
UNIVERSITI SAINS MALAYSIA

Second Semester Examination
2007/2008 Academic Session
Peperiksaan Semester Kedua
Sidang Akademik 2007/2008

April 2008
April 2008

ESA 486/3 – Launcher Architecture
Senibina Pelancar

Duration : 3 hours
[Masa : 3 jam]

INSTRUCTION TO CANDIDATES
ARAHAN KEPADA CALON

Please ensure that this paper contains **THIRTEEN (13)** printed pages and **EIGHT (8)** questions before you begin examination.

*Sila pastikan bahawa kertas soalan ini mengandungi **TIGA BELAS (13)** mukasurat bercetak dan **LAPAN (8)** soalan sebelum anda memulakan peperiksaan.*

Answer **SIX (6)** questions.
*Jawab **ENAM (6)** soalan.*

Student may answer the questions either in English or Bahasa Malaysia.
Pelajar boleh menjawab soalan dalam Bahasa Inggeris atau Bahasa Malaysia.

Each questions must begin from a new page.
Setiap soalan mestilah dimulakan pada mukasurat yang baru.

- The following data is used to determine the ratio of the propellant tank mass to the propellant mass (PT2P).

Di bawah ialah data yang digunakan untuk tentukan nisbah jisim tangki bahan bakar kepada jisim bahan bakar (PT2P).

Tank diameter, $D = 0.7 \text{ m}$

Diameter tangki, D = 0.7 m

Mixture ratio, $K_G = 2.3$

Nisbah percampuran, K_G = 2.3

Safety coefficient, $f = 1.875$

Pemalar keselamatan, f = 1.875

Propellant 1 = Oxygen + kerosene

Bahan dorong 1 = Oksigen + Kerosen

Propellant 2 = N₂O₄ + UDMH

Bahan dorong 2 = N₂O₄ + UDMH

Tank material = Aluminum alloy (Magnesium 7%)

Bahan untuk tangki = Aloi aluminium (Magnesium 7 %)

Density O₂, $\rho = 1130 \text{ kg/m}^3$

Ketumpatan O₂, ρ = 1130 kg/m³

Density N₂O₄, $\rho = 1450 \text{ kg/m}^3$

Ketumpatan N₂O₄, ρ = 1450 kg/m³

Density Kerosene, $\rho = 800 \text{ kg/m}^3$

Ketumpatan Kerosene, ρ = 800 kg/m³

Density UDMH, $\rho = 789 \text{ kg/m}^3$

Ketumpatan UDMH, ρ = 789 kg/m³

Density Aluminum Alloy (Magnesium 7%), $\rho = 2640 \text{ kg/m}^3$

Ketumpatan Aloi aluminium (Magnesium 7%), ρ = 2640 kg/m³

Stress (tension), $\sigma_T = 400 \text{ MPa}$

Tegasan (tegangan), σ_T = 400 MPa

Stress (Compression), $\sigma_C = 240 \text{ MPa}$

Tegasan (mampatan), σ_C = 240 MPa

Minimum thickness required. $\delta = 1.5 \text{ mm}$

Ketebalan minimum yang diperlukan, $\delta = 1.5 \text{ mm}$

Internal pressure (TPS) = 0.45 MPa

Tekanan dalaman (TPS) = 0.45 MPa

Internal pressure (PFS) = 2.0 MPa

Tekanan dalaman (PFS) = 2.0 MPa

- (a) Determine the required thickness for the propellant tank if the propellant used is $O_2 + K$, while the feeding system is pressurized feeding system.

Tentukan ketebalan yang diperlukan untuk tangki bahan bakar sekiranya campuran bahan dorong yang digunakan adalah $O_2 + K$, manakala sistem suapan yang digunakan adalah sistem tekanan.

(25 marks/markah)

- (b) If the mass of the propellant is 7000 kg, determine the ratio of the propellant tank mass to the propellant mass (PT2P) (the feeding system used is pressurized feeding system)

Sekiranya jisim campuran bahan dorong yang digunakan adalah 7000 kg, tentukan nisbah jisim tangki bahan bakar kepada jisim bahan bakar (PT2P). (sistem suapan yang digunakan adalah sistem tekanan)

(25 marks/markah)

- (c) If the propellant is replaced with N_2O_4 and UDMH and the mass of the propellant is still the same as 7000 kg, what is the value of PT2P? (the feeding system used is pressurized feeding system)

Sekiranya jenis campuran bahan bakar digantikan dengan N_2O_4 dan UDMH, dan jisim campuran bahan bakar masih 7000 kg, berapakah nilai PT2P? (sistem suapan yang digunakan adalah sistem tekanan)

(25 marks/markah)

- (d) Using the answer obtained in (b), (c) and (d), as an aerospace engineer, how can PT2P effect towards the payload parameter, μ_{PL} ?

Dengan menggunakan jawapan anda di (b), (c) dan (d), sebagai seorang jurutera aeroangkasa, bagaimakah PT2P memberi kesan terhadap parameter beban bayar, μ_{PL} ?

(25 marks/markah)

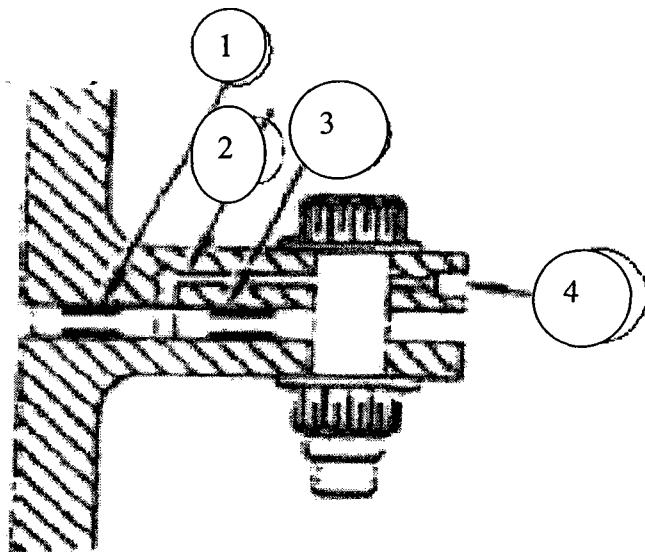
2. List 5 types of flanged couplings and sketch them.

Senaraikan 5 jenis gandingan berbebibir dan lakarkan.

(100 marks/markah)

3. Below are the schematic diagrams of provisions for monitoring leakage at a joint. Name the numbering.

Di bawah adalah lakaran skema teruntuk pemerhatian kebocoran pada sambungan. Namakan pernomboran di bawah.



(100 marks/markah)

4. The basic approach to the design of a flange joint is to prestress the flange bolts in tension so that a gasket compressive stress or seal compression is maintained to seal effectively against fluid leakage.

Kaedah asas di dalam mereka cipta sesuatu bebibir sambungan adalah dengan mengenakan pra-tegasan pada bebibir bolt supaya tekanan tegasan pada gasket atau tekanan penutup ditetapkan untuk kedapan secara efektif daripada kebocoran cecair.

Below are the data for flange joint design of the flexible duct for oxidizer pump discharge:-

Di bawah adalah data untuk rekabentuk sambungan bebibir untuk saluran fleksibel untuk pam pengeluaran bahan oksida:-

Working pressure under normal steady, operating conditions = 1505 psia
Tekanan di bawah keadaan normal dan situasi beroperasi = 1505 psia

Maximum fluid working pressure under occasional transient conditions = 1750 psia
Tekanan maksima cecair di bawah keadaan transient = 1750 psia

Inside diameter D_1 of the duct = 8 in.
Garispusat dalam saluran, D_1 = 8 in.

Inside diameter D_2 of the gasket = 8 in.
Garispusat dalam gasket, D_2 = 8 in.

Outside diameter D_3 of the gasket = 8.5 in.
Garispusat luar gasket, D_3 = 8.5 in.

End loads on the duct due to thermal contraction, W_e = 2400 lb.
Beban luar yang dikenakan ke atas saluran oleh kecutan haba, W_e = 2400 lb

Gasket factor, m = 0.8
Faktor gasket, m = 0.8

Flange factor, n = 0.3
Faktor bebibir, n = 0.3

Determine the minimum required bolt loading of the flange joint.

Tentukan bebanan bolt minima yang diperlukan untuk sambungan bebibir.

(100 marks/markah)

5. The following design data characterize the fuel high-pressure pump discharge line for Inconel 718 duct and flange:

Data yang seterusnya menggambarkan bahan bakar saluran luahan untuk pam bertekanan tinggi yang digunakan oleh saluran dan bebibir Inconel 718:

Duct design pressure $P = 6600 \text{ psi}$

Tekanan rekabentuk saluran, $P = 6600 \text{ psi}$

Duct inside radius $R_1 = 2.5 \text{ in.}$

Jejari dalam saluran, $R_1 = 2.5 \text{ in.}$

Operating temperature $T = -320 \text{ F}$

Suhu operasi, $T = -320 \text{ F}$

Seal groove width = 0.300 in.

Lebar kedap alur = 0.300 in.

Material properties of Inconel 718:

Ciri-ciri bahan Inconel 718:

T, F	F_y, psi	F_u, psi
70	145,000	175,000
-320	163,000	215,000

Determine the minimum design total bolt load W_b for this engine.

Tentukan rekabentuk minima beban bolif W_b untuk enjin ini.

(100 marks/markah)

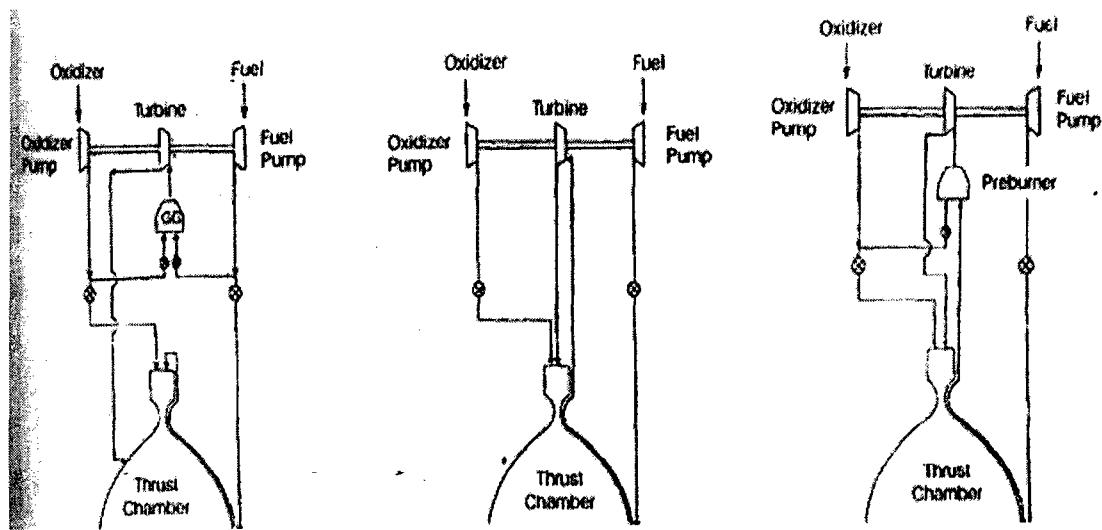
6. Below are the basic cycles for pump-fed liquid propellant engines.

Di bawah adalah lakaran asas kitar untuk pam-suap untuk enjin bahan bakar cecair.

- (a) Name each of the cycle.

Namakan setiap lakaran kitar.

(20 marks/markah)



- (b) Explain where it is used and why?

Terangkan di mana ia digunakan dan kenapa?

(20 marks/markah)

- (c) The hydraulic accumulator of a large liquid propellant rocket engine has the following design parameters:

Akumulator hidrolik sebuah enjin roket cecair mempunyai parameter seperti di bawah:

Required volume (fluid capacity), 7238 cu in.

Isipadu yang diperlukan (Keupayaan cecair) = 7238 cu in.

Working pressure (load) under normal steady and transient operating conditions = 2000 psia.

Tekanan (beban) dibawah keadaan normal dan beroperasi pada situasi transient = 2000 psia.

Occasional surge pressure = 2200 psia

Tekanan terjah = 2200 psia.

Mandatory malfunction pressure = 2450 psia

Tekanan mandatori pincang tugas = 2450 psia

Maximum ambient temperature = 3000 F

Suhu ambien maksima = 3000 F

Material selected = AISI 4340 H.T. 180 (strength at room temperature: ultimate = 185,000 psi; yield = 170,000 psi)

Material = AISI 4340 H.T 180 (kekuatan pada suhu bilik: muktamad = 185,000 psi; alah = 170,000 psi)

Strength at 300 F: ultimate = 178,000 psi; yield = 150,000 psi

Kekuatan pada 300 F: muktamad = 178,000 psi; alah = 150,000

Determine the following:

Tentukan yang berikutnya:

- (i) Lightest possible configuration and resulting dimensions

Konfigurasi yang paling ringan dan keputusan dimensi

(30 marks/markah)

- (ii) Required prooftest pressure at room temperature

Tekanan 'prooftest' yang diperlukan pada suhu bilik

(30 marks/markah)

7. The following data described the A-4 stage propulsion system, including two engines:

Data yang berikutnya menunjukkan sistem tujahan A-4 Stage, termasuk dua enjin.

Oxidizer (N_2O_4) density, $\rho = 1450 \text{ kg/m}^3$
Ketumpatan bahan oksida (N_2O_4), $\rho = 1450 \text{ kg/m}^3$

Oxidizer mass flow rate, $\dot{m}_{ox} = 6 \text{ kg/s}$ (per engine)
Kadar aliran jisim bahan oksida, $\dot{m}_{ox} = 6 \text{ kg/s}$ (per enjin)

Fuel (N_2H_4) density, $\rho = 1016 \text{ kg/m}^3$
Ketumpatan bahan api (N_2H_4), $\rho = 1016 \text{ kg/m}^3$

Fuel mass flow rate, $\dot{m}_f = 5 \text{ kg/s}$ (per engine)
Kadar aliran jisim bahan api, $\dot{m}_f = 5 \text{ kg/s}$ (per enjin)

Nominal engine-firing duration at full thrust = 410 s
Masa namaan untuk tujahan enjin pada tujahan penuh = 410 s

Trapped oxidizer volume, $T_{ox} = 0.9 \text{ m}^3$
Isipadu bahan oksida yang terperangkap, $T_{ox} = 0.9 \text{ m}^3$

Trapped fuel volume, $T_f = 1.8 \text{ m}^3$
Isipadu bahan api yang terperangkap, $T_f = 1.8 \text{ m}^3$

Tank Ullage Volume, $U = 2.5\%$ of propellant volume
Isipadu tangki kosong, $U = 2.5\%$ daripada isipadu bahan dorong

Determine the volume of the propellant tanks.
Tentukan isipadu bahan dorong.

(100 marks/markah)

8. The following design data characterize the A-4 stage propulsion system, which employs a cylindrical propellant tank section with ellipsoidal ends.

Data di bawah adalah data untuk rekabentuk sistem tujahan tahap A-4, yang terdiri daripada bahagian sebuah tangki bahan bakar yang berbentuk silinder dan hujungnya berbentuk elips.

Required design volume of the oxidizer tank, $V_{TO} = 120 \text{ ft}^3$
Isipadu tangki bahan oksida yang diperlukan, } V_{TO} = 120 \text{ ft}^3

Maximum oxidizer tank pressure, $p_{TO} = 180 \text{ psia}$
Tekanan maksimum yang beroperasi dalam tangki bahan oksida, } p_{TO} = 180 \text{ psia}

Required design volume of the fuel tank, $V_{TF} = 143.5 \text{ ft}^3$
Isipadu tangki bahan api yang diperlukan, } V_{TF} = 143.5 \text{ ft}^3

Maximum fuel tank pressure, $p_{TF} = 170 \text{ psia}$
Tekanan maksimum yang beroperasi dalam tangki bahan api, } p_{TF} = 170 \text{ psia}

Internal radius of the cylindrical section, $a = 41 \text{ in.}$
Radius dalaman bagi bahagian silinder, } a = 41 \text{ in.}

Tank construction material, aluminum alloy 6066-T6
Bahan binaan tangki, aloi aluminium 6066-T6

$F_y : 50,000 \text{ psia}$
Fy : 50,000 psia

$F_u : 57,000 \text{ psia}$
Fu : 57,000 psia

$\rho : 0.101 \text{ lb/in}^3$
ρ : 0.101 lb/in³

$E : 10.4 \times 10^6 \text{ psia}$
E : 10.4 x 10⁶ psia

$v = 0.36$
v = 0.36

Weld efficiency, $e_w = 100\%$
Pekali kimpalan, } e_w = 100\%

Determine the followings:

Tentukan yang berikut:

- (a) Required internal dimensions of tank.

Dimensi dalaman tangki yang diperlukan.

(25 marks/markah)

- (b) Required thickness of the tank walls at various sections, considering internal pressure loads, discontinuity, and local bending stresses.

Ketebalan dinding tangki yang diperlukan pada setiap bahagian (Pertimbangkan beban tekanan dalaman, ketakselarangan and tegasan lentur lokal.

(25 marks/markah)

- (c) Approximate mass of the tankage.

Anggaran jisim tangki.

(25 marks/markah)

- (d) Critical external loading pressure, using a buckling coefficient $C_b = 0.10$ for the tank ends.

Tekanan kritikal beban luaran, sekiranya pemalar lengkokan $C_b = 0.10$ pada hujung tangki.

(25 marks/markah)