

TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN
RODA GIGI TOYOTA AVANZA

DENGAN SPESIFIKASI

DAYA (N) : 104 PS

PUTARAN (N) : 6000 RPM



DI SUSUN OLEH
NAMA : SHIHAB M SIAGIAN
NIM : 178130010

TEKNIK MESIN
FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS MEDAN AREA

**UNIVERSITAS MEDAN AREA
FAKULTAS TEKNIK
PROGRAM STUDI TEKNIK MESIN**

TUGAS RANCANGAN : VIII

Agenda

: 1.TM. FT.M 2020

Nama

: Syihab bin Sugiantoro

NiM

: 17013001

Spesifikasi Tugas

:
- Toyota Avanza (N) id4 Ps Putaran
6000 Pm. Lancangkan Roda gigi untuk kendaraan
roda empat
- Komponen-Komponen Utama
- Gambar Penampang

Diberikan Tanggal

: 26.1.2020

Selesai Tanggal

: 28.1.2020

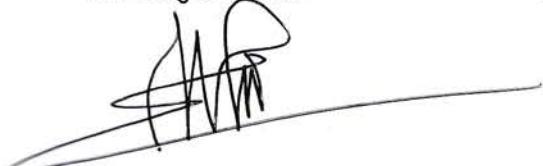
Medan, 30.10.2020

Disetujui Oleh

Ka. Program Studi

Dosen Pembimbing

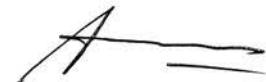
Koordinator



(Muhammad Idris, ST, MT.)



(Dr. H. Amru Siregar, MT.)



(Dr. H. Amru Siregar, MT.)

DATA ASISTENSI

Nama	: SHIHAB MR. SIAGIANI
Nomor Pokok Mahasiswa	: 120130010
Tugas	: 1. Rods 991 foyola Alvarza 2.

Kegiatan Asistensi :

**LEMBAR PENGESAHAN
TUGAS RANCANGAN
RODA GIGI**



Disusun Oleh:

Nama : SHIHAB M SIAGIAN
NPM : 17 813 0010
Jurusan : Teknik Mesin

**Disetujui Oleh:
Ketua Jurusan**

Muhammad Idris, ST, MT

**Dosen Pembimbing
Tugas Rancangan**

Ir. H. Amru Siregar, MT

Kordinator Tugas

Ir. H. Amru Siregar, MT

UNIVERSITAS MEDAN AREA
FAKULTAS TEKNIK MESIN
PROGRAM STUDI TEKNIK MESIN

TUGAS RANCANGAN : 1 (SATU)
NO :/MT/ 2020/
NAMA : SHIHAB M SIAGIAN
NIM : 178130010
SPESIFIKASI TUGAS : PERENCANAAN RODA GIGIMOBIL
TOTOTA AVANZA
DENGAN SPESIFIKASI : DAYA (N) : 104 PS
: PUTARAN (N) : 6000 RPM
RANCANGAN MELIPUTI : 1. HITUNG DAN PILIH KOMPONEN-
KOMPONEN
2. GAMBAR PENAMPANG SPESIFIKASI
RODA GIGI

DIBERI TANGGAL :

DITERIMA TANGGAL :

DI SETUJUI OLEH

KETUA PROGRAM STUDI

(MUHAMMAD IDRIS ST.,MT)

DOSEN PEMBIMBING

KORDINATOR TUGAS RANCANGA

KATA PENGANTAR

Puji dan syukur saya panjatkan kepada Tuhan Yang Maha Esa atas karunia- Nya yang telah memberikan kesehatan kepada Saya sehingga dapat menyelesaikan tugas Rancangan roda gigi ini dengan baik.

Dalam menjalankan kurikulum serta memenuhi kewajiban Saya sebagai Mahasiswa di Prodi Mesin Fakultas Teknik Universitas medan area, maka Saya harus memenuhi tugas yang diberikan untuk merancang ulang roda gigi kendaraan “TOYOTA AVANZA” dengan spesifikasi sebagai berikut :

Daya Maksimum : 104 PS

Putaran : 6000 rpm

Saya menyadari bahwa masih ada beberapa hal yang dapat ditambahkan untuk melengkapi tugas ini, namun saya terlebih dahulu menerima saran dan tanggapan dari Dosen Pembimbing yang sifatnya membangun daya pikir demi kelancaran dan kesempurnaan dari tugas ini.

Saya juga mengucapkan banyak terima kasih kepada bapak Ir.H.Amru Siregar,MT. selaku Dosen Pembimbing yang telah meluangkan waktu dan pemikiran kepada Saya dan tidak lupa Saya mengucapkan terima kasih kepada seluruh pihak yang tidak dapat disebutkan satu-persatu namanya yang telah membantu Saya dalam menyelesaikan Tugas Rancangan ini.

Akhir kata, semoga Tugas ini dapat menjadi pedoman dan perbandingan untuk tugas-tugas yang sejenisnya.

Medan,1 Juli 2020

SHIHAB M SIAGIAN

DAFTAR ISI

KATA PENGANTAR	i
DAFTAR ISI	ii
BAB I PENDAHULUAN	1
1.1 Latar Belakang.....	1
1.2 Tujuan.....	2
1.3 Batasan Masalah	2
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	3
2.2 Jenis – Jenis Roda Gigi.....	3
2.2.1 Roda gigi dengan poros sejajar.....	3
2.2.2 Roda gigi dengan poros perpotongan	5
2.2.3 Roda gigi yang mempunyai poros	6
BAB III STUDI PUSTAKA	8
3.1 Perencanaan Poros	8
3.1.1 Perencanaan Poros Penggerak	8
3.1.2 Diameter Poros.....	10
3.2 Perencanaan Spline	12
3.2.1 Spline Poros Input	12
3.2.2 Spline Poros Output	14
3.3 Perencanaan Roda Gigi Lurus.....	17
3.3.1 Pemilihan Roda Gigi	17
3.3.2 Perencanaan Roda Gigi Kecepatan I	17

UNIVERSITAS MEDAN AREA

3.3.3	Perencanaan Roda Gigi Kecepatan II	21
3.3.4	Perencanaan Roda Gigi Kecepatan III	25
3.3.5	Perencanaan Roda Gigi Kecepatan IV	27
4.3	Perencanaan Bantalan	31
4.3.1	Bantalan	32
4.3.2	Perhitungan Bantalan	32
BAB IV	PERHITUNGAN TEMPERATUR	36
BAB V	PELUMASAN	39
BAB VI	KESIMPULAN DAN SARAN	40
6.1	kesimpulan	40
6.2	Saran	44
DAFTAR PUSTAKA.....		45

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 mesinya 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 pemeliharaannya. 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 dengan ketentuan sebagai berikut:

Daya/putaran P = 139 PS / 5600 rpm

Torsi/putaran n = 18,7 kg.m / 4000 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.

BAB II

TINJAUAN PUSTAKA

2.1 Pengertian Roda Gigi

Roda gigi merupakan komponen/alat untuk menghubungkan suatu poros keporos lain dengan jumlah perputaran dan arah posisi sumbu yang berbeda (tegak lurus maupun searah). Dengan jumlah perputaran yang sama dengan maupun diperbesar atau diperkecil.

Pada umumnya putaran yang diteruskan lebih besar putaran dari pada poros penggesek, tetapi dapat juga terjadi sebaliknya dan biasanya poros-poros penggerak poros yang digerakan mempunyai arah putaran yang berlawanan.

Diluar transmisi ada cara lain memindahkan daya, dengan sabuk dan rantai sebab dengan poros slip pada roda gigi jauh lebih besar.

Oleh karena itu roda gigi mempunyai keistimewaan bila dibandingkan dengan transmisi lainnya. Maka dengan menggunakan roda gigi menduduki peran diatas segala bidang, tetapi disegala bidang karena roda gigi jauh lebih besar walaupun pembuatan terlalu lama, membutuhkan perawatan dan pemilihan yang sulit.

2.2 Jenis-Jenis Roda Gigi.

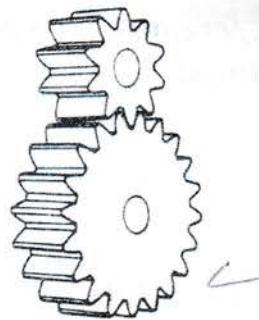
Ada pubn beberapa jenis roda gigi yang biasanya digunakan berikut adalah beberapa penjelasan nya :

2.3 Roda gigi dengan poros sejajar

Roda gigi ini yaitu dimana roda gigi sejajar pada bidang silinder (bidang jarak bagi) dimana selinder tersebut bersinggungan.

A. Roda Gigi Lurus

Roda gigi ini berfungsi untuk mentransmisikan daya yang positif antara poros yang sejajar dengan sumbu perbandingan kecepatan angular (sudut)yang konstan.



Gambar 2.1.1.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.

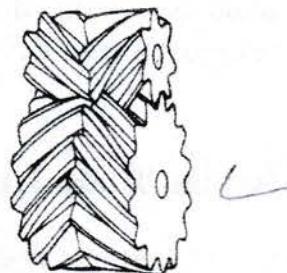


Gambar 2.1.1.B. Roda Gigi Miring

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

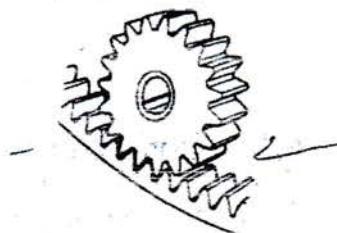
perbedaan kecepatan keliling dan gaya diteruskan dapat diperbesar. Akan tetapi melihat bentuk dapat dipastikan sangat sukar dalam pembuatannya.



Gamabar 2.1.1.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.



Gambar 2.1.1.D. Roda Gigi Dalam

E. Roda Gigi Dan Pinion

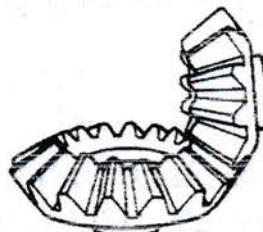
Batang gigi merupakan profil dasar pembuatan gigi, pasangan gigi dan pinion dipergunakan untuk pembuatan putaran menjadi gesekan halus.

2.4 Roda gigi dengan poros perpotongan

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

A. Roda gigi kerucut lurus

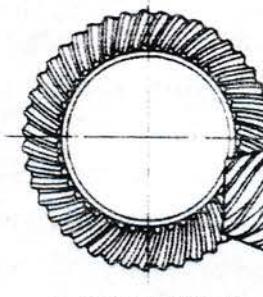
Roda gigi kerucut mempunyai bidang jarak bagi dan batang kerucut puncaknya terletak di titik sumbu poros. Roda gigi ini merupakan yang paling mudah dipakai dan dibuat, tetapi roda gigi ini menimbulkan suara yang cukup besar (berisik) diakibatkan perbandingan keujung yang kecil.



Gambar 2.2.2.A. Roda Gigi Kerucut Lurus

B. Roda gigi kerucut spiral

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



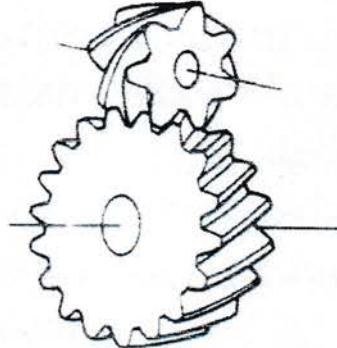
Gambar 2.2.2 B. Roda Gigi Kerucut Spiral

2.5 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.



Gambar 2.2.3.A. Roda gigi miring silang.

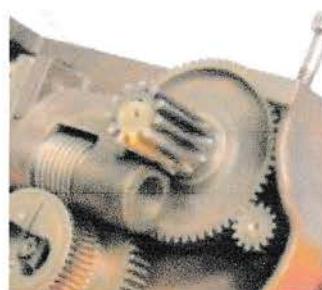
B. Roda gigi cacing (worm gear)

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 yaiti :

1. Roda gigi cacing silinder.
2. 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.



Gambar 2.2.3 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 perancanaan ini.

Daya teknis :

Daya Max (N)	: 139 / 5600 rpm
Torsi Max (T)	: 18,7 kg.m / 4000 rpm
Gigi transmisi	: 5 Speed

3.1.1 Perencanaan Poros Penggerak

Perencanaan poros penggerak (poros input) jika daya dikembalikan dengan Hp maka harus dilakukan dengan 0,746 untuk mendapatkan Kw.

Dimana : 1 Hp = 0,746 kW

Daya yang dipindahkan (P)

$$P = 107 \text{ Hp}$$

$$P = 107 \cdot 0,746$$

$$= 79,8 \text{ kW}$$

Jadi daya yang direncanakan (Pd)

$$Pd = fc \times P \quad (\text{Literatur.2})$$

Dimana :

Fc = faktor koreksi

$$= 0,8 \div 1,2$$

$$= 0,8 \text{ (diambil)}$$

Sehingga daya rencana (Pd) :

$$Pd = fc \times P \text{ (kW)}$$

$$= 0,8 \cdot 79,8 \text{ kW} = 63,84 \text{ kW}$$

Maka:

$$T = \frac{P}{9,74 \cdot 105 \cdot n} \quad (\text{Literatur.2})$$

$$T = 9,31 \cdot 10^5 \times 63,84 / 6000 \frac{kg}{m}$$

Dalam perancanaan ini penulis mengambil poros

S 35 C dan $\sigma_b = 52 \text{ kg / mm}^2$

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 ²)	Keterangan
Baja karbon konstruksi	S 30 C S 35 C	Penormalan Penormalan	48 52	
Mesin	S 40 C S 45 C S 50 C S 65 C	Penormalan Penormalan Penormalan Penormalan	55 58 62 66	
Batang baja yang difinisikan dingin	S 34 C-D S 45 C-D S 55 C-D		53 60 72	Ditarik dingin digrinda di bubut atau gabngan hal-hal tersebut

Tegangan geser yang diizinkan τ_a (kg/mm²) dihitung dengan rumus

$$\tau a = \frac{\sigma B}{(sf\,1, sf\,2)} \dots \quad (sutarso1987)$$

dimana : τ_a = Tegangan geser izin (kg/mm²)

τ_B = Kekuatan tarik Maximum = 66 kg/mm²

Sfl = Faktor keamanan kelelahan puntir

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

= 6,0 diambil.

Sf2 = Faktor keamanan poros beratur berangkat

$$= 1,3 \div 3,0 \\ = 3,0 \text{ diambil}$$

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

3.1.2 Diameter Poros

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

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

diperoleh dengan menggunakan rumus.

dimana : Cb = Faktor beban lentur

$$= 1,2 \text{ diambil}$$

Kt = momen puntir

$$= 2,0 \text{ diambil}$$

$$\text{Maka: } ds = \left[\frac{5,1}{2,9 \text{ kg/mm}} (1,5,2,3,968,80) \right]^{1/3}$$

$$= 17,99$$

= 17 mm diambil menurut tabel

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	<u>18</u>		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

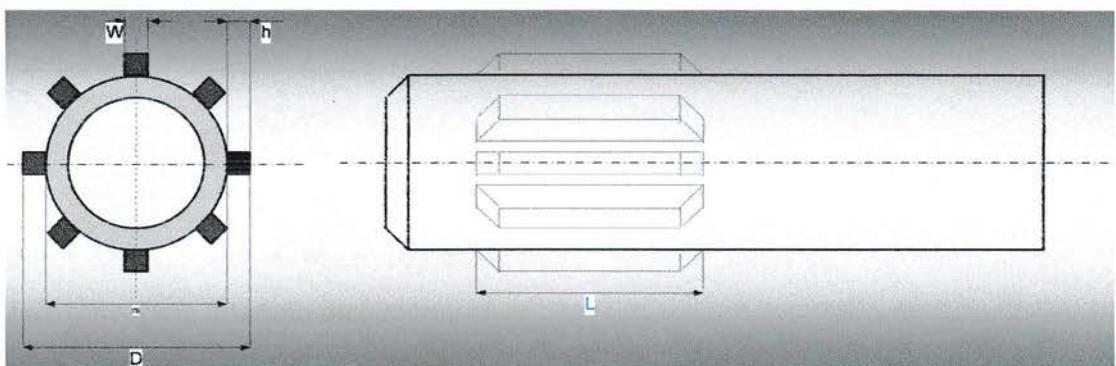
2. Bilangan di dalam kurung untuk bagian dipasang bantalan

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

$$\tau = \frac{5.1 \cdot 968.80 \text{ kg/mm}}{18^3}$$

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

3.2 Perencanaan Spline



Keterangan gambar: W = Ketebalan spline

h = Tinggi spline

d = Diameter dalam spline

D = Diameter luar spline

I = 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

$$\begin{aligned}\text{Panjang spline (I)} &= (1.5 \div 2) \cdot D_s \\ &= 2(\text{diam})\end{aligned}$$

$$\text{Lebar spline (L)} = 0.15 D_s$$

$$\text{Tinggi spline (h)} = 0.19 \cdot D_s$$

$$\text{Diameter spline (D_s)} = 0.81 D_s$$

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

$$D_s = 0.81 \cdot d_s$$

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

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

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

$$\begin{aligned} I &= 2 \cdot Ds \\ &= 2 \cdot 22.2 \\ &= 44.4 \text{ mm} \end{aligned}$$

Gaya yang diterima oleh seluruh spline (F) ;

$$\begin{aligned} F &= \frac{\tau}{\left(\frac{ds}{2}\right)} \\ &= \frac{968.80}{\left(\frac{18}{2}\right)} = 107.64 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Jadi gaya yang diterima oleh spline :

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

Pemeriksaan alur spline terhadap tegangan geser (τg) ;

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

Dimana : A = luas penampang yang mengalami geser

$$\begin{aligned} &= I \cdot b \\ &= 44.4 \cdot 33.3 \\ &= 147.85 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tau g &= \frac{F}{A} \dots\dots \left(\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2} \right) \\ &= \frac{107.64}{147.85} = 0.72 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Spline terhadap tegangan tumbuk :

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

Dimana : A = h. I

$$\begin{aligned} &= 2.10 \cdot 44.4 \\ &= 93.24 \end{aligned}$$

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

Maka didapat nilai total

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

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

Tegangan izin pada spline (τ_a)

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

Dimana ; τ_b = kekuatan pada bahan spline S 35 = 58 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:

$$\begin{aligned}D_s &= \frac{ds}{0.81} = 22.2 \text{ mm} \\ B &= 0.156 \cdot 22.2 = 3.46 \text{ mm} \\ h &= 0.09 \cdot 22.2 = 1.99 \text{ mm} \\ I &= 2 \cdot D_s \\ &= 2 \cdot 22.2 \\ &= 44.4 \text{ mm}\end{aligned}$$

Gaya yang diterima oleh seluruh spline (F) ;

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

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

Jadi gaya yang diterima oleh spline :

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

Pemeriksaan alur spline terhadap tegangan geser (τ_g) ;

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

Dimana : A = luas penampang yang mengalami geser

$$= I \cdot b$$

$$= 44.4 \cdot 3.46$$

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

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

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

Spline terhadap tegangan tumbuk :

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

Dimana : A = h. I

$$= 1.99 \cdot 44.4$$

$$= 88.43$$

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

Maka didapat nilai total

$$\tau_{total} = \sqrt{\tau_g^2 + \tau_c^2}$$

$$= \sqrt{0.08^2 + 0.152^2} = 0.17 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$$

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

Tegangan izin pada spline (τ_a)

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

Dimana ; τ_b = kekuatan pada bahan spline S 35 = 58 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 penggerjaannya (machening)
3. Roda gigi ini cocok digunakan pada sistem transmisi yang gaya kelilingnya besar, karena tidak menimbulkan gaya aksial
4. Biaya pembuatannya relatif mutah dan ekonomis

3.3.2 Perancangan roda gigi kecepatan I

Daya rencana :

$$P_d = F_c \cdot p$$

$$= 1 \cdot 7,46 = 7,46 \text{ Kw} \quad (\text{Literatur 2})$$

Untuk mengetahui demensinya dicari harga modul dengan persamaan :

$$M = \sqrt{\frac{mpd}{1,57 \cdot \lambda \cdot c \cdot z \cdot A}}$$

(Literatur 2)

Dimana :

$$Mpd = T = \text{Momen torsi rencana} = 968.80 \text{ kg/mm}$$

$$\lambda = \text{Konstanta bebas} = 25$$

$$c = \text{Konstanta} = 0,6$$

$$ZA = \text{Jumlah gigi pinion} = 16$$

Sehingga :

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

Tabel 3.1 harga modul standar (Jis B1701-1973)

Seri ke - 1	Seri ke - 2	Seri ke -3	Seri ke - 1	Seri 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 :

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

$$Ze = 1 \cdot 16 = 32 \text{ buah}$$

Demensi roda gigi pada kecepatan I dapat dicari :

Pinion A :

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

$$CO = 0$$

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

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

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

Gear E

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

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

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

Untuk dimensi gigi

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

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

$$= 2 \cdot 2.5 \text{ mm}$$

Tegangan yang terjadi

Gaya yang berkerja (FA)

$$\begin{aligned} FA &= \frac{2.T}{DP_A} \\ &= \frac{2.968.80}{40} \\ &= 48.44 \text{ kg/mm} \end{aligned}$$

Momen lentur yang terjadi (MBA)

$$\begin{aligned} Mb_A &= FA \cdot h \\ &= 46.01 \cdot 5 \\ &= 230.05 \text{ kg.mm} \end{aligned}$$

Tegangan lentur akibat momen lentur (σ_{bA})

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

Dimana Wb = Momen perlawanan puntir

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

$$\begin{aligned} \text{Maka: } \sigma_{bA} &= \frac{MbA}{Wb} \\ &= \frac{230.05}{1/6 \cdot 10 \cdot (2.5)^2} \\ &= 22.08 \text{ kg/mm}^2 \end{aligned}$$

Tegangan geser yang terjadi (τ_{gA})

$$\tau_{gA} = \frac{FA}{A_A}$$

$$\begin{aligned} \text{Dimana } A_A &= \text{Luas penampang gigi} \\ &= b \cdot h \\ &= 10 \cdot 5 = 50 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

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

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 :

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

Tegangan geser izin :

$$\tau_a = 0.8 \cdot \tau_t$$

$$= 0.8 \cdot 29 = 23.2 \text{ kg/mm}^2$$

Konstruksi roda gigi aman digunakan oleh karena itu :

$$\begin{aligned}\tau_b &< \tau_a &= 22.08 \text{ kg/mm}^2 < 29 \text{ kg/mm}^2 \\ \tau_g &< \tau_a &= 0.92 \text{ kg/mm}^2 < 23.2 \text{ kg/mm}^2\end{aligned}$$

Untuk roda gigi kecepatan I mengasilkan kecepatan (V)

$$\begin{aligned}V &= \frac{\pi \cdot DP_A \cdot n}{60.1000} \\ &= \frac{\pi \cdot 40.8000}{60.1000} = 16.74 \text{ m/s}\end{aligned}$$

3.3.3 Perancanaan roda gigi kecepatan II

Untuk mengetahui dimensi utama, dicari harga modul

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

Dimana Mpd = T = 968.80

$$\lambda = 25$$

$$c = 0,6$$

Zb = Jumlah gigi pinion B (20 buah)

UNIVERSITAS MEDAN AREA

Sehingga :

$$M = \sqrt[3]{\frac{968.80}{1,57.25.0,6.20}} \\ = 1,43 \approx 1,5 \text{ (diambil sesuai tabel modul seri - 1)}$$

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

$$a = \frac{M.(Z_A + Z_B)}{2} \\ = \frac{2.5(16.32)}{2} \\ = 60$$

Sehingga :

$$Zf = \left(\frac{a}{m} \cdot 2 \right) - Zb \\ = \left(\frac{60}{2.5} \cdot 2 \right) - 20 = 28 \text{ buah}$$

Demensi roda gigi pada kecepatan II

Pinion B.

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

$$\text{Diameter pitch (DP}_B) = Zb \cdot M \\ = 20 \cdot 2.5 = 50 \text{ mm}$$

$$\text{Diameter luar (DO}_B) = (DP_b + 2) \cdot M \\ = (50 + 2.5) \cdot 2.5 = 130 \text{ mm}$$

$$\text{Diameter kaki (DE}_B) = (DP_b - 2) \cdot M - 2 \cdot C_k \\ = (50-2) \cdot 2.5 - 0,625 \\ = 118.75 \approx 119 \text{ mm}$$

Gear F

$$\text{Diameter pitch (DP}_f) = Zf \cdot M \\ = 28 \cdot 2.5 = 70 \text{ mm}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter luar (DOf)} &= (\text{DPf} + 2) \cdot M \\ &= (70 + 2) \cdot 12.5 = 180 \text{ mm}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Diameter kaki (DPf)} &= (\text{DEF} - 2) \cdot M - 2 \cdot C_k \\ &= (70 - 2) \cdot 2.5 - 2 \cdot 0,625 \\ &= 168.75 \approx 169 \text{ mm}\end{aligned}$$

Untuk demensi 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 :

$$\begin{aligned}F_b &= \frac{2 \cdot T}{DP_b} \\ &= \frac{2 \cdot 968.80}{50} = 38.75 \text{ kg.mm}^2\end{aligned}$$

Momen lentur (MbB) :

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

Tegangan lentur yang terjadi momen lentur (σ_{bB})

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

Dimana Wb = Momen perlawanan puntir

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

Sehingga :

$$\begin{aligned}\sigma_{bB} &= \frac{Mb_B}{1/6 \cdot 10 \cdot h^2} \\ &= \frac{193.75}{1/6 \cdot 10 \cdot 2.5^2} = 4.65 \text{ kg/mm}^2\end{aligned}$$

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)

$$\begin{aligned}\tau tr &= \frac{58}{2} = 29 \text{ kg/mm}^2 \\ \text{Maka} &\end{aligned}$$

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 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 mengasilkan kecepatan (V) :

$$\begin{aligned}V &= \frac{\pi \cdot DPb \cdot n}{60.1000} \\ &= \frac{3,14 \cdot 50 \cdot 8000}{60.1000} = 20.93 \text{ m/s}\end{aligned}$$

3.3.4 Perancangan roda gigi pada kecepatan III

Mengetahui demensi utama,dicari harga modul :

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

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

Sehingga :

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

Mencari roda gigi G dijarak sumbu poros Ca.

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

Diambil (40 mm)

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

Demensi roda gigi pada kecepatan III

Pinion C :

$$\text{Harga } Ck = 0,25 - 1,25 \\ = 0,3125$$

$$C_0 = 0$$

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

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

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

Gear G :

$$\begin{aligned}
 \text{Diameter Pitch (PDG)} &= ZE \cdot M \\
 &= 24 \cdot 1,25 \cdot \text{mm} \\
 &= 30 \text{ mm} \\
 \text{Diameter luar (DOG)} &= (DPG + 2) \cdot m \\
 &= (30 + 2) \cdot 1,25 \text{ mm} \\
 &= 40 \text{ mm} \\
 \text{Diameter kaki (DFG)} &= (DFG - 2) \cdot m - 2 \cdot Ck \\
 &= (30 - 2) \cdot 1,25 - (2 \cdot 0,3125) \\
 &= 34,375 \text{ mm} \approx 34 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

Untuk demensi gigi :

$$\begin{aligned}
 \text{Lebar gigi (b)} &= (5 - 10) \cdot m \\
 &= 10 \text{ diambil} \\
 &= 10 \cdot 1,25 \text{ mm} \\
 &= 12,5 \text{ mm} \\
 \text{Tinggi gigi (h)} &= 2 \cdot m \\
 &= 2 \cdot 1,25 \text{ mm} \\
 &= 2,5 \text{ mm}
 \end{aligned}$$

Tegangan yang terjadi

$$F_c = \frac{2 \cdot T}{DPC} = \frac{2.968.80}{30} = 64.58 \text{ kg/mm}^2$$

Gaya yang berkerja :

$$\begin{aligned}
 \text{Momen yang terjadi : } M_{bc} &= F_c \cdot h \\
 &= 64.58 \text{ kg.mm} \cdot 2,5 \text{ mm} \\
 &= 131,83 \text{ kg/mm}^2
 \end{aligned}$$

Tegangan lentur akibat momen lentur (Tbc)

$$T_{bc} = \frac{M_{bc}}{W_b} = \frac{161.45 \text{ kg.mm}}{13 \text{ mm}} = 12.41 \text{ kg/mm}^3$$

Tegangan geser (Tgc)

UNIVERSITAS MEDAN AREA

$$\tau_{gc} = \frac{Fc}{Ac} = \frac{Fc}{b \cdot h} = \frac{64.58}{12,5 \cdot 2,5} \\ = 2.06 \text{ kg/mm}^2$$

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

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

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

Tegangan geser ijin : $\tau_a = 0,8 \cdot \tau_{tr}$

$$= 0,8 \cdot 9,66 \text{ kg/mm}^2 \\ = 7,33 \text{ kg/mm}^2$$

Kontruksi roda gigi aman digunakan, karena syarat bahan terpenuhi

$$\tau_b < \tau_{tr} : 13 \text{ kg/mm}^2 < 9,66 \text{ kg/mm}^2$$

$$\tau_g < \tau_a : 1,96 \text{ kg/mm}^2 < 7,33 \text{ kg/mm}^2$$

Untuk roda gigi kecepatan III mengasilkan kecepatan (V)

$$V = \frac{\pi \cdot DPc \cdot n}{60.1000} = \frac{\pi \cdot 60.8000}{60.1000} = 25.12 \text{ m/s}$$

3.3.5 Perancangan roda gigi pada kecepatan IV

Untuk mengetahui demensi utama, dicari harga modul

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

Dimana : $Mpd = \tau = 791,104$

$\lambda = 25$

$C = 0,6$

$Z_D = \text{Jumlah gigi pinion D} = 28 \text{ direncanakan}$

$$\text{Sehingga : } m = \sqrt[3]{\frac{968.80}{1,57 \cdot 25 \cdot 0,6 \cdot 28}}$$

$= 1,21 \approx 1,25 \text{ (diambil sesuai tabel)}$

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 :

$$\text{Lebar gigi (b)} = (5 \div 10) \cdot M$$

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

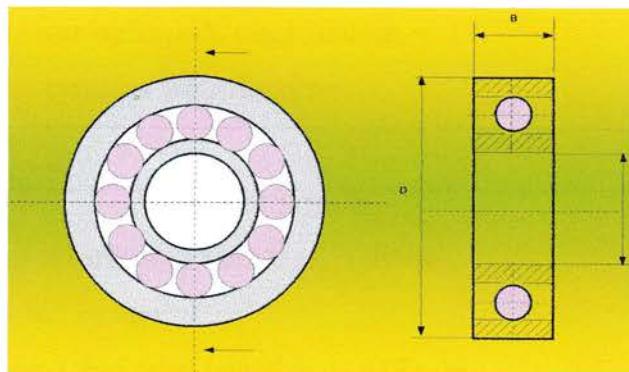
Kontruksi roda gigi aman digunakan karena syarat keamanan bahan terpenuhi

$$\begin{aligned}
 \tau_b < \pi r &= 1.384 \text{ kg/mm}^2 < 9,66 \text{ kg/mm}^2 \\
 \tau_g < \tau_a &= 0.88 \text{ kg/mm}^2 < 7,73 \text{ kg/mm}^2
 \end{aligned}$$

Untuk roda gigi kecepatan I mengasilkan kecepatan (V)

$$V = \frac{\pi \cdot DP_D \cdot n}{60.1000} = \frac{3,14 \cdot 70.8000}{60.1000} = 29.30 \text{ m/s}$$

4.3 Perencanaan Bantalan



Gambar. Bantalan

4.3.1 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 rancagan 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.

4.3.2 Perhitungan Bantalan

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

$$P = V (x.f_r) + (y. f_a)$$

Dimana : P = Beban ekivalen yang bekerja pada bantalan

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

f_r = Beban radial = 0

y = Faktor beban aksial 1,49 (diambil)

θ = Sudut tekan pada bantalan = 20

v = Unsur statis pada cincin dalam = 1

Untuk beban axial bantalan yang diterima :

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

Dimana T = momen torsi yang terjadi pada poros

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

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

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

Gaya aksial yang terjadi pada poros (F_a)

$$\begin{aligned} F_a &= Fr \tan 20 \\ &= 55.36 \tan 20 \end{aligned}$$

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

Perbandingan beban akxial dengan beban radial

$$\frac{7a}{V \cdot Fr} \dots \dots \dots \text{(J. Stolk)}$$

Dimana : F_a = gaya akxial = 17.98 kg

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

V = Unsur statis pada cincin dalam = 1

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

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

$$= 1 (0,56 \cdot 55,36) + (1,49 \cdot 17,98) \\ = 57,79 \text{ kg}$$

a. Untuk mengetahui faktor kecepatan (Fn)

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

b. Mengetahui Faktor kecepatan umur (F_h)

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

Dimana Lh = Umur

= 1500 jam (dari tabel)

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

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

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

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

Jenis Terbuka : 6003 – 03ZZ

Tabel Perhitungan beban ekivalen

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

Nomor bantalan			Ukuran luar				Kapasitas nominal	Kapasitas nominal
Jenis terbuka	Dua sekat	Dua sekat tanpa kontak	D	D	B	r	Dinamis spesifik C (kg)	dinamis sepesifikasi Co (kg)
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	<u>04ZZ</u>	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
6310	10VV	10VV	50	110	27	3	4850	3650

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.

Dapat dihitung :

Dimana : Tk = Temperatur kerja

Ng = Daya gesek

Ag = Luas penampang

α = Faktor pemindahan yang besar nya tergantung pada luas

penumpang dari kecepatan rata-rata $\text{kkal/m}^3 \cdot {}^\circ\text{C}$)

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

$$N_g = \frac{mt}{\frac{60}{75}}$$

Dimana : N = Putaran dicari engine = 8000 rpm

$$Mt = \text{Momen torsi} = F_b \cdot F_k \cdot R_m$$

Fb = 74,17

$F_k = \text{Koeffizient gesetz kinetik}$

= 0,02 (Untuk baja tegangan)

Maka luas penampang roda gigi (main shaft)

$$\text{Ag}_A = \frac{\pi}{4} (27,5^2 - 17^2) + (2 \cdot 10 \cdot 2,5 \cdot 16) \\ = 994 \text{ mm}^2 \approx 99,4 \text{ cm}^2$$

$$A_{G_B} = \frac{\pi}{4}(34^2 - 17^2) + (2.10.2.5.20) \\ = 1465 \text{ mm}^2 \approx 146.5 \text{ cm}^2$$

$$Ag_C = \frac{\pi}{4}(40^2 - 17^2) + (2.12,5.2,5.28) \\ = 1907 \text{ mm}^2 \approx 190,7 \text{ cm}^2$$

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

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

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 :

$$Ag \text{ rata - rata} = \frac{316,5 + 217,7 + 111,9 + 74,7}{4} \\ = 180,2 \text{ cm}^2$$

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

Untuk mendapat harga dapat dicari sesuai dengan harga kecepatan :

$$V \text{ rata - rata} = \frac{V1 + V2 + V3}{4} \\ = \frac{9,42 + 11,78 + 14,13 + 16,49}{4} \\ = 12,95 \text{ m/s}$$

Berdasarkan kecepatan yang didapat maka harga α dapat dilihat pada tabel.

V (m/s)	$\alpha (\text{kkal}/\text{m}^2 \text{ } ^\circ\text{C})$
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 α dicari dengan interpolasi dengan harga $V = 12,95 \frac{\text{m}}{\text{s}}$ 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 harga penambahan temperatur:

$$\begin{aligned}t_{12} &= \frac{633 \cdot Ng}{\alpha \cdot Ag} \\ &= \frac{632,059}{54,95 \cdot 367 \cdot 10^{-4}} \\ &= 184,8 \text{ } ^\circ\text{C}\end{aligned}$$

Maka dari $^\circ\text{C}$ diubah ke farenheit untuk mendapatkan harga $^\circ\text{F}$

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

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.

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

= 60 diambil

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

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

$$=10,65 \cdot 10^6 \text{ Pa.s} = 10,65 \text{ MPa.s}$$

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

BAB VI

KESIMPULAN DAN SARAN

6.1 Kesimpulan

Dari hasil analisa tabel I sampai Bab VIII dapat disimpulkan data-data perancanaan roda gigi kendaraan roda dua, dengan data sebagai berikut:

Merek kendaraan	= KIJANG INNOVA
Daya maksimum (N)	= 139 PS / 5,600 rpm
Torsi maksimum (T)	= 18,7 kg.m / 4000 rpm
Gigi maksimum	= 5 Speed
Pola pengoperasian	= N - 1 - 2 - 3 - 4 - 5

I . Hasil perhitungan poros .

1. Perhitungan poros input.

Bahan poros adalah baja carbon konstruksi mesin (fis 6 4501) S 55 C

dan	$T_b = 66 \frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
- Diameter poros	= 18 mm
- Tegangan geser izin	= 0,804 $\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$

II . Hasil perhitungan spline.

Spline poros Input

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

Ds	= 22.2 mm
B	= 3.33 mm
h	= 2.10 mm
I	= 44.4 mm
Gaya yang diterima seluruh spline(F)	= 107.64 $\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
Pemeriksaan spline terhadap tegangan geser	= 0.72 $\frac{\text{kg}}{\text{mm}^2}$
Tegangan Geser Izin	= 3.22

Spline Poros Output

Bahan yang digunakan S 45 C	Tb = 58	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	kg/mm ²
Pemeriksaan spline terhadap tegangan geser	= 0.08	kg/mm ²
Pemeriksaan spline terhadap tegangan tumbuk	= 0.152	kg/mm ²

III. Hasil perhitungan roda gigi.

Kecepatan 1

Bahan yang digunakan S 45 C	Tb = 58	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	kg/mm ²
- Tegangan geser yang terjadi	= 0,92	kg/mm ²
- Tegangan lentur izin	= 2,9	kg/mm ²
- Tegangan geser izin	= 23,2	kg/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 pitch	$= 70 \text{ mm}$
- 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 pitch	$= 60 \text{ mm}$
- 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	$= 9.66 \text{ kg/mm}^2$
- Tegangan geser izin	$= 7.33 \text{ kg/mm}^2$
- Kecepatan	$= 25.12 \text{ m/s}$

Kecepatan 4

Bahan yang digunakan S 45 C Tb = 58 kg/mm^2

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

IV. Hasil perhitungan bantalan.

- Beban radial	$= 55.36 \text{ kg.mm}$
- Baban akxial	$= 17.98 \text{ kg.mm}$
- Nomor bantalan	$= 6003-03ZZ$
- Diameter dalam	$= 17 \text{ mm}$
- Diameter luar (D)	$= 35 \text{ mm}$
- Lebar (B)	$= 10 \text{ mm}$
- Masa pakai bantalan	$= 3,107 \text{ tahun.}$

V. Hasil perhitungan Temperatur dan Pelumasan

UNIVERSITAS MEDAN AREA

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

6.2 Saran

Untuk mencapai penelitian dan perhitungan yang baik maka kita harus dengan cermat menelitiinya 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

Jack stolk, “Elemen konstruksi dan bangunan mesin”, edisi 21,1984 Erlangga Jakarta.

Sularso,kiyokatsu suga, “Elemen Mesin”, PT. Pradya Pratama, 1985, Jakarta.

Sularso, Dasar-dasar Perancanaan dan Penelitian Elemen Mesin edisi 9, 1997 Pradya, Jakarta.

Umar Sukrisno “Bagian-bagian Mesin dan Merancanakan” Penerbit Erlangga Jakarta 1986.

Collins Carmical Kents, 1950, Machine Engineering, Edisi I, Printed in Singapura, Penerbit Willy Engineering.