 \cdot d' + 2 \cdot \phi_{T_s} + n \cdot \phi_{T_s})}{n - 1} \\ = \frac{30 - (2 \cdot 4 + 2 \cdot 1 + 7 \cdot 2,5)}{7 - 1} = 0,41667$$

g. jumlah tulangan mak perlapis ($\phi_{T_r}=2,5 \Rightarrow y=2,5$)

$$T_{\text{plir}} = \frac{b - (2 \cdot d' + 2 \cdot \phi_{T_s} - y)}{y + \phi_{T_r}} \\ = \frac{30 - (2 \cdot 4 + 2 \cdot 1 - 2,5)}{2,5 + 2,5} = 4,5 \approx 4 \text{ buah}$$

h. jumlah lapis

$$l_r = n/T_{\text{plir}} = 7/4 = 2$$

$$i. s = \frac{(L_r - 1).2,5 + L_r.\phi_{Tr}}{2}$$

$$= \frac{(2 - 1).2,5 + 2.2,5}{2} = 3,75 \text{ cm}$$

j. tinggi balok (h)

$$h = d + d' + \phi_{Ps} + s$$

$$= 44 + 4 + 1 + 3,75$$

$$= 52,75 \text{ cm} \approx 50 \text{ cm}$$

5. Kontrol regangan dan momen tamping

$$a. a = \frac{As'f_y}{0,85.f'c.b} = \frac{34,375.300}{0,85.30.30} = 13,4804 \text{ cm}$$

$$b. c = a/\beta_1 = 13,4804/0,85 = 15,85928 \text{ cm}$$

$$c. \epsilon_r = \frac{d - c}{c} = \frac{44 - 15,85928}{15,85928} = 0,003$$

$$\approx 0,0053 \rightarrow \epsilon_y = f_y/E_s = 0,0015$$

$$d. Mu = 0,8 \cdot As'f_{sr} \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot a)$$

$$= 0,8 \cdot 34,375 \cdot 300 \cdot 10 \cdot (44 - \frac{1}{2} \cdot 13,4804)$$

$$= 3073933,5 \text{ kg.cm}$$

$$= 3,07393 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$$

2. Analisa Balok

Langkah-langkah penyelesaian dalam analisa balok sesuai dengan BAB IV, contoh-contoh perhitungan secara manual sebagai berikut:

1. Perhitungan contoh 1, diketahui data balok:

$$a. Mutu bahan : - f'c = 30 \text{ Mpa}$$

$$- f_y = 300 \text{ Mpa}$$

- b. Dimensi tampang:
 - lebar (b) = 30 cm
 - tinggi (h) = 52,75 cm
 - selimut beton (d') = 4 cm

c. Data tulangan:

- Pokok desak $n' = 0$ $\phi_{Tk} = 25 \text{ mm}$
- Pokok tarik $n = 7$ $\phi_{Tr} = 25 \text{ mm}$
- Sengkang $\phi_{Ts} = 10 \text{ mm}$

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'c = 30 \text{ MPa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Perhitungan tinggi efektif

$$a. As/Pr = 0$$

$$\begin{aligned} As/Pr &= n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{Pr})^2 = 7 \cdot 22/7 \cdot (\frac{4}{2} \cdot 2,5)^2 \\ &= 34,375 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

b. jumlah tulangan mak perlapis ($\phi_{Pr}=2,5 \approx y=2,5$)

$$\begin{aligned} TpLr &= \frac{b - (2 \cdot d + Z \cdot \phi_{Ts} - y)}{y + \phi_{Pr}} \\ &= \frac{30 - (2 \cdot 4 + 2 \cdot 1 - 2,5)}{2,5 + 2,5} = 4,5 \approx 4 \text{ buah} \end{aligned}$$

c. jumlah lapis

$$Lr = n/TpLr = 7/4 = 2$$

$$d. s = \frac{(Lr - 1) \cdot 2,5 + Lr \cdot \phi_{Tr}}{2}$$

$$s = \frac{(2 - 1) \cdot 2,5 + 2 \cdot 2,5}{2} = 3,75 \text{ cm}$$

e. tinggi efektif balok (d)

$$d = h - (d' + \phi_{Ts} + s)$$

$$= 52,75 - (4 + 1 + 3,75)$$

$$= 44 \text{ cm}$$

3. Asumsi awal $f_{st} = f_y$ dan $f_{sr} = f_y$

$$\text{a. } C_s = A_s T_t, (f_{st} = 0,85 \cdot f'_c) = 0$$

$$\text{b. } T = A_s T_r, f_{sr} = 34,375 \cdot 300 \cdot 10 = 103125 \text{ kg}$$

$$\text{c. } a = \frac{T - C_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b} = \frac{103125 - 0}{0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 30} = 13,48039$$

$$\text{d. } c = a/\beta_1 = 13,48039/0,85 = 15,8593 \text{ cm}$$

4. Kontrol regangan

$$\text{a. } \epsilon_y = f_y/E_s = 300/2 \cdot 10^5 = 0,0015$$

$$\text{b. } \epsilon' = \frac{c - d'}{c} = \frac{15,8593 - 4}{15,8593} = 0,003$$

$$\epsilon = 0,00224 > \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

$$\text{c. } \epsilon_r = \frac{d - c}{c} = \frac{44 - 15,8593}{15,8593} = 0,003$$

$$= 0,0053 > \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

$$\text{d. } M_n = 0,8\{T(d - \frac{1}{2} \cdot a)\}$$

$$= 0,8 \cdot \{103125 \cdot (44 - \frac{1}{2} \cdot 13,48039)\}$$

$$= 3073933,912 \text{ kg.cm}$$

$$= 3,0739 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$$

2. Perhitungan contoh 2, diketahui data balok:

a. Mutu bahan : $- f'_c = 30 \text{ Mpa}$

$- f_y = 300 \text{ Mpa}$

b. Dimensi tampang: $- \text{lebar (b)} = 35 \text{ cm}$

$- \text{tinggi (h)} = 57,25 \text{ cm}$

$- \text{selimut beton (d')} = 4 \text{ cm}$

Lampiran Manual Balok 10

e. Data tulangan:

- Pokok desak $n' = 2$ $\phi_{Pk} = 25 \text{ mm}$
- Pokok tarik $n = 11$ $\phi_{Tr} = 25 \text{ mm}$
- Sengkang $\phi_{Ts} = 10 \text{ mm}$

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'c = 30 \text{ MPa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Perhitungan tinggi efektif

$$\begin{aligned} a. AsTk &= n'.\pi.(1/2.\phi_{Pk})^2 = 2.22/7.(1/2.2,5)^2 \\ &\approx 9,8214 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} AsTr &= n.\pi.(1/2.\phi_{Tr})^2 = 11.22/7.(1/2.2,5)^2 \\ &\approx 54,0178 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

b. jumlah tulangan mak perlapis ($\phi_{Tr}=2,5 \Rightarrow y=2,5$)

$$\begin{aligned} TpLr &= \frac{b - (2.d' + 2.\phi_{Ts} + y)}{y + \phi_{Tr}} \\ &= \frac{35 - (2.4 + 2.1 + 2,5)}{2,5 + 2,5} = 5,5 \approx 5 \text{ buah} \end{aligned}$$

c. jumlah lapis

$$Lr = n/TpLr = 11/5 = 3$$

$$d. s = \frac{(Lr - 1).2,5 + Lr.\phi_{Tr}}{2}$$

$$s = \frac{(3 - 1).2,5 + 3.2,5}{2} = 6,25 \text{ cm}$$

e. tinggi efektif balok (d)

$$\begin{aligned} d &= h - (d' + \phi_{Ts} + s) \\ &= 57,25 - (4 + 1 + 6,25) \\ &= 46 \text{ cm} \end{aligned}$$

3. Asumsi awal $f_{st} = f_y$ dan $f_{sr} = f_y$

$$\begin{aligned} \text{a. } C_s &= A_s T_t \cdot (f_{st} - 0,85 \cdot f'_c) \\ &= 9,8214 \cdot (300 - 0,85 \cdot 30) \cdot 10 \\ &= 26959,743 \end{aligned}$$

$$\text{b. } T = A_s T_r \cdot f_{sr} = 54,0178 \cdot 300 \cdot 10 = 162053,4 \text{ kg}$$

$$\text{c. } a = \frac{T - C_s}{0,85 \cdot f'_c \cdot b} = \frac{162053,4 - 26959,743}{0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 35} = 15,13654$$

$$\text{d. } c = a/\beta_1 = 15,13654/0,85 = 17,80769 \text{ cm}$$

4. Kontrol regangan

$$\text{a. } \epsilon_y = f_y/E_s = 300/2 \cdot 10^5 = 0,0015$$

$$\text{b. } \epsilon' = \frac{c - d'}{c} \cdot 0,003 = \frac{17,80769 - 4}{17,80769} \cdot 0,003$$

$$\epsilon' = 0,002326 > \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

$$\text{c. } \epsilon_r = \frac{d - c}{c} \cdot 0,003 = \frac{46 - 17,80769}{17,80769} \cdot 0,003$$

$$= 0,004749 > \epsilon_y \text{ ok!!!}$$

$$\text{d. } C_c = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a$$

$$= 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 35 \cdot 15,1366 = 135093,7601$$

$$\text{e. } M_u = 0,8 \{ C_c(d - \frac{1}{2}a) + C_s(d - d') \}$$

$$= 0,8 \cdot \{ 135093,7601 \cdot (46 - \frac{1}{2} \cdot 15,1366) \}$$

$$+ 26959,8199 \cdot (46 - 4) \}$$

$$= 5059408,712 \text{ kg.cm}$$

$$= 5,0594 \cdot 10^4 \text{ kg.m}$$

Lampiran Manual Kolom 1

Perhitungan Manual Kolom

Langkah-langkah penyelesaian dalam perancangan kolom sesuai dengan BAB IV, contoh-contoh perhitungan secara manual sebagai berikut:

contoh 1, Diketahui data kolom:

- a. Mutu bahan :
 - $f'_c = 30 \text{ Mpa}$
 - $f_y = 300 \text{ Mpa}$

- b. Dimensi tampang:
 - lebar (b) = 45 cm
 - tinggi (h) = 45 cm
 - panjang (l) = 400 cm
 - selimut beton (d') = 4 cm

- c. Beban yang bekerja:

- Gaya tekan (P_u) = $7,997 \cdot 10^4 \text{ kg}$
- Momen rencana 1 (M_1) = $2,6755 \cdot 10^3 \text{ kg.m}$
- Momen rencana 2 (M_2) = $5,3509 \cdot 10^3 \text{ kg.m}$

- d. Diameter tulangan:

- Pokok memanjang (ϕ_{Tp}) = 25 mm
- Sengkang = 10 mm

- e. Rasio penulangan total % (ρ_{kokom}) = 4 %

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'_c = 30 \text{ Mpa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Perhitungan penulangan

a. $\rho = \frac{\rho}{\rho_{kokom}} = \frac{4}{100} = 0,002$

b. $A_s = \rho \cdot b \cdot (h - d') = 0,002 \cdot 45 \cdot (45 - 4) = 36,9 \text{ cm}^2$

c. $n = \frac{A_s}{\pi(\frac{d}{2} \cdot \phi_{Tp})^2} = \frac{36,9}{22/7 \cdot (\frac{4}{2} \cdot 2,5)^2} = 7,514$

maka $n = 8$ buah

d. $A_{spakai} = n \cdot \pi \cdot (\frac{d}{2} \cdot \phi_{Tp})^2 = 8 \cdot 22/7 \cdot (\frac{4}{2} \cdot 2,5)^2 = 39,2857 \text{ cm}^2$

e. $A_B = b \cdot h = 45 \cdot 45 = 2025 \text{ cm}^2$

3. Eksentrisitas yang terjadi

a. $M_{11} = M_2$ (dipilih momen terbesar)

Lampiran Manual Kolom 2

$$= 5,3509 \cdot 10^5 \text{ kg.cm}$$

$$\text{b. } e = M_u/P_u = 5,3509 \cdot 10^5 / (7,997 \cdot 10^4) \\ = 6,6911 \text{ cm}$$

4. Memerlukan jenis kolom

$$\text{a. kelangsungan} = \frac{0,5 \cdot 1}{0,3 \cdot h} = \frac{0,5 \cdot 400}{0,3 \cdot 45} = 14,8148$$

ternyata kelangsungan = 14,8148 < 22, berarti kolom pendek.

5. Eksentrisitas balanced

$$\text{a. tinggi efektif } (d) = h - d' \\ = 45 - 4 = 41 \text{ cm}$$

$$\text{b. } c_b = d \cdot \frac{600}{600 + f_y} = 41 \cdot \frac{600}{600 + 300} = 27,333 \text{ cm}$$

$$\text{c. } s_b = c_b \cdot \beta_1 = 0,85 \cdot 27,333 = 23,233 \text{ cm}$$

$$\text{d. } f' = 600 \cdot \frac{(c_b - d')}{c_b} = 600 \cdot \frac{(27,333 - 4)}{27,333} \cdot 10 \\ = 5121,94 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{karena } f' > f_y \text{ maka } f' = f_y = 300 \cdot 10 \\ = 3000 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{e. } fr = f_y = 3000 \text{ kg/cm}^2$$

$$\text{f. } P_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot s_b + As_{\text{pakai}} \cdot f' - As_{\text{pakai}} \cdot fr \\ = 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 45 \cdot 23,233 + 39,2857 \cdot 3000 - 39,2857 \cdot 3000 \\ = 266598,675 \text{ kg}$$

$$\text{g. } M_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot s_b \cdot (\frac{1}{2} \cdot h - s_b) + As_{\text{pakai}} \cdot f' \cdot (\frac{1}{2} \cdot h - d') \\ - As_{\text{pakai}} \cdot fr \cdot (d - \frac{1}{2} \cdot h)$$

Lampiran Manual Kolom 3

$$\begin{aligned}
 &= 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 45 \cdot 23,233 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 45 - \frac{1}{2} \cdot 23,233) \\
 &+ 39,2857 \cdot 3000 \cdot (45/2 - 4) \\
 &+ 39,2857 \cdot 3000 \cdot (41 - 45/2) \\
 &= 7262239,379 \text{ kg.cm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 h \cdot e_b &= M_{nb}/P_{nb} = 7262239,379 / 266598,675 \\
 &= 27,2403 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

ternyata $e < e_b$ maka keruntuhan desak

6. Perhitungan keruntuhan desak, dimana $f' > f_y$ maka

$$a. P_n = \frac{A's \cdot f_y}{e} + \frac{b \cdot h \cdot f'_c}{\frac{3 \cdot h \cdot e}{(d - d')} + 0,5 + \frac{1,18}{d^2}}$$

$$P_n = 526846,365 \text{ kg}$$

7. Perhitungan faktor reduksi dan gaya desak tampang

$$a. Af = 0,1 \cdot AB \cdot f'_c = 0,1 \cdot 1225 \cdot 30 \cdot 10 = 42875 \text{ kg}$$

ternyata $Af < P_n$, maka $\theta = 0,65$

$$\begin{aligned}
 b. P_u &= \theta \cdot P_n = 0,65 \cdot 526846,365 \text{ kg} \\
 &= 3,4245 \cdot 10^5 \text{ kg}
 \end{aligned}$$

karena $P_u > P_n$ maka penampang aman

contoh 2, Diketahui data kolom:

a. Mutu bahan : - $f'_c = 30 \text{ MPa}$

- $f_y = 300 \text{ MPa}$

b. Dimensi tampang: - lebar (b) = 45 cm

- tinggi (h) = 45 cm

- panjang (l) = 350 cm

- selimut beton (d') = 4 cm

b. Beban yang bekerja:

- Gaya tekan (P_u) = $2,216 \cdot 10^4 \text{ kg}$

Lampiran Manual Kolom 4

- Momen rencana 1 (M_1) = $9,8757 \cdot 10^{-2}$ kg.m
- Momen rencana 2 (M_2) = $9,8363 \cdot 10^{-2}$ kg.m

e. Diameter tulangan:

- Pokok memanjang (ϕ_{Tp}) = 25 mm
- Sengkang = 10 mm

c. Rasio penulangan total % (kokom) = 4 %

Penyelesaian:

1. Menentukan β_1

karena $f'_c = 30$ Mpa, maka $\beta_1 = 0,85$

2. Perhitungan penulangan

$$\text{a. } \rho = \frac{\rho}{\rho_{\text{kolom}}} = \frac{4}{4/100} = 0,002$$

$$\text{b. } As = \rho \cdot b \cdot (h-d') = 0,002 \cdot 45 \cdot (45-4) = 36,9 \text{ cm}^2$$

$$\text{c. } n = \frac{As}{\pi(\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tp})^2} = \frac{36,9}{22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2} = 7,514$$

maka $n = 8$ buah

$$\text{d. } As_{\text{pakai}} = n \cdot \pi \cdot (\frac{1}{2} \cdot \phi_{Tp})^2 = 8 \cdot 22/7 \cdot (\frac{1}{2} \cdot 2,5)^2 = 39,2857 \text{ cm}^2$$

$$\text{e. } AB = b \cdot h = 45 \cdot 45 = 2025 \text{ cm}^2$$

3. Eksentrisitas yang terjadi

$$\text{a. } M_{11} = M_2 \quad (\text{dipilih momen terbesar}) \\ = 9,8757 \text{ kg.cm}$$

$$\text{b. } e = M_{11}/P_{11} = 9,8757/(2,216 \cdot 10^4) \\ = 4,645 \cdot 10^{-4} \text{ cm}$$

4. Menentukan jenis kolom

$$\text{a. } \text{kelangsingan} = \frac{0,5 \cdot l}{0,3 \cdot h} = \frac{0,5 \cdot 350}{0,3 \cdot 45} =$$

ternyata kelangsingan = < 22, berarti
kolom pendek.

5. Eksentrisitas balanced

a. tinggi efektif (d') = $b - d' = 45 - 4 = 41$ cm

$$b. e_b = d, \frac{600}{600 + f_y} = 41, \frac{600}{600 + 300} = 27,333 \text{ cm}$$

c. $a_b = c_b \cdot \beta_1 = 0,85 \cdot 27,333 = 23,233 \text{ cm}$

$$d. f' = 600, \frac{(c_b + d')}{c_b} = 600, \frac{(27,333 + 4)}{27,333} \cdot 10 \\ = 5121,94 \text{ kg/cm}^2$$

karena $f' > f_y$ maka $f' = f_y = 300 \cdot 10$
 $= 3000 \text{ kg/cm}^2$

e. $f_r = f_y = 3000 \text{ kg/cm}^2$

$$f. P_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a_b + A_s \text{pakai} \cdot f' - A_s \text{pakai} \cdot f_r \\ = 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 45 \cdot 23,233 + 39,2857 \cdot 3000 - 39,2857 \cdot 3000 \\ = 266598,675 \text{ kg}$$

$$g. M_{nb} = 0,85 \cdot f'_c \cdot b \cdot a_b \cdot (\tfrac{1}{2} \cdot h - a_b) + A_s \text{pakai} \cdot f' \cdot (\tfrac{1}{2} \cdot h - d') \\ - A_s \text{pakai} \cdot f_r \cdot (d - \tfrac{1}{2} \cdot h) \\ = 0,85 \cdot 30 \cdot 10 \cdot 45 \cdot 23,233 \cdot (\tfrac{1}{2} \cdot 45 - \tfrac{1}{2} \cdot 23,233) \\ + 39,2857 \cdot 3000 \cdot (45/2 - 4) \\ + 39,2857 \cdot 3000 \cdot (41 - 45/2) \\ = 7262239,379 \text{ kg.cm}$$

h. $e_b = M_{nb}/P_{nb} = 7262239,379/266598,675$
 $= 27,2403 \text{ cm}$

ternyata $e < e_b$ maka keruntuhan desak

6. Perhitungan keruntuhan desak, dimana $f' > f_y$ maka

$$a. P_n = \frac{A_s \cdot f_y}{e} + \frac{b \cdot h \cdot f'_c}{3 \cdot h \cdot e} \\ \frac{e}{(d - d')} + 0,5 \frac{3 \cdot h \cdot e}{d^2} + 1,18$$

$P_n = 750522,515 \text{ kg}$

Lampiran Manual Kolom 6

7. Perhitungan faktor reduksi dan gaya desak tampang

a. $A_f = 0,1 \cdot AB \cdot f_c' = 0,1 \cdot 1225 \cdot 30 \cdot 10 = 42875 \text{ kg}$

ternyata $A_f < P_n$, maka $\theta = 0,65$

b. $P_u = \theta \cdot P_n = 0,65 \cdot 750522,515 \text{ kg}$

$= 4,8784 \cdot 10^5 \text{ kg}$

karena $P_u > P_u^*$ maka penampang aman

Perancangan Plat

Contoh-contoh perhitungan perancangan plat secara manual, sesuai dengan BAB IV diantaranya:

Diketahui data untuk perancangan plat:

- a. Mutu bahan : - $f'_c = 20 \text{ Mpa}$
- $f_y = 175 \text{ Mpa}$

b. Jenis plat (JP\$) = Atap

c. Beban Hidup (BH) = 150 kg/m^2

- d. Dimensi plat : - panjang (l_1) = $7,2 \text{ m}$
- lebar (l_2) = $3,6 \text{ m}$

e. Plat yang ditinjau berada pada:

- bentang ke (BK) = 1

- jumlah bentang (JB) = 2

- f. Diameter tulangan : - pokok (ϕ_p) = 16 mm
- susut (ϕ_s) = 12 mm

Penyelesaian:

1. Tebal plat minimum

$$\begin{aligned} h_{\min} &= 1/24 \cdot l_2 \cdot 1000 \cdot (0,4 + f_y/700) \\ &= 1/24 \cdot 3,6 \cdot 1000 \cdot (0,4 + 175/700) \\ &= 97,5 \text{ mm} \end{aligned}$$

dilambil tebal plat: $h = 100 \text{ mm}$

2. Perhitungan beban plat atap

$$\begin{aligned} - \text{BS plat} &= h \cdot 2400 = 0,1 \cdot 2400 = 240 \text{ kg/m}^2 \\ - \text{B air} &= 0,05 \cdot 1000 = 50 \text{ kg/m}^2 \end{aligned}$$

$$\text{Bmati} = 290 \text{ kg/m}^2$$

$$\text{Beban total} = 1,2 \text{ Bmati} + 1,6 \text{ BH}$$

$$= 1,2 \cdot 290 + 1,6 \cdot 150$$

$$= 588 \text{ kg/m}^2$$

Untuk atap selimut beton (d') = 40 mm

3. Tentukan jenis penulangan

$$E = l_1/l_2 = 7,2/3,6 = 2$$

dilakukan type II, maka momen yang terjadi:

$$M_{lx} = 0,001 \cdot B_{tot} \cdot l_2^2 \cdot x = 0,001 \cdot 588 \cdot 3,6 \cdot 58 = 441,9878$$

$$M_{ly} = 0,001 \cdot B_{tot} \cdot l_2^2 \cdot x = 0,001 \cdot 588 \cdot 3,6 \cdot 15 = 114,3072$$

$$M_{tx} = -0,001 \cdot B_{tot} \cdot l_2^2 \cdot x = 0,001 \cdot 588 \cdot 3,6 \cdot 82 = -624,8794$$

$$M_{ty} = -0,001 \cdot B_{tot} \cdot l_2^2 \cdot x = 0,001 \cdot 588 \cdot 3,6 \cdot 53 = -403,885$$

maka untuk momen tumpuan dan lapangan yang digunakan :

$$M_t = 624,8794 \text{ kg.m}$$

$$M_l = 441,9878 \text{ kg.m}$$

4. Menentukan β_1

karena $f'_c = 20 \text{ MPa}$, maka $\beta_1 = 0,85$

5. Menentukan penulangan lapangan dan tumpuan

$$\begin{aligned} \text{a. tinggi efektif (F)} &= h - d' - \frac{1}{2} \cdot \phi_p \\ &= 100 - 40 - \frac{1}{2} \cdot 16 = 52 \text{ mm} \end{aligned}$$

b. menentukan ρ_b

$$\rho_b = \frac{\frac{0,85 \cdot f'_c \cdot \beta_1}{f_y}}{600} = \frac{600}{600 + f_y}$$

$$\rho_b = \frac{0,85 \cdot 20 \cdot 0,85}{300} = \frac{600}{600 + 175} = 0,0639$$

c. menentukan ρ_{min}

$$\rho_{min} = 1,4/f_y = 1,4/175 = 0,008$$

d. maka ρ_{mak}

$$\rho_{mak} = 0,75 \cdot \rho_b = 0,75 \cdot 0,0639 = 0,0479 > \rho_{min}$$

e. menentukan rasio penulangan tumpuan

$$- i = \frac{M_t \cdot 1000}{1000 \cdot F^2} = \frac{624,8794 \cdot 1000}{1000 \cdot 52^2} = 0,2311$$

$$- \omega_t = \frac{1/0,59 - \sqrt{(1/0,59)^2 - (4 \cdot i / (0,59 \cdot f'_c \cdot 0,1))}}{2}$$

$$= 0,1247$$

$$- \rho_t = \rho_t \cdot f'_c / f_y = 0,1247 \cdot 20 / 175 = 0,0142$$

$$- \rho_{1,33t} = 1,33 \cdot \rho_t = 1,33 \cdot 0,0142 = 0,0189$$

Lampiran Manual Plat 3

f. menentukan rasio penulangan lapangan

$$- k = \frac{M_1 \cdot 1000}{1000 \cdot F^2} = \frac{441,9878 \cdot 1000}{1000 \cdot 52^2} = 0,1635$$

$$- \rho_1 = \frac{1/0,59 - \sqrt{(1/0,59)^2 - (4 \cdot k / (0,59 \cdot f'_c \cdot 0,1))}}{2}$$

$$= 0,0861$$

$$- \rho_1 = \rho_1 \cdot f'_c / f_y = 0,0861 \cdot 20 / 175 = 0,00984$$

$$- \rho_{1,331} = 1,33 \cdot \rho_1 = 1,33 \cdot 0,00984 = 0,0131$$

g. luas dan jarak tulangan

$$- As_t = t \cdot 1000 \cdot F = 0,0142 \cdot 1000 \cdot 52 = 738,4$$

$$As_1 = l \cdot 1000 \cdot F = 0,0098 \cdot 1000 \cdot 52 = 511,68$$

$$- T_t = \frac{\pi \cdot \phi_p^2 \cdot 1000}{As_t} = \frac{22/7 \cdot (16/2)^2 \cdot 1000}{738,4}$$

$$= 272,404$$

diambil jarak tulangan tumpuan 271 mm

$$- T_1 = \frac{\pi \cdot \phi_p^2 \cdot 1000}{As_1} = \frac{22/7 \cdot (16/2)^2 \cdot 1000}{511,68}$$

$$= 393,103 \Rightarrow \text{diambil jarak tulangan lapangan } 392 \text{ mm}$$

h. syarat jarak tulangan dan luas tulangan pakai

$$- Z = 3 \cdot h = 3 \cdot 100 = 300 \text{ mm}$$

$$- \text{karena } T_1 > Z, \text{ maka } T_1 = Z = 300 \text{ mm}$$

$$- As_{tpakai} = \frac{\pi \cdot \phi_p^2 \cdot 1000}{T_t} = \frac{22/7 \cdot (16/2)^2 \cdot 1000}{271}$$

$$= 742,224 \text{ mm}^2$$

$$- As_{lpakai} = \frac{\pi \cdot \phi_p^2 \cdot 1000}{T_1} = \frac{22/7 \cdot (16/2)^2 \cdot 1000}{300}$$

$$= 670,476 \text{ mm}^2$$

6. Jmas tulangan susut

$$\begin{aligned} - \rho_s &= 0,002 \cdot 300 / f_y = 0,002 \cdot 300 / 175 = 0,0034 \\ - A_{s_s} &= \rho_s \cdot F \cdot 1000 = 0,0034 \cdot 52 \cdot 1000 = 176,8 \\ - T_s &= \frac{\pi \cdot \phi_s^2 \cdot 1000}{A_{s_s}} = \frac{22/7 \cdot (12/2)^2 \cdot 1000}{176,8} \\ &= 639,948 \end{aligned}$$

diambil jarak tulangan lapangan 638 mm

karena $T_s > Z$, maka $T_s = Z = 300$ mm

$$\begin{aligned} - A_{s_{spakai}} &= \frac{\pi \cdot \phi_s^2 \cdot 1000}{T_s} = \frac{22/7 \cdot (12/2)^2 \cdot 1000}{300} \\ &= 377,143 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

7. Untuk kontrol terhadap retak tidak ditinjau

karena $f_y < 300$ Mpa

LAMPIRAN
LIST PROGRAM PERHITUNGAN GEMPA

PERHITUNGAN :

```
*****
* Program Hitungan Gempa *
*****  
BebTot = 0  
FOR P = TinBan TO 1 STEP -1  
    BebTot = BebTot + BebLan(P)  
NEXT P  
*****
* Perhitungan Koefisien Gempa Dasar (C) *  
*****  
***** Wilayah Gempa 1 *****  
IF WilGem = 1 THEN  
    IF JenTan$ = "K" THEN  
        IF Ta >= 2 THEN  
            C = .045  
        ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= .5 THEN  
            C = -.03 * Ta + .105  
        ELSE  
            C = .09  
        END IF  
    ELSEIF JenTan$ = "L" THEN  
        IF Ta >= 2 THEN  
            C = .065  
        ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= 1 THEN  
            C = -.065 * Ta + .195  
        ELSE  
            C = .13  
        END IF  
    END IF  
*****
ELSEIF WilGem = 2 THEN  
    IF JenTan$ = "K" THEN  
        IF Ta >= 2 THEN
```

```
C = .035
ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= .5 THEN
    C = -2.33333*10^(-2)*Ta+8.167*10^(-2)
ELSE
    C = .07
END IF
ELSEIF JenTan$ = "L" THEN
    IF Ta >= 2 THEN
        C = .045
    ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= 1 THEN
        C = -.045 + Ta + .135
    ELSE
        C = .09
    END IF
END IF
*****
Wilayah Gempa 3 *****
ELSEIF WilGem = 3 THEN
    IF JenTan$ = "K" THEN
        IF Ta >= 2 THEN
            C = .025
        ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= .5 THEN
            C = -1.6667*10^(-2)*Ta+5.83333*10^(-2)
        ELSE
            C = .05
        END IF
    ELSEIF JenTan$ = "L" THEN
        IF Ta >= 2 THEN
            C = .035
        ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= 1 THEN
            C = -.035 + Ta + .105
        ELSE
            C = .07
        END IF
    END IF
*****
Wilayah Gempa 4 *****
ELSEIF WilGem = 4 THEN
    IF JenTan$ = "K" THEN
```

```
IF Ta >= 2 THEN
    C = .015
ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= .5 THEN
    C = -.01 * Ta + .035
ELSE
    C = .03
END IF
ELSEIF JenTan$ = "L" THEN
    IF Ta >= 2 THEN
        C = .025
    ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= 1 THEN
        C = -.025 * Ta + .075
    ELSE
        C = .05
    END IF
END IF
*****
Wilayah Gempa 5 *****
ELSEIF WilGem = 5 THEN
    IF JenTan$ = "K" THEN
        C = .01
    ELSEIF JenTan$ = "L" THEN
        IF Ta >= 2 THEN
            C = .02
        ELSEIF Ta < 2 AND Ta >= 1 THEN
            C = -.02 * Ta + .04
        ELSE
            C = .03
        END IF
    END IF
ELSE
    *****
    Wilayah Gempa 6 *****
    C = 0
*****
END IF
*****
* Geser Horisontal Akibat Gempa *
*****
```

```

GesDas = C * I * K * BebTot
*****
* Perhitungan Tabel 1 *
*****
TLDB(TinBan) = TGG
WxHTot = 0
FOR T = TinBan TO 1 STEP -1
    TLDB(T - 1) = TLDB(T) - TinLan(T)
    WxH(T) = BebLan(T) * TLDB(T)
    WxHTot = WxHTot + WxH(T)
NEXT T
IF (TGG / PanBan) >= 3) THEN
    FOR T = 1 TO TinBan
        Gem(T) = WxH(T) / WxHTot * .9 * GesDas
    NEXT T
    Gem(TinBan) = Gem(TinBan) + .1 * GesDas
ELSE
    FOR T = 1 TO TinBan
        Gem(T) = WxH(T) / WxHTot * GesDas
    NEXT T
END IF
V(TinBan + 1) = 0
FOR T = TinBan TO 1 STEP -1
    V(T) = V(T + 1) + Gem(T)
NEXT T
*****
* Perhitungan Tabel 2 *
*****
Tho(0) = 0
FOR T = 1 TO TinBan
    Delta(T) = V(T) / (Kek(T) * K)
    Tho(T) = Tho(T - 1) + Delta(T)
NEXT T
*****
* Perhitungan Tabel 3 *
*****
WxThotot = 0

```

```
FxThoTot = 0
FOR T = 1 TO TinBan
    WxTho(T) = BebLan(T) * Tho(T) ^ 2
    WxThoTot = WxThoTot + WxTho(T)
    FD(T) = Gem(T) * Tho(T)
    FxThoTot = FxThoTot + FD(T)
NEXT T
Takhir = 2 * (22 / 7) * SQR(WxThoTot / (9.81 * FxThoTot)) * SQR(K)
IF Ta <> Takhir THEN
    Ta = Takhir
    GOTO PERHITUNGAN
END IF
RETURN
```

```

*****  

* Perhitungan Momen Ada 3 Type *  

* 1. Akibat Beban Hidup      *  

* 2. Akibat Beban Mati       *  

* 3. Akibat Beban Gempa      *  

*****  

*****  

* Akibat Beban Mati  *  

*****  

CALL BERSTH  

PRINT "PERHITUNGAN MOMEN AKIBAT BEBAN MATI"  

OPEN Namber1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1  

DO UNTIL EOF(1)  

    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele),  

        LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)           L(Ele),  

    IF JenEle$ = "B" THEN  

        Q(Ele) = BM(Ele)  

    ELSE  

        Q(Ele) = 0  

    END IF  

LOOP  

CLOSE  

Sta$ = "BM"  

GOSUB MEKANIKA  

*****  

* Akibat Beban Hidup *  

*****  

CALL BERSTH  

PRINT "PERHITUNGAN MOMEN AKIBAT BEBAN HIDUP"  

OPEN Namber1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1  

DO UNTIL EOF(1)  

    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele),  

        L(Ele), LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)           L(Ele),  

    IF JenEle$ = "B" THEN  

        Q(Ele) = BH(Ele)  

    ELSE  

        Q(Ele) = 0  

    END IF  

LOOP  

CLOSE

```

```

Sta$ = "BH"
GOSUB MEKANIKA
***** *****
* Akibat Beban Gempa *
***** *****

CALL BERSIH
PRINT "PERHITUNGAN MOMEN AKIBAT BEBAN GEMPA"
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele),
    L(Ele), LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    Q(Ele) = BH(Ele) * FRBH + BM(Ele)

LOOP
CLOSE
Sta$ = "BG"
GOSUB MEKANIKA
***** *****
* Perhitungan Mekanika *
***** *****

MEKANIKA:
FOR P = TinBan TO 1 STEP -1
    BebLan(P) = 0
NEXT P
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #2
TGG = 0
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele),
    L(Ele), LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    Iner(Ele) = 1/12*(LB(Ele)/100)*(TG(Ele)/100)^3
    K!(Ele, J1, J2) = Iner(Ele) / L(Ele)
    K!(Ele, J2, J1) = K!(Ele, J1, J2)
    KA(J1, J2) = Iner(Ele) / L(Ele)
    KA(J2, J1) = KA(J1, J2)
    IF JenEle$ = "K" THEN KK(T, Ele) = KR(Ele)
    IF JenEle$ = "K" THEN
        TinLan(T) = L(Ele)
        TGG = TGG + TinLan(T)
    END IF
    IF Sta$ = "BG" THEN
        FOR P = TinBan TO 1 STEP -1

```

```

IF JenEle$ = "B" AND P = T THEN
    BebPla(P) = BebPla(P) + Q(Ele) * L(Ele)
END IF
IF JenEle$ = "K" AND P = T THEN
    BebKol(P) = BebKol(P) + LB(Ele)/100)*(TG(Ele)/100)
        * L(Ele) * 2400
END IF
NEXT P
END IF
IF JenEle$ = "B" THEN
    M!(Ele, J1, J2) = -1 / 12 * Q(Ele) * L(Ele) ^ 2
    IF Sta$ = "BG" THEN M!(Ele, J1, J2) = 0
    M!(Ele, J2, J1) = -M!(Ele, J1, J2)
    MA(J2, J1) = M!(Ele, J2, J1)
    MA(J1, J2) = M!(Ele, J1, J2)
END IF
IF JenEle$ = "K" THEN Tin(T) = L(Ele)
LOOP
CLOSE #2
IF Sta$ = "BG" THEN
    FOR P = TinBan TO 1 STEP -1
        BebPla(P) = BebPla(P) + BebKol(P)
    NEXT P
END IF
TGG = TGG / (JumBen + 1)
FOR P = 1 TO TinBan
    Kek(P) = 0
NEXT P
FOR P = 1 TO TinBan
    FOR X = 1 TO JumEle
        IF KK(P, X) <> 0 THEN
            Kek(P) = Kek(P) + KK(P, X)
        END IF
    NEXT X
NEXT P
Ta = .06 + TGG ^ (3 / 4)
IF Sta$ = "BG" THEN GOSUB PERHITUNGAN
*****  

* Perhitungan Moment Parsiil *
*****  


```

```

PRINT "Perhitungan Momen Primer"
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAH" FOR OUTPUT AS #2
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAM" FOR OUTPUT AS #2
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAG" FOR OUTPUT AS #2
FOR J1 = 1 TO JumJoi
    FOR J2 = 1 TO JumJoi
        IF MA(J1, J2) <> 0 THEN
            WRITE #2, J1, J2, MA(J1, J2), MA(J2, J1)
        END IF
    NEXT J2
NEXT J1
CLOSE #2
*****  

* Perhitungan Momen Primer *
*****  

PRINT "Perhitungan Momen Residu"
FOR J1 = JumBen + 2 TO JumJoi
    A = 0
    FOR J2 = 1 TO JumJoi
        A = A + MA(J1, J2)
    NEXT J2
    T(J1) = A
NEXT J1
*****  

* PERHITUNGAN P *
*****  

PRINT "Perhitungan Rho"
FOR J1 = JumBen + 2 TO JumJoi
    A = 0
    FOR J2 = 1 TO JumJoi
        FOR Ele = 1 TO JumEle
            A = A + K(Ele, J1, J2)
        NEXT Ele
    NEXT J2
    T(J1) = 2 * A
NEXT J1
*****  

* PERHITUNGAN ALHPA *
*****  

PRINT "Perhitungan Faktor Distribusi"

```

```

IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAH" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAM" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAG" FOR OUTPUT AS #1
FOR X = (JumBen + 2) TO JumJoi
    FOR Y = 1 TO JumJoi
        FOR Z = 1 TO JumEle
            IF P(X) = 0 THEN P(X) = 1
            A(X, Y) = -K!(Z, X, Y) / P(X)
            IF A(X, Y) <> 0 THEN
                IF X > (JumBen + 1) THEN
                    WRITE #1, X, Y, A(X, Y)
                ELSE
                    A(X, Y) = 0
                END IF
            END IF
        NEXT Z
    NEXT Y
NEXT X
CLOSE #1
*****  

* PERHITUNGAN MOMEN DISTRIBUSI PERTAMA *
*****  

FOR X = JumBen + 2 TO JumJoi
    Momen(X, 0) = -T(X) / P(X)
    FOR A = 1 TO Interasi
        Momen(X, A) = 0
    NEXT A
NEXT X
*****  

* FAKTOR DISTRIBUSI AKIBAT TINGKAT *
*****  

FOR Y = 1 TO TinBan
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
A = 0
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LR(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    IF JenEle$ = "K" THEN
        IF Y = T THEN
            FOR X = 1 TO JumJoi

```

```

        FOR Z = 1 TO JumJoi
            A = A + K!(Ele, X, Z)
        NEXT Z
        NEXT X
    END IF
    TI(Y) = A
END IF
LOOP
CLOSE #1
NEXT Y
*****
* Perhitungan Distribusi Penggoyangan *
*****
PRINT "Perhitungan Distribusi Penggoyangan"
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJH" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJM" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJG" FOR OUTPUT AS #1
FOR P = 1 TO TinBan
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    IF (JenEle$ = "K") AND (P = T) THEN
        FOR X = 1 TO JumJoi
            FOR Z = 1 TO JumJoi
                JT(X, Z) = -3 * K!(Ele, X, Z) / TI(P)
            IF JT(X, Z) <> 0 THEN WRITE #1, X, Z, JT(X, Z)
        NEXT Z
    NEXT X
END IF
LOOP
CLOSE #2
NEXT P
CLOSE #1
*****
* PERHITUNGAN MOMEN PENGGOYANGAN PERTAMA *
*****
FOR T = 1 TO TinBan
    O = 0
    FOR P = TinBan TO T STEP -1

```

```

O = O + Gempa(P)
NEXT P
Gempa(T) = O
ME(T, O) = -Pin(T) * Gempa(T) / TI(T)
NEXT T
*****
* PENOMORAN BATANG KOLOM TERHADAP TINGKAT *
*****
PRINT "Penomoran Kolom"
FOR P = 1 TO TinBan
    OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
    DO UNTIL EOF(1)
        INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
        LB(Ele), PG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
        IF (JenEle$ = "K") AND (P = T) THEN
            FOR X = 1 TO JumJoi
                FOR Z = 1 TO JumJoi
                    IF K!(Ele, X, Z) <> 0 THEN MPN(X, Z) = MP(P, O)
                NEXT Z
            NEXT X
        END IF
    LOOP
    CLOSE #1
NEXT P
*****
* Perhitungan Momen Distribusi Total Momen Putaran *
*****
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAH" FOR INPUT AS #1
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAM" FOR INPUT AS #1
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".AAG" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, X, Y, A(X, Y)
LOOP
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJH" FOR INPUT AS #2
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJM" FOR INPUT AS #2
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".DJG" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, X, Z, JT(X, Z)
LOOP
CLOSE

```

```

PRINT "Perhitungan Momen Distribusi Total"
FOR Putaran = 1 TO Interasi
    FOR Join = (JumBen + 2) TO JumJoi
        W = 0
        FOR Cari = 1 TO JumJoi
            Momen = Momen(Cari, (Putaran))
            IF Momen = 0 THEN Momen = Momen(Cari, (Putaran - 1))
            W = W + A(Join, Cari) * (MPN(Join, Cari) + Momen)
        NEXT Cari
        Momen(Join, Putaran) = Momen(Join, 0) + W
    NEXT Join
    ****
    * Distribusi Momen Penggoyangan *
    ****
FOR P = 1 TO TinBan
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
G = 0
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    Iner(Ele) = 1/12*(LB(Ele)/100)*(TG(Ele)100)^3
    K!(Ele, J1, J2) = Iner(Ele) / L(Ele)
    K!(Ele, J2, J1) = K!(Ele, J1, J2)
    IF (JenEle$ = "K") AND (P = T) THEN
        FOR X = 1 TO JumJoi
            FOR Z = 1 TO JumJoi
                IF K!(Ele, X, Z) <> 0 THEN
                    G = G+JT(X,Z)*(Momen(X,Putaran)+Momen(Z,Putaran))
                END IF
            NEXT Z
        NEXT X
        MP(P, Putaran) = (G / 2) + MP(P, 0)
    END IF
LOOP
CLOSE #1
NEXT P
    ****
    * Persamaan MPN dengan MP *
    ****
FOR P = 1 TO TinBan

```

```

OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    IF JenEle$ = "K" AND P = T THEN
        FOR X = 1 TO JumJoi
            FOR Z = 1 TO JumJoi
                IF K!(Ele, X, Z) <> 0 THEN
                    MPN(X, Z) = MP(P, Putaran)
                END IF
            NEXT Z
        NEXT X
    END IF
LOOP
CLOSE #1
NEXT P
NEXT Putaran
*****
* PerhitunganMomen Akhir *
*****
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    Iner(Ele) = 1 / 12 * (LB(Ele) / 100) * (TG(Ele) / 100)^3
    KA(J1, J2) = Iner(Ele) / L(Ele)
    KA(J2, J1) = KA(J1, J2)
LOOP
CLOSE #1
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAH" FOR INPUT AS #2
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAM" FOR INPUT AS #2
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".MAG" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, J1, J2, MA(J1, J2), MA(J2, J1)
LOOP
CLOSE #2
FOR X = 1 TO JumJoi
    O = 0
    FOR Y = 1 TO JumJoi

```

```

MAK(X, Y) = KA(X, Y)*(2*Momen(X, Interasi)+Momen(Y,
Interasi)+MPN(X, Y))+MA(X, Y)
IF MAK(X, Y) <> 0 THEN O = O + MAK(X, Y)
NEXT Y
IF X > JumBen + 1 THEN
Q = 0
FOR Y = 1 TO JumJoi
IF MAK(X, Y) <> 0 THEN
MK(X, Y) = MAK(X, Y) - (KA(X, Y) / (P(X) / 2)) * O
Q = Q + MK(X, Y)
END IF
NEXT Y
END IF
NEXT X
*****
* Rekam Hasil *
*****
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".MIH" FOR OUTPUT AS #2
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".MIM" FOR OUTPUT AS #2
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".MIG" FOR OUTPUT AS #2
FOR X = 1 TO JumJoi
FOR Y = 1 TO JumJoi
IF X < JumBen + 2 THEN MK(X, Y) = MAK(X, Y)
IF MK(X, Y) <> 0 THEN
WRITE #2, X, Y, MK(X, Y)
END IF
NEXT Y
NEXT X
CLOSE #2
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".LAH" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".LAM" FOR OUTPUT AS #1
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".LAG" FOR OUTPUT AS #1
FOR Join = 1 TO JumJoi
FOR Putaran = 0 TO Interasi
WRITE #1, Join, Putaran, Momen(Join, Putaran)
NEXT Putaran
NEXT Join
CLOSE #1
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".MOH" FOR OUTPUT AS #2
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".MOM" FOR OUTPUT AS #2

```

```

IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".MOG" FOR OUTPUT AS #2
FOR T = 1 TO TinBan
    FOR Putaran = 0 TO Interasi
        WRITE #2, T, Putaran, MP(T, Putaran)
    NEXT Putaran
NEXT T
CLOSE #2
*****  

* PERHITUNGAN V AKIBAT Q DAN M *
*****  

FOR J = 1 TO JumJoi
    VJ(J) = 0: VSK(J) = 0: GV(J) = 0
NEXT J
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
    INPUT #3, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    IF JenEle$ = "B" THEN
        VTak(Ele, J2) = ABS(MK(J2, J1)) / L(Ele) - ABS(MK(J1,
        J2)) / L(Ele) + .5 * Q(Ele) * L(Ele)
        VTak(Ele, J1) = ABS(MK(J1, J2)) / L(Ele) - ABS(MK(J2,
        J1)) / L(Ele) + .5 * Q(Ele) * L(Ele)
    ELSE
        VTak(Ele, J2) = ABS(MK(J2, J1)) / L(Ele) - ABS(MK(J1,
        J2)) / L(Ele)
        VTak(Ele, J1) = ABS(MK(J1, J2)) / L(Ele) - ABS(MK(J2,
        J1)) / L(Ele)
    END IF
    *****  

    * Perhitungan Gava Vertikal *
    *****
    IF JenEle$ = "K" THEN
        VSK(J1) = L(Ele)*LB(Ele)/100*TG(Ele)/100*2400
        IF VSK(J2) = 0 THEN
            VSK(J1) = VSK(J1)
        ELSE
            VSK(J1) = VSK(J1) + VSK(J2)
        END IF
    END IF
    IF JenEle$ = "B" THEN

```

```

IF VJ(J2) = 0 THEN
    VJ(J2) = ABS(MK(J2, J1)) / L(Ele) - ABS(MK(J1, J2))
    / L(Ele) + .5 * Q(Ele) * L(Ele)
ELSE
    VJ(J2) = ABS((MK(J2, J1)) / L(Ele) - ABS(MK(J1, J2))
    / L(Ele) + .5 * Q(Ele) * L(Ele)) + VJ(J2)
END IF
IF VJ(J1) = 0 THEN
    VJ(J1) = ABS(MK(J1, J2))/L(Ele)-ABS(MK(J2,J1)) / L(Ele) + .5 * Q(Ele) *L(Ele)
ELSE
    VJ(J1) = ABS(MK(J1, J2)) / L(Ele) - ABS(MK(J2, J1))
    / L(Ele) + .5 * Q(Ele) * L(Ele) + VJ(J1)
END IF
END IF
LOOP
CLOSE
*****
* Penjumlahan Gaya vertikal (GV) *
*****
OPEN NamBer1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
    INPUT #3, T, Ele, JenEle$, J1, J2, KR(Ele), L(Ele),
    LB(Ele), TG(Ele), BH(Ele), BM(Ele)
    IF JenEle$ = "K" THEN
        IF GV(J2) = 0 THEN
            GV(J2) = VJ(J2)
            GV(J1) = VJ(J1) + VJ(J2)
        ELSE
            GV(J1) = VJ(J1) + GV(J2)
        END IF
    END IF
LOOP
CLOSE
*****
* PERHITUNGAN V TOTAL (VT) *
* Merekam Gaya Vertikal   *
*****
IF Sta$ = "BH" THEN OPEN NamBer1$ + ".VTH" FOR OUTPUT AS #4
IF Sta$ = "BM" THEN OPEN NamBer1$ + ".VTM" FOR OUTPUT AS #4

```

```
IF Sta$ = "BG" THEN OPEN NamBer1$ + ".VTG" FOR OUTPUT AS #4
FOR J = 1 TO JumJoi
    IF Sta$ = "BG" THEN GV(J) = VSK(J)
    FOR Ele = 1 TO JumEle
        IF VTak(Ele, J) <> 0 THEN
            WRITE #4, Ele, J, GV(J), VTak(Ele, J)
        END IF
    NEXT Ele
NEXT J
CLOSE #4
RETURN
```

Lampiran Analisis Struktur Momen Maksimum 1

```
'*****  
`Perhitungan Momen Lapangan *  
'*****  
OPEN namaBerkas1$ + ".VTJ" FOR INPUT AS #1  
  
DO UNTIL EOF(1)  
INPUT #1, Elemen, J, VH(J), VM(J), VG(J), VT(J), VTaH(Elemen,J),  
      VTaM(Elemen, J), VTaG(Elemen, J), VTa1(Elemen, J),  
      VTa2(Elemen, J), VTa3(Elemen, J), VTa4(Elemen, J)  
LOOP  
CLOSE  
OPEN namaBerkas1$ + ".MAK" FOR INPUT AS #1  
DO UNTIL EOF(1)  
INPUT #1, J1, J2, MKH#(J1, J2), MKM#(J1, J2), MKG#(J1, J2),  
      MK1#(J1, J2), MK2#(J1, J2), MK3#(J1, J2), MK4#(J1, J2)  
LOOP  
CLOSE #1  
OPEN namaBerkas1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1  
OPEN namaBerkas1$ + ".DML" FOR OUTPUT AS #2  
DO UNTIL EOF(1)  
INPUT #1, T, Elemen, JenisElemen$, J1, J2, KR(Elemen), L(Elemen),  
      LB(Elemen), TG(Elemen), BH(Elemen), BM(Elemen)  
      IF JenisElemen$ = "B" THEN  
`Momen Maksimum Beban Mati  
X(Elemen) = (VTaM(Elemen, J1) * L(Elemen)) / (VTaM(Elemen, J1)  
          + VTaM(Elemen, J2))  
ML2M(Elemen) = (VTaM(Elemen, J1) * X(Elemen)) - (.5 * BM(Elemen))  
                  * X(Elemen) ^ 2  
ML1M(Elemen) = (ABS(MKM#(J2, J1)) - ABS(MKM#(J1, J2))) / L(Elemen)  
                  * X(Elemen) + ABS(MKM#(J1, J2))  
MLM(Elemen) = ML2M(Elemen) - ML1M(Elemen)  
  
`Momen Maksimum Beban Hidup  
X(Elemen) = (VTaH(Elemen, J1) * L(Elemen)) / (VTaH(Elemen, J1)  
          + VTaH(Elemen, J2))  
ML2H(Elemen) = (VTaH(Elemen, J1) * X(Elemen)) - (.5 * BH(Elemen))
```

Lampiran Analisis Struktur Momen Maksimum 2

```
* X(Elemen) ^ 2
ML1H(Elemen) = (ABS(MKH#(J2, J1)) - ABS(MKH#(J1, J2))) / L(Elemen)
               * X(Elemen) + ABS(MKH#(J1, J2))
MLH(Elemen) = ML2H(Elemen) - ML1H(Elemen)
`Momen Maksimum Beban Gempa
X(Elemen) = (VTaG(Elemen, J1) * L(Elemen)) / (VTaG(Elemen, J1)
               + VTaG(Elemen, J2))
BX(Elemen) = (ABS(MKG#(J1, J2)) * L(Elemen)) / (ABS(MKG#(J1, J2))
               + ABS(MKG#(J2, J1)))
IF X(Elemen) < BX(Elemen) THEN
    MLG(Elemen) = ((BX(Elemen) - X(Elemen)) / BX(Elemen))
                  * MKG#(J1, J2)
ELSE
    BX1(Elemen) = (ABS(MKG#(J2, J1)) * L(Elemen))
                  / (ABS(MKG#(J1, J2)) + ABS(MKG#(J2, J1)))
    MLG(Elemen) = ((BX1(Elemen) - (L(Elemen) - X(Elemen)))
                  / BX1(Elemen)) * -MKG#(J2, J1)
END IF
`Kombinasi Momen Lapangan
ML1(Elemen) = 1.6 * MLH(Elemen) + 1.2 * MLM(Elemen)
ML2(Elemen) = .9 * MLM(Elemen) + MLG(Elemen)
ML3(Elemen) = 1.05 * (.6 * MLH(Elemen) + MLM(Elemen)
                      + MLG(Elemen))
IF ML1(Elemen) > ML2(Elemen) AND ML1(Elemen) > ML3(Elemen)
THEN ML4(Elemen) = ML1(Elemen)
    IF ML2(Elemen) > ML1(Elemen) AND ML2(Elemen) > ML3(Elemen)
THEN ML4(Elemen) = ML2(Elemen)
    IF ML3(Elemen) > ML1(Elemen) AND ML3(Elemen) > ML2(Elemen)
THEN ML4(Elemen) = ML3(Elemen)
    WRITE #2, Elemen, MLH(Elemen), MLM(Elemen), MLG(Elemen),
          ML1(Elemen), ML2(Elemen), ML3(Elemen), ML4(Elemen)
END IF
LOOP
CLOSE
```

```

*****
* Rekaman Data Gabungan *
*****
PRINT "PROSES REKAM DATA"
PRINT "      TUNGGU"
OPEN namBer1$ + ".VTB" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
  INPUT #1, Ele, J, VT(J), VTak(Ele, J)
    VH(J) = VT(J)
    VTaH(Ele, J) = VTak(Ele, J)
  LOOP
CLOSE
OPEN namBer1$ + ".VTM" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
  INPUT #2, Ele, J, VT(J), VTak(Ele, J)
    VM(J) = VT(J)
    VTaM(Ele, J) = VTak(Ele, J)
  LOOP
CLOSE
OPEN namBer1$ + ".VTJ" FOR OUTPUT AS #1
OPEN namBer1$ + ".VTG" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
  INPUT #3, Ele, J, VT(J), VTak(Ele, J)
  VSK(J) = VT(J)
  VTaG(Ele, J) = VTak(Ele, J)
  VTa1(Ele, J) = .2 * VTaM(Ele, J) + .6 * VTaH(Ele, J)
  A = .9 * VTaM(Ele, J) + VTaG(Ele, J)
  B = .9 * VTaM(Ele, J) - VTaG(Ele, J)
  IF ABS(A) > ABS(B) THEN
    VTa2(Ele, J) = A
  ELSE
    VTa2(Ele, J) = B
  END IF
  C = .05 * (VTaM(Ele, J) + .6 * VTaH(Ele, J) +
  VTaG(Ele, J))
  D = .05 * (VTaM(Ele, J) + .6 * VTaH(Ele, J) -
  VTaG(Ele, J))

```

```

IF ABS(C) > ABS(D) THEN
    VTa3(Ele, J) = C
ELSE
    VTa3(Ele, J) = D
END IF
IF VTa1(Ele, J) > VTa2(Ele, J) AND VTa1(Ele, J) >
    VTa3(Ele, J) THEN
    VTa4(Ele, J) = VTa1(Ele, J)
ELSEIF VTa2(Ele, J) > VTa1(Ele, J) AND VTa2(Ele,
    J) > VTa3(Ele, J) THEN
    VTa4(Ele, J) = VTa2(Ele, J)
ELSE
    VTa4(Ele, J) = VTa3(Ele, J)
END IF
VT(J) = (1.2 * VM(J) + 1.6 * VH(J)) + VSK(J)
WRITE #1, Ele, J, VH(J), VM(J), VG(J), VT(J),
    VTaH(Ele, J), VTaM(Ele, J), VTaG(Ele, J),
    VTa1(Ele, J), VTa2(Ele, J), VTa3(Ele, J),
    VTa4(Ele, J)

LOOP
CLOSE
ERASE VH, VM, VG, VTaH, VTaM, VTaG, VT, VTak
KILL, number1$ + ".VTH"
KILL, number1$ + ".VTM"
KILL, number1$ + ".VTG"
OPEN, number1$ + ".AAH" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, J1, J2, A(J1, J2)
    AH(J1, J2) = A(J1, J2)
LOOP
CLOSE
OPEN, number1$ + ".AAM" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, J1, J2, A(J1, J2)
    AM(J1, J2) = A(J1, J2)
LOOP
CLOSE
OPEN, number1$ + ".AAA" FOR OUTPUT AS #4

```

```
OPEN number1$ + ".AAG" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
    INPUT #3, J1, J2, A(J1, J2)
    AG(J1, J2) = A(J1, J2)
    WRITE #4, J1, J2, AH(J1, J2), AM(J1, J2), AG(J1, J2)
LOOP
CLOSE
ERASE AH, AM, AG, A
KILL number1$ + ".AAH"
KILL number1$ + ".AAM"
KILL number1$ + ".AAG"
OPEN number1$ + ".MIH" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, J1, J2, MK#(J1, J2)
    MKH#(J1, J2) = MK#(J1, J2)
LOOP
CLOSE
OPEN number1$ + ".MIM" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, J1, J2, MK#(J1, J2)
    MKM#(J1, J2) = MK#(J1, J2)
LOOP
CLOSE
OPEN number1$ + ".MAK" FOR OUTPUT AS #4
OPEN number1$ + ".MIG" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
    INPUT #3, J1, J2, MK#(J1, J2)
    MKG#(J1, J2) = MK#(J1, J2)
    MKI#(J1, J2) = 1.6*MKH#(J1, J2)+1.2*MKM#(J1, J2)
    A = .9 * MKM#(J1, J2) + MKG#(J1, J2)
    B = .9 * MKM#(J1, J2) - MKG#(J1, J2)
    IF ABS(A) > ABS(B) THEN
        MK2#(J1, J2) = A
    ELSE
        MK2#(J1, J2) = B
END IF
```

```

C' = 1.05 * (.6 * MKH#(J1, J2) + MKM#(J1, J2) +
MKG#(J1, J2))
D' = 1.05 * (.6 * MKH#(J1, J2) + MKM#(J1, J2) -
MKG#(J1, J2))
IF ABS(C) > ABS(D) THEN
    MK3#(J1, J2) = C
ELSE
    MK3#(J1, J2) = D
END IF
IF ABS(MK1#(J1, J2)) > ABS(MK2#(J1, J2)) AND
ABS(MK1#(J1, J2)) > ABS(MK3#(J1, J2)) THEN
    MK4#(J1, J2) = MK1#(J1, J2)
ELSE IF ABS(MK2#(J1, J2)) > ABS(MK1#(J1, J2)) AND
ABS(MK2#(J1, J2)) > ABS(MK3#(J1, J2)) THEN
    MK4#(J1, J2) = MK2#(J1, J2)
ELSE
    MK4#(J1, J2) = MK3#(J1, J2)
END IF
WRITE #4, J1, J2, MKH#(J1, J2), MKM#(J1, J2), MKG#(J1, J2),
MK1#(J1, J2), MK2#(J1, J2), MK3#(J1, J2), MK4#(J1, J2)
LOOP
CLOSE
ERASE MKH, MKM, MKG, MK, MK1, MK2
KILL number1$ + ".MIH"
KILL number1$ + ".MIM"
KILL number1$ + ".MIG"
OPEN number1$ + ".LAH" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, Join, Put, mom(Join, Put)
    momH(Join, Put) = mom(Join, Put)
LOOP
CLOSE
OPEN number1$ + ".LAM" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
    INPUT #2, Join, Put, mom(Join, Put)
    momM(Join, Put) = mom(Join, Put)
LOOP
CLOSE

```

```
OPEN number1$ + ".LAP" FOR OUTPUT AS #4
OPEN number1$ + ".LAG" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
    INPUT #3, Join, Put, mom(Join, Put)
        momG(Join, Put) = mom(Join, Put)
        WRITE #4, Join, Put, momH(Join, Put), momM(Join,
            Put), momG(Join, Put)
LOOP
CLOSE
ERASE mom, momH, momM, momG
KILL number1$ + ".LAH"
KILL number1$ + ".LAM"
KILL number1$ + ".LAG"
OPEN number1$ + ".MOH" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Put, MP(T, Put)
        MPH(T, Put) = MP(T, Put)
LOOP
CLOSE
OPEN number1$ + ".MOM" FOR INPUT AS #1
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Put, MP(T, Put)
        MPM(T, Put) = MP(T, Put)
LOOP
CLOSE
OPEN number1$ + ".MOG" FOR INPUT AS #1
OPEN number1$ + ".MPG" FOR OUTPUT AS #2
DO UNTIL EOF(1)
    INPUT #1, T, Put, MP(T, Put)
        MPG(T, Put) = MP(T, Put)
        WRITE #2, T, Put, MPH(T, Put), MPM(T, Put), MPG(T, Put)
LOOP
CLOSE
ERASE MPH, MPM, MPG, MP : KILL number1$ + ".MOG"
KILL number1$ + ".MOH" : KILL number1$ + ".MOM"
KILL number1$ + ".MAH" : KILL number1$ + ".MAM"
KILL number1$ + ".MAG" : KILL number1$ + ".DJH"
KILL number1$ + ".DJG" : KILL number1$ + ".DJM"
```

```

'*****  

'* Program Gabungan Kolom dan *  

'* Balok (Beton) *  

'*****  

OPEN namaBerkas1$ + ".DOK" FOR INPUT AS #1  

INPUT #1, TinggiBangunan, Bentang, LebarBangunan, JumlahJoin,  

       JumlahElemen, PanjangBangunan, WilayahGempa, JenisTanah$,  

       K, I, Fc, Fy, Interasi, FRBH  

CLOSE #1  

CALL GARISATAS  

CALL KOTAK(2, 1, 23, 80)  

LOCATE 1, 15:PRINT "<<< DATA PERANCANGAN PORTAL (Balok dan Kolom)  

>>>"  

DesainPortal:  

LOCATE 4, 30: PRINT "DATA BALOK"  

LOCATE 5, 18: INPUT "Diameter Tul. Pokok Desak" = "mm";Tk  

LOCATE 6, 18: INPUT "Diameter Tul. Pokok Tarik" = "mm";Tr  

LOCATE 7, 18: INPUT "Diameter Tul. Sengkang" = "mm";Ts  

LOCATE 8, 18: INPUT "Perbandingan d/b" = "";Q  

LOCATE 10, 30: PRINT "DATA KOLOM"  

LOCATE 11, 18: INPUT "Diameter Tul. Pokok" = "mm";Tp  

LOCATE 12, 18: INPUT "Diameter Tul. Sengkang" = "mm";Ts1  

LOCATE 13, 18: INPUT "Ratio Penulangan Total Pkolom" = "%";Pk  

LOCATE 15, 18: INPUT "Selimut Beton" = "cm";Sel  

BD = .5  

Tr = Tr / 10: Tk = Tk / 10: Ts = Ts / 10      ' Konversi ke cm  

TP = TP / 10: Tsk = Tsk / 10                  ' Konversi ke cm  

'*****  

'* Perhitungan *  

OPEN namaBerkas1$ + ".MAK" FOR INPUT AS #2  

DO UNTIL EOF(2)  

INPUT #2, J1, J2, MKH#(J1, J2), MKM#(J1, J2), MKG#(J1, J2),  

       MK1#(J1, J2), MK2#(J1, J2), MK3#(J1, J2), MK4#(J1, J2)  

MK#(J1, J2) = MK4#(J1, J2)  

LOOP  

CLOSE #2

```

```

OPEN namaBerkas1$ + ".DML" FOR INPUT AS #3
DO UNTIL EOF(3)
INPUT #3, Elemen, MLH(Elemen), MLM(Elemen), MLG(Elemen),
      ML1(Elemen), ML2(Elemen), ML3(Elemen), ML4(Elemen)
      ML(Elemen) = ML4(Elemen)
LOOP
CLOSE #3
OPEN namaBerkas1$ + ".VTJ" FOR INPUT AS #2
DO UNTIL EOF(2)
INPUT #2, Elemen, J, VH(J), VM(J), VG(J), VT(J), VTaH(Elemen, J),
      VTaM(Elemen, J), VTaG(Elemen, J), VTa1(Elemen, J),
      VTa2(Elemen, J), VTa3(Elemen, J), VTa4(Elemen, J)
LOOP
CLOSE #2
*****  

'* Perhitungan Balok dan Kolom *  

*****  

OPEN namaBerkas1$ + ".DAT" FOR INPUT AS #1
OPEN namaBerkas1$ + ".BTN" FOR OUTPUT AS #2
OPEN namaBerkas1$ + ".BLN" FOR OUTPUT AS #3
LOCATE 18, 5: PRINT "Proses Perhitungan Elemen Balok dan Kolom"
DO UNTIL EOF(1)
INPUT #1, T, Elemen, JenisElemen$, J1, J2, KR(Elemen), L(Elemen),
      LB(Elemen), TG(Elemen), BH(Elemen), BM(Elemen)
Lebar = LB(Elemen): Tinggi = TG(Elemen)           'cm
Panjang = L(Elemen): Eln = Elemen
IF JenisElemen$ = "K" THEN PK = Panjang * 100: Pu = VT(J2)
IF JenisElemen$ = "B" THEN
      M1 = ABS(MK#(J1, J2))
      M2 = ABS(MK#(J2, J1))
      IF M1 <= M2 THEN
            Mr = M2
      ELSE
            Mr = M1
END IF
Mr = Mr * 100           'kg.cm
CALL Dimensi(Mr, Fc, Fy, Q, OP)

```

```

CALL Desrangkap(Fst, B1, P1, bs, ds, Pb, Pmin, Rn, a, Mn,
                Fc, Fy, Q, SelBeton, Tr, Tk, Ts)
IF Jenis$ = "Tulangan Sebelah" THEN
    TP1 = Tr * 10: TP2 = 0: Ts1 = Ts * 10: N1 = nr: N2 = 2
    MPU = Mr: MP = Mu: a$ = Jenis$: c$ = "": ZTek = Lr
    ZTar = x: JumLapTek = TpLr: JumLapTar = 0: Lebar = b
    Tinggi = h
    JE$(Eln)=JenisElemen$:Lbr(Eln)=Lebar:Tgi(Eln) = Tinggi
    MPUr(Eln) = MPU: MPr(Eln) = MP:Pjg(Eln) = Panjang
    TP1r(Eln) = TP1: TP2r(Eln) = TP2: Ts1r(Eln) = Ts1
    N1r(Eln)=N1:N2r(Eln) = N2: ar$(Eln) = a$: b$(Eln) = b$
    Cr$(Eln) = c$: Sbt(Eln) = SelBeton: ZTekr(Eln) = ZTek
    Ztar(Eln) = ZTar: JLTek(Eln) = JumLapTek
    JLtar(Eln) = JumLapTar
    WRITE #2, Eln, JE$(Eln), Lbr(Eln), Tgi(Eln), Pjg(Eln), TP1r(Eln),
           TP2r(Eln), Ts1r(Eln), N1r(Eln), N2r(Eln), MPUr(Eln),
           MPr(Eln), ar$(Eln), b$(Eln), Cr$(Eln), Sbt(Eln),
           ZTekr(Eln), Ztar(Eln), JLTek(Eln), JLtar(Eln))
    TP1= 0: TP2 = 0: Ts1 = 0: N1 = 0: N2 = 0: MPU = 0: MP = 0: a$ = ""
    c$ = "": b$ = "": ZTek = 0: ZTar = 0: JumLapTek = 0: JumLapTar = 0
ELSE
    TP1 = Tr * 10: TP2 = Tk * 10: Ts1 = Ts * 10: N1 = nr
    N2 = nt: MPU = Mr: MP = Mu: a$ = Jenis$: c$ = Tul$:
    Lebar=b:Tinggi=h:ZTek=Lt:ZTar = Lr: JumLapTek = TpLt
    JumLapTar = TpLr: Eln = Elemen
    JE$(Eln)=JenisElemen$:Lbr(Eln)=Lebar:Tgi(Eln) = Tinggi
    MPUr(Eln) = MPU: MPr(Eln) = MP:Pjg(Eln) = Panjang
    TP1r(Eln) = TP1: TP2r(Eln) = TP2: Ts1r(Eln) = Ts1
    N1r(Eln)=N1:N2r(Eln) = N2: ar$(Eln) = a$: b$(Eln) = b$
    Cr$(Eln) = c$: Sbt(Eln) = SelBeton: ZTekr(Eln) = ZTek
    Ztar(Eln) = ZTar: JLTek(Eln) = JumLapTek
    JLtar(Eln) = JumLapTar
    WRITE #2, Eln, JE$(Eln), Lbr(Eln), Tgi(Eln), Pjg(Eln), TP1r(Eln),
           TP2r(Eln), Ts1r(Eln), N1r(Eln), N2r(Eln), MPUr(Eln),
           MPr(Eln), ar$(Eln), b$(Eln), Cr$(Eln), Sbt(Eln),
           ZTekr(Eln), Ztar(Eln), JLTek(Eln), JLtar(Eln))
    TP1= 0: TP2 = 0: Ts1 = 0: N1 = 0: N2 = 0: MPU = 0: MP = 0: a$ = ""

```

```

c$ = "": b$ = ""
END IF
***** Perhitungan tulangan Lapangan *****
M1 = ABS(ML(Elemen))
M2 = ABS(ML(Elemen))
IF M1 <= M2 THEN
    Mr = M2
ELSE
    Mr = M1
END IF
Mr = Mr * 100                         'kg.cm
Mn = Mr / .8
CALL Desrangkap(Fst, B1, P1, bs, ds, Pb, Pmin, Rn, a, Mn, Fc, Fy,
Q, SelBeton, Tr, Tk, Ts)
IF Jenis$ = "Tulangan Sebelah" THEN
    TP1 = Tr * 10: TP2 = 0: Ts1 = Ts * 10: N1 = nr: N2 = 2
    MPU = Mr: MP = Mu: a$ = Jenis$: c$ = "": ZTek = Lr
    ZTar = x: JumLapTek = TpLr: JumLapTar = 0: Lebar = b
    Tinggi = h
    JE$(Eln)=JenisElemen$:Lbr(Eln)=Lebar:Tgi(Eln) = Tinggi
    MPUr(Eln) = MPU: MPr(Eln) = MP:Pjg(Eln) = Panjang
    TP1r(Eln) = TP1: TP2r(Eln) = TP2: Ts1r(Eln) = Ts1
    N1r(Eln)=N1:N2r(Eln) = N2: ar$(Eln) = a$: b$(Eln) = b$
    Cr$(Eln) = c$: Sbt(Eln) = SelBeton: ZTekr(Eln) = ZTek
    Ztar(Eln) = ZTar: JLTek(Eln) = JumLapTek
    JLTar(Eln) = JumLapTar
WRITE #3, Eln, JE$(Eln), Lbr(Eln), Tgi(Eln), Pjg(Eln), TP1r(Eln),
TP2r(Eln), Ts1r(Eln), N1r(Eln), N2r(Eln), MPUr(Eln),
MPr(Eln), ar$(Eln), b$(Eln), Cr$(Eln), Sbt(Eln),
ZTekr(Eln), Ztar(Eln), JLTek(Eln), JLTar(Eln))
TP1= 0: TP2 = 0: Ts1 = 0: N1 = 0: N2 = 0: MPU = 0: MP = 0: a$ = ""
c$ = "": b$ = "": ZTek = 0: ZTar = 0: JumLapTek = 0: JumLapTar = 0
ELSE
    TP1 = Tr * 10: TP2 = Tk * 10: Ts1 = Ts * 10: N1 = nr
    N2 = nt: MPU = Mr: MP = Mu: a$ = Jenis$: c$ = Tul$
    Lebar=b:Tinggi=h:ZTek=Lt:ZTar = Lr: JumLapTek = TpLt
    JumLapTar = TpLr: Eln = Elemen

```

```

JE$(Eln)=JenisElemen$:Lbr(Eln)=Lebar:Tgi(Eln) = Tinggi
MPUr(Eln)  =  MPU: MPr(Eln) = MP:Pjg(Eln)  =  Panjang
TP1r(Eln)  =  TP1: TP2r(Eln) = TP2: Ts1r(Eln)  =  Ts1
N1r(Eln)=N1:N2r(Eln) = N2: ar$(Eln) = a$: b$(Eln) = b$
Cr$(Eln) = c$: Sbt(Eln) = SelBeton: ZTekr(Eln) = ZTek
Ztar(Eln) = ZTar: JLTek(Eln) = JumLapTek
JLTar(Eln) = JumLapTar

WRITE #3, Eln, JE$(Eln), Lbr(Eln), Tgi(Eln), Pjg(Eln), TP1r(Eln),
      TP2r(Eln), Ts1r(Eln), N1r(Eln), N2r(Eln), MPUr(Eln),
      MPr(Eln), ar$(Eln), b$(Eln), Cr$(Eln), Sbt(Eln),
      ZTekr(Eln), Ztar(Eln), JLTek(Eln), JLTar(Eln)

TP1= 0: TP2 = 0: Ts1 = 0: N1 = 0: N2 = 0: MPU = 0: MP = 0: a$ = ""
c$ = "": b$ = ""

END IF

ELSE
    MU1 = ABS(MK1#(J1, J2) * 100)      'Kg.cm
    MU2 = ABS(MK1#(J2, J1) * 100)      'Kg.cm
CALL Kolom(Pu, PK, Lebar, Tinggi, MU1, MU2, Fc, Fy, TP, Tsk, RPT,
      SelBeton, BD)
    TP1=TP * 10: TP2 = 0: Ts1 = Tsk * 10: N2 = 0: MPU = Pu
    MP = P: a$ = K$: b$ = Ks$: c$ = "": ZTek = 0: ZTar = 0
    JumLapTek = 0: JumLapTar = 0:JE$(Eln) = JenisElemen$
    Lbr(Eln) = Lebar: Tgi(Eln) = Tinggi: MPUr(Eln) = MPU
    MPr(Eln) = MP: Eln = Elemen:Pjg(Eln) = Panjang
    TP1r(Eln) = TP1: TP2r(Eln) = TP2: Ts1r(Eln) = Ts1
    N1r(Eln)=N1:N2r(Eln) = N2: ar$(Eln) = a$: b$(Eln) = b$
    Cr$(Eln) = c$: Sbt(Eln) = SelBeton: ZTekr(Eln) = ZTek
    Ztarr(Eln) = ZTar: JLTek(Eln) = JumLapTek
    JLTar(Eln) = JumLapTar

WRITE #2, Eln, JE$(Eln), Lbr(Eln), Tgi(Eln), Pjg(Eln), TP1r(Eln),
      TP2r(Eln), Ts1r(Eln), N1r(Eln), N2r(Eln), MPUr(Eln),
      MPr(Eln), ar$(Eln), b$(Eln), Cr$(Eln), Sbt(Eln),
      ZTekr(Eln), Ztarr(Eln), JLTek(Eln), JLTar(Eln)

TP1=0: TP2 = 0: Ts1 = 0: N2 = 0: MPU = 0: MP = 0: a$ = "": b$ = ""
c$ = "": ZTek = 0: ZTar = 0: JumLapTek = 0: JumLapTar = 0

END IF

LOOP:CLOSE

```

```

WHILE INKEY$ = ""
    LOCATE 22, 3: COLOR 30: PRINT "PROSES TELAH SELESAI"
    SOUND 987, 2: SOUND 329, 2
WEND
END

DEFSNG C, I-K, P, X-Y
SUB CariFst (Fsta, T, B1, b, Fc, SelBeton, As2) STATIC
SHARED Fst, a
Fstlagi:
    Fst = Fsta
    Cs = As2 * (Fst - (.85 * Fc * 10))
    a = (T - Cs) / (.85 * Fc * b * 10)
    c = a / B1
    Est = ((c - SelBeton) / c) * .003
    Fst1 = Est * 200000 * 10
    IF FIX(Fst1 / 10) <> FIX(Fst / 10) THEN
        IF Fst1 > Fst THEN
            Fsta = Fst1 - .1
        ELSE
            Fsta = Fst1 + .1
        END IF
        GOTO Fstlagi
    END IF
    Fst = Fst1 / 10
END SUB

SUB Desrangkap (Fst, B1, P1, bs, ds, Pb, Pmin, Rn, a, Mn, Fc, Fy,
                Q, SelBeton, Tr, Tk, Ts) STATIC
SHARED Mu, Jenis$, b, h, nt, nr, TpLt, TpLr, Lr, Lt, x

Desain:
    b = bs: d = ds
    c = (600 / (600 + Fy)) * d
    a = c * B1
    As1 = P1 * b * d
    Mn1 = (As1 * Fy * 10) * (d - a / 2)

```

```

    IF Mn1 < Mn THEN
        GOSUB TulanganRangkap
    ELSE
        GOSUB TulanganSebelah
    END IF
    GOTO Akhir           ' selesai niyee...

'*****'
'* Desain Tulangan Rangkap *
'*****'

TulanganRangkap:
Jenis$ = "Tulangan Rangkap"
Mn2 = Mn - Mn1
As2 = Mn2 / (Fy * 10 * (d - SelBeton))
Asr = As1 + As2
T = Asr * Fy * 10
'*****'
'* Chek Regangan *
'*****'

Fst = Fy
Fsr = Fy
Ey = Fy / 200000
Est = ((c - SelBeton) / c) * .003
Esr = ((d - c) / c) * .003
IF Esr < Ey THEN
    Fsr = Esr * 200000
    T = Asr * Fsr
END IF
IF Est < Ey THEN
    Fsta = Est * 200000 * 10
    As2 = AsTt
    CALL CariFst(Fsta, T, B1, b, Fc, SelBeton, As2)
END IF
'*****'
'* Menghitung Jumlah Tulangan Rangkap *
'*****'

nt = As2 / (22 / 7 * (Tk / 2) ^ 2)
nr = Asr / (22 / 7 * (Tr / 2) ^ 2)

```

```

nt = FIX(nt) + 1
nr = FIX(nr) + 1
IF nt < 2 THEN nt = 2
IF nr < 2 THEN nr = 2
AsTp = nt * 22 / 7 * (Tk / 2) ^ 2
AsRp = nr * 22 / 7 * (Tr / 2) ^ 2
IF Tk > 2.5 THEN Y = Tk ELSE Y = 2.5
TpLt = (b - (2 * SelBeton + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tk)
TpLt = FIX(TpLt)
IF TpLt = 0 THEN TpLt = 2
Lt = nt / TpLt
IF Lt <> FIX(Lt) THEN Lt = FIX(Lt) + 1
IF Tr > 2.5 THEN Y = Tr ELSE Y = 2.5
TpLr = (b - (2 * SelBeton + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tr)
TpLr = FIX(TpLr)
IF TpLr = 0 THEN TpLr = 2
Lr = nr / TpLr
Sr = FIX(Lr)
IF Lr <> FIX(Lr) THEN Lr = FIX(Lr) + 1
s = ((Lr - 1) * 2.5 + Lr * Tr) / 2
h = d + SelBeton + Ts + s
h = FIX(FIX(h) / 5)
h = h * 5
*****  

/* Hitungan momen nominal *
*****  

T = AsRp * Fsr * 10
Cs = AsTp * (Fst - .85 * Fc) * 10
a = (T - Cs) / (.85 * Fc * 10 * b)
Cc = .85 * Fc * b * a * 10
Mu = .8 * (Cc * (d - a / 2) + (Cs * (d - SelBeton)))
*****  

/* Cheking Rasio Tulangan *
*****  

Pc = AsTp / (b * d)
Pmak = .75 * Pb
IF Pc > Pmak THEN

```

```

OP = OP - .1
GOSUB DesainLagi

END IF
RETURN
'*****'
'* Desain Tulangan Sebelah *
'*****'

TulanganSebelah:
Jenis$ = "Tulangan Sebelah"
IF (d - SelBeton) < b THEN d = b
'*****'
Rnbaru = Mn / (b * d ^ 2)
Pbaru = P1 * (Rnbaru / Rn)
IF Pbaru > (.75 * Pb) THEN
    OP = OP - .1
    GOSUB DesainLagi
END IF
Asr = Pbaru * b * d
nr = Asr / (22 / 7 * ((Tr / 2) ^ 2))
nr = FIX(nr) + 1
IF nr < 2 THEN nr = 2
AsTr = nr * (22 / 7) * (Tr / 2) ^ 2
x = (b - (2 * SelBeton + 2 * Ts + nr * Tr)) / (nr - 1)
IF (x <= Tr) OR (x <= 2.5) THEN
    IF Tr > 2.5 THEN Y = Tr ELSE Y = 2.5
    TpLr = (b - (2 * SelBeton + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tr)
    TpLr = FIX(TpLr)
    IF TpLr = 0 THEN TpLr = 2
    Lr = nr / TpLr
    IF Lr <> FIX(Lr) THEN Lr = FIX(Lr) + 1
    s = ((Lr - 1) * 2.5 + Lr * Tr) / 2
    h = d + SelBeton + Ts + s
    h = FIX(FIX(h) / 5)
    h = h * 5
END IF
'*****'
'* Chek regangan tarik *

```

```

*****  

Aa = (AsTr * Fy * 10) / (.85 * Fc * b * 10)  

c = Aa / B1  

Fsr = Fy  

Ey = Fy / 200000  

Esr = ((d - c) / c) * .003  

IF Esr < Ey THEN Fsr = Esr * 200000  

Mu = .8 * AsTr * Fsr * 10 * (d - Aa / 2)

RETURN  

DesainLagi:  

    CALL Dimensi(Mn, Fc, Fy, Q, OP)
    GOTO Desain

RETURN  

Akhir:  

END SUB

SUB Dimensi (Mr, Fc, Fy, Q, OP) STATIC
SHARED Mn, B1, P1, bs, ds, Pb, Pmin, Rn
    Mn = Mr / .8
    *****
    IF Fc <= 30 THEN
        B1 = .85
    ELSEIF Fc >= 55 THEN
        B1 = .65
    ELSE
        B1 = .85 - (Fc - 30) * .008
    END IF
    *****
    OP = .6
    Pb = ((.85 * Fc * B1) / Fy) * (600 / (600 + Fy))
    Pmin = 1.4 / Fy
    P1 = OP * Pb
    IF P1 < Pmin THEN P1 = Pmin
    *****
    /* Asumsi awal tulangan tarik dan desak leleh */
    /* Fst = Fy dan Fsr = Fy */
    *****

```

```

m = Fy / (.85 * Fc)
Rn = P1 * Fy * 10 * (1 - (.5 * P1 * m))
bs = (Mn / (Rn * Q)) ^ (1 / 3)
bs = FIX((FIX(bs) / 5))
bs = bs * 5
ds = Q * bs
ds = ds - 10

END SUB

SUB Kolom (Pu, PK, Lebar, Tinggi, MU1, MU2, Fc, Fy, TP, Tsk, RPT,
           SelBeton, BD) STATIC
SHARED NTar, NTek, Keter$, K$, N1, Ks$, P

  IF Fc <= 30 THEN
    B1 = .85
  ELSEIF Fc >= 55 THEN
    B1 = .65
  ELSE
    B1 = .85 - (Fc - 30) * .008
  END IF

*****  

FPE = .5  

*****  

  IF MU1 < MU2 THEN
    Mu = MU2
  ELSE
    Mu = MU1
  END IF
e = Mu / Pu                                ' cm
Kelangsungan = FPE * PK / (.3 * Tinggi)
AG = Lebar * Tinggi                         ' cm^2
PTar = .5 * RPT / 100                       ' Ratio Tarik
Aasumsi = Lebar * (Tinggi - SelBeton) * PTar
N1 = Aasumsi / (22 / 7 * (TP / 2) ^ 2)
N1 = FIX(N1) + 1
NTek = N1: NTar = N1
Aspakai = N1 * 22 / 7 * (TP / 2) ^ 2        ' cm^2
IF Kelangsungan < 22 THEN GOTO KolomPendek
*****  


```

```

'* KolomLangsing *
*****
Ec = 4.7E+08 * SQR(Fc)
IG = 1 / 12 * Lebar * Tinggi ^ 3           'cm^4
IF RPT / 100 <= .03 THEN
    EI = Ec * IG / (2.5 * (1 + BD))      'kg.cm^2
ELSE
    Itul = 2 * Aspakai * (Tinggi / 2 - SelBeton) ^ 2
    EI=((1 / 5 * Ec * IG) + ME * 10 * Itul) / (1 + BD)
END IF
Pc = ((22 / 7) ^ 2 * EI) / (FPE * PK) ^ 2
cm = 1
Sb = cm / (1 - (Pu / (.65 * Pc)))
Mc = Sb * Mu      'kg.cm
e = Mc / Pu      'cm
emin = (15 + (.03 * Tinggi * 10)) / 10
IF e <= emin THEN e = emin

KolomPendek:
*****
'* Kolom Pendek *
*****
d = Tinggi - SelBeton
Cb = d * 600 / (Fy + 600)                  'cm
ab = B1 * Cb
Ftek = 600 * 10 * (Cb - SelBeton) / Cb     'kg/cm^2
Ftar = Fy * 10                               'kg/cm^2
IF Ftek >= (Fy * 10) THEN Ftek = Fy * 10
Pnb = (.85 * Fc * 10 * Lebar * ab) + (Aspakai * Ftek) - (Aspakai
    * Ftar)
Mnb = (.85 * Fc * 10 * Lebar * ab * (Tinggi / 2 - ab / 2))
    + (Aspakai * Ftek * (Tinggi / 2 - SelBeton)) + (Aspakai
    * Ftar * (d - Tinggi / 2))      'kg.cm
eb = Mnb / Pnb
IF e > eb THEN
    ****
    '* Keruntuhan Tarik *
    ****

```

```

Ks$ = " Keruntuhan Tarik"
IF Ftek < (Fy * 10) THEN
    GOTO CobaCoba
ELSE
    Ppakai = Aspakai / (Lebar * d)
    m = Fy / (.85 * Fc)
    Pn = .85 * Fc * 10 * Lebar * d * ((Tinggi - 2 * e)
        / (2 * d) - 2*e) / (2 * d)) ^ 2 + 2 * m
        * Ppakai * (1 - SelBeton / d)))
    a = Pn / (.85 * Fc * 10 * Lebar)      'cm
    c = a / B1
    Ftek = 600 * 10 * (c - SelBeton) / c
    IF Ftek < (Fy * 10) THEN
        GOTO CobaCoba
    ELSE
        GOTO Lanjut
    END IF
END IF
ELSE

'*****'
'* Keruntuhan Tekan *
'*****'

Ks$ = " Keruntuhan Tekan"
IF Ftek < (Fy * 10) THEN      'di Nawy 327
    GOTO CobaCoba
ELSE
    Pn = (Aspakai * Fy * 10 / (e / (d - SelBeton)
        + .5)) + (Lebar * Tinggi * Fc * 10 / (3
        * Tinggi * e / d ^ 2 + 1.18))
    GOTO Lanjut
END IF
END
'*****'
'* Prosedur Coba-Coba *
'*****'

```

CobaCoba:

LOCATE 22, 45: COLOR 30: PRINT "Proses Prosedur Coba-coba"

COLOR 7

Ulang:

a = B1 * Cb

Ftek = 600 * 10 * (Cb - SelBeton) / Cb 'KG/CM^2

Ftar = 600 * 10 * (d - Cb) / Cb 'Kg/cm^2

IF Ftek > (Fy * 10) THEN Ftek = Fy * 10

IF Ftar > (Fy * 10) THEN Ftar = Fy * 10

Pn = (.85 * Fc * 10 * Lebar * a) + (Aspakai * Ftek) - (Aspakai * Ftar)

Mn = (.85 * Fc * 10 * Lebar * a * (Tinggi / 2 - a / 2)) + (Aspakai * Ftek * (Tinggi / 2 - SelBeton)) + (Aspakai * Ftar * (d - Tinggi / 2))

ecoba = Mn / Pn

Sel = ABS((e - ecoba) / e)

IF ecoba > e THEN

 Cb = Cb + .001

ELSE

 Cb = Cb - .001

END IF

IF Sel > .01 THEN

 GOTO Ulang

END IF

'*****'

'* Perhitungan Lanjutan *

'*****'

Lanjut:

AF = .1 * AG * Fc * 10

IF Pn > AF THEN

 FakReduksi = .65

ELSE

 FakReduksi = .8 - (.2 * .65 * Pn / AF)

END IF

P = FakReduksi * Pn

IF P > Pu THEN

 IF ABS((P - Pu) / Pu) > .05 THEN

```
K$ = "Aman Tapi Boros":Keter$ = "AB"
ELSE
    K$ = "Aman":Keter$ = "A"
END IF
ELSE
    Keter$ = "TA":K$ = "Tidak Aman"
END IF
END SUB
```

Lampiran Desain Balok 1

**LIST PROGRAM
PERCINTUNGAN BALOK (DESAIN)**

DesainBalok:

```
PRINT "<<< DATA PERANCANGAN BALOK >>>"  
PRINT "DESAIN UNTUK SATU BALOK"  
PRINT "1. Mutu Bahar"  
INPUT "Kuat Desak Beton = ; Fc; " Mpa"  
INPUT "Kuat Tarik Baja = ; Fy; " Mpa"  
PRINT "2. Momen Rencana = ; Mr; " Kg.m"  
PRINT "3. Rencana Tampang"  
INPUT "Selimut Beton = ; SelBet ; " cm"  
INPUT "Perbandingan d/b = ; Q"  
PRINT "4. Diameter Tulangan"  
INPUT "Pokok Desak = ; Tk; " mm"  
INPUT "Pokok Tarik = ; Tr; " mm"  
INPUT "Sengkang = ; Ts; " mm"  
PRINT "Apakah Data sudah benar (T/Y) "
```

LagiDesain:

```
ADd$ = INPUT$(1)  
IF ADd$ = "T" OR ADd$ = "t" THEN  
    GOTO DesainBalok  
ELSEIF ADd$ = "Y" OR ADd$ = "y" THEN  
    GOTO TerusDesain  
ELSE  
    GOTO LagiDesain  
END IF
```

TerusDesain:

```
Mr = Mr * 100: Tk = Tk / 10: Tr = Tr / 10: Ts = Ts / 10  
CALL Desrangkap(Fst, a, Mr, Fc, Fy, Q, SelBet, Tr, Tk,  
Ts)
```

```
IF Jenis$ = "Tulangan Sebelah" THEN  
    CALL HasilSebelah(Jenis$, x, b, h, Ts, Tr, nr, Lr,  
    TpLr, Mr, Mu, SelBet)
```

```
ELSE  
    CALL HasilRangkap(Jenis$, h, b, Ts, Tr, Tk, nt,  
    nr, Lt, Lr, TpLt, TpLr, Mr, Mu, SelBet)  
END IF
```

```
PRINT "D"; : COLOR 0: PRINT "esain Ulang"
```

```
PRINT "C"; : COLOR 0: PRINT "etak"
```

Lampiran Desain Balok 2

```
PRINT "S"; : COLOR 0: PRINT "elesai"
PilihB:
DO
    DU$ = INKEY$
LOOP UNTIL DU$ <> ""
IF DU$ = "D" OR DU$ = "d" THEN
    GOTO DesainBalok
ELSEIF DU$ = "c" OR DU$ = "C" THEN
    IF Jenis$ = "Tulangan Sebelah" THEN
        CALL PrintSebelah(Fc, Fy, Jenis$, x, b, h,
                           Ts, Tr, nr, Lr, TpLr, Mr, Mu, SelBet)
    ELSE
        CALL PrintRangkap(Fc, Fy, Jenis$, x, b, h, Ts,
                           Tr, Tk, nt, nr, Lr, TpLr, TpLt, Mr, Mu, SelBet)
    END IF
    GOTO PilihB
ELSEIF DU$ = "s" OR DU$ = "S" THEN
    GOTO StartBeton
ELSE
    GOTO PilihB
END IF
*****
* Program Perhitungan Tulangan Rangkap *
*****
SUB Desrangkap (Fst, a, Mr, Fe, Fy, Q, SelBet, Tr, Tk,
                 Ts) STATIC
SHARED Mu, Jenis$, b, h, nt, nr, TpLt, TpLr, Lr, Lt, x
Mr = Mr / .8
IF Fe <= 30 THEN                                'Mpa
    B1 = .85
ELSEIF Fe >= 55 THEN
    B1 = .65
ELSE
    B1 = .85 - (Fe - 30) * .008
END IF
OP = 6
Pb = ((.85 * Fe * B1) / Fy) * (600 / (600 + Fy))
Pmin = 1.4 / Fy
Desainlagi:
P1 = OP * Pb
```

Lampiran Desain Balok 3

```
IF P1 < Pmin THEN P1 = Pmin
*****
* Asumsi swal tulangan tarik dan desak leleh *
* Fst = Fy dan Fsr = Fy
*****
m = Fy / (.85 * Fc)
Rn = P1 * Fy * 10 * (1 - (.5 * P1 * m))
b = (Mn / (Rn * Q)) ^ (1 / 3)
d = Q * b : b = FIX(b) + 1 : d = FIX(d) - 8
c = (600 / (600 + Fy)) * d : a = c * B1
As1 = P1 * b * d : Mn1 = (As1 + Fy * 10) * (d - a / 2)
IF Mn1 < Mn THEN
    GOSUB TulanganRangkap
ELSE
    GOSUB TulanganSebelah
END IF
GOTO Akhir
*****
* Desain Tulangan Rangkap *
*****
TulanganRangkap:
Jenis$ = "Tulangan Rangkap" : Mn2 = Mn - Mn1
As2 = Mn2 / (Fy * 10 * (d - SelBet))
Asr = As1 + As2 : T = Asr * Fy * 10
*****
* Chek Regangan *
*****
Fst = Fy : Fsr = Fy : Ey = Fy / 200000
Est = ((c - SelBet) / c) * .003
Esr = ((d - c) / c) * .003
IF Esr < Ey THEN
    Fsr = Est * 200000 : T = Asr * Fsr
END IF
IF Est < Ey THEN
    Fsta = Est * 200000 * 10 : As2 = Asr * T
    CALL CariFst(Fsta, T, B1, b, Fc, SelBet, As2)
END IF
*****
* Menghitung Jumlah Tulangan Rangkap *
*****
```

Lampiran Desain Balok 4

```

nt = AsZ / (22 / 7 * (Tk / 2) ^ 2)
nr = Asr / (22 / 7 * (Tr / 2) ^ 2)
nt = FIX(nt) + 1 : nr = FIX(nr) + 1
IF nt < 2 THEN nt = 2 : IF nr < 2 THEN nr = 2
AsTp = nt * 22 / 7 * (Tk / 2) ^ 2
AsRp = nr * 22 / 7 * (Tr / 2) ^ 2
IF Tk > 2.5 THEN Y = Tk ELSE Y = 2.5
TpLt = (b - (2 * SelBet + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tk)
TpLt = FIX(TpLt) : IF TpLt = 0 THEN TpLt = 2
Lt = nt / TpLt : IF Lt <> FIX(Lt) THEN Lt = FIX(Lt) + 1
IF Tr > 2.5 THEN Y = Tr ELSE Y = 2.5
TpLr = (b - (2 * SelBet + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tr)
TpLr = FIX(TpLr) : IF TpLr = 0 THEN TpLr = 2
Lr = nr / TpLr : Sr = FIX(Lr)
IF Lr <> FIX(Lr) THEN Lr = FIX(Lr) + 1
s = ((Lr - 1) * 2.5 + Lr * Tr) / 2
h = d + SelBet + Ts + s
IF h <> FIX(h) THEN h = FIX(h) + 1
*****  

* Hitungan momen nominal *
*****  

T = AsRp * Fsr * 10 : Cs = AsTp * (Fst - .85 * Fc) * 10
a = (T - Cs) / (.85 * Fc * 10 * b)
Cc = .85 * Fc * b * a * 10
Mu = .8 * (Cc * (d - a / 2) + (Cs * (d - SelBet)))
*****  

* Cheking Rasio Tulangan *
*****  

Pc = AsTp / (b * d) : Pmak = .75 * Pb
IF Pc > Pmak THEN
    OL = .1 : OP = OP - OL
    GOTO DesainLagi
END IF
RETURN
*****  

* Desain Tulangan Sebelah *
*****  

TulanganSebelah:
Jenis$ = "Tulangan Sebelah"
IF (d - SelBet) < b THEN d = b

```

```

Rnbaru = Mn / (b * d ^ 2) : Pbaru = P1 * (Rnbaru / Rn)
IF Pbaru > (.75 * Pb) THEN
    OP = OP + 1
    GOTO DesainLagi
END IF

Asr = Pbaru * b * d
nr = Asr / (22 / 7 * ((Tr / 2) ^ 2))
nr = FIX(nr) + 1 : IF nr < 2 THEN nr = 2
AsTr = nr * (22 / 7) * (Tr / 2) ^ 2
x = (b - (2 * SelBet + 2 * Ts + nr * Tr)) / (nr - 1)
IF (x <= Tr) OR (x <= 2.5) THEN
    IF Tr > 2.5 THEN Y = Tr ELSE Y = 2.5
    TpLr = (b - (2 * SelBet + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tr)
    TpLr = FIX(TpLr) : IF TpLr = 0 THEN TpLr = 2
    Lr = nr / TpLr
    IF Lr <> FIX(Lr) THEN Lr = FIX(Lr) + 1
    s = ((Lr - 1) * 2.5 + Lr * Tr) / 2
    h = d + SelBet + Ts + s
    IF h <> FIX(h) THEN h = FIX(h) + 1
END IF
*****
* Cek regangan tarik *
*****
Aa = (AsTr * Fy * 10) / (.85 * Fe * b * 10)
c = Aa / B1 : Esr = Fy : Ey = Fy / 200000
Esr = ((d - c) / c) * .003
IF Esr < Ey THEN Fsr = Esr * 200000
Mu = .8 * AsTr * Fsr * 10 * (d - Aa / 2)
RETURN
Akhir:
END SUB
*****
* Print Tulangan Rangkap *
*****
SUB HasilRangkap (Jenis$, h, b, Ts, Tr, Tk, nt, nr, Lt,
Lr, TpLr, Mr, Mu, SelBet) STATIC
PRINT "HASIL PERENCANAAN BALOK"
PRINT "Dimensi : Lebar Balok : "; b; " cm"
PRINT "          Tinggi Balok : "; h; " cm"
PRINT "          Selimut Beton : "; SelBet; " cm"

```

Lampiran Desain Balok 6

```
PRINT "Dia.Tul.Pokok : Desak : "; Tk * 10; " mm"
PRINT "                      Tarik : "; Tr * 10; " mm"
PRINT "Dia.Tul.Sengkang    : "; Ts * 10; " mm"
PRINT "Jumlah Tulangan : Desak : "; nt; " buah"
PRINT "                      Tarik : "; nr; " buah"
PRINT "Jumlah Lapis     : Desak : "; Lt; " lapis"
PRINT "                      Tarik : "; Lr; " lapis"
PRINT "Jumlah Tul/lapis: Desak : "; TpLt; " buah"
PRINT "                      Tarik : "; TpLr; " buah"
PRINT "Momen Rencana      : "; Mr / 100; " kg.m"
PRINT "Momen Kapasitas Tampang : "; Mu / 100; " kg.m"
PRINT "Balok dengan "; : COLOR 19, 9: PRINT Jenis$
END SUB
*****
* Print Tulangan Sebelah *
*****
SUB HasilSebelah (Jenis$, x, b, h, Ts, Tr, nr, Lr, TpLr, Mr, Mu, SelBet) STAT
PRINT "HASIL PERENCANAAN BALOK"
PRINT "Dimensi : Lebar      : "; b; " cm"
PRINT "          Tinggi      : "; h; " cm"
PRINT "Selimut Beton       : "; SelBet; " cm"
PRINT "Momen Rencana        : "; Mr / 100; " kg.m"
PRINT "Momen Kap. Tampang   : "; Mu / 100; " kg.m"
PRINT "Diameter Tul.Pokok  : "; Tr * 10; " mm"
PRINT "Diameter Tul.Sengkang: "; Ts * 10; " mm"
PRINT "Jumlah Tulangan      : "; nr; " buah"
PRINT "Jumlah Lapis         : "; Lr; " lapis"
IF Lr = 1 THEN PRINT "Jarak Antara Tulangan : "; x; " cm"
PRINT "Balok dengan "; : COLOR 19, 9: PRINT Jenis$
END SUB
```

Lampiran Analisa Balok 1

LIST PROGRAM
PERHITUNGAN BALOK (ANALISA)

```
PRINT "<<< DATA PERANCANGAN BALOK >>>"  
PRINT "ANALISA UNTUK SATU BALOK"  
PRINT "1. Mutu Bahan"  
INPUT "Kuat Desak Beton      = "; Fc;" Mpa"  
INPUT "Kuat Tarik Baja      = "; Fy;" Mpa"  
PRINT "2. Dimensi Balok"  
INPUT "Lebar                  = "; b;" cm"  
INPUT "Tinggi                 = "; h;" cm"  
INPUT "Selimut Beton          = "; SelBeton;" cm"  
PRINT "3. Data Tulangan"  
INPUT "Jumlah Tulangan Desak = "; nt  
INPUT "Jumlah Tulangan Tarik = "; nr  
INPUT "Diameter Tulangan Desak = "; Tk;" mm"  
INPUT "Diameter Tulangan Tarik = "; Tr;" mm"  
INPUT "Diameter Sengkang       = "; Ts;" mm"  
*****  
* Program Analisa Kolom *  
*****  
SUB AnalisaBeton (Fst, a, nt, nr, Tk, Tr, Ts, b, h, Mr, Fc, Fy,  
SelBeton) STATIC : SHARED Mu  
IF Fc <= 30 THEN  
    B1 = .85  
ELSEIF Fc >= 55 THEN  
    B1 = .65  
ELSE  
    B1 = .85 - (Fc - 30) * .008  
END IF  
AsPt = nt*22/7*(Tk/2)^2 : AsTr = nr*22/7*(Tr/2)^2  
IF Tr > 2.5 THEN Y = Tr ELSE Y = 2.5  
TpLr = (b - (2 * SelBeton + 2 * Ts - Y)) / (Y + Tr)  
TpLr = FIX(TpLr) : IF TpLr = 0 THEN TpLr = 2  
Lr = nr / TpLr : IF Lr <> FIX(Lr) THEN Lr = FIX(Lr) + 1  
s = ((Lr - 1) * 2.5 + Lr * Tr) / 2 : d = h - (SelBeton + Ts + s)  
Cs = AsPt * 10 * (Fy - .85 * Fc) : T = AsTr * Fy * 10  
a = (T - Cs) / (.85 * 10 * Fc * b) : c = a / B1  
Fst = Fy : Ey = Fy / 200000  
Est = (c - SelBeton) / c * .003 : Esr = (d - c) / c * .003
```

Lampiran Analisa Balok 2

```
IF Esr < Ey THEN
    Fsr = Esr * 200000
    T = AsTr * Fsr * 10
END IF
IF Est < Ey THEN
    Fsta = Est * 200000 * 10
    As2 = AsTt
    Fstlagi:
        Fst = Fsta : Cs = As2 * (Fst - (.85 * Fc * 10))
        a = (T - Cs) / (.85 * Fc * b * 10) : c = a / B1
        Est = ((c - SelBeton) / c) * .003
        Fst1 = Est * 200000 * 10
        IF FIX(Fst1 / 10) <> FIX(Fst / 10) THEN
            IF Fst1 > Fst THEN Fsta = Fst1 - .1
            IF Fst1 <= Fst THEN Fsta = Fst1 + .1
            GOTO Fstlagi
        END IF
        Fst = Fst1 / 10
    END IF
    Cs = AsTt * (Fst - .85 * Fc) * 10
    a = (T - Cs) / (.85 * 10 * Fc * b)
    Ce = .85 * Fc * b * a * 10
    Mu = .8 * (Ce * (d - a / 2) + (Cs * (d - SelBeton)))
    IF AsTt = 0 THEN Mu = .85 * T * (d - a / 2)
    PRINT "Momen Tampang Nominal = "; Mu / 100; " kg.m"
```

LAMPIRAN
LIST PROGRAM PERHITUNGAN KOLOM

DesainKolom:

```

PRINT "<<< DATA PERENCANAAN KOLOM >>>"
PRINT "1. Data Bahan"
PRINT "  Kuat Tekan Beton      = ; Fc      ; "Mpa"
PRINT "  Tegangan Luluh Baja    = ; Fy      ; "Mpa"
PRINT "Data Gaya dan Momen Yang Bekerja"
PRINT "  Gaya Tekan Rencana     = ; Pu      ; "Kg"
PRINT "  Momen Ujung (1)        = ; MU1     ; "Kg.m"
PRINT "  Momen Ujung (2)        = ; MU2     ; "kg.m"
PRINT "  Ratio Perbandingan Momen = ; BD
PRINT "3. Dimensi Kolom"
PRINT "  Lebar                  = ; Lebar   ; "cm"
PRINT "  Tinggi                 = ; Tinggi  ; "cm"
PRINT "  Panjang                = ; PK      ; "cm"
PRINT "  Selimit Beton          = ; SelBeton; "cm"
PRINT "4. Data Tulangan"
PRINT "  Dim. Tul. Pokok         = ; TP      ; "mm"
PRINT "  Dim. Tul. Sengkang       = ; Tsk     ; "mm"
PRINT "  Ratio Penulangan Total  = ; RPT     ; "%"
PRINT "Apakah Data sudah benar (T/Y) "
AD$ = INPUT$(1)
IF AD$ = "T" OR AD$ = "t" THEN GOTO DesainKolom
TP = TP / 10
Tsk = Tsk / 10
MU1 = MU1 * 100: MU2 = MU2 * 100
Me = 200000
IF Fc <= 30 THEN
    b1=0.85
ELSEIF Fc >= 55 THEN
    b1=0.65
ELSE
    B1 = .85 - (Fc - 30) * .008
END IF
FPE = .5
IF MU1 < MU2 THEN

```

Lampiran Kolom 2

```
Mu = Mu2
ELSE
    Mu = Mu1
END IF
e = Mu / Pu : Kelangsungan = FPE * PK / (.3 * Tinggi)
AG = Lebar * Tinggi : PTar = .5 * RPT / 100
Aasumsi = Lebar * (Tinggi - SelBeton) * FTar
N1 = Aasumsi / (22 / 7 * (TP / 2) ^ 2)
N1 = FIX(N1) + 1 : NTek = N1: NTar = N1
Aspakai = N1 * 22 / 7 * (TP / 2) ^ 2
IF Kelangsungan < 22 THEN GOTO KolomPendek
*****
* KolomLangsing *
*****
ec = 4700 * SQR(Fc) * 10
IG = 1 / 12 * Lebar * Tinggi ^ 3
IF RPT / 100 <= .03 THEN
    EI = ec * IG / (2.5 * (1 + BD))
ELSE
    Itul = 2 * Aspakai * (Tinggi / 2 - SelBeton) ^ 2
    EI = ((1 / 5 * ec * IG) + Me * 10 * Itul) / (1 + BD)
END IF
Pe = ((22 / 7) ^ 2 * EI) / (FPE * PK) ^ 2 : cm = 1
Sb = cm / (1 - (Pu / (.65 * Pe))) : Mc = Sb * Mu
e = Mc / Pu : emin = .6 + .03 * Tinggi
IF e <= emin THEN e = emin
KolomPendek:
*****
* Kolom Pendek *
*****
D = Tinggi - SelBeton : Cb = D *.003/((Fy/Me)+.003)
ab = B1 * Cb : Ftek = Me * 10 * .003 * (Cb - SelBeton) / Cb
Ftar = Fy * 10
IF Ftek >= (Fy * 10) THEN FtekKP = Fy * 10
Pnb = (.85*Fc*10*Lebar*ab)+(Aspakai*FtekKP)-(Aspakai*Ftar)
Mnb = (.85 * Fc * 10 * Lebar * ab * (Tinggi / 2 - ab / 2)) +
(Aspakai * FtekKP * (Tinggi / 2 - SelBeton)) + (Aspakai * Ftar * (D - Tinggi / 2))
```

```

eb = Mnb / Pnb
IF e > eb THEN
    *****
    * Keruntuhan Tarik *
    *****
Kss$ = " Keruntuhan Tarik"
IF Ftek <= (Fy * 10) THEN
    GOTO CobaCoba
ELSE
    Ppakai = Aspakai / (Lebar * D)
    m = Fy / (.85 * Fc)
    Pn = .85 * Fc * 10 * Lebar * D * ((Tinggi - 2 * e) /
        (2 * D) + SQR(((Tinggi - 2 * e) / (2 * D)) ^ 2 + 2 * m
        * Ppakai * (1 - SelBeton / D)))
    A = Pn / (.85 * Fc * 10 * Lebar)
    C = A / B1
    Ftek = Me * 10 * .003 * (C - SelBeton) / C
    IF Ftek <= (Fy * 10) THEN
        GOTO CobaCoba
    ELSE
        GOTO Lanjut
    END IF
END IF
ELSE
    *****
    * Keruntuhan Tekan *
    *****
Kss$ = " Keruntuhan Tekan"
IF Ftek < Fy * 10 THEN
    GOTO CobaCoba
ELSE
    Pn = (Aspakai * Fy * 10 / (e / (D - SelBeton) + .5)) +
        (Lebar * Tinggi * Fc * 10 / (3 * Tinggi * e / D ^ 2 +
        1.18))
    GOTO Lanjut
END IF
END IF
END

```

```

*****
* Prosedur Coba-Coba *
*****
CobaCoba:
Ulang:
A = B1 * Cb
Ftek = Me * 10 * .003 * (Cb - SelBeton) / Cb
Ftar = Me * 10 * .003 * (D - Cb) / Cb
IF Ftek > (Fy * 10) THEN Ftek = Fy * 10
IF Ftar > (Fy * 10) THEN Ftar = Fy * 10
Pn = (.85*Fc*10*Lebar*A) + (Aspakai*Ftek) - (Aspakai* Ftar)
Mn = (.85 * Fc * 10 * Lebar * A * (Tinggi / 2 - A / 2)) + (Aspakai
* Ftek * (Tinggi / 2 - SelBeton)) + (Aspakai * Ftar * (D - Tinggi
/ 2))
eoba = Mn / Pn
Sel = ABS((e - eoba) / e)
IF eoba > e THEN
    Cb = Cb + .001
ELSE
    Cb = Cb - .001
END IF
IF Sel > .01 THEN
    GOTO Ulang
END IF
*****
* Perhitungan Lanjutan *
*****
Lanjut:
AF = .1 * AG * Fc * 10
IF Pn > AF THEN
    FakReduksi = .65
ELSE
    FakReduksi = .8 - (.2 * .65 * Pn / AF)
END IF
P = FakReduksi * Pn
IF P > Pu THEN
    IF ABS((P - Pu) / Pu) > .05 THEN
        K$ = "Aman Tapi Boros"
    END IF
END IF

```

```
Keter$ = "AB"
ELSE
    K$ = "Aman"
    Keter$ = "A"
END IF
ELSE
    Keter$ = "TA"
    K$ = "Tidak Aman"
END IF
END SUB
*****
* Analisis Ulang *
*****
CALL HasilKolom(Lebar, Tinggi, PK, N1, TP, Tsk, K$, Ks$, P, Pu)
CALL KOTAK(2, 65, 6, 79)
PRINT "D"; : COLOR 7: PRINT "esain Ulang"
PRINT "C"; : COLOR 7: PRINT "etak"
PRINT "S"; : COLOR 7: PRINT "elesai"
PilihKolom:
DO
    DK$ = INKEY$
LOOP UNTIL DK$ <> ""
IF DK$ = "D" OR DK$ = "d" THEN
    CALL KOTAK(2, 1, 23, 80)
    GOTO DesainKolom
ELSEIF DK$ = "c" OR DK$ = "C" THEN
    CALL PrintKolom(SelBeton, Fc, Fy, Lebar, Tinggi, PK, N1, TP,
    Tsk, K$, Ks$, P, Pu)
    GOTO PilihKolom
ELSEIF DK$ = "s" OR DK$ = "S" THEN
    CALL KOTAK(2, 1, 23, 80)
    CALL Awal
    GOTO startBeton
ELSE
    GOTO PilihKolom
END IF
*****
* Print Hasil *
```

Lampiran Kolom 6

```
*****  
SUB HasilKolom (Lebar, Tinggi, PK, N1, TP, Tsk, K$, Ks$, P, Pu)  
STATIC  
CALL KOTAK(2, 1, 23, 80)  
PRINT "Hasil Perhitungan kolom"  
PRINT "Lebar Kolom           ="; Lebar; " cm"  
PRINT "Tinggi Kolom          ="; Tinggi; " cm"  
PRINT "Panjang Kolom         ="; PK; " cm"  
PRINT "Dia.Tul. Pokok        ="; TP * 10; " mm"  
PRINT "Dia.Tul. Sengkang      ="; Tsk * 10; " mm"  
PRINT "Jumlah Total Tulangan ="; N1 * 2; " Buah"  
PRINT "Gaya Vertikal Rencana  ="; Pu; " Kg"  
PRINT "Gaya Vertikal Kapasitas Tamp ="; P; " kg"  
PRINT "Kolom dalam kondisi "; K$  
PRINT "Mengalami"; Ks$  
END SUB  
*****  
* Cetak Hasil *  
*****  
DEFSNG C, I-K, P, X-Y  
SUB PrintKolom (SelBeton, Fc, Fy, Lebar, Tinggi, PK, N1, TP, Tsk,  
K$, Ks$, P, Pu) STATIC  
PRINT "Siapkan Kertas Kemudian tekan Enter untuk mencetak"  
DO: LOOP UNTIL INKEY$ <> ""  
PRINT "Sedang Cetak"  
LPRINT "Hasil Perencanaan Kolom"  
LPRINT  
LPRINT TAB(5); "Dimensi : Lebar       :"; Lebar; " cm"  
LPRINT TAB(16); "Tinggi       :"; Tinggi; " cm"  
LPRINT TAB(5); "Panjang Kolom     :"; PK; " cm"  
LPRINT TAB(5); "Selimut Beton    :"; SelBeton; " cm"  
LPRINT TAB(5); "Data Bahan"  
LPRINT TAB(5); "Kuat Tekan Beton   :"; Fc; " Mpa"  
LPRINT TAB(5); "Tegangan Luluh Baja :"; Fy; " Mpa"  
LPRINT TAB(5); "Diameter Tul Pokok  :"; TP * 10; " mm"  
LPRINT TAB(5); "Diameter Tul Sengkang :"; Tsk * 10; " mm"  
LPRINT TAB(5); "Jumlah Tulangan      :"; N1 * 2; " buah"  
LPRINT TAB(5); "Gaya Vertikal Rencana :"; Pu; " kg"
```

Lampiran Kolom 7

```
LPRINT TAB(5); "Gaya Vertikal Kapasitas Tamp:"; P; "kg"
LPRINT TAB(5); "Kolom dalam kondisi "; K$
LPRINT TAB(5); "Mengalami"; Ks$  

COLOR 7, 9
END SUB
```

LAMPIRAN

LIST PROGRAM PERHITUNGAN PLAT

```

PRINT "<< PERHITUNGAN PLAT >> "
PRINT "DATA UNTUK PERENCANAAN PLAT"
PRINT "1. Mutu Bahan" = ""; Fc
INPUT "Beton (Mpa)" = ""; Fy
INPUT "Baja (Mpa)" = ""
INPUT "2. Jenis Plat (Atap/Lantai) = "; JP$
INPUT "3. Beban Hidup (Kg/m^2) = "; BHidup
INPUT "4. Panjang Plat (m) = "; L1
INPUT "5. Lebar Plat (m) = "; L2
INPUT "6. Plat yang ditinjau berada pada :" = ""; BK
INPUT "Bentang Ke = "; JB
INPUT "Jumlah Bentang"
PRINT "7. Jenis Tumpuan Luar"
PRINT "Pendukung Balok Spendrel"
PRINT "Pendukung adalah Kolom" " ; P
INPUT "Pilih (1/2) = "
PRINT "8. Penulangan"
INPUT "Diameter Tul Pokok (mm) = "; DTP
INPUT "Diameter Tul Pembagi/Susut(mm) = "; DTS
*****
* Perhitungan *
*****
IF JP$ = "L" THEN
    BPlat = H / 1000 * 2400 : BLantai = .02 * 2400
    BSiasi = .02 * 2100 : BMati = BPlat + BLantai + BSiasi
    BTot = 1.2 * BMati + 1.6 * BHidup : SelBeton = 20
ELSE
    BPlat = H / 1000 * 2400 : BAir = .05 * 1000
    BMati = BPlat + BAir : BHidup = 200
    BTot = 1.2 * BMati + 1.6 * BHidup : SelBeton = 40
END IF
E = L1 / L2
IF BK = 1 OR BK = JB THEN
    H1 = 1 / 24 * L2 * 1000 * (.4 + Fy / 700)
ELSEIF BK < JB THEN
    H1 = 1 / 28 * L2 * 1000 * (.4 + Fy / 700)
END IF

```

Lampiran Plat 2

```
PRINT "Tebal Plat Minimum (mm) = "; H1
10 Tebal Rencana
PRINT "Tebal Plat yang direncanakan (mm) = "; H
IF H < H1 THEN GOTO 10
IF E < 2 THEN
    GOTO DuaArah
ELSE
    GOTO SatuArah
END IF
*****
* Plat Satu Arah *
*****
SatuArah:
PRINT "Plat Satu Arah"
DO: LOOP UNTIL INKEY$ <> ""
IF P = 1 THEN
    IF BK >= 1 AND JB = 2 THEN
        Mt1 = 1 / 24 * BTot * L2 ^ 2
        Mt2 = 1 / 9 * BTot * L2 ^ 2
        ML = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
    ELSEIF BK = 1 AND JB >= 3 THEN
        Mt1 = 1 / 24 * BTot * L2 ^ 2
        Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
        ML = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
    ELSEIF BK = 2 AND JB = 3 THEN
        Mt1 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
        Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
        ML = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
    ELSEIF BK = JB THEN
        Mt1 = 1 / 24 * BTot * L2 ^ 2
        Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
        ML = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
    ELSEIF BK >= 2 AND JB > 3 THEN
        Mt1 = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
        Mt2 = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
        ML = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
    END IF
ELSE
    IF BK >= 1 AND JB = 2 THEN
        Mt1 = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
```

```

Mt2 = 1 / 9 * BTot * L2 ^ 2
ML = 1 / 14 * BTot * L2 ^ 2
ELSEIF BK = 1 AND JB >= 3 THEN
    Mt1 = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
    Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
    ML = 1 / 14 * BTot * L2 ^ 2
ELSEIF BK = 2 AND JB = 3 THEN
    Mt1 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
    Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
    ML = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
ELSEIF BK = JB THEN
    Mt1 = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
    Mt2 = 1 / 10 * BTot * L2 ^ 2
    ML = 1 / 14 * BTot * L2 ^ 2
ELSEIF BK >= 2 AND JB > 3 THEN
    Mt1 = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
    Mt2 = 1 / 11 * BTot * L2 ^ 2
    ML = 1 / 16 * BTot * L2 ^ 2
END IF
END IF
GOTO Tulangan
*****
* Plat Dua Arah *
*****
DuaArah:
PRINT "Plat Dua Arah"
PRINT USING "Ly/Lx      = #.#"; E
INPUT "Pilih Type Plat : ", TypePlat
SELECT CASE TypePlat
CASE 1
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xty : ", FPMT1
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = 0 : Mti1 = .5 * M11 : Mti2 = .5 * M12
    DO: LOOP UNTIL INKEY$ <> ""
CASE 2
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xty : ", FPMT1

```

```

M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
Mt2 = 0 : Mt1 = .5 * M11 : Mt2 = .5 * M12

CASE 3
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xtx : ", FPMT1 : INPUT " Xty : ", FPMT2
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT2 : Mt1 = .5 * M11

CASE 4
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xtx : ", FPMT1
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = 0 : Mt2 = .5 * M12

CASE 5
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = 0 : Mt2 = 0 : Mt1 = .5 * M11 : Mt2 = .5 * M12

CASE 6
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xtx : ", FPMT1 : INPUT " Xty : ", FPMT2
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT2

CASE 7
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xtx : ", FPMT1 : INPUT " Xty : ", FPMT2
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT2
    Mt1 = .5 * M11 : Mt2 = .5 * M12

CASE 8
    INPUT " Xlx : ", FPML1

```

```

INPUT " Xly : ", FPML2
INPUT " Xty : ", FPMT2
M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
Mt2 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT2
Mt1 = 0 : Mt11 = .5 * M11

CASE 9
    INPUT " Xlx : ", FPML1 : INPUT " Xly : ", FPML2
    INPUT " Xtx : ", FPMT1 : INPUT " Xty : ", FPMT2
    M11 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML1
    M12 = .001 * BTot * L2 ^ 2 * FPML2
    Mt1 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT1
    Mt2 = -.001 * BTot * L2 ^ 2 * FPMT2 : Mt12 = .5 * M12
END SELECT

GOTO Tulangan
Tulangan:
*****  

* Perhitungan Tulangan *
*****  

IF ABS(Mt1) >= ABS(Mt2) THEN
    MT = ABS(Mt1)
ELSE
    MT = ABS(Mt2)
END IF
IF ABS(M11) >= ABS(M12) THEN
    ML = M11
ELSE
    ML = M12
END IF
IF Fe <= 30 THEN
    B1 = .85
ELSEIF Fe >= 55 THEN
    B1 = .65
ELSE
    B1 = .85 - (Fe - 30) * .003
END IF
F = H + SelBeton + (.5 * DTP)
Pb = ((.85 * Fe * B1) * 600) / (Fy * (600 + Fy))
Pmak = .75 * Pb : Pmin = 1.4 / Fy

```

Lampiran Plat 6

```

*****
* Pilihian Type Plat *
*****
i = MP + 1000 / (1000 * F - Z)                                '(Kg/mm)
K = BL + 1000 / (1000 * F - Z)                                '(kg/mm)
H1 = (1/.59-SQRC(1/.59))2 - (4*i/(.59*Fc*.1)))/2
H2 = (1/.59-SQRC(1/.59))2 - (4*K/(.59*Fc*.1)))/2
Q1 = H1 * Fy / Fy      (Ratio Penulangan Plat Tumpuan)
Q2 = H2 * Fy / Fy      (Ratio Penulangan Plat Lapangan)
Q3 = 1.33 * Q1      (RPP Tumpuan)
Q4 = 1.33 * Q2      (RPP Lapangan)

IF Q1 > Pmin AND Q2 < Pmin THEN
    IF Pmin < Q3 AND Pmin < Q4 THEN
        R1 = Pmin + 1000 * F : R2 = Pmin * 1000 * F (mm^2)
    ELSE
        R1 = Q3 * 1000 * F : R2 = Q4 * 1000 * F
    END IF
ELSE
    IF Q1 > PMak AND Q2 > PMak THEN
        R1 = PMak * 1000 * F : R2 = PMak * 1000 * F
    ELSE
        R1 = Q1 * 1000 * F : R2 = Q2 * 1000 * F
    END IF
END IF

T1 = ((22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / R1                      '(mm)
T2 = ((22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / R2
T1 = FIX(T1) -1 : T2 = FIX(T2) -1 : Z = 3 * H

IF Z < 500 THEN
    IF T1 > Z THEN T1 = Z
    IF T2 > Z THEN T2 = Z
    Atpakai = (22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / T1
    Alpakai = (22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / T2
ELSE
    IF T1 > 500 THEN T1 = 500
    IF T2 > 500 THEN T2 = 500
    Atpakai = (22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / T1
    Alpakai = (22 / 7)/4 * DTP ^ 2 * 1000) / T2
END IF

```

```

*****  

* Perhitungan Tul Susat *  

*****  

IF Fy <= 300 THEN  

    R = .002 * 300 / Fy      '(Ratio penulangan tulangan susut)  

ELSEIF Fy >= 400 THEN  

    R = .0018 * 400 / Fy  

ELSE  

    R = .0026 + .000002 * Fy '(Interpolasi Ratio Penulangan)  

END IF  

R3 = R * F + 1000          '(F = Tinggi Effektif)  

T3 = ((22 / 7) / 4 * DTS + 2 * 1000) / R3  

IF NH < 500 THEN  

    IF T3 > NH THEN T3 = NH  

    Aspakai = ((22 / 7) / 4 * DTS + 2 * 1000) / T3  

ELSE  

    IF T3 > 500 THEN T3 = 500  

    Aspakai = ((22 / 7) / 4 * DTS + 2 * 1000) / T3  

END IF  

IF BK = 1 OR JB = BK THEN  

    DTS = DTP : T3 = 500  

    Aspakai = ((22 / 7) / 4 * DTP + 2 * 1000) / T3  

END IF  

IF Fy > 300 THEN  

    IF JP$ = "L" THEN  

        dc = 20 + 1 / 2 * DTP           '(mm)  

        AI = 2 * dc * T1  

        EF = .6 * Fy * .00001 * (dc * AI) ^ (1 / 3)  

        IF EF <= 30 THEN  

            Pt$ = "Aman Dari Retak"  

        ELSE  

            Pt$ = "Tidak aman dari Retak"  

        END IF  

    ELSE  

        dc = 40 + 1 / 2 * DTP : AI = 2 * dc * T1  

        EF = .6 * Fy * .00001 * (dc * AI) ^ (1 / 3)  

        IF EF <= 25 THEN  

            Pt$ = "Aman Dari Retak"  

        ELSE  

            Pt$ = "Tidak aman dari Retak"
    END IF
END IF

```

```

        END IF
    END IF
END IF
*****
* Cetak Hasil *
*****
*** HasilPlat (H, T1, T3, T2, Atpakai, Alpakai, Pt$, DTP,
DPS, DPS) STATIC
PRINT "Hasil Perencanaan Plat "; D$*
PRINT "1. Tebal plat      = "; H
PRINT "2. Tumpuan"
PRINT "   Tulangan Pokok = "; DTP; "-" ; T1
PRINT "   Tulangan Susut  = "; DPS; "-" ; T3
PRINT "3. Lapangan"
PRINT "   Tulangan Pokok = "; DTP; "-" ; T2
PRINT "   Tulangan Susut  = "; DPS; "-" ; T3
PRINT "4. Luas Tulangan Tumpuan pakai      = "; Atpakai; "cm"
PRINT "5. Luas Tulangan Lapangan pakai      = "; Alpakai; "cm"
PRINT "6. Luas Tulangan Susut pakai      = "; Aspakai; "cm"
PRINT
PRINT "Menurut SKSNI Luas Tul Tumpuan atau Lapangan"
PRINT "Harus lebih besar dari Luas Tul Susut"
PRINT "Pengaruh plat terhadap retak : "; Pt$*
END SUB
*****
* Program Interpolasi *
*****
SUB Interpolasi (E) STATIC
SHARED FOL
PRINT "      InterPolasi"
IF y1 = 0 AND y2 = 0 THEN
    PRINT "lx/ly :"
    INPUT "lx/ly (1) : ", y1
    INPUT "lx/ly (2) : ", y2
END IF
INPUT "x(1) : ", M1
INPUT "x(2) : ", M2
FOL = ((E - y1) * (M2 - M1) / (y2 - y1)) + M1
END SUB

```

Program UNITS M.1
Data Struktur Rencana

File	= C:\O\5D
Jumlah Tingkat	= 5 Lantai
Jumlah Bentang	= 2 Bentang
Panjang Bangunan	= 14.4 m
Jarak Portal	= 3.6 m
Jumlah Join	= 18 Join
Jumlah Elemen	= 25 Elemen
Wilayah Gempa	= Lunak
Jenis Tanah	= 1
Faktor Jenis Struktur	= 1.5
Faktor Keutamaan	= .5
Faktor Reduksi Beban Hidup	= 30 Mpa
Kuat Tekan Beton	= 300 Mpa
Batas Leleh Baja	

Program UNITS M.1
Data Elemen Struktur

No. Eln	Jenis Eln	Join (1)	Join (2)	Lebar (cm)	Tinggi (cm)	Panjang (m)	Beban Hidup	Beban (Kg/m) Mati
25	B	18	17	35	65	7.2	4.4600E+02	1.6350E+03
24	B	17	16	35	65	7.2	4.4600E+02	1.6350E+03
21	K	13	18	45	45	3.5		
22	K	14	17	45	45	3.5		
23	K	15	16	45	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
20	B	13	14	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
19	B	14	15	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
16	K	12	13	45	45	3.5		
17	K	11	14	45	45	3.5		
18	K	10	15	45	45	3.5		
15	B	12	11	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
14	B	11	10	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
11	K	7	12	45	45	3.5		
12	K	8	11	45	45	3.5		
13	K	9	10	45	45	3.5		
10	B	7	8	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
9	B	8	9	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
6	K	6	7	45	45	3.5		
7	K	5	8	45	45	3.5		
8	K	4	9	45	45	3.5		
5	B	6	5	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
4	B	5	4	35	65	7.2	7.4300E+02	3.0350E+03
1	K	1	6	45	45	4		
2	K	2	5	45	45	4		
3	K	3	4	45	45	4		

Program UNITS M.1
Data Faktor Distribusi Struktur

Join	Join	Alpha	Join	Join	Alpha
4	3	-0.14513	3	4	0.00000
5	2	-0.10532	2	5	0.00000
5	4	-0.13715	4	5	-0.18900
6	1	-0.14513	1	6	0.00000
6	5	-0.18900	5	6	-0.13715
7	6	-0.15926	5	7	-0.16587
8	5	-0.11685	7	8	-0.18147
8	7	-0.13315	4	9	-0.16587
9	4	-0.15926	8	9	-0.13315
9	8	-0.18147	9	10	-0.15926
10	9	-0.15926	8	11	-0.11685
11	8	-0.11685	10	11	-0.18147
11	10	-0.13315	7	12	-0.15926
12	7	-0.15926	11	12	-0.13315
12	11	-0.18147	12	13	-0.15926
13	12	-0.15926	11	14	-0.11685
14	11	-0.11685	13	14	-0.18147
14	13	-0.13315	10	15	-0.15926
15	10	-0.15926	14	16	-0.13315
15	14	-0.18147	15	17	-0.15926
16	15	-0.23371	14	17	-0.11685
17	14	-0.15249	16	17	-0.26629
17	16	-0.17375	13	18	-0.15926
18	13	-0.23371	17	18	-0.17375
18	17	-0.26629			

Program UNITS M.1
Distribusi Momen Akibat Beban Hidup

No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)	No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)
4	0	-5.4530E+05	5	0	0.0000E+00
	1	-4.5845E+05		1	-1.1911E+04
	2	-4.8149E+05		2	1.5665E+02
	3	-4.8106E+05		3	-4.5652E+02
	4	-4.8144E+05		4	-1.4411E+02
	5	-4.8162E+05		5	-4.0462E+01
6	6	-4.8167E+05		6	-1.3522E+01
	0	5.4530E+05	7	0	5.2359E+05
	1	4.6070E+05		1	3.6683E+05
	2	4.8440E+05		2	3.8170E+05
	3	4.8235E+05		3	3.8278E+05
	4	4.8193E+05		4	3.8312E+05
8	5	4.8181E+05		5	3.8333E+05
	6	4.8174E+05		6	3.8338E+05
	0	0.0000E+00	9	0	-5.2359E+05
	1	2.2264E+04		1	-3.7122E+05
	2	1.6408E+03		2	-3.8578E+05
	3	7.4231E+02		3	-3.8391E+05
	4	2.6473E+02		4	-3.8347E+05
	5	8.7016E+01		5	-3.8343E+05
	6	3.2603E+01		6	-3.8340E+05

10	0	-5.2359E+05	11	0	0.0000E+00	
	1	-3.8108E+05		1	-2.1577E+04	
	2	-3.9562E+05		2	-1.2651E+03	
	3	-3.9800E+05		3	-5.9883E+02	
	4	-3.9822E+05		4	-2.5618E+02	
	5	-3.9844E+05		5	-6.8922E+01	
	6	-3.9852E+05		6	-1.6982E+01	
12	0	5.2359E+05	13	0	5.2359E+05	
	1	3.8569E+05		1	3.8871E+05	
	2	4.0112E+05		2	3.9636E+05	
	3	3.9981E+05		3	4.0087E+05	
	4	3.9886E+05		4	4.0138E+05	
	5	3.9866E+05		5	4.0154E+05	
	6	3.9860E+05		6	4.0159E+05	
14	0	0.0000E+00	15	0	-5.2359E+05	
	1	2.0480E+04		1	-3.9316E+05	
	2	2.0764E+03		2	-4.0197E+05	
	3	6.4745E+02		3	-4.0250E+05	
	4	2.5907E+02		4	-4.0185E+05	
	5	7.5738E+01		5	-4.0166E+05	
	6	2.1607E+01		6	-4.0162E+05	
16	0	-4.8120E+05	17	0	0.0000E+00	
	1	-3.6931E+05		1	-1.9088E+04	
	2	-3.6181E+05		2	-2.4501E+03	
	3	-3.6627E+05		3	-5.3698E+02	
	4	-3.6713E+05		4	-1.6072E+02	
	5	-3.6729E+05		5	-4.2617E+01	
	6	-3.6733E+05		6	-1.0786E+01	
18	0	4.8120E+05				
	1	3.7544E+05				
	2	3.6958E+05				
	3	3.6786E+05				
	4	3.6744E+05				
	5	3.6736E+05				
	6	3.6734E+05				

Program UNITS M.1
Distribusi Momen Akibat Beban Mati

No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)	No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)
4	0	-2.2274E+06	5	0	0.0000E+00
	1	-1.8727E+06		1	-4.8655E+04
	2	-1.9668E+06		2	6.3987E+02
	3	-1.9651E+06		3	-1.8648E+03
	4	-1.9665E+06		4	-5.9946E+02
	5	-1.9672E+06		5	-1.6856E+02
6	0	2.2274E+06	7	0	2.1387E+06
	1	1.8819E+06		1	1.4984E+06
	2	1.9787E+06		2	1.5592E+06
	3	1.9703E+06		3	1.5643E+06
	4	1.9685E+06		4	1.5659E+06
	5	1.9679E+06		5	1.5667E+06
		-2.677E+06		6	1.5669E+06

			9	0	-2.1387E+06
8	0	0.0000E+00		1	-1.5164E+06
	1	9.0945E+04		2	-1.5758E+06
	2	6.7022E+03		3	-1.5689E+06
	3	2.9174E+03		4	-1.5673E+06
	4	1.0381E+03		5	-1.5671E+06
	5	3.4192E+02		6	-1.5670E+06
	6	1.2794E+02			
			11	0	0.0000E+00
10	0	-2.1387E+06		1	-8.8136E+04
	1	-1.5566E+06		2	-5.4860E+03
	2	-1.6115E+06		3	-2.5260E+03
	3	-1.6205E+06		4	-1.0729E+03
	4	-1.6213E+06		5	-2.9429E+02
	5	-1.6222E+06		6	-7.5620E+01
	6	-1.6225E+06			
			13	0	2.1387E+06
12	0	2.1387E+06		1	1.6186E+06
	1	1.5755E+06		2	1.6519E+06
	2	1.6334E+06		3	1.6703E+06
	3	1.6276E+06		4	1.6724E+06
	4	1.6238E+06		5	1.6730E+06
	5	1.6230E+06		6	1.6732E+06
	6	1.6228E+06			
			15	0	-2.1387E+06
14	0	0.0000E+00		1	-1.6360E+06
	1	7.9560E+04		2	-1.6750E+06
	2	7.7828E+03		3	-1.6772E+06
	3	2.5110E+03		4	-1.6744E+06
	4	1.0098E+03		5	-1.6736E+06
	5	2.8700E+02		6	-1.6734E+06
	6	7.7857E+01			
			17	0	0.0000E+00
16	0	-1.6907E+06		1	-7.8566E+04
	1	-1.3084E+06		2	-1.0272E+04
	2	-1.2773E+06		3	-2.2258E+03
	3	-1.2954E+06		4	-6.6187E+02
	4	-1.2988E+06		5	-1.7816E+02
	5	-1.2995E+06		6	-4.6566E+01
	6	-1.2996E+06			
18	0	1.6907E+06			
	1	1.3334E+06			
	2	1.3084E+06			
	3	1.3016E+06			
	4	1.3000E+06			
	5	1.2997E+06			
	6	1.2996E+06			

Program UNIITS M.1
Distribusi Momen Akibat Beban Gempa

No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)	No. Join	Putaran	Distribusi (Kg.m)
4	0	0.0000E+00	5	0	0.0000E+00
	1	6.8609E+06		1	4.0379E+06
	2	9.0323E+06		2	5.1377E+06
	3	9.8535E+06		3	5.5354E+06
	4	1.0162E+07		4	5.7137E+06
	5	1.0281E+07		5	5.7943E+06
	6	1.0328E+07		6	5.8300E+06

6	0	0.0000E+00	7	0	0.0000E+00
	1	6.0977E+06		1	4.3829E+06
	2	8.7178E+06		2	6.7652E+06
	3	9.7089E+06		3	7.8992E+06
	4	1.0096E+07		4	8.4265E+06
	5	1.0251E+07		5	8.6658E+06
	6	1.0315E+07		6	8.7729E+06
8	0	0.0000E+00	9	0	0.0000E+00
	1	2.8729E+06		1	3.7400E+06
	2	4.4592E+06		2	6.3470E+06
	3	5.1647E+06		3	7.7008E+06
	4	5.4728E+06		4	8.3344E+06
	5	5.6112E+06		5	8.6227E+06
	6	5.6743E+06		6	8.7526E+06
10	0	0.0000E+00	11	0	0.0000E+00
	1	3.5152E+06		1	2.2124E+06
	2	5.0895E+06		2	3.2136E+06
	3	5.9525E+06		3	3.7566E+06
	4	6.4095E+06		4	4.0411E+06
	5	6.6431E+06		5	4.1829E+06
	6	6.7592E+06		6	4.2520E+06
12	0	0.0000E+00	13	0	0.0000E+00
	1	3.0114E+06		1	1.9178E+06
	2	4.7924E+06		2	2.9080E+06
	3	5.7916E+06		3	3.4279E+06
	4	6.3269E+06		4	3.7124E+06
	5	6.6017E+06		5	3.8669E+06
	6	6.7387E+06		6	3.9494E+06
14	0	0.0000E+00	15	0	0.0000E+00
	1	1.2451E+06		1	1.6116E+06
	2	1.8962E+06		2	2.7152E+06
	3	2.2266E+06		3	3.3254E+06
	4	2.4095E+06		4	3.6572E+06
	5	2.5103E+06		5	3.8375E+06
	6	2.5642E+06		6	3.9339E+06
16	0	0.0000E+00	17	0	0.0000E+00
	1	6.6745E+05		1	3.7542E+05
	2	1.0473E+06		2	6.0532E+05
	3	1.2875E+06		3	7.2558E+05
	4	1.4246E+06		4	7.8439E+05
	5	1.5023E+06		5	8.1533E+05
	6	1.5458E+06		6	8.3217E+05
18	0	0.0000E+00			
	1	4.9592E+05			
	2	9.4099E+05			
	3	1.2315E+06			
	4	1.3961E+06			
	5	1.4872E+06			
	6	1.5377E+06			

Program UNIITS M.1
Distribusi Momen Penggoyangan Akibat Beban Hidup

Tingkat	Putaran	Momen (kg.m)	Tingkat	Putaran	Momen (Kg.m)
1	0	0.0000E+00	2	0	0.0000E+00
	1	4.8301E+03		1	-4.1026E+03
	2	-1.5334E+03		2	-3.1089E+02
	3	-4.1306E+02		3	-2.1991E+02
	4	-1.7473E+02		4	-1.3299E+02
	5	-7.3507E+01		5	-6.4303E+01
	6	-2.8418E+01		6	-3.1549E+01
3	0	0.0000E+00	4	0	0.0000E+00
	1	-4.5247E+02		1	4.6608E+02
	2	-8.9517E+02		2	-3.5329E+02
	3	-4.1162E+02		3	-1.1749E+02
	4	-1.4892E+02		4	-8.5517E+01
	5	-6.8940E+01		5	-5.1777E+01
	6	-3.3989E+01		6	-2.7214E+01
5	0	0.0000E+00			
	1	-1.5318E+03			
	2	-8.9125E+02			
	3	-3.9785E+01			
	4	2.8458E+01			
	5	1.2240E+01			
	6	1.4099E+00			

Program UNIITS M.1
Distribusi Momen Penggoyangan Akibat Beban Mati

Tingkat	Putaran	Momen (kg.m)	Tingkat	Putaran	Momen (Kg.m)
1	0	0.0000E+00	2	0	0.0000E+00
	1	1.9730E+04		1	-1.6758E+04
	2	-6.2638E+03		2	-1.2699E+03
	3	-1.6872E+03		3	-8.2593E+02
	4	-6.9983E+02		4	-4.9397E+02
	5	-2.9204E+02		5	-2.3829E+02
	6	-1.1241E+02		6	-1.1735E+02
3	0	0.0000E+00	4	0	0.0000E+00
	1	-1.8482E+03		1	3.5804E+03
	2	-3.2001E+03		2	-5.3838E+02
	3	-1.4066E+03		3	-7.5563E+01
	4	-4.8484E+02		4	-1.6630E+02
	5	-2.2659E+02		5	-1.2835E+02
	6	-1.1368E+02		6	-7.3275E+01
5	0	0.0000E+00			
	1	-4.2755E+03			
	2	-2.7349E+03			
	3	1.9627E+02			
	4	2.7617E+02			
	5	1.2470E+02			
	6	4.0585E+01			

Program UNILTS M.1
Distribusi Momen Penggoyangan Akibat Beban Gempa

Tingkat	Putaran	Momen (kg.m)	Tingkat	Putaran	Momen (Kg.m)
1	0	-2.6255E+07	2	0	-1.8391E+07
	1	-3.4753E+07		1	-3.2387E+07
	2	-3.7699E+07		2	-3.8620E+07
	3	-3.8803E+07		3	-4.1322E+07
	4	-3.9240E+07		4	-4.2493E+07
	5	-3.9418E+07		5	-4.3004E+07
3	6	-3.9491E+07	4	6	-4.3227E+07
	0	-1.5226E+07		0	-1.0585E+07
	1	-2.5094E+07		1	-1.7342E+07
	2	-3.0560E+07		2	-2.0893E+07
	3	-3.3359E+07		3	-2.2826E+07
	4	-3.4732E+07		4	-2.3864E+07
5	5	-3.5390E+07	6	5	-2.4407E+07
	6	-3.5701E+07		6	-2.4684E+07
	0	-4.4675E+06		0	
	1	-7.6242E+06		1	
	2	-9.5241E+06		2	
	3	-1.0580E+07		3	
6	4	-1.1160E+07		4	
	5	-1.1477E+07		5	
	6	-1.1649E+07		6	

Program UNILTS M.1
Hasil Perhitungan Momen Akhir Beban Hidup

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	4.1153D+02	6	1	8.2304D+02
2	5	-3.5829D-02	5	2	-3.5868D-02
3	4	-4.1151D+02	4	3	-8.2304D+02
4	5	2.1380D+03	5	4	-3.7456D+03
4	9	-1.3150D+03	9	4	-1.2190D+03
5	6	3.7457D+03	6	5	-2.1380D+03
5	8	-1.2218D-02	8	5	-1.5243D-02
6	7	1.3149D+03	7	6	1.2189D+03
7	8	-2.3567D+03	8	7	3.6363D+03
7	12	1.1378D+03	12	7	1.1526D+03
8	9	-3.6363D+03	9	8	2.3567D+03
8	11	-2.1002D-02	11	8	-2.0218D-02
9	10	-1.1378D+03	10	9	-1.1526D+03
10	11	2.3230D+03	11	10	-3.6531D+03
10	15	-1.1704D+03	15	10	-1.1733D+03
11	12	3.6532D+03	12	11	-2.3229D+03
11	14	-2.4340D-02	14	11	-2.3415D-02
12	13	1.1704D+03	13	12	1.1733D+03
13	14	-2.3162D+03	14	13	3.6565D+03
13	18	1.1428D+03	18	13	1.1094D+03
14	15	-3.6565D+03	15	14	2.3162D+03
14	17	1.0582D-02	17	14	1.0444D-02
15	16	-1.1429D+03	16	15	-1.1094D+03
16	17	1.1094D+03	17	16	-2.3354D+03
17	18	2.3354D+03	18	17	-1.1094D+03

Program UNIITS M.1

Hasil Perhitungan Momen Akhir Beban Mati

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	1.6809D+03	6	1	3.3617D+03
2	5	-1.4385D-01	5	2	-1.4378D-01
3	4	-1.6808D+03	4	3	-3.3617D+03
4	5	8.7336D+03	5	4	-1.5300D+04
4	9	-5.3719D+03	9	4	-4.9808D+03
5	6	1.5300D+04	6	5	-8.7335D+03
5	8	-4.4232D-02	8	5	-5.5778D-02
6	7	5.3718D+03	7	6	4.9807D+03
7	8	-9.6247D+03	8	7	1.4854D+04
7	12	4.6440D+03	12	7	4.6984D+03
8	9	-1.4854D+04	9	8	9.6248D+03
8	11	-7.1381D-02	11	8	-6.6583D-02
9	10	-4.6441D+03	10	9	-4.6985D+03
10	11	9.5008D+03	11	10	-1.4916D+04
10	15	-4.8023D+03	15	10	-4.8517D+03
11	12	1.4916D+04	12	11	-9.5007D+03
11	14	-7.6032D-02	14	11	-7.1348D-02
12	13	4.8023D+03	13	12	4.8517D+03
13	14	-9.3881D+03	14	13	1.4973D+04
13	18	4.5363D+03	18	13	4.1715D+03
14	15	-1.4973D+04	15	14	9.3881D+03
14	17	6.8185D-02	17	14	6.8044D-02
15	16	-4.5364D+03	16	15	-4.1715D+03
16	17	4.1715D+03	17	16	-8.5091D+03
17	18	8.5090D+03	18	17	-4.1715D+03

Program UNIITS M.1

Hasil Perhitungan Momen Akhir Beban Gempa

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	-2.4925D+04	6	1	-1.6063D+04
2	5	-2.8757D+04	5	2	-2.3745D+04
3	4	-2.4914D+04	4	3	-1.6057D+04
4	5	2.9510D+04	5	4	2.4502D+04
4	9	-1.3453D+04	9	4	-1.4899D+04
5	6	2.4487D+04	6	5	2.9502D+04
5	8	-2.5245D+04	8	5	-2.5360D+04
6	7	-1.3440D+04	7	6	-1.4902D+04
7	8	2.5947D+04	8	7	2.2467D+04
7	12	-1.1045D+04	12	7	-1.2975D+04
8	9	2.2445D+04	9	8	2.5935D+04
8	11	-1.9553D+04	11	8	-2.0927D+04
9	10	-1.1036D+04	10	9	-1.2984D+04
10	11	1.9916D+04	11	10	1.7079D+04
10	15	-6.9320D+03	15	10	-9.6929D+03
11	12	1.7056D+04	12	11	1.9903D+04
11	14	-1.3207D+04	14	11	-1.4868D+04
12	13	-6.9280D+03	13	12	-9.7040D+03
13	14	1.1759D+04	14	13	1.0183D+04
13	18	-2.0554D+03	18	13	-4.4365D+03
14	15	1.0166D+04	15	14	1.1749D+04
14	17	-5.4804D+03	17	14	-7.2110D+03

15	16	-2.0564D+03	16	15	-4.4445D+03
16	17	4.4445D+03	17	16	3.6100D+03
17	18	3.6010D+03	18	17	4.4365D+03

Program UNIITS M.1

Momen Akhir Kombinasi Mu = 1.2 x Mm + 1.6 x Mh

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	2.6755D+03	6	1	5.3509D+03
2	5	-2.2995D-01	5	2	-2.2993D-01
3	4	-2.6754D+03	4	3	-5.3509D+03
4	5	1.3901D+04	5	4	-2.4353D+04
4	9	-8.5502D+03	9	4	-7.9273D+03
5	6	2.4353D+04	6	5	-1.3901D+04
5	8	-7.2627D-02	8	5	-9.1322D-02
6	7	8.5500D+03	7	6	7.9271D+03
7	8	-1.5320D+04	8	7	2.3643D+04
7	12	7.3932D+03	12	7	7.4822D+03
8	9	-2.3643D+04	9	8	1.5321D+04
8	11	-1.1926D-01	11	8	-1.1225D-01
9	10	-7.3933D+03	10	9	-7.4824D+03
10	11	1.5118D+04	11	10	-2.3745D+04
10	15	-7.6354D+03	15	10	-7.6994D+03
11	12	2.3745D+04	12	11	-1.5118D+04
11	14	-1.3018D-01	14	11	-1.2308D-01
12	13	7.6353D+03	13	12	7.6994D+03
13	14	-1.4972D+04	14	13	2.3818D+04
13	18	7.2722D+03	18	13	6.7809D+03
14	15	-2.3818D+04	15	14	1.4972D+04
14	17	9.8753D-02	17	14	9.8363D-02
15	16	-7.2722D+03	16	15	-6.7809D+03
16	17	6.7809D+03	17	16	-1.3947D+04
17	18	1.3947D+04	18	17	-6.7809D+03

Program UNIITS M.1

Momen Akhir Kombinasi Mu = 0.9 x Mh + Mg

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	2.6438D+04	6	1	1.9088D+04
2	5	-2.8757D+04	5	2	-2.3745D+04
3	4	-2.6426D+04	4	3	-1.9082D+04
4	5	3.7370D+04	5	4	-3.8272D+04
4	9	-1.8287D+04	9	4	-1.9382D+04
5	6	3.8257D+04	6	5	-3.7362D+04
5	8	-2.5245D+04	8	5	-2.5360D+04
6	7	1.8274D+04	7	6	1.9385D+04
7	8	-3.4610D+04	8	7	3.5836D+04
7	12	1.5225D+04	12	7	1.7204D+04
8	9	-3.5814D+04	9	8	3.4598D+04
8	11	-1.9553D+04	11	8	-2.0927D+04
9	10	-1.5216D+04	10	9	-1.7213D+04
10	11	2.8467D+04	11	10	-3.0503D+04
10	15	-1.1254D+04	15	10	-1.4059D+04
11	12	3.0481D+04	12	11	-2.8454D+04
11	14	-1.3207D+04	14	11	-1.4868D+04
12	13	1.1250D+04	13	12	1.4071D+04

13	14	-2.0209D+04	14	13	2.3658D+04
13	18	6.1381D+03	18	13	8.1909D+03
14	15	-2.3641D+04	15	14	2.0199D+04
14	17	5.4804D+03	17	14	7.2111D+03
15	16	-6.1391D+03	16	15	-8.1989D+03
16	17	8.1989D+03	17	16	-1.1268D+04
17	18	1.1259D+04	18	17	-8.1909D+03

Program UNIITS M.1

Momen Akhir Kombinasi Mu = 1.05 x (Mm + 0.6 x Mh + Mg)

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	2.8196D+04	6	1	2.0914D+04
2	5	-3.0195D+04	5	2	-2.4932D+04
3	4	-2.8183D+04	4	3	-2.0908D+04
4	5	4.1502D+04	5	4	-4.4152D+04
4	9	-2.0594D+04	9	4	-2.1642D+04
5	6	4.4136D+04	6	5	-4.1494D+04
5	8	-2.6507D+04	8	5	-2.6628D+04
6	7	2.0580D+04	7	6	2.1645D+04
7	8	-3.8835D+04	8	7	4.1479D+04
7	12	1.7191D+04	12	7	1.9283D+04
8	9	-4.1455D+04	9	8	3.8823D+04
8	11	-2.0530D+04	11	8	-2.1974D+04
9	10	-1.7181D+04	10	9	-1.9293D+04
10	11	3.2351D+04	11	10	-3.5896D+04
10	15	-1.3058D+04	15	10	-1.6011D+04
11	12	3.5872D+04	12	11	-3.2338D+04
11	14	-1.3868D+04	14	11	-1.5611D+04
12	13	1.3054D+04	13	12	1.6023D+04
13	14	-2.3664D+04	14	13	2.8717D+04
13	18	7.6413D+03	18	13	9.7374D+03
14	15	-2.8699D+04	15	14	2.3653D+04
14	17	5.7545D+03	17	14	7.5717D+03
15	16	-7.6424D+03	16	15	-9.7458D+03
16	17	9.7458D+03	17	16	-1.4196D+04
17	18	1.4187D+04	18	17	-9.7374D+03

Program UNIITS M.1

Momen Akhir Maksimum dari Kombinasi

Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)	Join (1)	Join (2)	Momen (kg.m)
1	6	2.8196D+04	6	1	2.0914D+04
2	5	-3.0195D+04	5	2	-2.4932D+04
3	4	-2.8183D+04	4	3	-2.0908D+04
4	5	4.1502D+04	5	4	-4.4152D+04
4	9	-2.0594D+04	9	4	-2.1642D+04
5	6	4.4136D+04	6	5	-4.1494D+04
5	8	-2.6507D+04	8	5	-2.6628D+04
6	7	2.0580D+04	7	6	2.1645D+04
7	8	-3.8835D+04	8	7	4.1479D+04
7	12	1.7191D+04	12	7	1.9283D+04
8	9	-4.1455D+04	9	8	3.8823D+04
8	11	-2.0530D+04	11	8	-2.1974D+04
9	10	-1.7181D+04	10	9	-1.9293D+04
10	11	3.2351D+04	11	10	-3.5896D+04
10	15	-1.3058D+04	15	10	-1.6011D+04

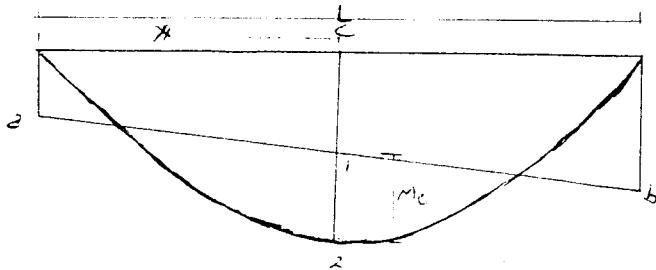
11	12	3.5872D+04	12	11	-3.2338D+04
11	14	-1.3868D+04	14	11	-1.5611D+04
12	13	1.3054D+04	13	12	1.6023D+04
13	14	-2.3664D+04	14	13	2.8717D+04
13	18	7.6413D+03	18	13	9.7374D+03
14	15	-2.8699D+04	15	14	2.3653D+04
14	17	5.7545D+03	17	14	7.5717D+03
15	16	-7.6424D+03	16	15	-9.7458D+03
16	17	9.7458D+03	17	16	-1.4196D+04
17	18	1.4187D+04	18	17	-9.7374D+03

Gambar Portal

10 21	25 20	17 22	29 19	16 17	15 18	12 11	15 14	10 12	9 8	7 6	10 9	6 11	5 2	4 3	1 2	3
----------	----------	----------	----------	----------	----------	----------	----------	----------	--------	--------	---------	---------	--------	--------	--------	---

Perhitungan Momen lapangan
Akibat beban statis

1. Batang $25 = 24$



$$M_{C2} = \frac{1}{8} g_c l^2 = \frac{1}{8} \cdot 1635 \cdot (7,2)^2 \\ = 10594,8 \text{ kg m}$$

$$M_{C1} = \frac{b-d}{L} x + z = \frac{8,5091 \cdot 10^3 - 4,1715 \cdot 10^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2}(7,2) + 4,1715 \cdot 10^3 \\ = 6,3403 \cdot 10^3 \text{ kg m}$$

$$M_C = M_{C2} - M_{C1} = 10594,8 - 6,3403 \cdot 10^3 \\ = 4254,5 \text{ kg m}$$

2. Batang $20 = 19$

$$M_{C2} = \frac{1}{8} \cdot 3035 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{1,4973 \cdot 10^3 - 3,5007 \cdot 10^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2}(7,2) + 3,5007 \cdot 10^3 \right\}$$

$$= 19666,8 - 12180,55 \\ = 7486,25 \text{ kg m}$$

3. Batang $15 = 14$

$$M_{C2} = \frac{1}{8} \cdot 3035 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{1,4916 \cdot 10^3 - 3,5007 \cdot 10^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2}(7,2) + 3,5007 \cdot 10^3 \right\} \\ = 7450,45 \text{ kg m}$$

4. Batang $10 = 9$

$$M_{C2} = \frac{1}{8} \cdot 3035 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{1,4854 \cdot 10^3 - 3,6247 \cdot 10^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2}(7,2) + 3,6247 \cdot 10^3 \right\} \\ = 7427,45 \text{ kg m}$$

5. Batang $5 = 4$

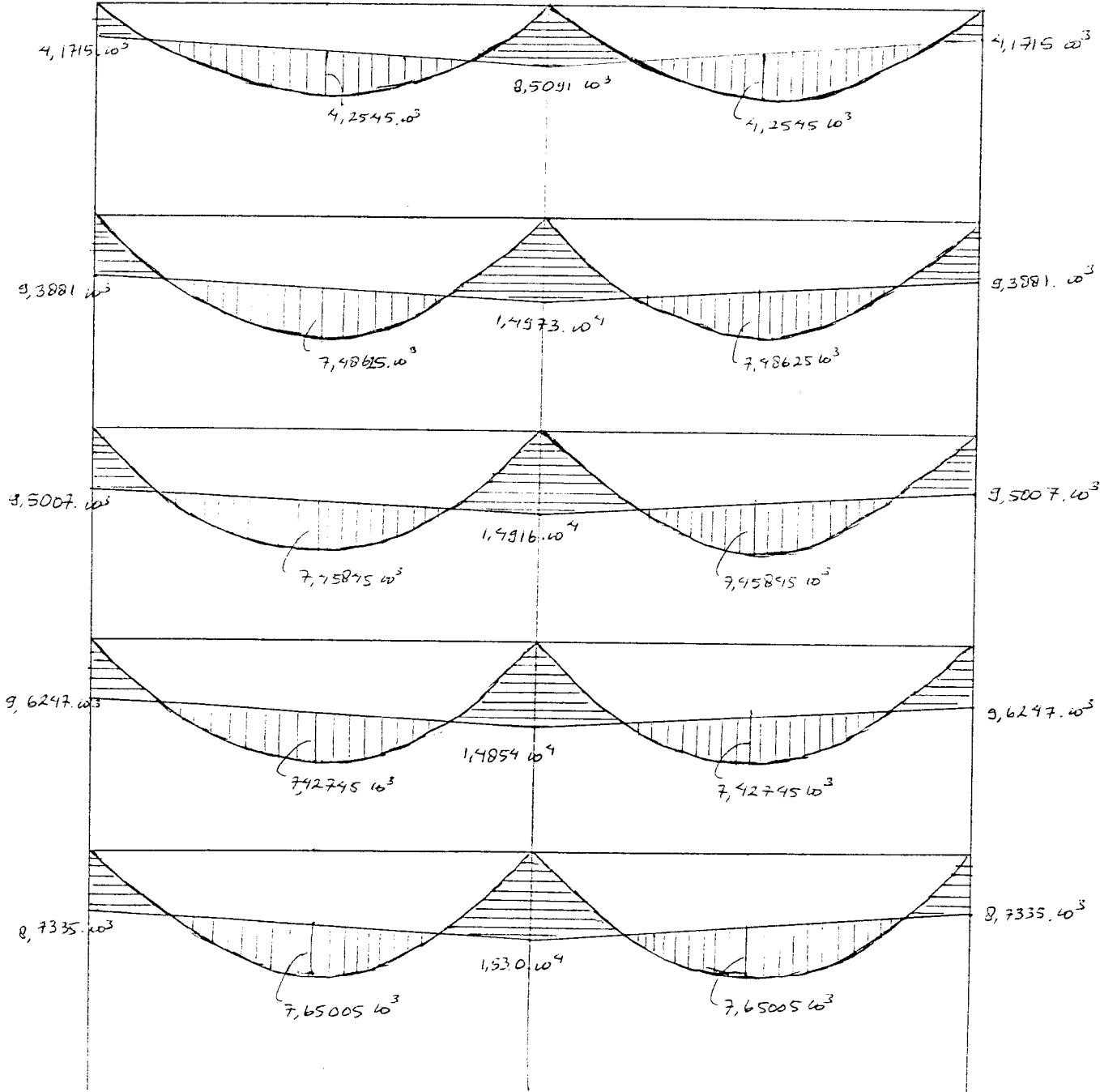
$$M_{C2} = \frac{1}{8} \cdot 3035 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{1,53 \cdot 10^3 - 8,7335 \cdot 10^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2}(7,2) + 8,7335 \cdot 10^3 \right\} \\ = 7650,05 \text{ kg m.}$$

Mamen Tengah Bentang

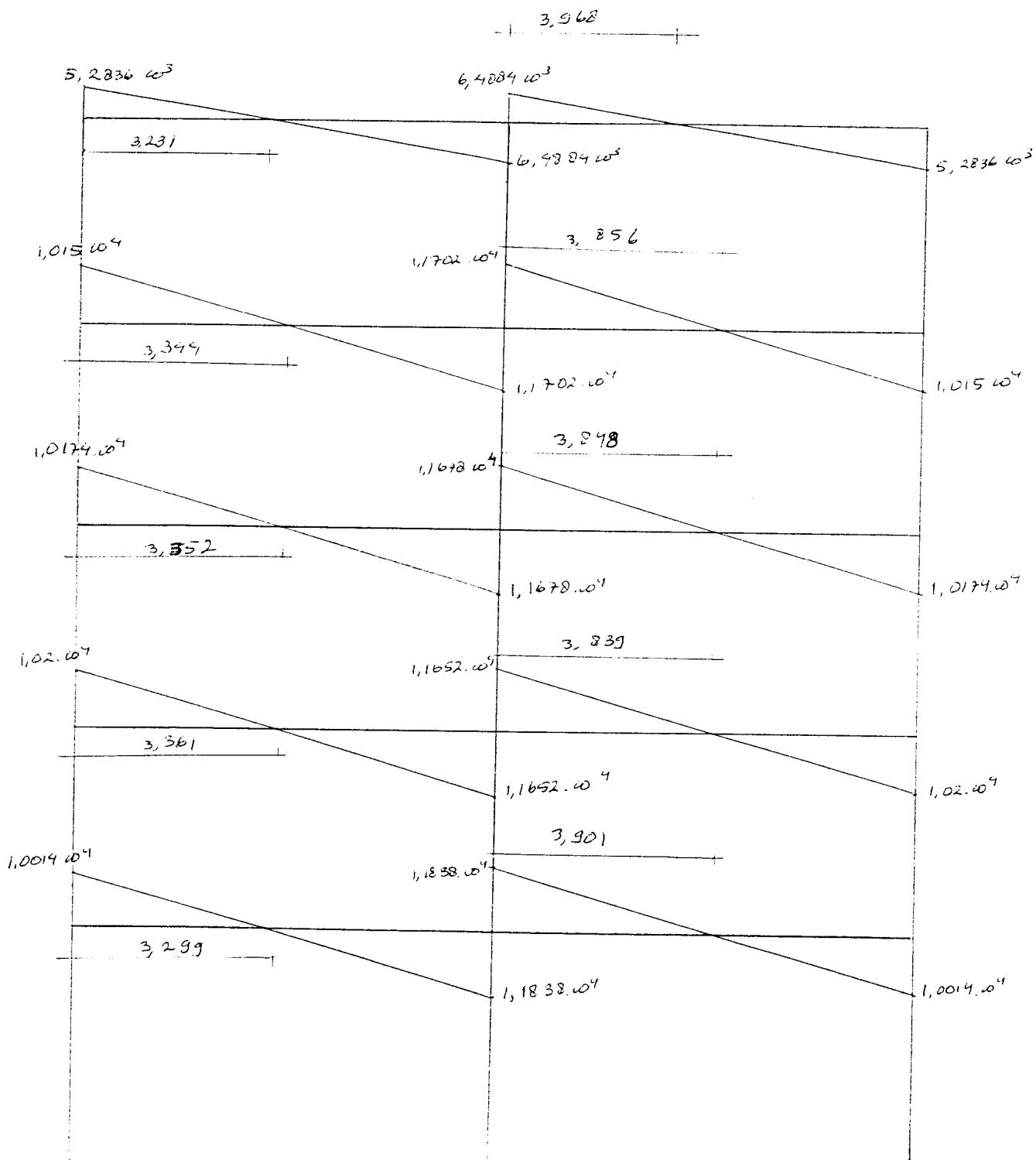
AKIBAT BEBAN MATI

$$\frac{q}{2} L = 3,6 \text{ m}$$

$$\frac{q}{2} L = 3,6 \text{ m}$$



Gayer Gasor Aktiobet Roborn Marti



Perhitungan Momen Laporan
Akibat Beban Hidup

1. Batang $25 = 24$

$$M_C = \frac{1}{8} \cdot 9L^2 - \left\{ \frac{b-a}{L} x + 2 \right\}$$

$$= \frac{1}{8} \cdot 946 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{2,3359 \cdot 40^3 - 1,1071 \cdot 40^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2} (7,2) + 1,1071 \cdot 40^3 \right\}$$

$$= 1167,68 \text{ kgm}$$

2. Batang $20 = 19$

$$M_C = \frac{1}{8} \cdot 743 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{3,6565 \cdot 40^3 - 2,3162 \cdot 40^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2} (7,2) + 2,3162 \cdot 40^3 \right\}$$

$$= 1828,29 \text{ kgm}$$

3. Batang $15 = 14$

$$M_C = \frac{1}{8} \cdot 743 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{3,6532 \cdot 40^3 - 2,3229 \cdot 40^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2} (7,2) + 2,3229 \cdot 40^3 \right\}$$

$$= 1826,59 \text{ kgm}$$

4. Batang $\cdot 10 = 9$

$$M_C = \frac{1}{8} \cdot 743 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{3,6343 \cdot 40^3 - 2,3567 \cdot 40^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2} (7,2) + 2,3567 \cdot 40^3 \right\}$$

$$= 1818,19 \text{ kgm}$$

5. Batang $5 = 4$

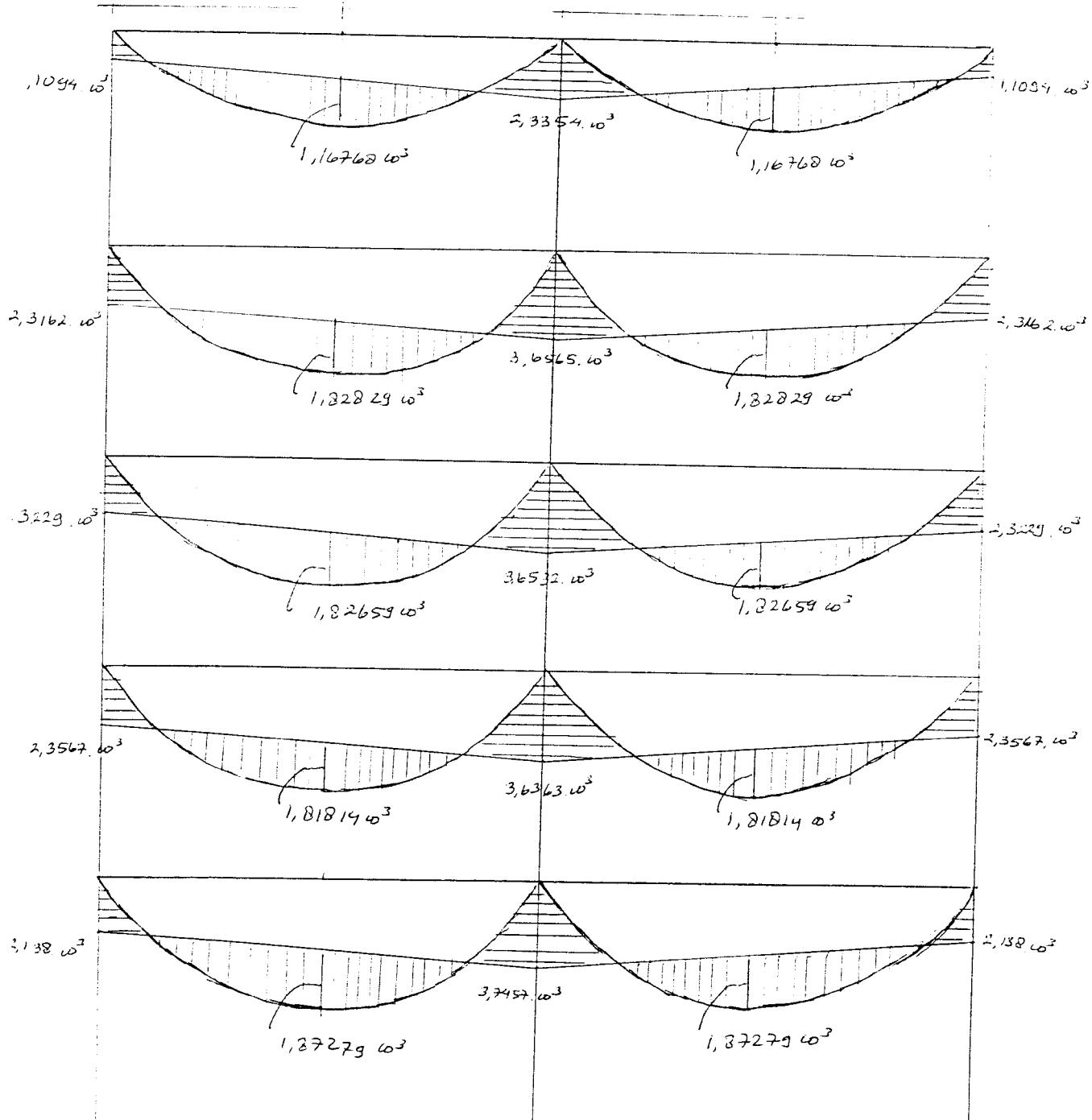
$$M_C = \frac{1}{8} \cdot 743 \cdot (7,2)^2 - \left\{ \frac{3,7457 \cdot 40^3 - 2,138 \cdot 40^3}{7,2} \cdot \frac{1}{2} (7,2) + 2,138 \cdot 40^3 \right\}$$

$$= 1872,79 \text{ kgm}$$

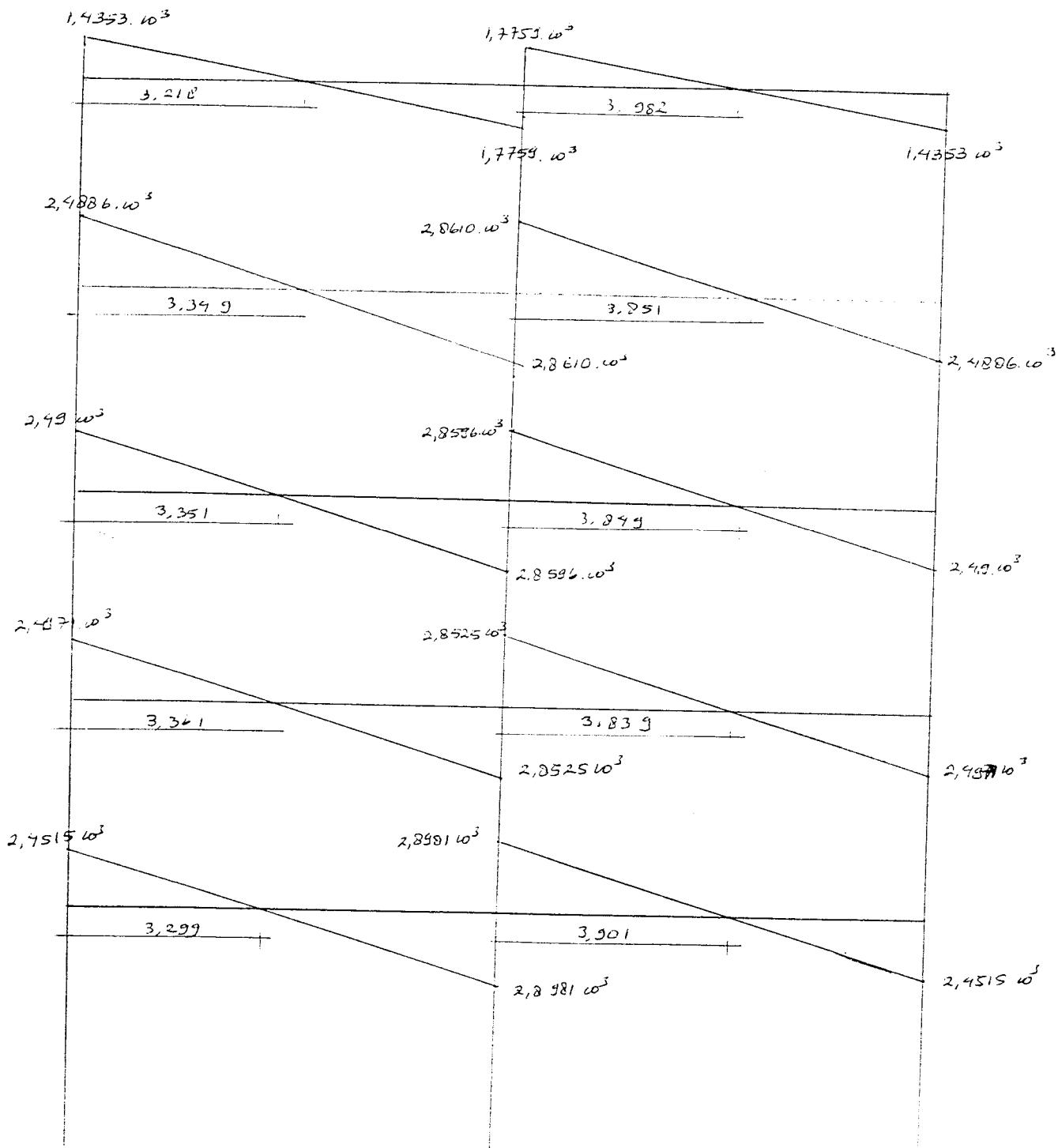
Momen Tengah Bantang
AKIBAT BEBAN HIDUP

$$\frac{1}{2}L = 3,6 \text{ m}$$

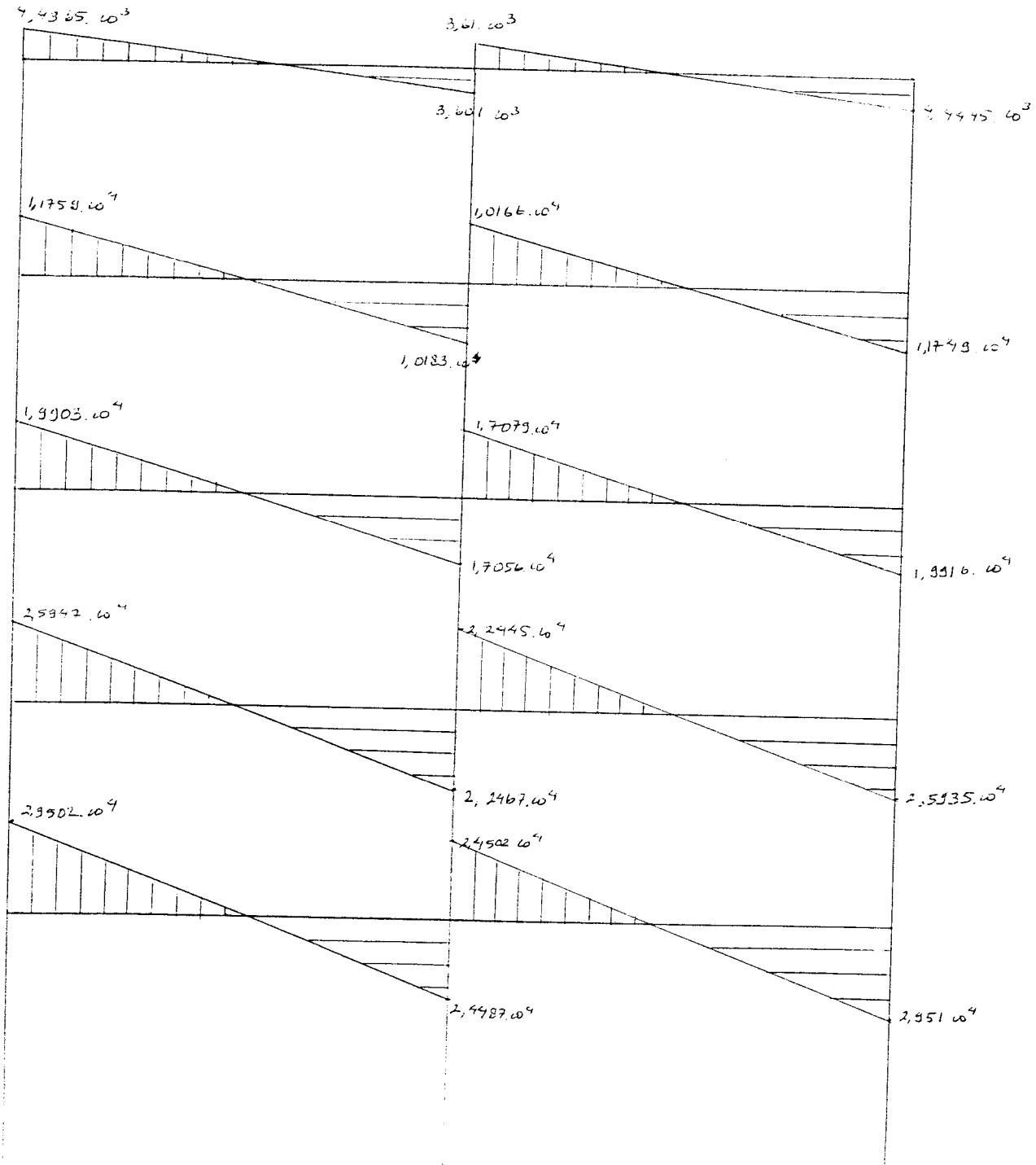
$$\frac{1}{2}L = 3,6 \text{ m}$$



Gaya Geser Atikot Belan Hidup



AKIBAT BEBAN GEMPA



Program UNIITS M.1
Momen Lapangan Maksimum (Kg.m)

Elemen	Beban Mati	Beban Hidup	Beban Gempa
4	1.1344E+04	2.7773E+03	-9.7210E+02
5	4.7778E+03	1.1696E+03	9.7430E+02
9	1.0303E+04	2.5217E+03	-7.8894E+02
10	5.0731E+03	1.2421E+03	7.8591E+02
14	1.0446E+04	2.5606E+03	-8.2426E+02
15	5.0300E+03	1.2304E+03	8.2777E+02
19	1.0576E+04	2.5684E+03	-5.9532E+02
20	4.9914E+03	1.2281E+03	5.9242E+02
24	6.7563E+03	1.8782E+03	-3.4748E+02
25	2.4188E+03	6.5222E+02	3.4803E+02

Program UNIITS M.1
Momen Lapangan Maksimum Kombinasi (Kg.m)

Elemen	Kombinasi 1	Kombinasi 2	Kombinasi 3	Maksimum
4	1.8057E+04	9.2378E+03	1.2641E+04	1.8057E+04
5	7.6047E+03	5.2743E+03	6.7765E+03	7.6047E+03
9	1.6398E+04	8.4835E+03	1.1578E+04	1.6398E+04
10	8.0751E+03	5.3517E+03	6.9345E+03	8.0751E+03
14	1.6632E+04	8.5768E+03	1.1716E+04	1.6632E+04
15	8.0046E+03	5.3547E+03	6.9258E+03	8.0046E+03
19	1.6801E+04	8.9231E+03	1.2098E+04	1.6801E+04
20	7.9546E+03	5.0847E+03	6.6367E+03	7.9546E+03
24	1.1113E+04	5.7331E+03	7.9125E+03	1.1113E+04
25	3.9461E+03	2.5249E+03	3.3160E+03	3.9461E+03

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN TUMPUAN BALOK TULANGAN RANGKAP
 Dia. Tul. Tarik : 25 Dia. Tul. Sengkang : 10
 Dia. Tul. Tekan : 25 Sel. Beton : 4

No Elm	DIMENSI			n	Lap	T/L	Momen	
	B cm	H cm	L m				Tar Des	Tar Des
4	35	55	7.2	11	3	5	4.415E+04	5.059E+04
				2	1	5		
5	35	55	7.2	11	3	5	4.414E+04	5.059E+04
				2	1	5		
9	35	55	7.2	11	3	5	4.146E+04	5.059E+04
				2	1	5		
10	35	55	7.2	11	3	5	4.148E+04	5.059E+04
				2	1	5		
14	30	45	7.2	11	3	4	3.590E+04	4.142E+04
				4	1	4		
15	30	45	7.2	11	3	4	3.587E+04	4.142E+04
				4	1	4		
19	30	45	7.2	9	3	4	2.870E+04	3.361E+04
				2	1	4		
20	30	45	7.2	9	3	4	2.872E+04	3.361E+04
				2	1	4		
24	25	40	7.2	7	3	3	1.420E+04	2.099E+04
				3	1	3		
25	25	40	7.2	7	3	3	1.419E+04	2.099E+04
				3	1	3		

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN MAKSIMUM BALOK TULANGAN SEBELAH
 Dia. Tul. Tarik : 25 Dia. Tul. Sengkang : 10 Sel.Beton : 4

No Elemen	DIMENSI			n	Jum Lap	Jum Tul /Lap	Momen	
	B cm	H cm	L m				Rencana kg.m	Tampang kg.m
4	35	50	7.2	5	1	5	1.806E+04	2.468E+04
5	35	50	7.2	2	1	2	7.605E+03	1.045E+04
9	35	50	7.2	4	1	4	1.640E+04	2.013E+04
10	35	50	7.2	2	1	2	8.075E+03	1.045E+04
14	30	45	7.2	5	2	4	1.663E+04	1.956E+04
15	30	40	7.2	3	1	3	8.005E+03	1.241E+04
19	30	45	7.2	5	2	4	1.680E+04	1.956E+04
20	30	40	7.2	3	1	3	7.955E+03	1.241E+04
24	25	35	7.2	4	2	3	1.111E+04	1.196E+04
25	25	35	7.2	2	1	2	3.946E+03	6.527E+03

<<< DATA PERANCANGAN BALOK >>>

DESAIN UNTUK SATU BALOK

1. Mutu Bahan
 - Kuat Desak Beton = 30 Mpa
 - Kuat Tarik Baja = 300 Mpa
2. Momen Rencana = 4.415e4 Kg.m
3. Rencana Tampang
 - Selimut Beton = 4 cm
 - Perbandingan d/b = 1.6
4. Diameter Tulangan
 - Pokok Desak = 25 mm
 - Pokok Tarik = 25 mm
 - Sengkang = 10 mm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

HASIL PERENCANAAN BALOK

Dimensi : Lebar : 35 cm
 Tinggi : 55 cm
Selimut Beton : 4 cm
Data Bahan
Kuat Tekan Beton : 30 Mpa
Tegangan Luluh Baja : 300 Mpa
Dia Tul Pokok : Tarik : 25 mm
 Tekan : 25 mm
Dia Tul Sengkang : 10 mm
Jumlah Tulangan : Tarik : 11 buah
 Tekan : 2 buah
Jumlah Lapis : Tarik : 3 lapis
 Tekan : 1 lapis
Jumlah Tul/Perlapis Tarik: 5 buah
 Tekan: 5 buah
Momen Rencana : 4415000 kg.cm
Momen Tampang Nominal : 5059359 kg.cm

Balok dengan Tulangan Rangkap

<<< DATA ANALISA BALOK >>>

Desain Ulang
Selesai

ANALISA UNTUK SATU BALOK

1. Mutu Bahan
Kuat Desak Beton = 30 Mpa
Kuat Tarik Baja = 275 Mpa
2. Dimensi Balok
Lebar = 30 cm
Tinggi = 50 cm
Selimut Beton = 4 cm
3. Data Tulangan
Jumlah Tulangan Desak = 2
Jumlah Tulangan Tarik = 4
Diameter Tulangan Desak = 22 mm
Diameter Tulangan Tarik = 22 mm
Diameter Sengkang = 10 mm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

Momen Tampang Nominal = 11564.28 kg.m

<<< DATA ANALISA BALOK >>>

Desain Ulang
Selesai

ANALISA UNTUK SATU BALOK

1. Mutu Bahan
Kuat Desak Beton = 30 Mpa
Kuat Tarik Baja = 285 Mpa
2. Dimensi Balok
Lebar = 30 cm
Tinggi = 45 cm
Selimut Beton = 5 cm
3. Data Tulangan
Jumlah Tulangan Desak =
Jumlah Tulangan Tarik = 3
Diameter Tulangan Desak = mm
Diameter Tulangan Tarik = 25 mm
Diameter Sengkang = 10 mm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

Momen Tampang Nominal = 11758.19 kg.m

<< PERHITUNGAN PLAT >>

DATA PERANCANGAN PLAT

1. Jenis Plat (Atap/Lantai) = LANTAI
 2. Mutu Bahan
 - Kuat Desak Beton = 25 Mpa
 - Kuat Tarik Baja = 175 Mpa
 3. Beban Hidup = 250 kg/m²
 4. Panjang Plat = 7 m
 5. Lebar Plat = 3 m
 6. Plat yang ditinjau berada pada :
 - Bentang Ke = 1
 - Jumlah Bentang = 2
 8. Diameter Tulangan
 - Pokok = 16 mm
 - Pembagi/Susut = 12 mm
- Apakah data sudah benar (T/Y) ?
- Tebal Plat Minimum = 81.25 mm
Tebal Plat yang direncanakan = 100 mm

Hasil Perencanaan Plat

1. Data Bahan
 - Kuat Tekan Beton = 25 Mpa
 - Kuat Luluh Baja = 175 Mpa
2. Tebal plat = 100
3. Tumpuan
 - Tulangan Pokok = ø 16 - 300
 - Tulangan Susut = ø 16 - 500
4. Lapangan
 - Tulangan Pokok = ø 16 - 300
 - Tulangan Susut = ø 16 - 500
5. Luas Tulangan Tumpuan pakai = 6.7048E+02 cm²
6. Luas Tulangan Lapangan pakai = 6.7048E+02 cm²
7. Luas Tulangan Susut pakai = 4.0229E+02 cm²

Menurut SKSNI Luas Tul Tumpuan atau Lapangan Harus lebih besar dari Luas Tul Susut

Pengaruh plat terhadap retak : Tidak dicheck karena fy < 300 Mpa

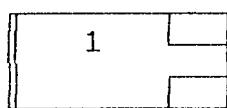
<< PERHITUNGAN PLAT >>

DATA PERANCANGAN PLAT

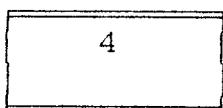
1. Jenis Plat (Atap/Lantai) = ATAP
2. Mutu Bahan
Kuat Desak Beton = 25 Mpa
Kuat Tarik Baja = 175 Mpa
3. Beban Hidup = 150 kg/m²
4. Panjang Plat = 3.5 m
5. Lebar Plat = 3.5 m
6. Plat yang ditinjau berada pada :
Bentang Ke = 1
Jumlah Bentang = 2
8. Diameter Tulangan
Pokok = 16 mm
Pembagi/Susut = 12 mm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

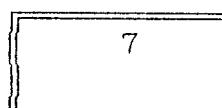
<< PERHITUNGAN PLAT >>



Type Va



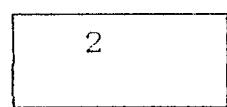
Type IVb



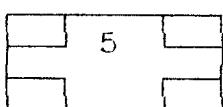
Type III

Plat Dua Arah

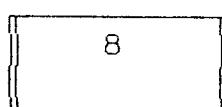
Ly/Lx = 1
Pilih Type Plat : 6



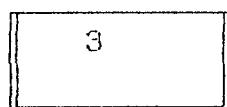
Type Vb



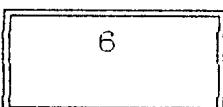
Type I



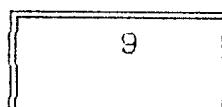
Type IVa



Type VIa



Type II



Type VIIb

ly/lx :	1.0	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.5	3.0	Fak. Momen
Mlx :	25	34	42	49	53	58	62	65	Xlx : 25
Mly :	25	22	16	15	15	15	14	14	Xly : 25
Mtx :	51	63	72	78	81	82	83	83	Xtx : 51
Mty :	51	54	55	54	54	53	51	49	Xty : 51

<< PERHITUNGAN PLAT >>

esain Ulang
etak
lesai

Hasil Perencanaan Plat Dua Arah

1. Tebal plat = 100
2. Tumpuan
Tulangan Pokok = ø 16 - 300
Tulangan Susut = ø 16 - 500
3. Lapangan
Tulangan Pokok = ø 16 - 300
Tulangan Susut = ø 16 - 500
4. Luas Tulangan Tumpuan pakai = 6.7048E+02 cm²
5. Luas Tulangan Lapangan pakai = 6.7048E+02 cm²
6. Luas Tulangan Susut pakai = 4.0229E+02 cm²

Menurut SKSNI Luas Tul Tumpuan atau Lapangan Harus lebih besar dari Luas Tul Susut

Pengaruh plat terhadap retak : Tidak dichek karena fy < 300 Mpa

Hasil Perencanaan Plat

1. Data Bahan
Kuat Tekan Beton = 25 Mpa
Kuat Luluh Baja = 175 Mpa
2. Tebal plat = 100
3. Tumpuan
Tulangan Pokok = ø 16 - 300
Tulangan Susut = ø 16 - 500
4. Lapangan
Tulangan Pokok = ø 16 - 300
Tulangan Susut = ø 16 - 500
5. Luas Tulangan Tumpuan pakai = 6.7048E+02 cm²
6. Luas Tulangan Lapangan pakai = 6.7048E+02 cm²
7. Luas Tulangan Susut pakai = 4.0229E+02 cm²

Menurut SKSNI Luas Tul Tumpuan atau Lapangan Harus lebih besar dari Luas Tul Susut

Pengaruh plat terhadap retak : Tidak dichek karena fy < 300 Mpa

<<< DATA PERANCANGAN PORTAL (Balok dan Kolom) >>>

DATA BALOK

Diameter Tul. Pokok Desak = 25 mm
Diameter Tul. Pokok Tarik = 25 mm
Diameter Tul. Sengkang = 10 mm
Perbandingan d/b = 1.8

DATA KOLOM

Diameter Tul. Pokok = 20 mm
Diameter Tul. Sengkang = 10 mm
Ratio Penulangan Total Pkolom = 4 %

Selimut Beton = 4 cm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

Proses Perhitungan Elemen Balok dan Kolom

25	24	21	22	23	20	19	16	17	18	15	14	11	12	13	10	9	6
8	5	4	1	2	3												

PROSES TELAH SELESAI

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN BALOK TULANGAN SEBELAH
 Dia. Tul. Tarik : 25 Dia. Tul. Sengkang : 10 Sel.Beton : 4

No Elemen	DIMENSI			n	Jum Lap	Jum Tul /Lap	Momen	
	B cm	H cm	L m				Rencana kg.m	Tampang kg.m
19	30	50	7.2	7	2	4	2.870E+04	3.074E+04
20	30	50	7.2	7	2	4	2.872E+04	3.074E+04

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN BALOK TULANGAN RANGKAP
 Dia. Tul. Tarik : 25 Dia. Tul. Sengkang : 10
 Dia. Tul. Tekan : 25 Sel. Beton : 4

No Elm	DIMENSI			n	Lap	T/L	Momen	
	B cm	H cm	L m				Tar Des	Tar Des
4	30	55	7.2	12	3	4	4.415E+04	5.261E+04
				4	1	4		
5	30	55	7.2	12	3	4	4.414E+04	5.261E+04
				4	1	4		
9	30	55	7.2	11	3	4	4.146E+04	4.802E+04
				3	1	4		
10	30	55	7.2	11	3	4	4.148E+04	4.802E+04
				3	1	4		
14	30	55	7.2	10	3	4	3.590E+04	4.342E+04
				2	1	4		
15	30	55	7.2	10	3	4	3.587E+04	4.342E+04
				2	1	4		
24	20	35	7.2	6	3	2	1.420E+04	1.529E+04
				3	2	2		
25	20	35	7.2	6	3	2	1.419E+04	1.529E+04
				3	2	2		

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN KOLOM

Dia. Tul. Tarik : 20

Dia. Tul. Sengkang : 10

Sel. Beton : 4

No Elemen	DIMENSI			Jumlah Tulangan Total	Gaya Vertikal		Keterangan
	Lebar cm	Tinggi cm	Panjang m		Rencana kg	Tampang kg	
1	45	45	4	12	7.997E+04	3.379E+05	Aman Boros
2	45	45	4	12	1.773E+05	4.817E+05	Runtuh Tekan
3	45	45	4	12	7.997E+04	3.379E+05	Aman Boros
6	45	45	3.5	12	6.233E+04	2.575E+05	Runtuh Tekan
7	45	45	3.5	12	1.379E+05	4.817E+05	Aman Boros
8	45	45	3.5	12	6.233E+04	2.575E+05	Runtuh Tekan
11	45	45	3.5	12	4.439E+04	2.328E+05	Aman Boros
12	45	45	3.5	12	9.907E+04	4.817E+05	Runtuh Tekan
13	45	45	3.5	12	4.439E+04	2.328E+05	Aman Boros
16	45	45	3.5	12	2.650E+04	1.584E+05	Runtuh Tekan
17	45	45	3.5	12	6.020E+04	4.817E+05	Aman Boros
18	45	45	3.5	12	2.650E+04	1.584E+05	Runtuh Tekan
21	45	45	3.5	12	8.637E+03	4.254E+04	Aman Boros
22	45	45	3.5	12	2.126E+04	4.817E+05	Runtuh Tarik
23	45	45	3.5	12	8.637E+03	4.254E+04	Aman Boros

<<< DATA PERANCANGAN PORTAL (Balok dan Kolom) >>>

DATA BALOK

Diameter Tul. Pokok Desak	= 25 mm
Diameter Tul. Pokok Tarik	= 25 mm
Diameter Tul. Sengkang	= 10 mm
Perbandingan d/b	= 1.6

DATA KOLOM

Diameter Tul. Pokok	= 25 mm
Diameter Tul. Sengkang	= 12 mm
Ratio Penulangan Total Pkolom	= 3 %
Selimut Beton	= 4 cm

Apakah data sudah benar (T/Y) ?

Proses Perhitungan Elemen Balok dan Kolom

25	24	21	22	23	20	19	16	17	18	15	14	11	12	13	10	9	6
8	5	4	1	2	3												

! PROSES TELAH SELESAI

TABEL KEPUTUHAN TULANGAN BALOK TULANGAN RANGKAP
 Dia. Tul. Tarik : 25 Dia. Tul. Sengkang : 10
 Dia. Tul. Tekan : 25 Sel. Beton : 4

No Elm	DIMENSI			n	Lap	T/L	Momen	
	B cm	H cm	L m				Tar Des	Rencana kg.m
4	35	55	7.2	11	3	5	4.415E+04	5.059E+04
				2	1	5		
5	35	55	7.2	11	3	5	4.414E+04	5.059E+04
				2	1	5		
9	35	55	7.2	11	3	5	4.146E+04	5.059E+04
				2	1	5		
10	35	55	7.2	11	3	5	4.148E+04	5.059E+04
				2	1	5		
14	30	45	7.2	11	3	4	3.590E+04	4.142E+04
				4	1	4		
15	30	45	7.2	11	3	4	3.587E+04	4.142E+04
				4	1	4		
19	30	45	7.2	9	3	4	2.870E+04	3.361E+04
				2	1	4		
20	30	45	7.2	9	3	4	2.872E+04	3.361E+04
				2	1	4		
24	25	35	7.2	6	2	3	1.420E+04	1.798E+04
				2	1	3		
25	25	35	7.2	6	2	3	1.419E+04	1.798E+04
				2	1	3		

TABEL KEBUTUHAN TULANGAN KOLOM

Dia. Tul. Tarik : 25

Dia. Tul. Sengkang : 12

Sel. Beton : 4

No Elemen	DIMENSI			Jumlah Tulangan Total	Gaya Vertikal		Keterangan
	Lebar cm	Tinggi cm	Panjang m		Rencana kg	Tampang kg	
1	45	45	4	6	7.997E+04	3.143E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
2	45	45	4	6	1.773E+05	4.495E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
3	45	45	4	6	7.997E+04	3.143E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
6	45	45	3.5	6	6.233E+04	2.391E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
7	45	45	3.5	6	1.379E+05	4.495E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
8	45	45	3.5	6	6.233E+04	2.390E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
11	45	45	3.5	6	4.439E+04	2.160E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
12	45	45	3.5	6	9.907E+04	4.495E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
13	45	45	3.5	6	4.439E+04	2.160E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
16	45	45	3.5	6	2.650E+04	1.358E+05	Aman Boros Runtuh Tarik
17	45	45	3.5	6	6.020E+04	4.495E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
18	45	45	3.5	6	2.650E+04	1.358E+05	Aman Boros Runtuh Tarik
21	45	45	3.5	6	8.637E+03	3.555E+04	Aman Boros Runtuh Tarik
22	45	45	3.5	6	2.126E+04	4.495E+05	Aman Boros Runtuh Tekan
23	45	45	3.5	6	8.637E+03	3.555E+04	Aman Boros Runtuh Tarik