

# **TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN**

**RODA GIGI HONDA ALL NEW BRIO**

**DAYA (N) = 90 PS**

**PUTARAN (n) = 6000 rpm**

**Disusun oleh :**

**Nama : MUHAMMAD GUFRON ARSYAD**

**NPM : 178130045**



**PROGRAM STUDI TEKNIK MESIN**

**FAKULTAS TEKNIK**

**UNIVERSITAS MEDAN AREA**

**2020**

**LEMBAR PENGESAHAN**  
**TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN**  
**RODA GIGI DAIHATSU TERIOS**

**DAYA (N) = 90 PS**

**PUTARAN (n) = 6000 rpm**

**DISUSUN OLEH :**

**Nama : MUHAMMAD GUFRON ARSYAD**

**NPM :178130045**

**Disetujui Oleh :**

**Ketua Prodi Teknik Mesin**



**Muhammad Idris, ST, MT**

**Pembimbing**

**Tugas Rancangan**



**Ir. Amru Siregar, MT**

**Koordinator Rancangan**



**Ir. Amru Siregar, MT**

## TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN ( RODA GIGI )

Nama Mahasiswa : **MUHAMMAD GUFRON ARSYAD**  
NPM : **178130045**  
Semester : **VI (ENAM)**

### SPEKIFIKASI :

Rencanakanlah RODA GIGI untuk HONDA ALL NEW BRIO dengan:

---

Daya ( N ) : **90 ps**

---

Putaran ( n ) : **6000 rpm**

---

Perencanaan meliputi bagian-bagian utama RODA GIGI dan gambar teknik, data lain

---

Tentukan sendiri.

---

Diberikan Tanggal : ..... 2019.....  
Selesai tanggal : ..... 2020.....  
Asistensi Setiap : .....

Medan ,..... 2020  
DOSEN PEMBIMBING

  
( Ir. Amru Siregar , MT )

## LEMBAR ASISTENSI

### TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN ( RODA GIGI )

NO	HARI/TANGGAL	URAIAN	PARAF
1.	23 - Juni - 2020	Perbaiki Momen	
2	11 - Juni - 2020	Perbaiki PE kopling dan Gambar	
3	17 - Juni - 2020	Perbaiki cara pengaliran PE	
4	21 - Juni - 2020	Perbaiki PE Roda Gigi	

Medan,

Dosen Pembimbing

( **Ir.Amru Siregar ,MT** )

# BAB I PENDAHULUAN

## 1.1. Latar Belakang

Setiap mesin dirancang dan dibuat untuk memberikan fungsi – fungsi tertentu tertentu yang dapat meringankan pekerjaan manusia. Untuk dapat memberikan fungsi tersebut, sebuah mesin memerlukan kerjasama dari berbagai komponen yang bekerja menurut suatu mekanisme. Sebagai penggerak dari mekanisme tersebut dapat digunakan tenaga hewan atau manusia secara langsung jika mesinnya sederhana, tetapi karena berbagai alasan, sebagian besar mesin menggunakan motor penggerak (engine) yang bisa berupa motor bakar maupun motor listrik. Motor – motor tersebut pada umumnya memberikan daya dalam bentuk putaran pada sebuah poros, yang disebut poros penggerak, yang selanjutnya akan diteruskan ke seluruh komponen dalam mekanisme. Sebagai penyambung antara poros penggerak dan poros yang digerakkan maka digunakan kopling dalam operasinya.

Salah satu sistem transmisi adalah roda gigi, yang secara umum digunakan untuk memindahkan atau meneruskan daya dan putaran poros. Dengan adanya roda gigi dapat dinaikkan atau diturunkan jumlah putaran poros pada poros keluaran dengan jalan mengatur rasio roda gigi.

Di luar cara transmisi di atas, ada pula cara lain untuk meneruskan daya, yaitu dengan sabuk atau rantai. Namun demikian, transmisi roda gigi mempunyai keunggulan dibandingkan dengan sabuk atau rantai karena lebih ringkas, putaran lebih tinggi dan tepat, dan daya lebih besar. Kelebihan ini tidak selalu menyebabkan dipilihnya roda gigi di samping cara yang lain, karena memerlukan ketelitian yang lebih besar dalam pembuatan, pemasangan maupun pemeliharannya. Pemakaian roda gigi sebagai alat transmisi telah menduduki tempat terpenting di segala bidang selama 200 tahun terakhir ini. Penggunaannya dimulai dari alat pengukur yang kecil dan teliti seperti jam tangan, sampai roda gigi reduksi pada turbin besar yang berdaya hingga puluhan megawatt.

## **1.2. Tujuan**

Adapun Tujuan tugas rancangan roda gigi ini adalah:

1. Menentukan pemilihan roda gigi
2. Menentukan ukuran komponen utama
3. Menggambar teknik

## **1.3. Batasan Masalah**

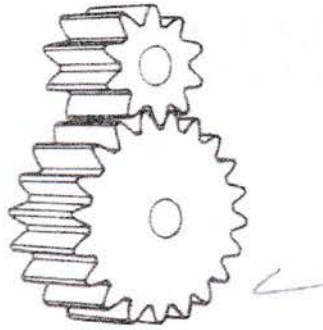
Dalam tugas rancangan roda gigi ini dibatasi pada perencanaan sistem roda gigi (gear box) untuk kendaraan roda empat jenis All New Honda Brio dengan ketentuan sebagai berikut:

Daya/putaran P = 90 PS / 6000 rpm

Torsi/putaran n = 110 Nm / 4800 rpm

Gigi Transmisi = 5 Speed

Perancangan meliputi perhitungan komponen – komponen utama sistem roda gigi menentukan dan memilih bahan yang sesuai disertai dengan gambar kerja dan detail.



A. Roda Gigi Lurus

### B. Roda Gigi Miring

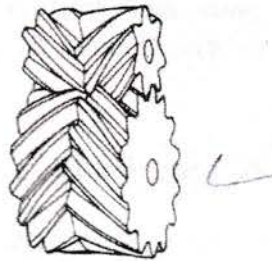
Roda gigi ini berbeda dengan roda gigi lurus, dalam hal ini gigi-gigi yang terbuat tidak sejajar dengan poros selinder namun mempunyai sudut helix. Jumlah gigi yang membentuk pada selinder jarak bagi roda gigi miring. Roda gigi ini jumlah pasangan gigi yang membentuk kontak serentak adalah lebih besar dari pada roda gigi lurus. Melalui gigi tersebut dapat terjadi secara mulus sifat ini sangat lebih baik untuk mentransmisikan putaran yang tinggi dan besar. Namun roda gigi memerlukan bantalan yang axial dan kontak roda gigi lebih besar karena jalur gigi membentuk ulir sehingga memerlukan gaya lebih reaksi yang sejajar dengan poros.



B. Roda Gigi Miring

### C. Roda Gigi Miring Ganda

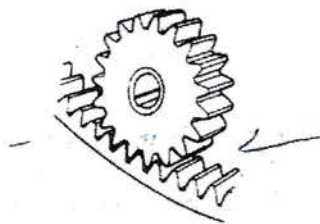
Roda gigi ini mempunyai axial yang timbul pada gigi yang mempunyai alur gigi bentuk "V" yang gaya saling memindahkan roda gigi dan mempunyai perbedaan kecepatan keliling dan gaya diteruskan dapat diperbesar. Akan tetapi melihat bentuk dapat dipastikan sangat sukar dalam pembuatannya.



C. Roda Gigi Miring Ganda

### D. Roda Gigi Dalam

Roda gigi ini dipergunakan sebagai alat pemindah gaya untuk ukuran-ukuran kecil dengan perbandingan reduksi yang besar sebab roda gigi pinion terletak didalam roda gigi dan arah putaran biasanya rendah.



D. Roda Gigi Dalam

### E. Roda Gigi Dan Pinion

Batang gigi merupakan profil dasar pembuatan gigi, pasangan gigi dan pinion dipergunakan untuk pembuatan putaran menjadi gesekan halus.

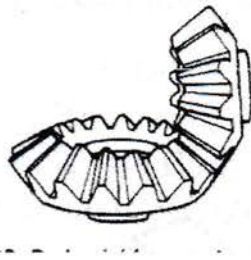


### 2.2.2. Roda Gigi Dengan Poros Perpotongan

Roda gigi ini digunakan pada transmisi pada poros tidak sejajar dan tidak segaris.

#### A. Roda gigi kerucut lurus

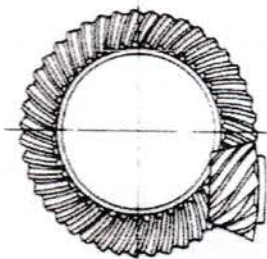
Roda gigi kerucut mempunyai bidang jarak bagi dan batang kerucut puncaknya terletak di titik sumbu poros. Roda gigi ini merupakan yang paling mudah dipakai dan dibuat, tetapi roda gigi ini menimbulkan suara yang cukup besar (berisik) diakibatkan perbandingan keujung yang kecil.



A. Roda Gigi Kerucut Lurus

#### B. Roda gigi kerucut spiral

Roda gigi ini merupakan perbandingan kontak yang besar dan dapat menstransmisikan daya dan putaran yang besar dan bisa juga beban yang kecil.



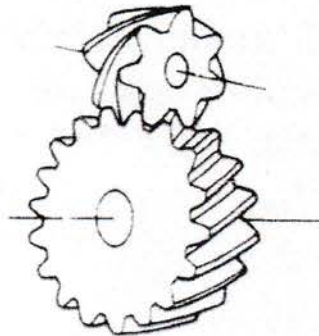
B. Roda Gigi Kerucut Spiral

### 2.2.3. Roda Gigi Yang Mempunyai Poros

Roda gigi ini dipakai pada poros yang menyilang tegak lurus tanpa ada slip yang besar dan merupakan pemindahan daya yang dibutuhkan pada konstruksi mesin.

A. Roda gigi miring silang.

Roda gigi ini merupakan poros yang bersilang antara poros penggerak dengan poros yang digerakan.



A. Roda gigi miring silang.

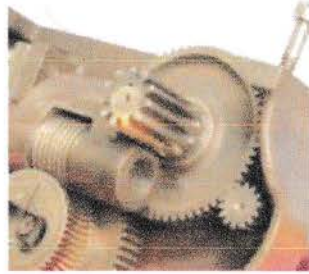
B. Roda gigi cacing (worm gear)

Roda gigi ini berfungsi untuk memindahkan daya dan putaran yang tinggi pada poros yang berpotongan tegak lurus batang penggerak mempunyai jenis ulir dipasang pada sebuah atau lebih roda gigi dan besarnya disebut roda gigi cacing.

Roda gigi cacing digolongkan pada dua jenis yaitu :

- a. Roda gigi cacing silinder.
- b. Roda gigi cacing globoid .

Kedua ini mempunyai fungsi yang sama, hanya digerakan saja berbeda. Sedangkan roda gigi globoid lebih halus dari pada roda gigi selinder.



### B.Roda Gigi Cacing Globoid

Roda gigi yang digunakan pada rancangan ini adalah Roda Gigi Lurus. Roda gigi ini dipilih dengan beberapa alasan, salah satunya karena jenis lebih ringkas, putaran lebih tinggi dan daya yang transmisi lebih besar serta kemungkinan terjadi slip relatif lebih kecil.

Kelebihan roda gigi lurus yaitu :

- Jalur roda gigi sejajar dengan sumbu poros sehingga pemakaian tempat lebih sedikit.
- Slip yang terjadi antara roda gigi dengan pinion lebih kecil.

Kerugian roda gigi lurus yaitu :

1. Bentuk gusaran gigi dengan pinion tidak konstan (terjadi tekan-menekan pada setiap penggantian gigi).
2. Memindahkan putaran roda (pada setiap penggantian antara gigi yang satu dengan yang lainnya) kasar dan berisik.

## BAB III

### STUDI PUSTAKA

#### 3.1 Perencanaan Poros

Poros merupakan komponen penting mesin dalam transmisi daya poros memegang peranan penting pada perencanaan ini.

Daya teknis :

Daya Max (P)	: 90 ps / 6000 rpm
Torsi Max (T)	: 110 Nm / 4800 rpm
Gigi transmisi	: 5 Speed

##### 3.1.1 Perencanaan Poros Penggerak

Poros yang akan dirancang adalah poros transmisi yang digunakan untuk mentransmisikan daya dan putaran sebesar:

$$\begin{aligned}N &= 90 \\1PS &= 0,986 \text{ hp} \\&= 0,986 \times 90 \\&= 88,74 \text{ hp}\end{aligned}$$

Penentuan daya rencana diperoleh dari rumus :

$$P_d = f_c \times N$$

dimana :

$P_d$  = daya rencana ( kW )

$f_c$  = faktor koreksi

$N$  = daya nominal keluaran motor penggerak ( kW )

Untuk daya nominal pada motor penggerak sebesar 88,74 hp adalah 66,173 kW, dimana 1 hp = 0,746 kW. Di bawah ini adalah faktor koreksi sesuai dengan daya yang akan ditransmisikan dapat diperoleh dari Tabel 4.1.

Tabel 2.1 Baja Karbon Konstruksi Mesin dan baja batang yang difinisi dingin untuk poros.

Standart dan macam	Tambang	Perlakuan panas	Kekuatan tarik (kg / mm <sup>2</sup> )	Keterangan
Baja karbon konstruksi	S 30 C	Penormalan	48	
	<u>S 35 C</u>	Penormalan	52	
Mesin	S 40 C	Penormalan	55	
	S 45 C	Penormalan	58	
	S 50 C	Penormalan	62	
	S 65 C	Penormalan	66	
Batang baja yang difinisikan dingin	S 34 C-		53	Ditarik dingin digrinda di bubut atau gabngan hal-hal tersebut
	D		60	
	S 45 C-		72	
	D			
	S 55 C-			
	D			

Tegangan geser yang diizinkan  $\tau_a$  (kg/mm<sup>2</sup>) dihitung dengan rumus

$$\tau_a = \frac{\sigma_B}{(sf_1 \cdot sf_2)} \dots \dots \dots (sutarso1987)$$

dimana :  $\tau_a$  = Tegangan geser izin (kg/mm<sup>2</sup>)

$\tau_B$  = Kekuatan tarik Maximum = 66 kg/mm<sup>2</sup>

Sf1 = Faktor keamanan kelelahan puntir

$$= 5,6 \div 6,0$$

= 6,0 diambil.

Sf2 = Faktor keamanan poros beratur berangkat

$$= 1,3 \div 3,0$$

= 3,0 diambil

$$\tau a: \frac{52}{(6,0.3,0)} \approx 3,66 \text{ kg/mm}^2$$

### 3.1.2 Diameter Poros

Diameter poros penggerak atau diameter poros input (ds) mm dapat

diperoleh dengan menggunakan rumus.

$$ds = \left[ \frac{5,1}{\tau a} (Cb.Kt.T) \right]^{1/3}$$

dimana :Cb = Faktor beban lentur

= 1,2 diambil

Kt = momen puntir

= 2,0 diambil

$$\text{Maka:} = \left[ \frac{5,1}{2,9 \text{ kg/mm}} (1,5.2,3.968,80) \right]^{1/3}$$

=17,99

**Tabel diameter poros**

4	10	*22,4	40	100	*224	400
		24		(103)	240	
	11	25	42	110	250	420
					260	440
4,5	*11,2	28	45	*112	280	450
	12	30		120	300	460
		*31,5	48		*315	480
	*12,5	32	30	125	320	500
				130	340	530
		35	55			
*5,6	147	*35,5	56	140	*355	560
	(15)			150	360	
6	16	38	60	160	380	600
	(17)			170		
*6,3	<del>18</del>		63	180		630
	19			190		
	20			220		
	22		65	220		
7			70			
*7,1			71			
			75			
8			80			
9			90			
			95			

Keterangan : 1. Tanda bilangan standart

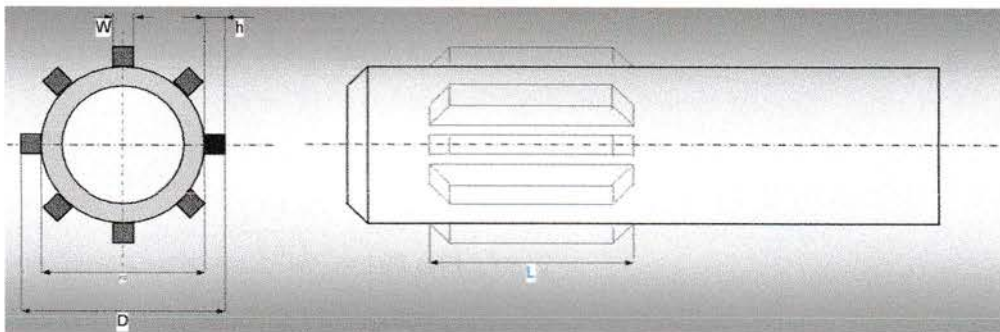
2. Bilangan di dalam kurung untuk bagian dipasang bantalan

$$\tau = \frac{5.1T}{ds^3}$$

$$\tau = \frac{5.1.968.80 \text{ kg/mm}}{18^3}$$

$$\tau = 0.847 \text{ kg/mm}$$

### 3.2 Perencanaan Spline



Keterangan gambar: W = Ketebalan spline

h = Tinggi spline

d = Diameter dalam spline

D = Diameter luar spline

L = Panjang spline

Perancangan spline dapat dibagi menjadi dua spline yaitu :

1. Spline poros input
2. spline poros output

#### 3.2.1 Spline Poros Input

Jumlah spline ( N ) = 8 buah

Panjang spline ( I ) = ( 1.5 ÷ 2 ) . Ds  
= 2(diambil)

Lebar spline ( L ) = 0.15 Ds

Tinggi spline ( h ) = 0.19 . Ds

Diameter spline ( Ds ) = 0.81 Ds



Maka diameter poros input  $D_s = 20$  mm, sehingga:

$$D_s = 0.81 \cdot d_s$$

$$D_s = \frac{d_s}{0.81} = 22.2 \text{ mm}$$

$$B = 0.15 \cdot 22.2 = 3.33 \text{ mm}$$

$$h = 0.095 \cdot 22.2 = 2.10 \text{ mm}$$

$$I = 2 \cdot D_s$$

$$= 2 \cdot 22.2$$

$$= 44.4 \text{ mm}$$

Gaya yang diterima oleh seluruh spline (F) :

$$F = \frac{\tau}{\left(\frac{d_s}{2}\right)}$$

$$= \frac{968.80}{\left(\frac{18}{2}\right)} = 107.64 \text{ kg/mm}^2$$

Jadi gaya yang diterima oleh spline :

$$F_s = \frac{F}{n} = \frac{107.64}{8} = 13.45 \text{ kg/mm}^2$$

Pemeriksaan alur spline terhadap tegangan geser ( $\tau_g$ ) :

$$\tau_g = \frac{F}{A} \dots\dots \left(\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}\right)$$

Dimana : A = luas penampang yang mengalami geser

$$= I \cdot b$$

$$= 44.4 \cdot 33.3$$

$$= 147.85 \text{ mm}^2$$

$$\tau_g = \frac{F}{A} \dots\dots \left(\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}\right)$$

$$= \frac{107.64}{147.85} = 0.72 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$$

Spline terhadap tegangan tumbuk :

$$\tau_c = \frac{FS}{A} \dots\dots (\text{jack stolk})$$

Dimana :  $A = h \cdot I$

$$= 2.10 \cdot 44.4$$

$$= 93.24$$

$$\text{Maka } \tau_c = \frac{FS}{A} = \frac{13.45}{93.24} = 0.14 \text{ kg/mm}^2$$

Maka didapat nilai total

$$\begin{aligned} \tau_{total} &= \sqrt{\tau_g^2 + \tau_c^2} \\ &= \sqrt{0.72^2 + 0.14^2} \\ &= 0.72 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Pada perancangan bahan spline yakni S45C dengan  $\tau_b = 58 \text{ kg/mm}^2$

Tegangan izin pada spline ( $\tau_a$ )

$$\tau_a = \frac{\tau_b}{(sf1 \cdot sf2)}$$

Dimana ;  $\tau_b$  = kekuatan pada bahan spline S 35 =  $58 \text{ kg/mm}^2$

Sf1 = faktor keamanan karena pengaruh massa = 6

Sf2 = faktor keamanan karena kekerasan permukaan 3,0 (diambil )

$$\tau_a = \frac{5.8}{6 \times 3} = 3.22 \text{ kg/mm}^2$$

Sehingga dari perhitungan di atas bahwa ;  $\tau_a > \tau_{total}$

$3.22 \text{ kg/mm}^2 < 0.48 \text{ mm}^2$  (konstruksi dapat dikatakan aman )

### 3.2.2 Spline Poros Output

Diameter poros output  $D_s = 18 \text{ mm}$ , sehingga:

$$D_s = \frac{ds}{0.81} = 22.2 \text{ mm}$$

$$B = 0.156 \cdot 22.2 = 3.46 \text{ mm}$$

$$h = 0.09 \cdot 22.2 = 1.99 \text{ mm}$$

$$I = 2 \cdot D_s$$

$$= 2 \cdot 22.2$$

$$= 44.4 \text{ mm}$$

Gaya yang diterima oleh seluruh spline (F) :

$$F = \frac{\tau}{\left(\frac{d_s}{2}\right)}$$

$$= \frac{968.80}{\left(\frac{18}{2}\right)} = 107.64 \text{ kg/mm}^2$$

Jadi gaya yang diterima oleh spline :

$$F_s = \frac{F}{n} = \frac{107.64}{8} = 13.45 \text{ kg/mm}^2$$

Pemeriksaan alur spline terhadap tegangan geser ( $\tau_g$ ) :

$$\tau_g = \frac{F_s}{A} \dots\dots \left(\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}\right)$$

Dimana : A = luas penampang yang mengalami geser

$$= I \cdot b$$

$$= 44.4 \cdot 3.46$$

$$= 153.76 \text{ mm}^2$$

$$\tau_g = \frac{F_s}{A} \dots\dots \left(\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}\right)$$

$$= \frac{13.45}{153.76} = 0.08 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$$

Spline terhadap tegangan tumbuk :

$$\tau_c = \frac{FS}{A} \dots\dots (\text{jack stolk})$$

Dimana : A = h . I

$$= 1.99 \cdot 44.4$$

$$= 88.43$$

$$\text{Maka } \tau_c = \frac{FS}{A} = \frac{13.45}{88.43} = 0.152 \text{ kg/mm}^2$$

Maka didapat nilai total

$$\begin{aligned} \tau_{total} &= \sqrt{\tau_g^2 + \tau_g^2} \\ &= \sqrt{0.08^2 + 0.152^2} \\ &= 0.17 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Pada perancangan bahan spline yakni S35C dengan  $\tau_b = 5.8 \text{ kg/mm}^2$

Tegangan izin pada spline ( $\tau_a$ )

$$\tau_a = \frac{\tau_b}{(sf1 \cdot sf2)}$$

Dimana ;  $\tau_b$  = kekuatan pada bahan spline S 35 =  $58 \text{ kg/mm}^2$

Sf1 = faktor keamanan karena pengaruh massa = 6

Sf2 = faktor keamanan karena kekerasan permukaan 3,0 (diambil )

$$\tau_a = \frac{5.8}{6.3} = 3.22 \text{ kg/mm}^2$$

Sehingga dari perhitungan di atas bahwa ;  $\tau_a < \tau_{total}$

$3.22 \text{ kg/mm}^2 > 0.08 \text{ kg/mm}^2$  (konstruksi dapat dikatakan aman )

### 3.3 Perancangan Roda Gigi Lurus

#### 3.3.1 Pemilihan Roda Gigi

Dalam hal ini jenis roda gigi yang dirancang adalah roda gigi lurus, dimana ketentuan lain diambil dari beberapa buku yang memuat perencanaan dan elemen mesin

Adapun alasan pemilihan roda gigi lurus yaitu:

1. Roda gigi lurus digunakan untuk poros yang sejajar atau paralel
2. Roda gigi lurus ini sangat mudah pengerjaannya ( machining )

3. Roda gigi ini cocok digunakan pada sistem transmisi yang gaya kelingnya besar, karena tidak menimbulkan gaya aksial
4. Biaya pembuatannya relatif murah dan ekonomis

### 3.3.2 Perancangan roda gigi kecepatan I

Daya rencana :

$$\begin{aligned}
 Pd &= Fc \cdot p \\
 &= 1 \cdot 7,46 = 7,46 \text{ Kw} \dots\dots\dots(\text{Literatur 2})
 \end{aligned}$$

Untuk mengetahui demensinya dicari harga modul dengan persamaan :

$$M = \sqrt{\frac{mpd}{1,57 \cdot \lambda \cdot c \cdot z \cdot A}} \dots\dots\dots(\text{Literatur 2})$$

Dimana :

$$\begin{aligned}
 Mpd = T = \text{Momen torsi rencana} &= 968.80 \text{ kg/mm} \\
 \lambda = \text{Konstanta bebas} &= 25 \\
 c = \text{Konstanta} &= 0,6 \\
 ZA = \text{Jumlah gigi pinion} &= 16
 \end{aligned}$$

Sehingga :

$$\begin{aligned}
 M &= \sqrt{\frac{968.80}{1,57 \cdot 25 \cdot 0,6 \cdot 16}} \\
 &= 2.5
 \end{aligned}$$

**Tabel 3.1 harga modul standar (Jis B1701-1973)**

Seri ke - 1	Seri ke - 2	Seri ke -3	Seri ke - 1	Sseri ke - 2	Seri ke - 3
0,1				3,5	
	0,15		4		
0,2				4,5	
	0,25		5		
0,3				5,5	
	0,35		6		6,5
0,4				7	
	0,45		5		
0,5				9	
	0,55		10		
0,6		0,65		11	
	0,7		12		
	0,75			18	
0,8			16		
	0,9			22	
1			20		
1,25				28	
1,5			25		
	1,75			36	
2			32		
	2,25			45	
2,5			40		
	2,75				
3		3,25	50		

Keterangan :

Dalam pemilihan seri ke 1: jika terpaksa baru dipilih dari seri ke 2 dan 3 dimana modul adalah suatu ukuran yang diambil dari nilai standar untuk mengatasi hal yang kurang praktis dalam ukuran.

Pada roda gigi kecepatan I memiliki rasio transmisi  $I = 2$  (direncanakan). Maka jumlah gigi pada gear E :

$$i = \frac{Z_e}{Z_A}$$

$$Z_e = I \cdot 16 = 32 \text{ buah}$$

Demensi roda gigi pada kecepatan I dapat dicari :

Pinion A :

$$\text{Harga } C_k = 0,25 \cdot 2,5 = 0,625$$

$$C_O = 0$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter pitch (DPA)} &= Z_A \cdot M \\ &= 2 \cdot 16 \cdot 2,5 = 80 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter luar (DOE)} &= (DPE + 2) \cdot M \\ &= (40 + 2) \cdot 2,5 \text{ mm} \\ &= 105 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter kaki (DFE)} &= (DPE - 2) \cdot M - (2 - C_k) \\ &= (40 - 2) \cdot 2,5 - (2 \cdot 0,625) \\ &= 93,75 \text{ mm} \approx 94 \text{ mm} \end{aligned}$$

Gear E

$$\begin{aligned} \text{Diameter pitch (DPE)} &= I \cdot Z_A \cdot M \\ &= 2 \cdot 16 \cdot 2,5 \\ &= 80 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter luar (DOE)} &= (DPE + 2) \cdot M \\ &= (40 + 2) \cdot 2,5 \\ &= 105 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter kaki (DFE)} &= (DPE - 2) \cdot M - (2 - C_k) \\ &= (40 - 2) \cdot 2,5 - (2 \cdot 0,625) \end{aligned}$$

$$= 93,75 \text{ mm} \approx 94 \text{ mm}$$

Untuk dimensi gigi

$$\begin{aligned} \text{Lebar gigi (b)} &= (5 - 1) \cdot M \\ &= 8 \text{ (diambil)} \\ &= 8 \cdot 2,5 \text{ mm} = 20 \text{ mm} \\ \text{Tinggi gigi (h)} &= 2 \cdot M \\ &= 2 \cdot 2,5 \text{ mm} \end{aligned}$$

Tegangan yang terjadi

Gaya yang berkerja (FA)

$$\begin{aligned} FA &= \frac{2 \cdot T}{DP_A} \\ &= \frac{2 \cdot 968,80}{40} \\ &= 48,44 \text{ kg/mm} \end{aligned}$$

Momen lentur yang terjadi (MBA)

$$\begin{aligned} MbA &= FA \cdot h \\ &= 46,01 \cdot 5 \\ &= 230,05 \text{ kg.mm} \end{aligned}$$

Tegangan lentur akibat momen lentur ( $\sigma bA$ )

$$\sigma bA = \frac{Mb}{Wb}$$

Dimana  $Wb$  = Momen perlawanan puntir

$$= \frac{1}{6} \cdot b \cdot h^2$$

$$\begin{aligned} \text{Maka: } \sigma bA &= \frac{MbA}{Wb} \\ &= \frac{230,05}{1/6 \cdot 10 \cdot (2,5)^2} \end{aligned}$$



$$= 22.08 \text{ kg/mm}^2$$

Tegangan geser yang terjadi ( $\tau_g A$ )

$$\tau_g A = \frac{FA}{A_A}$$

Dimana  $A_A$  = Luas penampang gigi

$$= b \cdot h$$

$$= 10 \cdot 5 = 50 \text{ mm}^2$$

$$\text{Sehingga } \tau_g A = \frac{46.01}{50} = 0.92 \text{ kg/mm}^2$$

Pemeriksaan kekuatan bahan pada roda gigi, pemeriksaan dilakukan antara tegangan yang terjadi dengan tegangan izin bahan baja carbon S 45 C dengan  $\tau_b = 58 \text{ kg/mm}^2$ . Tegangan lentur izin

$$\tau_{tr} = \frac{\tau_b}{V}$$

Dimana :  $V$  = Faktor keamanan (2-8)

= diambil 2 (untuk beban dinamis)

Maka :

$$\tau_{tr} = \frac{58}{2} = 29 \text{ kg/mm}^2$$

Tegangan geser izin :

$$\tau_a = 0,8 \cdot \tau_{tr}$$

$$= 0,8 \cdot 29 = 23.2 \text{ kg/mm}^2$$

Konstruksi roda gigi aman digunakan oleh karena itu :

$$\tau_b < \tau_a = 22.08 \text{ kg/mm}^2 < 29 \text{ kg/mm}^2$$

$$\tau_g < \tau_a = 0.92 \text{ kg/mm}^2 < 23.2 \text{ kg/mm}^2$$

Untuk roda gigi kecepatan I menghasilkan kecepatan ( $V$ )

$$\begin{aligned} V &= \frac{\pi \cdot DP_A \cdot n}{60 \cdot 1000} \\ &= \frac{\pi \cdot 40 \cdot 8000}{60 \cdot 1000} = 16.74 \text{ m/s} \end{aligned}$$

### 3.3.3 Perencanaan roda gigi kecepatan II

Untuk mengetahui dimensi utama, dicari harga modul

$$M = \sqrt[3]{\frac{Mpd}{1,57 \cdot \lambda \cdot c \cdot Z_b}}$$

$$\text{Dimana } Mpd = T = 968.80$$

$$\lambda = 25$$

$$c = 0,6$$

$$Z_b = \text{Jumlah gigi pinion B (20 buah)}$$

Sehingga :

$$M = \sqrt[3]{\frac{968.80}{1,57 \cdot 25 \cdot 0,6 \cdot 20}}$$

$$= 1,43 \approx 1,5 \text{ (diambil sesuai tabel modul seri - 1)}$$

Jumlah roda gigi F dapat dicari berdasarkan jarak sumbu poros (a) dengan persamaan.

$$\begin{aligned} a &= \frac{M \cdot (Z_A + Z_B)}{2} \\ &= \frac{2,5(16.32)}{2} \\ &= 60 \end{aligned}$$

Sehingga :

$$\begin{aligned} Z_f &= \left( \frac{a}{m} \cdot 2 \right) - Z_b \\ &= \left( \frac{60}{2,5} \cdot 2 \right) - 20 = 28 \text{ buah} \end{aligned}$$

Demensi roda gigi pada kecepatan II

Pinion B.

$$\text{Harga } C_k = 0,25 \cdot 25 = 0,625$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter pitch (DPb)} &= Z_b \cdot M \\ &= 20 \cdot 2,5 = 50 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter luar (DOb)} &= (\text{DPb} + 2) \cdot M \\ &= (50 + 2,5) \cdot 2,5 = 130 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter kaki (DEb)} &= (\text{DPb} - 2) \cdot M - 2 \cdot C_k \\ &= (50 - 2) \cdot 2,5 - 0,625 \\ &= 118,75 \approx 119 \text{ mm}\end{aligned}$$

Gear F

$$\begin{aligned}\text{Diameter pitch (DPf)} &= Z_f \cdot M \\ &= 28 \cdot 2,5 = 70 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter luar (DOf)} &= (\text{DPf} + 2) \cdot M \\ &= (70 + 2) \cdot 12,5 = 180 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter kaki (DPf)} &= (\text{DEf} - 2) \cdot M - 2 \cdot C_k \\ &= (70 - 2) \cdot 2,5 - 2 \cdot 0,625 \\ &= 168,75 \approx 169 \text{ mm}\end{aligned}$$

Untuk dimensi gigi

$$\begin{aligned}\text{Lebar gigi (b)} &= (S - W) \cdot M \\ &= 8 \text{ (diambil)} \\ &= 8 \cdot 2,5 = 20 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Tinggi gigi (h)} &= 2 \cdot M \\ &= 2 \cdot 2,5 = 5 \text{ mm}\end{aligned}$$

Tegangan yang terjadi :

Gaya-gaya yang berkerja :

$$\begin{aligned}F_b &= \frac{2 \cdot T}{DP_b} \\ &= \frac{2 \cdot 968,80}{50} = 38,75 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2\end{aligned}$$

Momen lentur ( MbB ) :

$$\begin{aligned} Mb_B &= FB \cdot h \\ &= 38.75 \cdot 5 = 193.75 \text{ kg.mm}^2 \end{aligned}$$

Tegangan lentur yang terjadi momen lentur (  $\sigma_B$  )

$$Mb_B = \frac{Mb_B}{Wb}$$

Dimana Wb = Momen perlawanan puntir

$$= \frac{1}{6} \cdot 10 \cdot h^2$$

Sehingga :

$$\begin{aligned} \tau b_B &= \frac{Mb_B}{1/6 \cdot 10 \cdot h^2} \\ &= \frac{193.75}{1/6 \cdot 10 \cdot 2,5^2} = 4.65 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Tegangan geser :

$$\begin{aligned} \tau g_B &= \frac{F_B}{A_B} \\ &= \frac{38.75}{10,5} = 3.69 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Pemeriksaan kekuatan bahan roda gigi:

Pemeriksaan ini dibuat dari bahan baja carbon S 45 C dengan  $\sigma_B = 58 \text{ kg/mm}^2$

Tegangan lentur izin :

$$\tau tr = \frac{\tau B}{V}$$

Dimana V = Faktor keamanan (2 – 8)

= 2( diambil untuk beban dinamis )

Maka 
$$\tau_{tr} = \frac{58}{2} = 29 \text{ kg/mm}^2$$

Tegangan geser izin :

$$\begin{aligned}\tau_a &= 0,8 \cdot \tau_{tr} \\ &= 0,8 \cdot 29 = 23,2 \text{ kg/mm}^2\end{aligned}$$

Konstruksi roda gigi aman digunakan karena syarat keamanan bahan terpenuhi.

$$\tau_b < \tau_{tr} \rightarrow 4.65 \text{ kg/mm}^2 < 29 \text{ kg/mm}^2$$

$$\tau_g < \tau_a \rightarrow 3.69 \text{ kg/mm}^2 < 23.3 \text{ kg/mm}^2$$

Untuk roda gigi kecepatan II menghasilkan kecepatan ( V ) :

$$\begin{aligned}V &= \frac{\pi \cdot DP_b \cdot n}{60 \cdot 1000} \\ &= \frac{3,14 \cdot 50 \cdot 8000}{60 \cdot 1000} = 20.93 \text{ m/s}\end{aligned}$$

### 3.3.4 Perancangan roda gigi pada kecepatan III

Mengetahui dimensi utama, dicari harga modul :

$$M = \sqrt[3]{\frac{Mpd}{1,57 \cdot \lambda \cdot C \cdot Z_c}}$$

$$Z_c = 24 \text{ direncanakan}$$

Sehingga :

$$\begin{aligned}M &= \sqrt[3]{\frac{968.80}{1,57 \cdot 25 \cdot 0,6 \cdot 24}} \\ &= 1.7\end{aligned}$$

Mencari roda gigi G dijarak sumbu poros Ca.

$$\begin{aligned}
 a &= \frac{M(Z_A + Z_E)}{2} \\
 &= \frac{1,71(16+32)}{2} \\
 &= 41.04 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

Diambil ( 40 mm )

$$\begin{aligned}
 \text{Sehingga : } ZG &= \left( \frac{a}{m} \cdot 2 \right) - Zc \\
 &= \left( \frac{40}{1,25} \cdot 2 \right) - 24 = 62 \text{ buah}
 \end{aligned}$$

Demensi roda gigi pada kecepatan III

Pinion C :

$$\begin{aligned}
 \text{Harga } Ck &= 0,25 - 1,25 \\
 &= 0,3125
 \end{aligned}$$

$$C_o = 0$$

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter pitch ( DPCc )} &= Zc \cdot M \\
 &= 24 \cdot 2.5 \text{ mm} \\
 &= 60 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter luar ( Doc )} &= (DPCc + 2) \cdot M \\
 &= (30 + 2) \cdot 2.5 \text{ mm} \\
 &= 80 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter kaki (DFc )} &= (DPCc - 2) \cdot m - 2 \cdot Ck \\
 &= (80 - 2) \cdot 2.5 - (2 \cdot 0,3125) \\
 &= 194.37 \text{ mm} \approx 194 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

Gear G :

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter Pitch ( PDG )} &= Z_E \cdot M \\
 &= 24 \cdot 1,25 \cdot \text{mm} \\
 &= 30 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter luar ( DOG )} &= (DPG + 2) \cdot m \\
 &= (30 + 2) \cdot 1,25 \text{ mm} \\
 &= 40 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

$$\text{Diameter kaki ( DFG )} = (DFG - 2) \cdot m - 2 \cdot Ck$$

$$= (30 - 2) \cdot 1,25 - (2 \cdot 0,3125)$$

$$= 34,375 \text{ mm} \approx 34 \text{ mm}$$

Untuk dimensi gigi :

$$\text{Lebar gigi ( b )} = (5 - 10) \cdot m$$

$$= 10 \text{ diambil}$$

$$= 10 \cdot 1,25 \text{ mm}$$

$$= 12,5 \text{ mm}$$

$$\text{Tinggi gigi ( h )} = 2 \cdot m$$

$$= 2 \cdot 1,25 \text{ mm}$$

$$= 2,5 \text{ mm}$$

Tegangan yang terjadi

Gaya yang berkerja : 
$$F_c = \frac{2 \cdot T}{DP_c} = \frac{2 \cdot 968,80}{30} = 64,58 \text{ kg/mm}^2$$

Momen yang terjadi : 
$$M_{bc} = F_c \cdot h$$

$$= 64,58 \text{ kg} \cdot \text{mm} \cdot 2,5 \text{ mm}$$

$$= 161,45 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2$$

Tegangan lentur akibat momen lentur (  $T_{bc}$  )

$$T_{bc} = \frac{M_{bc}}{W_b} = \frac{161,45 \text{ kg} \cdot \text{mm}^2}{13 \text{ mm}} = 12,41 \text{ kg/mm}^3$$

Tegangan geser (  $T_{gc}$  )

$$\tau_{gc} = \frac{F_c}{A_c} = \frac{F_c}{b \cdot h} = \frac{64,58}{12,5 \cdot 2,5}$$

$$= 2,06 \text{ kg/mm}^2$$

Pemeriksaan kekuatan bahan roda gigi

Roda gigi terbuat dari bahan baja Carbon S 45 C ( Jis 64501 )

Dengan  $T_b = 58 \text{ kg/mm}^2$

Tegangan lentur izin : 
$$\sigma_r \frac{tb}{V}$$

Dimana:  $V = \text{faktor keamanan} (2 \div 8) = 6 \text{ (diambil)}$

$$\text{Maka : } \tau_{tr} = \frac{58}{6} = 9,66 \text{ kg/mm}^2$$

$$\begin{aligned} \text{Tegangan geser ijin : } \tau_a &= 0,8 \cdot \tau_{tr} \\ &= 0,8 \cdot 9,66 \text{ kg/mm}^2 \\ &= 7,73 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Konstruksi roda gigi aman digunakan, karena syarat bahan terpenuhi

$$\begin{aligned} \tau_b < \tau_{tr} : 13 \text{ kg/mm}^2 < 9,66 \text{ kg/mm}^2 \\ \tau_g < \tau_a : 1,96 \text{ kg/mm}^2 < 7,73 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Untuk roda gigi kecepatan III menghasilkan kecepatan (V)

$$V = \frac{\pi \cdot DP_c \cdot n}{60 \cdot 1000} = \frac{\pi \cdot 60 \cdot 8000}{60 \cdot 1000} = 25,12 \text{ m/s}$$

### 3.3.5 Perancangan roda gigi pada kecepatan IV

Untuk mengetahui dimensi utama, dicari harga modul

$$M = \sqrt[3]{\frac{Mpd}{1,57 \cdot \lambda \cdot c \cdot Z_D}}$$

$$\begin{aligned} \text{Dimana : } mpd &= \tau = 791,104 \\ \lambda &= 25 \\ C &= 0,6 \\ Z_D &= \text{Jumlah gigi pinion D} = 28 \text{ direncanakan} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Sehingga : } m &= \sqrt[3]{\frac{968,80}{1,57 \cdot 25 \cdot 0,6 \cdot 28}} \\ &= 1,21 \approx 1,25 \text{ ( diambil sesuai tabel )} \end{aligned}$$

Jumlah gigi pada roda gigi F dapat dicari berdasarkan jarak sumbu poros (a)

$$a = \frac{m(Z_A + Z_A)}{2} = \frac{1,25 \text{ mm} (16 + 32)}{2} = 30 \text{ mm}$$



Sehingga :

$$\begin{aligned} ZG &= \left( \frac{a}{M} \cdot 2 \right) - ZD \\ &= \left( \frac{30}{1,25} \right) - 28 = 20 \text{ buah} \end{aligned}$$

Demensi roda gigi kecepatan IV :

$$\text{Harga } C_k = 0,25 \cdot 2,5 \text{ mm} = 0,625 \text{ mm}$$

$$C_o = 0$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter pitch } (DP_D) &= Z_D \cdot m \\ &= 28 \cdot 2,5 \text{ mm} = 70 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Diameter luar } (DO_D) &= (DP_D + 2) \cdot m \\ &= (70 + 2) \cdot 2,5 \text{ mm} \\ &= 180 \text{ mm} \end{aligned}$$

Untuk dimensi gigi :

$$\begin{aligned} \text{Lebar gigi } (b) &= (5 \div 10) \cdot M \\ &= 10 \text{ ( diambil )} \\ &= 10 \cdot 2,5 \\ &= 25 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Tinggi gigi } (h) &= 2 \cdot m \\ &= 2 \cdot 2,5 = 5 \text{ mm} \end{aligned}$$

Gaya yang terjadi :

Gaya yang bekerja ( $F_D$ )

$$F_D = \frac{2 \cdot T}{DP_D} = \frac{2 \cdot 968,80}{70} = 27,68 \text{ kg/mm}$$

Momen lentur ( $Mb_D$ ):

$$\begin{aligned} Mb_D &= F_D \cdot h \\ &= 27,68 \cdot 5 = 138,4 \text{ kg.mm} \end{aligned}$$

Tegangan lentur akibat momen lentur ( $Tb_D$ )

$$Tb_D = \frac{Mb_D}{Wb}$$

Dimana  $Wb$  = Momen perlawanan puntir.

$$\begin{aligned} &= \frac{1}{6} \cdot b \cdot h^2 \\ &= \frac{1}{6} \cdot 25 \text{ mm} (5)^2 = 100 \text{ kg/mm} \end{aligned}$$

$$\text{Sehingga } tb_D = \frac{Mb_D}{Wb} = \frac{138.4 \text{ kg.mm}}{100 \text{ mm}} = 1.384 \text{ kg/mm}^2$$

Tegangan geser yang terjadi ( $\tau_{g_D}$ )

$$\tau_{g_D} = \frac{F_D}{A_D} = \frac{27.68}{12.5 \cdot 2.5} = 0.88 \text{ kg/mm}^2$$

Pemeriksaan kekuatan bahan pada roda gigi

Roda gigi ini dibuat dari bahan S 45 C dengan  $\tau_b = 58 \text{ kg/mm}^2$

$$\text{Tegangan lentur izin : } \tau_{tr} = \frac{58}{6} = 9.66 \text{ kg/mm}^2$$

$$\begin{aligned} \text{Tegangan geser : } \tau_a &= 0.8 \\ &= 0.8 \cdot 9.66 \text{ kg/mm}^2 \\ &= 7.73 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Konstruksi roda gigi aman digunakan karena syarat keamanan bahan terpenuhi

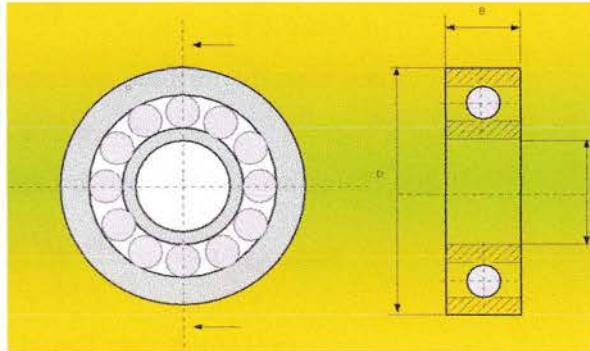
$$tb < \tau_{tr} = 1.384 \text{ kg/mm}^2 < 9.66 \text{ kg/mm}^2$$

$$\tau_g < \tau_a = 0.88 \text{ kg/mm}^2 < 7.73 \text{ kg/mm}^2$$

Untuk roda gigi kecepatan I menghasilkan kecepatan (V)

$$V = \frac{\pi \cdot DP_D \cdot n}{60 \cdot 1000} = \frac{3.14 \cdot 70 \cdot 8000}{60 \cdot 1000} = 29.30 \text{ m/s}$$

### 3.4. Perencanaan Bantalan



Gambar. Bantalan

#### 3.4.1. Bantalan

Bantalan adalah suatu elemen yang menumpuh poros berbeban, sehingga putaran atau gesekan bolak balik dapat berlangsung secara halus, aman pada panjang pakainya :

Bantalan terbagi 2 yaitu:

- a. Bantalan luncur
- b. Bantalan gelinding

Bantalan luncur adalah digunakan pada pasangan luncur yang mampu dibebani sangat tinggi. Dalam rancangan ini bantalan menerima gaya aksial dan poros, sedangkan gaya radial sangat kecil sehingga dianggap nol. Pada perancangn ini bahan diambil dari baja (ST) dangan jenis baja ST 37.

#### 3.4.2. Perhitungan Bantalan

Menghitung gaya ekivalen dinamis (P) yang terjadi pada bantalan :

$$P = V ( x \cdot fr ) + ( y \cdot fa )$$

Dimana : P = Beban ekivalen yang bekerja pada bantalan

x = Faktor beban radial = 0,56 (diambil)

fr = Beban radial = 0

y = Faktor beban aksial 1,49 (diambil)

0 = Sudut tekan pada bantalan = 20

v = Unsur statis pada cincin dalam = 1

Untuk beban axial bantalan yang diterima :

$$Fr = \frac{T}{\frac{1}{2}D} \dots\dots\dots ( J. Stolk )$$

Dimana T = momen torsi yang terjadi pada poros

$$= 920,365 \text{ kg.mm}$$

$$D = 35 \text{ mm ( dari tabel bantalan ds =17 mm )}$$

$$\text{Maka : } Fr = \frac{968.80 \text{ kg.mm}^2}{\frac{1}{2}.35} = 55.36 \text{ kg.mm}^2$$

Gaya aksial yang terjadi pada poros (Fa)

$$Fa = Fr \tan 20$$

$$= 55.36 \tan 20$$

$$= 17,98 \text{ kg.mm}$$

Perbandingan beban aksial dengan beban radial

$$\frac{Fa}{V.Fr} \dots\dots\dots ( J. Stolk )$$

Dimana : Fa = gaya aksial = 17.98 kg

$$Fr = \text{Gaya radial} = 55.36 \text{ kg}$$

$$V = \text{Unsur statis pada cincin dalam} = 1$$

$$\text{Maka : } \frac{Fa}{V.Fr} = \frac{17.98 \text{ kg}}{1.55.36 \text{ kg}} = 0,32 \text{ kg}$$

Sehingga : P = V ( X . Fr ) + ( Y . Fa )

$$= 1 ( 0,56 . 55.36 ) + ( 1,49 . 17.98 )$$

$$= 57.79 \text{ kg}$$

c. Untuk mengetahui faktor kecepatan ( Fn )

$$Fn = \left( \frac{3,33}{n} \right)^{1/3} = \left( \frac{3,33}{8000} \right)^{1/3} = 0,076 \text{ rpm}$$

d. Mengetahui Faktor kecepatan umur ( Fh )

$$Fh = \sqrt[3]{\frac{Lh}{500}}$$

Dimana Lh = Umur

= 1500 jam ( dari tabel )

$$\text{Maka: } Fh = \sqrt[3]{\frac{15000}{500}}$$

$$Fh = 3,107 \text{ tahun}$$

Dari tabel didapat harga C 440 kg, maka jenis bantalan terbuka 6004 dan dat harga C = 440 kg sebagai berikut :

Diameter dalam	d = 17 mm
Diameter luar bantalan	D = 35 mm
Lebar bantalan	B = 10 mm
Jari-jari bantalan	r = 0,5 mm

Jenis Terbuka : 6003 – 03ZZ

Tabel Perhitungan beban ekivalen

Co/Fo		5	10	15	20	25
Fo/VFt ≤ e	X					
	Y					
Fe/VFt > e	X					
	Y	1,26	1,49	1,64	1,76	1,05
E		0,35	0,29	0,27	0,25	0,24

Nomor bantalan			Ukuran luar				Kapasitas nominal Dinamis spesipik C ( kg )	Kapasitas nominal dinamis sepesifik Co ( kg )
Jenis terbuka	Dua sekat	Dua sekat tanpa kontak	D	d	B	r		
6000			10	26	8	0,5	360	196
6001	6001ZZ	6001VV	12	28	8	0,5	400	229
6002	02ZZ	02VV	15	32	9	0,5	440	263

6003	6003ZZ	6003VV	17	35	10	0,5	470	296
6004	04ZZ	04VV	20	42	12	1	735	465
6005	05ZZ	05VV	25	47	12	1	790	530
6006	6006ZZ	6006VV	30	55	13	1,5	1030	740
6007	07ZZ	07VV	35	62	14	1,5	1250	915
6008	08ZZ	08VV	40	68	15	1,5	1310	1010
6009	6009ZZ	6009VV	45	75	16	1,5	1640	1320
6010	10ZZ	10VV	50	80	16	1,5	1710	1430
6200	6200ZZ	6200VV	10	30	9	1	400	236
6201	01ZZ	01VV	12	32	10	1	535	305
6202	02ZZ	02VV	15	35	11	1	600	360
6203	6203ZZ	6203VV	17	40	12	1	750	460
6204	04ZZ	04VV	20	47	14	1,5	1000	635
6205	05ZZ	05VV	25	52	15	1,5	1100	730
6206	6206ZZ	6206VV	30	62	16	1,5	1530	1050
6207	07ZZ	07VV	35	72	17	2	2010	1430
6208	08ZZ	08VV	40	80	18	2	2380	1650
6209	6209ZZ	6209VV	45	85	19	2	2570	1880
6210	10ZZ	10VV	50	90	20	2	2750	2100
6300	6300ZZ	6300VV	10	35	11	1	635	365
6301	01ZZ	01VV	12	37	12	1,5	760	450
6302	02ZZ	02VV	15	42	13	1,5	895	545
6303	6303ZZ	6303VV	17	47	14	1,5	1070	660
6304	04ZZ	04VV	2	52	15	2	1250	785
6305	05ZZ	05VV	25	62	17	2	1610	1080
6306	6306ZZ	6306VV	30	72	19	2	2090	1440
6307	07ZZ	07VV	35	80	20	2,5	2620	1840
6308	08ZZ	08VV	40	90	23	2,5	3200	3200
6309	6309ZZ	6309VV	45	100	25	2,5	4150	3100

## BAB IV PERHITUNGAN TEMPERATUR

Elemen-elemen poros dan bantalan antar lain roda gigi yang sedang berputar dan sedang bergesekan akan menimbulkan panas. Panas tersebut menimbulkan temperatur dan elemen tersebut.

Pada bagian mesin diketahui luas penampang dan roda gigi yang bergesekan dan temperatur kerja.

$$\text{Dapat dihitung : } T_k = \frac{632 \cdot N_g}{\alpha \cdot A_g} \dots\dots\dots (\text{Literatur 2})$$

Dimana :  $T_k$  = Temperatur kerja

$N_g$  = Daya gesek

$A_g$  = Luas penampang

$\alpha$  = Faktor pemindahan yang besar nya tergantung pada luas penampang dari kecepatan rata-rata ( $\text{kcal/m}^3 \text{ } ^\circ\text{C}$ )

Daya gesek merupakan momen teori yang timbul akibat putaran roda gigi yang besar.

$$N_g = \frac{m_t \cdot \frac{n}{60}}{75}$$

Dimana :  $N$  = Putaran dicari engine = 8000 rpm

$M_t$  = Momen torsi =  $F_b \cdot F_k \cdot R_m$

$F_b = 74,17$

$F_k$  = Koefisien gesek kinetik

= 0,02 ( Untuk baja tegangan )

Maka luas penampang roda gigi ( main shaft )

$$\begin{aligned} A_{gA} &= \frac{\pi}{4} (27,5^2 - 17^2) + (2 \cdot 10 \cdot 2,5 \cdot 16) \\ &= 994 \text{ mm}^2 \approx 99,4 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$Ag_B = \frac{\pi}{4}(34^2 - 17^2) + (2.10.2,5.20)$$

$$= 1465 \text{ mm}^2 \approx 146,5 \text{ cm}^2$$

$$Ag_C = \frac{\pi}{4}(40^2 - 17^2) + (2.12,5.2,5.28)$$

$$= 1907 \text{ mm}^2 \approx 190,7 \text{ cm}^2$$

$$\text{Maka } Ag_{\text{total}} = \frac{99,4 + 146,5 + 220,6 + 280,7}{4} = 186,8 \text{ cm}^2$$

$$Ag_{\text{total}} = 186,8 \text{ cm}^2$$

Untuk luas penampang conter shaft :

$$Ag^E = \frac{\pi}{4}(52,5^2 . 18^2) + (2.10.2,5.32)$$

$$= 3166 \text{ mm}^2 \approx 316,6 \text{ cm}^2$$

$$Ag^F = \frac{\pi}{4}(46^2 - 18^2) + (2.10.2,5.20)$$

$$= 2177 \text{ mm}^2 \approx 217,7 \text{ cm}^2$$

$$Ag^G = \frac{\pi}{4}(40^2 - 18^2) + (2.12,5.2,5.24)$$

$$= 1119 \text{ mm}^2 \approx 111,9 \text{ cm}^2$$

$$Ag^H = \frac{\pi}{4}(34^2 - 18^2) + (2.12,5.2,5.20)$$

$$= 747 \text{ mm}^2 \approx 74,7 \text{ cm}^2$$

Sehingga :

$$A_{\text{rata-rata}} = \frac{316,5 + 217,7 + 111,9 + 74,7}{4}$$

$$= 180,2 \text{ cm}^2$$

$$Ag_{\text{total}} = 186,8 + 180,2 = 367 \text{ cm}^2$$

Untuk mendapat harga údapat dicari sesuai dengan harga kecepatan :



$$\begin{aligned}
 V_{\text{rata-rata}} &= \frac{V_1 + V_2 + V_3}{4} \\
 &= \frac{9,42 + 11,78 + 14,13 + 16,49}{4} \\
 &= 12,95 \text{ m/s}
 \end{aligned}$$

Berdasarkan kecepatan yang didapat maka harga  $\alpha$  dapat dilihat pada tabel.

V (m/s)	$\alpha$ (kcal / m <sup>2</sup> °C)
0	4,5
5	24
10	46
12,45	54,95
15	57
20	32
25	72
35	90
40	102
45	120

Dari harga tabel  $\alpha$  dicari dengan interpolasi dengan harga  $V = 12,95 \text{ m/s}$  yaitu:

$$\begin{aligned}
 \frac{15 - 12,95}{15 - 10} &= \frac{57 - \alpha}{57 - 46} \\
 \alpha &= 57 - 2,05 \\
 &= 54,95 \text{ kkal / m}^2
 \end{aligned}$$

Maka dari °C diubah ke fahrenheit untuk mendapatkan harga °F

$$\begin{aligned}
 &= \frac{9}{5}(18,48 + 32) \\
 &= 90,86 \text{ °F}
 \end{aligned}$$

**BAB V**  
**PELUMASAN**

Pelumasan berguna untuk mengurangi panas yang timbul dan memperkecil keausan serta mengurangi bunyi berisik dan gesekan antar elemen.

Untuk mengetahui minyak pelumasan yang tepat dapat dilakukan dari besarnya panas yang timbul oleh elemen roda gigi.

$$M = P \left[ 0,22 \cdot t \left( \frac{180}{t} \right) \right] \cdot 10^{-6} \dots\dots\dots (J.stolk)$$

Dimana : t = Jumlah detik saybolk ( 0-60 dt )  
= 60 diambil

P = Berat jenis pelumas =  $1 \frac{kg}{m^3}$

Maka 
$$M = 0,85 \left[ 0,22 \left( 60 - \frac{180}{60} \right) \right] \cdot 10^6$$
  
$$= 10,65 \cdot 10^6 \text{ Pa.s} = 10,65 \text{ Mpa.s}$$

Maka dapat dicari dari tabel  $T_k = 90,86 \text{ }^\circ\text{F}$  dan  $M = 10,65 \text{ Mpa.s}$  dan dapat dari grafik dan didapat kekentalan dari minyak pelumas yaitu SAE 30.

Tegangan Geser Izin	= 3.22
Spline Poros Output	
Bahan yang digunakan S 45 C	$T_b = 58 \text{ kg/mm}^2$
Ds	= 22.22 mm
B	= 3.46 mm
h	= 19.99 mm
I	= 44.44 mm
Gaya yang diterima seluruh Spline	= $107.64 \text{ kg/mm}^2$
Pemeriksaan spline terhadap tegangan geser	= $0.08 \text{ kg/mm}^2$
Pemeriksaan spline terhadap tegangan tumbuk	= $0.152 \text{ kg/mm}^2$

### III. Hasil perhitungan roda gigi.

#### Kecepatan 1

Bahan yang digunakan S 45 C	$T_b = 58 \text{ kg/mm}^2$
Main shaf gear ( pinion A )	
- Modul	= 2,5
- Diameter luar	= 105 mm
- Diameter pitch	= 80 mm
- Tinggi gigi	= 5 mm
- Lebar gigi	= 20 mm
- Jumlah gigi	= 16 buah
- Tegangan lentur yang terjadi	= $22,08 \text{ kg/mm}^2$
- Tegangan geser yang terjadi	= $0,92 \text{ kg/mm}^2$
- Tegangan lentur izin	= $2,9 \text{ kg/mm}^2$

- Tegangan geser izin  $= 23,2 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Kecepatan  $= 16.74 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

#### Kecepatan 2

Bahan yang digunakan S 45 C  $T_b = 58 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$

- Modul  $= 1.5$
- Diameter luar  $= 130 \text{ mm}$
- Diameter picth  $= 70 \text{ mm}$
- Tinggi gigi  $= 5 \text{ mm}$
- Lebar gigi  $= 20 \text{ mm}$
- Tegangan lentur yang terjadi  $= 22,08 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan geser yang terjadi  $= 0,92 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan lentur izin  $= 29 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan geser izin  $= 23,2 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Kecepatan  $= 20.93 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

#### Kecepatan 3

Bahan yang digunakan S 45 C  $T_b = 58 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$

- Modul  $= 1.71$
- Diameter luar  $= 80 \text{ mm}$
- Diameter picth  $= 60 \text{ mm}$
- Tinggi gigi  $= 2.5 \text{ mm}$
- Lebar gigi  $= 12.5 \text{ mm}$
- Tegangan lentur yang terjadi  $= 12.41 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$

- Tegangan geser yang terjadi =  $2.06 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan lentur izin =  $9.66 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan geser izin =  $7.33 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Kecepatan =  $25.12 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

#### Kecepatan 4

Bahan yang digunakan S 45 C  $T_b = 58 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$

- Modul = 1.25
- Diameter luar = 180 mm
- Diameter pitch = 70 mm
- Tinggi gigi = 5 mm
- Lebar gigi = 25 mm
- Tegangan lentur yang terjadi =  $1.384 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan geser yang terjadi =  $0.88 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan lentur izin =  $9.66 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Tegangan geser izin =  $7.73 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Kecepatan =  $29.30 \frac{\text{m}}{\text{s}}$

#### IV. Hasil perhitungan bantalan.

- Beban radial = 55.36 kg.mm
- Baban akxial = 17.98 kg.mm
- Nomor bantalan = 6003-03ZZ
- Diameter dalam = 17 mm
- Diameter luar (D) = 35 mm

- Lebar (B) = 10 mm
- Masa pakai bantalan = 3,107 tahun.

#### V. Hasil perhitungan Temperatur dan Pelumasan

- Temperatur = 90,86 °F
- Jenis pelumasan = SAE 30.

### 6.2 Saran

Untuk mencapai penelitian dan perhitungan yang baik maka kita harus dengan cermat menelitinya supaya hasil tersebut baik dengan menggunakan buku panduan.

Hendaknya buku-buku perpustakaan dikampus lengkap sehingga mahasiswa dapat dimudahkan dalam pencarian bahan-bahan tinjauan pustaka yang diperlukan dalam penulisa tugas rancangan roda Gigi.

## DAFTAR PUSTAKA

1. Jack stolk, "Elemen konstruksi dan bangunan mesin", edisi 21,1984 Erlangga Jakarta.
2. Sularso,kiyokatsu suga, "Elemen Mesin", PT. Pradya Pratama, 1985, Jakarta.
3. Sularso, Dasar-dasarPerencanaan dan Penelitian Elemen Mesin edisi 9, 1997 Pradya, Jakarta.
4. Umar Sukrisno "Bagian-bagian Mesin dan Merencanakan" Penerbit Erlangga Jakarta 1986.
5. Collins Carmical Kents, 1950, Machine Engineering, Edisi I, Printed in Singapura, Penerbit Willy Engineering. 5Creamer, Machine Design, Third Edition, McGraw-Hill, New York, 1986