



KOLEJ UNIVERSITI TEKNOLOGI TUN HUSSEIN ONN

PEPERIKSAAN AKHIR SEMESTER II SESI 2004/2005

NAMA MATA PELAJARAN : REKABENTUK KELULI

KOD MATA PELAJARAN : BTA 3103

KURSUS : 3BTA

TARIKH PEPERIKSAAN : MAC 2005

JANGKA MASA : 3 JAM

ARAHAN : JAWAB DUA (2) SOALAN DARIPADA
BAHAGIAN A DAN DUA (2) SOALAN
DARIPADA BAHAGIAN B

SEMUA KIRAAN HENDAKLAH
BERPANDUKAN KEPADA STANDARD
BS5950: PART 1: 1990

KERTAS SOALANINI MENGANDUNGI 15 MUKA SURAT

BAHAGIAN A

S1 Sebahagian daripada pandangan pelan sebuah bangunan adalah seperti yang ditunjukkan di dalam Rajah S1a. Rajah S1b menunjukkan pandangan sisi tiang A/1. Beban mati ciri dan beban kenaan ciri bagi papak seperti data yang diberikan di bawah. Dinding bata berada disekeliling bangunan. Dengan mengabaikan berat rasuk.

- (a) Kirakan beban yang akan ditanggung oleh tiang bagi A/1
(15 markah)
- (b) Dengan menggunakan saiz tiang $152 \times 152 \times 37$ kg/m UC sebagai saiz cubaan, rekabentuk tiang 1 bagi A/1 tersebut dengan menganggap tiang pembinaan mudah.
(10 markah)

Data rekabentuk:

Bumbung:

$$\text{Beban mati ciri} = 4.5 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Beban kenaan ciri} = 1.5 \text{ kN/m}^2$$

Lantai:

$$\text{Beban mati ciri} = 8 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Beban kenaan ciri} = 3 \text{ kN/m}^2$$

- S2** (a) Terangkan secara ringkas perkara berikut;
- (i) Lengkokan tempatan
(2 markah)
 - (ii) Momen rintangan lengkokan.
(2 markah)
 - (iii) Momen setara, m
(2 markah)

- (b) Dengan menggunakan pelan Rajah S1 dan data-data yang diberikan dalam Soalan S1, rekabentukan rasuk A/1-3 aras lantai menggunakan keratan bersaiz $457 \times 152 \times 82$ kg/m UB.
- (i) Lukiskan gambarajah daya riceh dan momen lentur
(4 markah)
- (ii) Lakukan semakan terhadap ricihan
(3 markah)
- (iii) Lakukan semakan terhadap lenturan
(3 markah)
- (iv) Lakukan semakan terhadap pesongan
(3 markah)
- (v) Lakukan semakan terhadap lengkokan web dan galas web pada sokong dengan merujuk Rajah S2.
(9 markah)

S3 Rajah S3 menunjukkan kekuda bumbung sebuah kilang. Jarak di antara kekuda ialah 5.0 m manakala rentang kekuda pula 24 m dengan ketinggian 3.0 m dipuncaknya. Beban mati dan kenaan adalah seperti di bawah:

Kepingan keluli bumbung berombak, lapisan penebat	$= 0.6 \text{ kN/m}^2$
dan berat gulung-gulung	$= 0.25 \text{ kN/m}^2$
Berat kekuda	$= 0.75 \text{ kN/m}^2$

Semua sambungan adalah dengan cara kimpal.

- (a) Rekabentukkan gulung-gulung menggunakan keratan sesiku.
(5 markah)
- (b) Semak kesesuaian keratan sesiku kembar $2/200 \times 150 \times 12$ yang digunakan bagi perentas atas (semak anggota A-B sahaja) dan perentas bawah (A-M)
(14 markah)
- (c) Rekabentukkan anggota dalaman C-L, menggunakan keratan sesiku tunggal.
(6 markah)

BAHAGIAN B

- S4** Dengan menggunakan kaedah analisis yang lazim, tentukan saiz sambungan kimpal kambi E51 yang menyambungkan pendakap ke tiang untuk dua keadaan yang berbeza seperti dalam Rajah S4. Gunakan beban terfaktor, $P = 250\text{ kN}$. (25 markah)

- S5** Galang plat dalam Rajah S5 adalah tersokong mudah dan bebibir mampatan terhalang sisi sepenuhnya. Gunakan keluli gred 43. Galang ini menanggung beban berikut;

$$\begin{array}{lll} \text{Beban mati tumpu, } G_k & = & 400\text{ kN} \\ \text{Beban kenaan tumpu, } Q_k & = & 250\text{ kN} \\ \text{Beban mati teragih, } G_k & = & 45\text{ kN} \\ \text{Beban kenaan teragih, } Q_k & = & 40\text{ kN} \end{array}$$

Jadual S5a dan jadual S5b boleh digunakan.

- (a) Kirakan:

- (i) Beban rekabentuk
- (ii) Daya ricih maksimum (beserta gambarajah)
- (iii) Momen lentur maksimum (beserta gambarajah)

(5 markah)

- (b) Tentukan keratan bebibir yang sesuai.

(7 markah)

- (c) Dapatkan ketebalan, t yang sesuai bagi web jika;

- (i) Web tanpa pengukuh melintang
- (ii) Web dengan pengukuh melintang antara

(13 markah)

- S6** Rajah **S6** menunjukkan satu kerangka portal dengan sambungan kaki cemar dan dikenakan beban seperti di bawah. Data-data berikut diberi;

Data:

Jarak antara kerangka	= 5.25 m
Rentang	= 25 m
Tinggi bahu	= 7 m
Jarak dari bahu kepuncak	= 3.75 m
Jarak gulung-gulung	= 1.25 m
Beban mati	= 0.43 kN/m ²
Beban kenaan	= 0.75 kN/m ²

Buat anggapan lain jika perlu.

Dengan menggunakan graf **S6a**, **S6b** dan **S6c**,

- (a) Kirakan;
 - (i) Daya ufuk pada dasar kerangka. (2 markah)
 - (ii) Keupayaan momen pada kasau. (2 markah)
 - (iii) Keupayaan momen pada tiang. (2 markah)
- b) Tentukan saiz keratan yang sesuai bagi kasau dan tiang. (2 markah)
- c) Semak kestabilan huyung kerangka berdasarkan kepada saiz keratan yang telah dipilih. (10 markah)
- d) Semak kestabilan kasau berdasarkan kepada saiz keratan yang telah dipilih. (7 markah)

PART A

Q1 A part of a building plan view shown in Figure **Q1a** meanwhile Figure **Q1b** shown the arrangement of beam and column for point A/1. Dead loads and imposed load are given below and brick wall is constructed along the perimeter of the building. With assumption the self weight of the beam are ignored determine;

(c) Axial load transfer to the column A/1

(15 marks)

(d) Try 152 x 152 x 37 kg/m UC , design the column 1 at point A/1 if the structure is a simple construction.

(10 marks)

Data;

Roof

Characteristic Dead Load = 4.5 kN/m²

Characteristic Imposed Load = 1.5 kN/m²

Floor

Characteristic Dead Load = 8 kN/m²

Characteristic Imposed Load = 3 kN/m²

Q4 (a) Give a simple explanation on:

(i) Local buckling

(2 marks)

(ii) Buckling resistance moment

(2 marks)

(iii) Equivalent uniform moment, m

(2 marks)

- (b) Using the same plan and the data given as in question Q1, designs beam A/1-3 at the floor level using size 457 x 152 x 82 kg/m UB.
- (c)
 - (i) Draw the shear and moment diagram for beam A/1-3 (4 marks)
 - (ii) Check the shear capacity (3 marks)
 - (iii) Check the moment capacity (3 marks)
 - (iv) Check the deflection (3 marks)
 - (v) Check the web bearing and web buckling at support. (6 marks)

- Q3** Figure **Q3** shows a steel truss for an industrial. The length between each truss is 5.0 m and 24 m span with 3.0 m height. For the design purpose, the load is taken as;

Roof steel deck, insulating material and purlin	= 0.6 kN/m ²
Weight of truss	= 0.25 kN/m ²
Imposed load	= 0.75 kN/m ²

All the connection is weld.

Based on the data given,

- (d) Design the purlin using angle section (5 marks)
- (e) Check the suitability of a double angle 2/200 x 150 x 12 for top chord (A-B member). (7 marks)
- (f) Using the same size, check the suitability for bottom chord.
(A-M member) (7 marks)
- (g) Design C-L member using single angle. (6 marks)

PART B

- Q4** Using the conventional method of analysis, compute the size of the E51 fillet welds connecting the bracket to the column for the two different cases in Figure **Q3**. Take the factored load, $P = 250 \text{ kN}$.

(25 marks)

- Q5** The plate girder in Figure **Q4** is simply supported and is laterally restrained on the compression flange. Use steel grade 43. The girder is carrying the loading as shown below;

$$\begin{aligned}\text{Point dead load, } G_k &= 400 \text{ kN} \\ \text{Point imposed load, } Q_k &= 250 \text{ kN} \\ \text{Distributed dead load, } G_k &= 45 \text{ kN} \\ \text{Distributed imposed load, } Q_k &= 40 \text{ kN}\end{aligned}$$

Table Q5a and Q5b can be used as reference.

- (a) Find:

- (i) Design load
- (ii) Maximum shear force (with figure)
- (iii) Maximum bending moment (with figure)

(5 marks)

- (d) Determine the suitable flange thickness, t .

(7 marks)

- (e) Determine the suitable web thickness, t if;

- (i) Stiffened web with no tension field action
- (ii) Stiffened web with tension field action

(13 marks)

- Q6** Figure **Q6** shown the pinned base portal frame subjected to load as shown below. Design the portal frame using the data and the graphs **Q6a**, **Q6b** and **Q6c** given below.

Data:

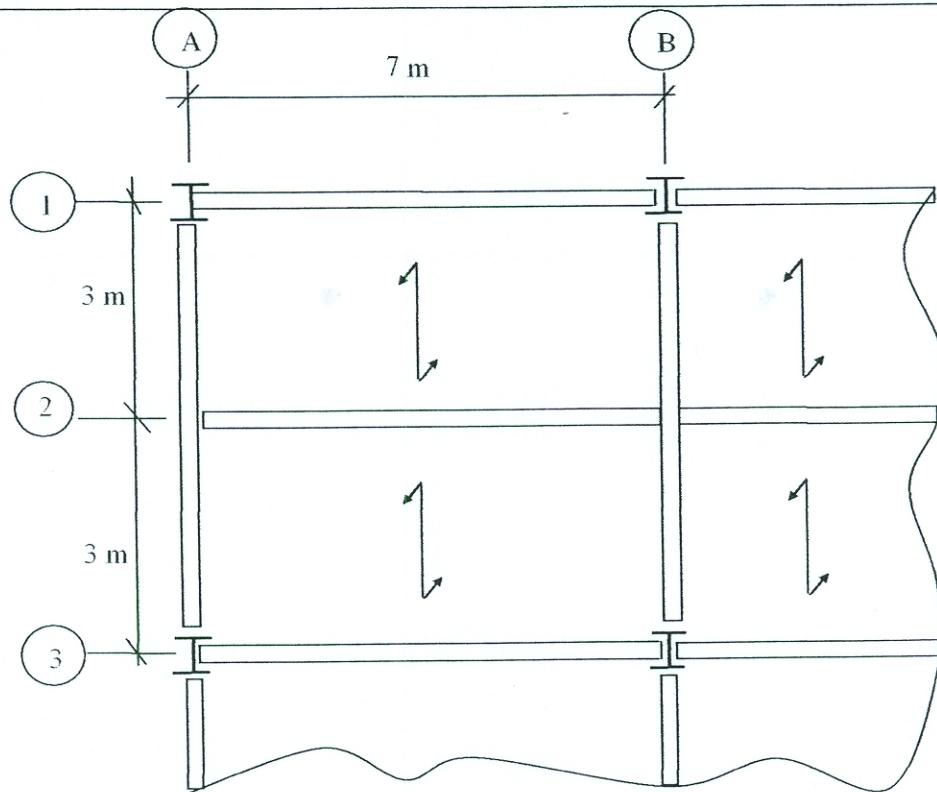
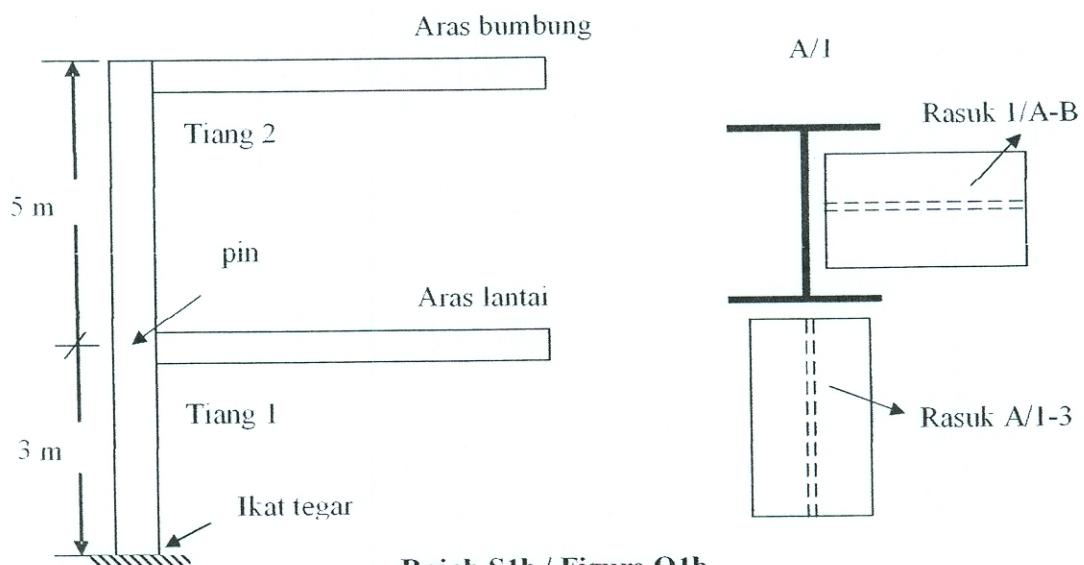
Frames centers	= 5.25 m
Span	= 25 m
Column height	= 7 m
Rafter depth	= 3.75 m
Purlins distance	= 1.25 m
Imposed load	= 0.75 kN/m ²
Dead load	= 0.43 kN/m ²

- (a) Determine
 - (i) Horizontal thrust at feet (2 marks)
 - (ii) Required momen capacity of rafter (2 marks)
 - (iii) Required momen capacity of leg (2 marks)
- (b) Determine the subitable section size for rafter and leg. (2 marks)
- (c) Overall frame stability checking. (10 marks)
- (d) Rafter stability checking (7 marks)

PEPERIKSAAN AKHIR

SEMESTER/SESI : SEMESTER II/2004/2005
 MATAPELAJARAN : REKABENTUK KELULI

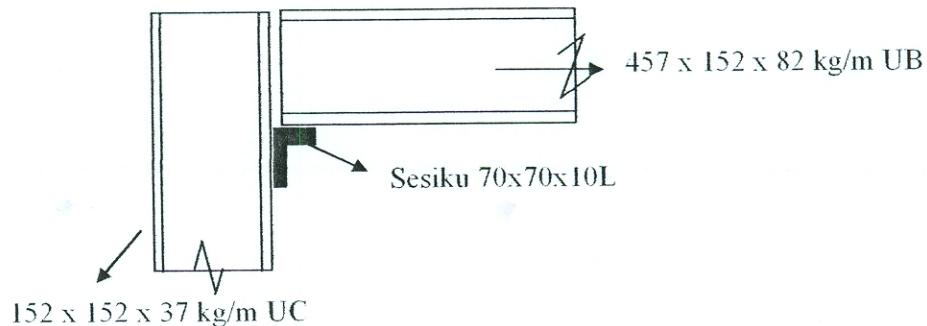
KURSUS : 3BTA
 KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103

Rajah S1a / Figure Q1aRajah S1b / Figure Q1b

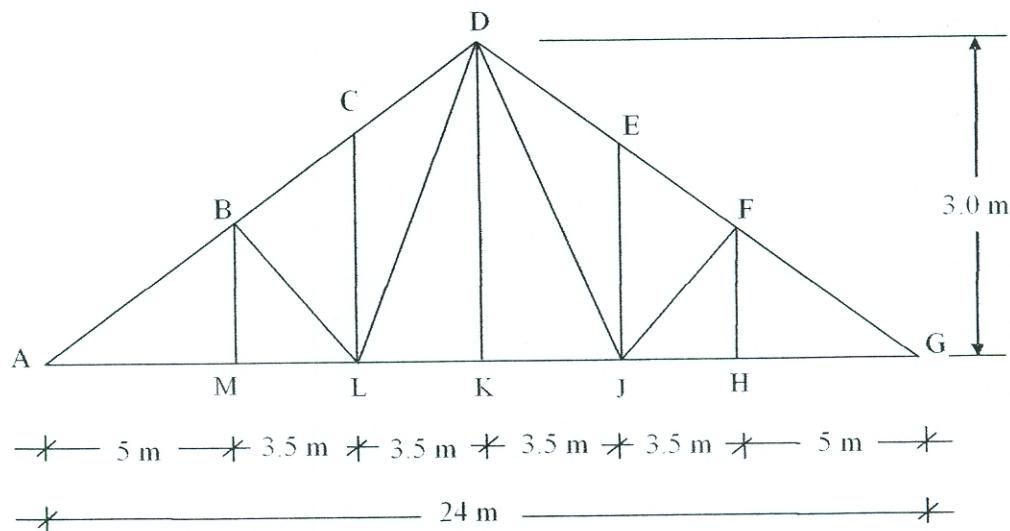
PEPERIKSAAN AKHIR

SEMESTER/SESI : SEMESTER II/2004/2005
MATAPELAJARAN : REKABENTUK KELULI

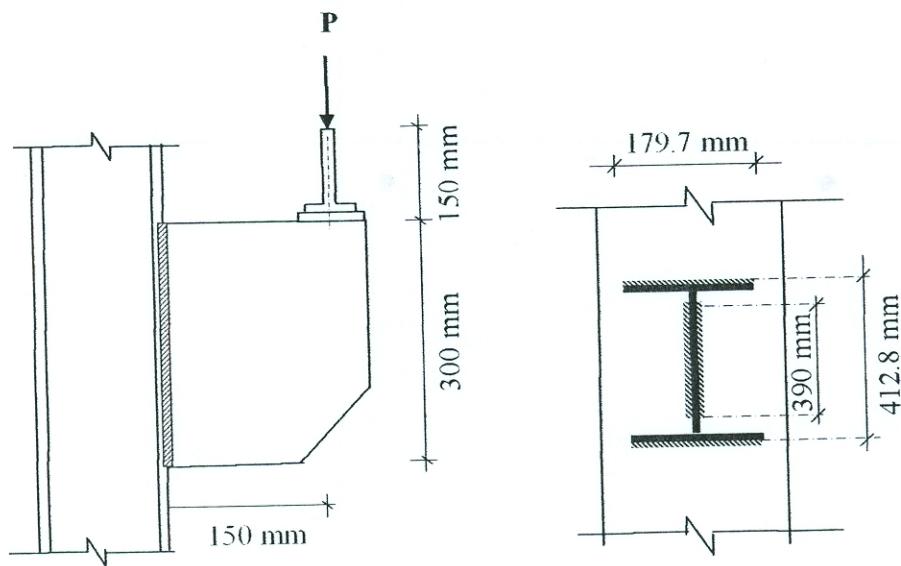
KURSUS : 3BTA
KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103



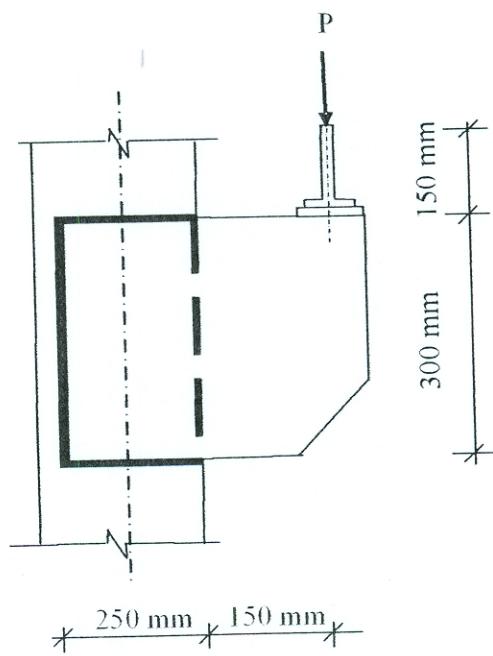
Rajah S2 / Figure Q2



Rajah S3 / Figure Q3

PEPERIKSAAN AKHIRSEMESTER/SESSI
MATAPELAJARAN: SEMESTER II/2004/2005
: REKABENTUK KELULIKURSUS : 3BTA
KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103

(i)



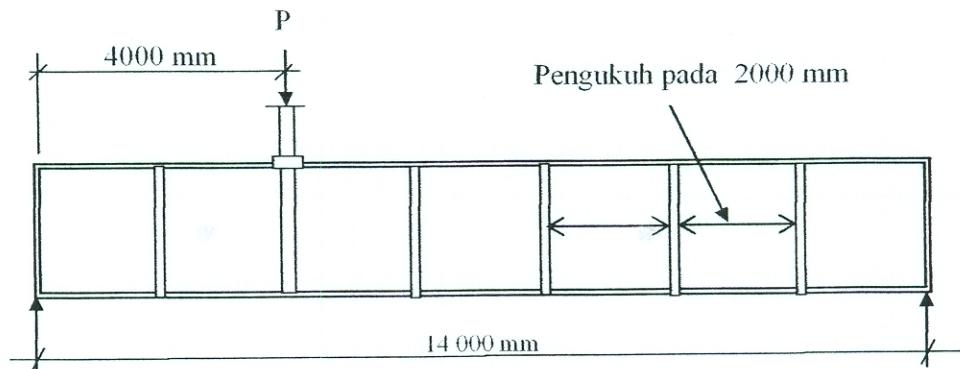
(ii)

Rajah S4 / Figure Q4

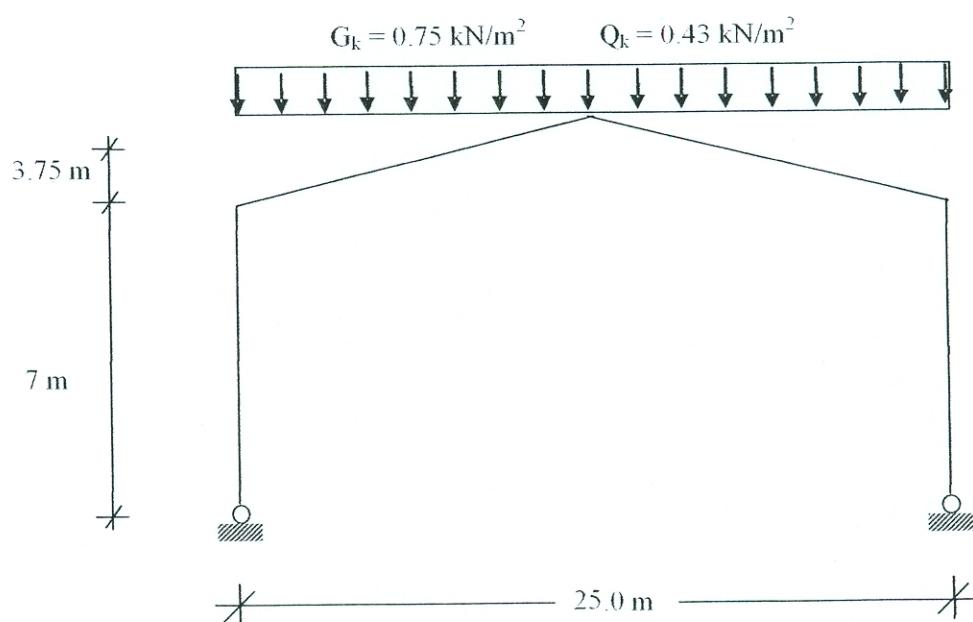
PEPERIKSAAN AKHIR

SEMESTER/SESSI : SEMESTER II/2004/2005
MATAPELAJARAN : REKABENTUK KELULI

KURSUS : 3BTA
KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103



Rajah S5 / Figure Q5



Rajah S6 / Figure Q6

PEPERIKSAAN AKHIR

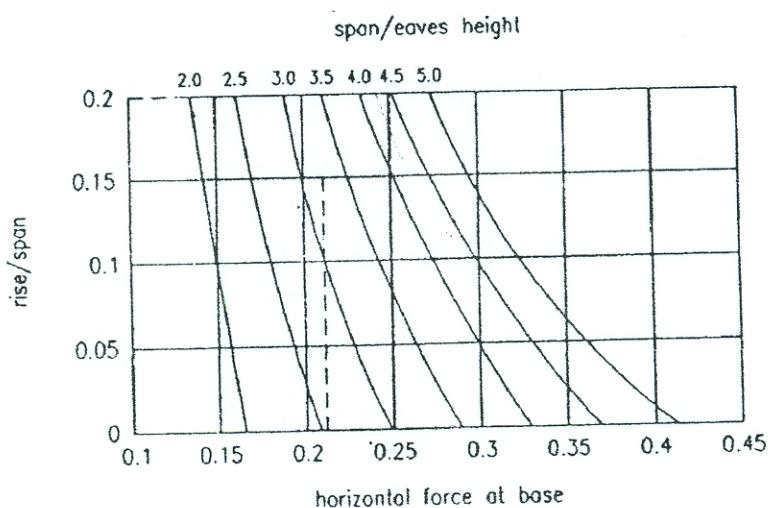
SEMESTER/SESSI : SEMESTER II/2004/2005 KURSUS : 3BTA
 MATAPELAJARAN : REKABENTUK KELULI KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103

Jadual S5a / Table Q5a

Applications		Typical span-to-depth ratio
I	<i>Simply-supported, non-composite girders with concrete decking; constant depth beams used in simple-supported composite girders</i>	12-20
ii.	<i>Constant depth beams used in continuous non-composite girders using concrete decking</i>	15-20
iii.	<i>Simply supported crane girders</i>	10-15

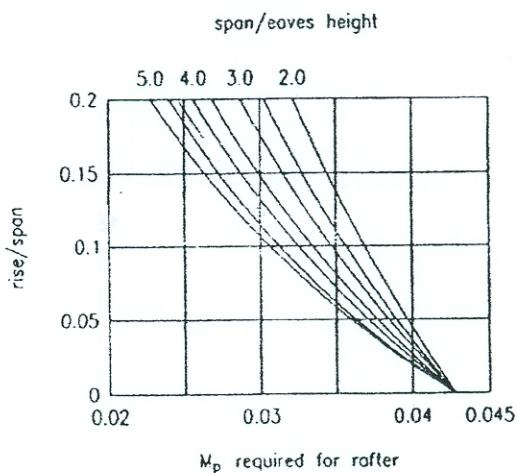
Jadual S5b / Table Q5b

Beam depth (mm)		Typical thickness of web
I	Up to 1200	10
ii.	1200-1800	12
iii.	1800-2250	15
iv.	250-3000	20

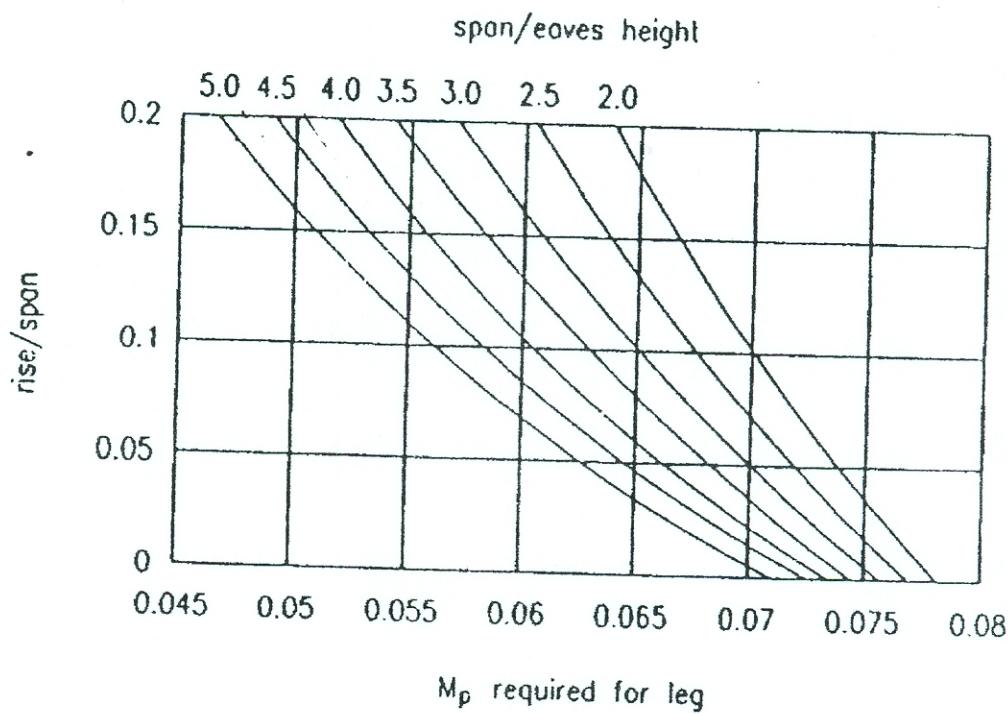
**Graf S6a / Graph Q6a**

PEPERIKSAAN AKHIR

SEMESTER/SESSI : SEMESTER II/2004/2005 KURSUS : 3BTA
MATAPELAJARAN : REKABENTUK KELULI KOD MATAPELAJARAN : BTA 3103



Graf S6b / Graph Q6b



Graf S6c / Graph Q6c