TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN RODA GIGI SEPEDA MOTOR YAMAHA VIXION R

DAYA (N) = 14 PS PUTARAN (n) = 10000 rpm

Disusun oleh:

Nama: Rwanda Setia NPM: 178130003



PROGRAM STUDI TEKNIK MESIN FAKULTAS TEKNIK UNIVERSITAS MEDAN AREA 2020

LEMBAR ASISTENSI

TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN (RODA GIGI)

NO	HARI / TANGGAL	URAIAN	PARAF
_			
-			

Medan.

Dosen Pembimbing

(Ir. Amru Siregar., MT)

TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN (RODA GIGI)

NamaMah	iasiswa	:	Rwanda Setia
NPM		:	178130003
Semester		:	VI (Enam)
SPESIFIK	XASI:		
Rencanaka	ınlah ROI	DA G	GIGI SEPEDA MOTOR YAMAHA VIXION R dengan:
Daya	(N)	:	14 ps
Putaran	(n)	:	10000 rpm
Perencanaa	an melipu	ti bag	gian-bagian utama RODA GIGI dan gambar teknik, data lain
Tentukan s	sendiri.		
Diberikan '	Tanggal	:	2019
Selesai tan			
Asistensi Setiap		: .	
			Medan , 2020 DOSEN PEMBIMBING
			(Ir Amru Sireger MT)

LEMBAR PENGESAHAN TUGAS RANCANGAN ELEMEN MESIN RODA GIGI SEPEDA MOTOR YAMAHA VIXION R

DAYA (N) = 14 PS PUTARAN (n) = 10000 rpm

DISUSUN OLEH:

Nama: Rwanda Setia

NPM:178130003

Disetujui Oleh:

Ketua Prodi Teknik Mesin

Pembimbing

Tugas Rancangan

Muhammad Idris., ST., MT

Ir. Amru Siregar., MT

Koordinator Rancangan

Ir. Amru Siregar.,MT

KATA PENGANTAR

Puji syukur penulis panjatkan ke hadirat Tuhan Yang Maha Esa yang telab melimpahkan berkat dan karuniaNya sehingga penulisan Laporan Tugas Rancang yang berjudul "Roda Gigi Sepeda Motor Vixion R" ini dapat terselesaikan dengan baik. Laporan ini disusun untuk memenuhi salah satu syarat wajib untuk memperoleh gelar Sarjana Teknik Mesin.

DAFTAR ISI

HALAMAN JUDUL
HALAMAN PENGESAHANii
PERNYATAAN KEASLIAN KARYAiii
INTISARIiv
KATA PENGANTARv
MOTTOvi
PERSEMBAHANviii
DAFTAR ISIix
DAFTAR TABELxi
DAFTAR GAMBARxii
DAFTAR NOTASIxiii
BAB I PENDAHULUAN1
BAB II KOMPONEN TRANSMISI
BAB III PERANCANGAN TRANSMISI
a. Diameter lingkaran jarak bagi gigi primer
b. Perhitungan perbandingan transmisi14
c. Perhitungan putaran output14
d. Perhitungan lingkaran jarak bagi
e. Perhitungan jarak sumbu16
f. Perhitungan tinggi kepala dan kaki
g. Kelonggaran kepala16
h. Perhitungan diameter lingkaran kaki

Perhitungan diameter lingkaran kepala
j. Perhitungan kecepatan keliling17
k. Perhitungan gaya tangensial
I. Pemilihan bahan roda gigi
m. Pemilihan kekuatan dasar19
n. Kekuatan kaki gigi19
o. Faktor keamanan19
p. Kekuatan permukaan20
BAB IV PERANCANGAN KOMPONEN PENDUKUNG
4.1 Perancangan shift drum
4.2 Perancangan poros garpu pemindah
4.3 Perancangan side plate / stoper
4.4 Perancangan pegas pada stoper
4.5 Pemilihan bantalan
4.6 Pelumasan
BAB V KESIMPULAN
DAFTAR PUSTAKA
LAMPIRAN

DAFTAR TABEL

Tabel 3.1 Modul

Tabel 3.2 Bahan Roda Gigi

Tabel 3.3 Faktor keamanan

Tabel 3.4 Kekuatan Permukaan

Tabel 4.1 Faktor C_BB

Tabel 4.2 Penerapan keamanan

Tabel 4.3Bahan Pelat Baja

Tabel 4.4 Bantalan

Tabel 4.5 Faktor Radial X dan Faktor Aksial Y

Tabel 4.6 Minyak Pelumas

Tabel 4.7 Bahan Poros

DAFTAR GAMBAR

Gambar 2.1 Roc	da Gigi Luri	$_{1S}$
----------------	--------------	---------

Gambar 2.2 Roda Gigi Miring

Gambar 2.3 Roda Gigi Miring Ganda

Gambar 2.4 Roda Gigi Dalam

Gambar 2.5 Pinyon dan Batang Gigi

Gambar 2.6 Roda Gigi Kerucut Lurus

Gambar 2.7 Roda Gigi Kerucut Spiral

Gambar 2.8 Roda Gigi Miring Silang

Gambar 2.9 Roda Gigi Cacing Silindris

Gambar 2.10 Roda Gigi Cacing Globoid

Gambar 2.11 Roda Gigi Hipoid

Gambar 2.12 Shift Drum

Gambar 2.13 Garpu Pemindah

Gambar 2.14 Transmisi Roda Gigi Belum Rotari

Gambar 2.15 Sistem Transmisi Roda Gigi Rotari

DAFTAR NOTASI

```
a
        : jarak sumbu ( mm )
 b
        : lebar gigi ( mm )
 c_k
       : kelonggaran kepala ( mm )
       : diameter lingkaran jarak bagi ( mm )
 d_{1,2}
       : diameter lingkaran kaki ( mm )
 d_{f1.2}
 da1,2 : diameter lingkaran kepala ( mm )
 f_t
       : gaya tangensial (N)
 h
       : tinggi gigi ( mm )
       : tinggi kepala ( mm
ha
hf
       : tinggi kaki ( mm )
ip
       : perbandingan reduksi primer
is
       : perbandingan reduksi sekunder
       : kekuatan kelelahan permukaan ( N/mm² )
k_0
K_D
       : kekuatan permukaan
L
       : panjang ( mm )
Lh
       : umur bantalan (jam)
       : modul
m
       : jumlah puataran ( rpm )
n
       : keamanan pengkawahan
SH min
SF min
       : keamanan patah gigi
S_{S min}
       : keamanan gerus panas
v_t
       : kecepatan keliling ( m/s )
       : jumlah gigi
Z
```

 σ_B : Kekuatan kelelahan akar (N / mm²)

 σ_{FE} : Kekuatan dasar (N/mm²)

 $\sigma_{F \text{ lim}}$: kekuatan kaki gigi (N/ mm²)

 σ_{Bwk} : kekuatan lentur akibat takik (N/mm 2)

BAB I PENDAHULUAN

1.1. Latar Belakang

Dalam perkembangan teknologi dewasa ini, dibutuhkan segala sesuatu yang simple, praktis dan canggih. Maka dituntut selalu untuk melakukan inovasi-inovasi dengan cepat. Penyempurnaan di bidang transportasi terus dilakukan guna menghasilkan suatu alat kendaraan yang nyaman dan aman bagi pengendara.

Dalam suatu mesin dalam kendaraan diperlukan suatu alat yang dapat mentransmisikan daya yang besar, putaran tinggi dan tepat. Untuk mentransmisikan daya tersebut digunakan roda gigi. Dengan roda gigi yang mentransmisikan gerak berdasarkan bentuk, maka bentuk gigi harus sedemikian rupa sehingga kedua roda gigi yang berputar bersama-sama menyerupai silinder gelinding yang digelindingkan satu sama lain tanpa slip. Dan kedua roda tersebut harus dibuat bergigi pada kelilingnya sehingga penerusan daya dilakukan oleh gigi kedua roda dapat saling berkaitan. Roda bergigi semacam ini, yang dapat berbentuk silinder atau kerucut, disebut roda gigi. Atas dasar itulah, maka roda gigi dibuat sesuai kebutuhan yang ada dan dilengkapi penggunaan kopling untuk penyempurnaan pemindahan daya.

Perkembangan teknologi juga dituntut semakin praktis dan mudah digunakan oleh para pengguna teknologi tersebut. Seperti ditemukannya cara pemindahan roda gigi 4 (empat) langsung ke netral pada sistem transmisi kendaraan bermotor

1.2. Pembahasan Masalah

Dalam perencanaan ini penyusun membatasi masalah sistem rotari pada transmisi kendaraan Yamaha Vega yang dimodifikasi rotari.

1.3. Tujuan Penulisan

Laporan perencanaan ini dibuat dengan tujuan antara lain; pertama, mendukung bagi terciptanya teknologi yang lebih sempurna; kedua, agar mahasiswa mampu mengetahui lebih jauh tentang sistem rotari pada kendaraan bermotor; ketiga, agar dapat menjadi referensi serta acuan dalam pendidikan.

BAB II

KOMPONEN TRANSMISI

Pada perencanaan transmisi sistem rotari diperlukan analisa yang mendalam dari berbagai teori yang ada, sehingga dapat menghasilkan sistem transmisi yang berkualitas baik. Pada bab ini akan diuraikan lebih lanjut berbagai teori tentang roda gigi dan perbandingan antara transmisi roda gigi dengan sistem rotari dan yang belum rotari.

2.1 Macam Roda Gigi

Roda gigi dapat diklasifikasikan menjadi tiga, yaitu : menurut letak poros, arah putaran dan bentuk jalur gigi.

Beberapa pengertian roda gigi

a. Roda gigi lurus.

Roda gigi lurus adalah roda gigi dengan jalur gigi yang sejajar poros. Roda gigi ini merupakan roda gigi yang paling sederhana.

Roda gigi miring.

Roda gigi miring adalah roda gigi yang mempunyai jalur gigi yang membentuk ulir pada silinder jarak bagi. Pada roda gigi ini, jumlah pasangan gigi yang saling membuat kontak serentak adalah lebih besar daripada roda gigi lurus, sehingga pemindahan momen atau putaran melalui gigi tersebut dapat berlangsung dengan halus. Sifat ini sangat baik untuk mentransmisikan putaran tinggi dan beban besar.

c. Roda gigi miring ganda

Gaya aksial yang ditimbulkan pada gigi yang mempunyai alur berbentuk V tersebut, akan saling meniadakan. Dengan roda gigi ini, perbandingan reduksi, kecepatan keliling dan daya yang diteruskan dapat diperbesar.

d. Roda gigi dalam.

Roda gigi dalam dipakai jika diingini alat transmisi dengan ukuran kecil, perbandingan reduksi besar, karena pinyon terletak di dalam roda gigi.

e. Pinyon dan batang gigi.

Batang gigi merupakan dasar profil pahat pembuat gigi. Pasangan antara batang gigi dan pinyon dipergunakan untu merubah gerakan putar menjadi lurus atau sebaliknya.

f. Roda gigi kerucut lurus.

Roda gigi kerucut lurus adalah roda gigi yang paling sering dipakai. Tetapi roda gigi ini sangat berisik karena perbandingan kontaknya yang kecil dan lonstruksinya tidak memungkinkan untuk pemasangan bantalan.

g. Roda gigi kerucut spiral.

Roda gigi kerucut spiral mempunyai perbandingan kontak yang lebih besar, dapat meneruskan putaran tinggi dan beban putar. Sudut poros kedua roda gigi kerucut ini biasanya dibuat 90°.

h. Roda gigi miring silang dan roda gigi cacing.

Roda gigi cacing meneruskan putaran dengan perbandingan reduksi besar. Roda gigi cacing berbentuk silinder dan lebih umum dipakai. Tetapi untuk beban besar, roda gigi cacing globoid atau cacing selubung ganda dengan perbandingan kontak yang lebih besar dapat dipergunakan.

Roda gigi hipoid.

Roda gigi ini mempunyai jalur gigi berbentuk spiral pada bidang kerucut yang sumbunya bersilang, dan pemindahan gaya pada permukaan gigi berlangsung secara meluncur dan menggelinding.

Klasifikasi Roda Gigi yang Poros Inputnya Sejajar Poros Outputnya.

- a. Roda gigi lurus
- b. Roda gigi miring
- c. Roda gigi miring ganda
- d. Roda gigi luar
- e. Roda gigi dalam dan pinyon
- f. Batang gigi dan pinyon

Klasifikiasi Roda Gigi yang Poros Inputnya Berpotongan Poros Outputnya.

- a. Roda gigi kerucut lurus
- b. Roda gigi kerucut spiral
- c. Roda gigi kerucut zerol
- d. Roda gigi kerucut miring
- e. Roda gigi kerucut miring ganda

Klasifikasi Roda Gigi yang Poros Inputnya Bersilangan dengan poros Outputnya.

- a. Roda gigi miring silang
- b. Batang gigi miring silang
- c. Roda gigi cacing silindris
- d. Roda gigi cacing selubung ganda (globoid)
- e. Roda gigi cacing samping
- f. Roda gigi hyperbolid
- g. Roda gigi hypoid
- h. Roda gigi permukaan silang

2.1 Shift Drum

Komponen ini berfungsi sebagai pemindah roda gigi pada sistem transmisi roda gigi.

Pada komponen ini terdapat alur/takik yang berfungsi untuk menggerakkan garpu pemindah sehingga perpindahan roda gigi dapat terjadi. Dan komponen ini hanya berputar jika ada perpindahan roda gigi.

2.2 Garpu Pemindah

Komponen ini berfungsi sebagai pemindah roda gigi yang berhubungan langsung dengan roda gigi pada sistem transmisi roda gigi. Komponen ini bergerak sesuai alur pada shift drum pada saat perpindahan roda gigi. Pada komponen ini tidak ikut berputar, karena hanya berfungsi untuk menggeser roda gigi.

Pada transmisi roda gigi belum rotari, alur pada shift drum terputus. Sehingga tidak memungkinkan perpindahan dari roda gigi 4 ke netral secara langsung baik dalam keadaan diam maupun saat kendaraan berjalan.

-	a. 1	• •
	Sirk	1113
1 .	DIIL	1117

8. Wheel gear ketiga

15. Shift drum

2. Ring pelat

9. Wheel gear kedua

3. Collar

10. Pin dowel

4. Wheel gear

11. Rotor Dalam

pertama 11. Rotor

12. Rotor Luar

dalam

13. poros garpu pemindah

Wheel gear keempat

14. Garpu pemindah

- 6. Sirklip
- 7. Ring pelat

Pada sistem transmisi roda gigi rotari sama komponennya dengan yang belum rotari, yang membedakan alur pada shift drum tidak terputus sehingga memungkinkan terjadi perpindahan dari roda gigi 4 langsung ke netral. Baik dalam keadaan diam maupun berjalan, namun untuk keamanan pada sistem ini dipasang komponen tambahan yaitu stoper. Yang berfungsi untuk menghentikan adanya perpindahan roda gigi 4 ke netral pada saat kendaraan berjalan. Dan stoper ini dipasang diantara roda gigi 2 dan roda gigi 3, yang menahan perputaran shift drum pada saat kendaraan berjalan.

BAB III

PERANCANGAN TRANSMISI

Perancangan Roda Gigi Transmisi

Perencanaan transmisi roda gigi Yamaha Vega untuk 4 tingkat percepatan, dengan kapasitas 110 cc yang dapat mentransmisikan daya 8,3 P.S pada putaran 8000 rpm. Dengan sistem transmisi roda gigi lurus (Spur Gear).

Data yang diketahui:

Putaran (n)

: 8000 rpm

Perbandingan reduksi primer (i)

: 3,722

Modul (m)

: 2 (Tabel 3.1)

Lebar gigi (b)

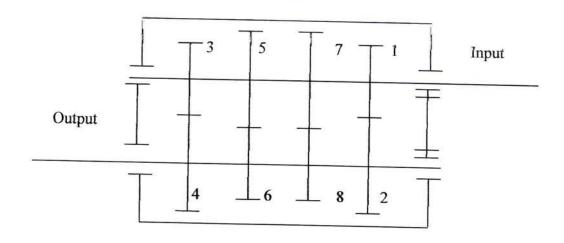
: 15 mm

Torsi maksimum

: 0,87 kgm

Perbandingan reduksi sekunder (i)

: 2,466 (rantai)



Jumlah gigi dari data yang diketahui:

$$Z_1 = 12$$

$$Z_1 = 12$$
 $Z_2 = 38$

$$Z_3 = 17$$

$$Z_4 = 33$$

$$Z_5 = 21$$

$$Z_6 = 29$$

$$Z_7 = 21$$

$$Z_7 = 21$$
 $Z_8 = 23$

Diameter lingkaran jarak bagi gigi primer a.

dari data yang aga.

$$z_1 = 21$$

$$z_2 = 78$$

Roda gigi 1 (pinyon)

$$d_1 = m \cdot z_1$$

= 42 mm

Roda gigi 2

$$d_2 = m \cdot z_2$$

156 mm

b. Perhitungan perbandingan transmisi

$$i = -\frac{zb}{2a}$$

$$i_{1} = \frac{38}{3.16712} = \frac{33}{1,94117}$$

$$i_{2} = \frac{29}{1,38121} = \frac{23}{1,09521}$$

c. Perhitungan putaran output

Rumus untuk menghitung putaran output

adalah: n-1

$$n_{b-1} = \frac{8000}{i}$$
 $n_{b-1} = \frac{8000}{i}$
 $n_{b-1} = \frac{8000}{i}$
 $n_{b-1} = \frac{2149,38}{i} = 2149,38 \text{ rpm (putaran primer) } 3,722$

$$n_{1} = \frac{2149,38}{I_{1}} = \frac{2149,38}{3,167} = 678,68rpm$$

$$n_{2} = \frac{2149,38}{I_{2}} = \frac{2149,38}{1,941} = 1107,36rpm$$

$$n_{3} = \frac{2149,38}{I_{3}} = \frac{2149,38}{1,381} = 1556,39rpm$$

UNIVERSITAS MEDAN AREA = $\frac{2149,38}{1,005} = 1962,90rpm$

d.	Perhitungan lingkaran jarak bagi adalah :
	$d_{1,2} = m \cdot z_{1,2}$ dimana :
	$z_1 = 12$
	$z_2 = 38$
	Roda gigi 1 (pinyon)
	$d_1 = m \cdot z_1$
	= 2.12
	= 24 mm.
	* Roda gigi 2
	$d_2 = m \cdot z_2$ = 2 · 38 = 76 mm
e.	Perhitungan jarak sumbu
	$a = m(z_1 + z_2)/2$ 3.5)
	a = 2(12 + 38)/2
	= 50 mm
f.	Perhitungan tinggi kepala dan kaki
	Rumus untuk menghitung tinggi kepala :
	$h_a = m \dots 3.6$
	= 2 mm
	Rumus untuk menghitung tinggi kaki :
	$h_{f} = 1-1,3$ 3.7)
	$\mathbf{h_f} = 1$

D	and the second				
Kumus	unfink	menghitung	tinggi	OTOT	٠
rumus	uncun	mongimum	unggi	2121	

$$h = h_a + h_f$$
 3.8)

$$h = 2 + 1$$

=3 mm

g. Kelonggaran kepala

$$c_k = 0.25 \text{ xm}$$
 3.9)
= 0.25 x 2
= 0.50 mm

h. Perhitungan diameter lingkaran kaki

$$d_{f1.2} = (z - 2)m - 2c$$

1.2

k

$$d_{f1} = (12-2) 2-2.0,50$$

= 19 mm

$$d_{f2} = (76-2)2-2.0,5$$

= 71 mm

i. Perhitungan diameter lingkaran kepala

$$d_{a1.2} = d_{+2h_a}$$
 = 3.11)

$$d_{a1} = 24 + 2.2$$

=28 mm

$$d_{a2} = 76 + 2.2$$

= 80 mm

j. Perhitungan kecepatan keliling

$$v_{t} = \frac{\pi \cdot d_{1} \cdot n}{60 \times 1000}$$

$$v_{t} = \frac{3.14 \cdot 24}{8000}$$

$$\frac{60 \times 1000}{60 \times 1000}$$

= 10,04 m/s

k. Perhitungan Gaya Tangensial

$$F_{t} = \frac{2000 \cdot T}{d}$$
 Dimana:
$$T = i \cdot T \text{ muïa-muïa}$$

$$T = 3,722 \cdot 0,87 \text{ (pada roda gigi primer)}$$

$$F_t = \frac{2000 \cdot 3.24}{36}$$
 (pada roda gigi primer)

$$= 179,89 \text{ kg}$$

= 3,24 kg.m

$$F_t = \frac{2000 \cdot 10,26}{24}$$
 (pada roda gigi primer)
$$= 855,09 \text{ kg}$$

i. Pemilihan bahan roda

gigi Bahan = 15CrNi6.

Kekerasan = 650 HB (menurut tabel 3.2)

Kekuatan kelelahan akar (g) = 44 kg/mm²

Kekuatan kelelahan permukaan (k.) = 5.0 kg/mm^2

m. Pemilihan kekuatan dasar

Menurut gambar B.1 maka dapat ditentukan:

$$o_{FE} = 950 \text{ N/mm}^2$$

n. Kekuatan kaki gigi

o. Faktor keamanan

Menurut tabel 3.3 dapat diketahui:

Keamanan pengkawahan S $_{H \min} = 0.5$

Keamanan patah gigi S $_{F \min} = 0.7$

Keamanan gerus panas S $_{S \min} = 1,5$

Kekuatan permukaan (sesuai tabel

3.4)
$$KD = Y_g . Y_h . Y_s . Y_v . K_g$$

Y $_g$ = 1 , jika pasangan material yang dipilih baja

 $Y = \text{fungsi viskositas minyak pelumas } V = 100/V^{0.4}$, dengan

V = kecepatan keliling dari roda gigi diperkirakan 16,4 cst sehingga

$$Y_v = 0.7 + \frac{0.6}{1 + (8/v^2)}$$
 (menurut tabel 3.4)
 $Y_v = 0.7 + \frac{0.6}{1 + (8/10.04^2)}$
 $Y_v = 1.25$

$$KD = 1 \cdot 1 \cdot 0,734 \cdot 1,25 \cdot 5$$

= 4,58

Tabel 3.1 Hasil perhitungan roda gigi pada tiap tingkat kecepatan

Posisi Gigi	Gigi I	Gigi II	Gigi III	Gigi IV
i	3,167	1,941	1,381	1,083
Z ₁	12	17	21	24
Z ₂	38	33	29	26
d ₁	24	34	42	48
d ₂	76	66	58	52
a	50	50	50	50
d _{fl}	19	29	37	43
d _{f2}	71	61	53	47
d _{a1}	28	38	46	52
d _{a2}	80	70	62	56
ck	0,5	0,5	0,5	0,5

```
K_0 = 5.0 \text{ kg/mm}^2
      = lebar gigi (15 mm)
b
i
      = angka transmisi
      = jumlah gigi pada roda gigi penggerak (mm)
Z_1
      = jumlah gigi pada roda gigi tergerak (mm)
\mathbb{Z}_2
      = diameter lingkaran jarak bagi roda gigi penggerak (mm)
d1
      = diameter lingkaran jarak bagi roda gigi tergerak (mm)
d_2
      = jarak sumbu (mm)
a
d_{fl}
      = diameter lingkaran kaki roda gigi penggerak (mm)
      = diameter lingkaran kaki roda gigi tergerak (mm)
d_{f2}
      = diameter lingkaran kepala roda gigi penggerak (mm)
dal
     = diameter lingkaran kepala roda gigi tergerak (mm)
d_{a2}
      = kelongaran kepala (mm)
Ck
```

BAB IV

PERANCANGAN KOMPONEN PENDUKUNG

4.1 PERANCANGAN SHIFT DRUM

Pada perancangan transmisi daya sepeda motor vega dengan sistem rotari ini hal yang paling menentukan adalah perancangan shift drum yang berbeda dengan sistem transmisi vega yang belum rotari. Dimana alur yang terdapat dalam shift drum tidak putus atau melingkar pada sistem transmisi rotari. Adapun panjang dari shift drum ditentukan berdasar lebar roda gigi dan jarak antar roda gigi. Bahan yang digunakan adalah St 50-2.

Gaya roda gigi yang dipakai dalam perhitungan shift drum diambil gaya yang terbesar antara roda gigi 3 dan 4. Karena roda gigi tersebut berhubungan langsung dengan garpu pemindah, yang menghubungkan langsung dengan shift drum dan pada roda gigi 3 juga berhubungan langsung dengan stoper yang berfungsi untuk menahan perpindahan dari posisi gigi 4 ke posisi netral pada waktu kendaraan berjalan.

Gaya radial roda gigi 3 = 77,47 kg = 774,7 N

Gaya tangensial roda gigi 3 = 212,85 kg = 2128,5 N

F = gaya radial roda gigi 3

 $Mb = 774,7 \text{ N} \times 116 = 89865,2 \text{ Nmm}$

b. Diameter shift drum

$$d = 2,17 \sqrt[3]{\frac{Mr}{\sigma_b}}$$
 (4.2)

 σ_b = 40 untuk bahan St 50 dan berputar

$$d = 2,17 \sqrt[3]{\frac{89865,2}{40}}$$

d =
$$2,17 \times 13,09$$

= $28,42 \text{ mm} \approx 30 \text{ mm} \text{ (yang digunakan)}$

c. Kekuatan lentur akibat takik

$$\sigma = \frac{\sigma_{bW}}{2.3} \tag{4.3}$$

$$\sigma_{bW} = 260 \text{ N/mm}^2 \cdots (4.4)$$

$$\frac{260}{2,3}$$

$$= 113,04 \text{ N/mm}^2$$

d. Perhitungan reaksi bantalan



Pada perancangan shift drum ini, mengalami gaya radial yang disebabkan karena stoper yang berfungsi untuk menahan perpindahan roda gigi 4 ke netral (pada waktu kendaraan berjalan). Dan stoper ini berada diantara roda gigi 2 dan roda gigi 3, sehingga diasumsikan gaya radial dari roda gigi 3 yang dipakai dalam perhitungan.

$$\Sigma$$
 MA_H = 0 , maka =
= R₃ . 35 - B_H . 124
= 774.7 . 35 -
B_H . 124 B_H =
218,66 N

Reaksi pada tumpuan B adalah 218,66 N

$$\Sigma MB_H = 0$$
, maka =
$$= R_3 . 89 - A_H . 124$$

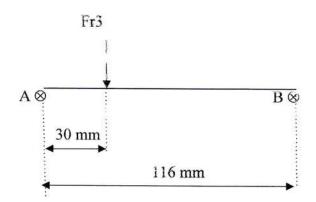
$$= 774.7 . 89 - A_H . 124 A_H = 556.03 N$$

Reaksi pada tumpuan A adalah 556,03 N

4.2 PERANCANGAN POROS GARPU PEMINDAH

Pada poros ini berfungsi sebagai pemegang garpu pemindah yang berfungsi dalam pemindahan roda gigi. Poros tidak berputar dan diasumsikan mengalami beban gaya aksial dari roda gigi 3 dan roda gigi 4, karena hanya roda gigi tersebutlah yang digeser oleh garpu

pemindah. Sedangkan roda gigi yang digunakan adalah roda gigi lurus sehingga tidak mengalami gaya aksial, maka diasumsikan poros ini mengalami gaya radial dari roda gigi 3 dan roda gigi 4 untuk menghitung diameter poros yang digunakan dengan bahan St 50 dan panjang poros 124 mm.



Diketahui:

Gaya radial roda gigi 3 (Fr_3) = 77,47 Kg =

774.7 N Gaya radial roda gigi 4 (Fr₄) = 61,35

$$Kg = 613,5 N$$

a. Gaya pada poros garpu

pemindah Mb₁ =
$$Fr_3$$
 l_3
= 774,7 . 30
= 34861,5 Nmm
Mb₂ = Fr_4 l_4
= 613.5 . 56
= 34356 Nmm

b. Diameter poros

$$d_1 = 2.17 \sqrt[3]{\frac{Mb_1}{\sigma_b}} \tag{4.5}$$

$$\sigma_b = 120$$
 untuk bahan St 50 dan tidak berputar.....(4.6)

$$a_1 = 2,17 \sqrt[3]{\frac{34861,5}{120}}$$

$$= 2,17 \cdot 6,62$$

$$= 14,37 \approx 15 \text{ mm}$$

$$d_{2} = 2,17 \frac{Mb_{2}}{\sigma_{b}}$$

$$d_{2} = 2,17 \sqrt[3]{\frac{34356}{120}}$$

$$= 14,30 \approx 15 \text{ mm}$$

Diameter yang dipakai pada perancangan poros pemegang garpu pemindah adalah 15 mm.

4.3 PERANCANGAN SIDE PLATE / STOPER

Pada komponen ini berfungsi sebagai penahan perpindahan dari roda gigi 4 ke netral pada waktu kendaraan berjalan. Pada perancangan ini digunakan bahan pelat baja DIN 1621(sesuai tabel 4.3), karena dirancang untuk tebal pelat 10 mm. Sedangkan bentuk dan panjang dari perancangan stoper menyesuaikan dari susunan komponen shift drum, roda gigi dan garpu pemindah.

4.4 PERANCANGAN KAWAT PEMEGANG PADA STOPER

Pada komponen ini berfungsi sebagai mengembalikan side plate/stoper pada posisi semula. Sewaktu stoper bergerak karena disebabkan gaya radial roda gigi 4, maka ujung stoper tepat mengenai takikan yang terdapat pada shift drum. Pada waktu kendaraan berhenti maka stoper tidak lagi mengalami gaya radial, sehingga karena ada pegas pada stoper maka posisinya kembali semula. Dan memungkinkan adanya perpindahan roda gigi 4 langsung ke netral.

UNIVERSITAS MEDAN AREA

4.5 PEMILIHAN BANTALAN

Bantalan merupakan komponen yang berfungsi menopang poros pada tempatnya serta memungkinkan poros berputar tanpa bergesek dengan tumpuannya. Bantalan yang digunakan dalam perencanaan ini adalah bantalan radial. Bantalan ini terdapat pada shift drum sehingga memungkinkan shift drum dapat berputar dalam proses perpindahan roda gigi dalam transmisi.

Perancangan bantalan shift drum

Bantalan A

Bantalan yang direncanakan adalah bantalan peluru 6202

Dengan data:

Diameter dalam d = 15 mm

Diameter luar D = 24 mm

Lebar = 9 mm

C = 41000 N (menurut tabel 4..4)

 $C_0 = 3300 \text{ N}$

$$\frac{\overline{Co}}{Co} = 0.07.....5.2$$

maka menurut tabel 4.5

$$X = 0.56$$

$$Y = 1.6$$

Maka P dapat dicari dengan persamaan=

Umur bantalan dalam jam operasi =

$$L_{h} = \frac{10^{4}}{L} \qquad ... \qquad$$

5.3 Peiumasai

Pelumasan merupakan suatu hal yang tidak dapat ditinggalkan dalam suatu sistem kerja mesin. Gerakan relatif dua benda akan menyebabkan gesekan permukaan antara kedua benda tersebut. Gesekan ini akan menyebabkan terjadinya keausan pada

elemen-elemen yang bergesekan dan keausan selanjutnya akan disebabkan oleh panas yang timbul akibat adanya gesekan tersebut.

Pelumas berfungsi untuk memisahkan kedua permukaan yang bergesekan, tapi pada kenyataan sangat susah untuk memperoleh pemisahan yang sempurna. Fungsi pelumas yang lain yaitu :

- 1. Mengurangi keausan permukaan yang bergesekan.
- 2. Membuang panas yang terjadi (sebagai bahan pendingin).
- 3. Memberi perlindungan akibat terjadinya karat.
- 4. Memberi perlindungan bantalan terhadap kotoran.
- 5. Memperpanjang umur dari elemen-elemen yang bergesekan.

Sistem pelumasan pada kotak transmisi ditentukan oleh harga kecepatan keliling dari elemen yang ada. Harga dari kecepatan keliling ditentukan dengan rumus:

$$v = \frac{2e^{-\Delta x_{max}}}{60} \qquad ... \qquad$$

Dengan:

d = diameter terbesar elemen yang berputar

n = putaran mesin

$$= \frac{3,14x76.10^{-3} x678,68}{60}$$

= 2,69 m/det

BAB V

KESIMPULAN

Mengingat kompleksnya permasalahan dalam suatu perancangan maka

pembahasan dalam perancangan ini ditekankan pada hal-hal berikut, yaitu : kekuatan

bahan , ukuran dasar dari masing-masing elemen serta jenis dan standar bahan yang

digunakan . Sedangkan faktor-faktor lain yang tidak kalah penting seperti poros, umur

komponen serta perakitan menjadi perhatian pada perancangan ini , walaupun ada

beberapa faktor dan elemen yang tidak dibahas pada perancangan ini .

Penggunaan metode pembahasan secara sistematis dan berurutan serta

penggunaan standar bahan dengan mengacu pada ketentuan dan persyaratan yang berlaku

serta penggunaan tabel akan lebih mengoptimalkan dan mempermudah dalam

memperoleh hasil perhitungan sesuai dengan kebutuhan yang ingin dicapai dari

permasalahan yang ada.

Berdasarkan data perhitungan yang diperoleh pada pembahasan sebelumnya maka

didapatkan data hasil perhitungan sebagai berikut :

Jenis Kendaraan

: Yamaha Vixion R.

Torsi maksimum

: 0,90 kgm pada putaran 10000 rpm

Daya maksimum

: 14.2 KW pada putaran 10000 rpm

Berikut komponen yang diperoleh dari hasil hitungan:

1. Kotak Transmisi:

a. Poros input

Diameter roda primer = 36 mm

Diameter roda gigi tingkat 1 = 24 mm

Diameter roda gigi tingkat 2 = 34 mm

Diameter roda gigi tingkat 3 = 42 mm

Diameter roda gigi tingkat 4 = 48 mm

b. Poros output

Diameter roda gigi tingkat 1 = 76 mm

Diameter roda gigi tingkat 2 = 66 mm

Diameter roda gigi tingkat 3 = 58 mm

Diameter roda gigi tingkat 4 = 52 mm

2. Shift drum

Digunakan bahan St 50-2 dengan diameter 30 mm

Bantalan A

Bantalan peluru 6202 dengan:

diameter dalam = 15 mm

Diameter luar = 24 mm

Bantalan B

Bantalan peluru 6202 dengan:

diameter dalam = 15 mm

Diameter luar = 24 mm

3. Side Plate/ Stpoer

Dipilih bahan pelat baja DIN 1621 dengan trebal pelat 10 mm.

Pada akhir perancangan ini penulis dapat menarik kesimpulan sebagai berikut:

- Perancangan elemen-elemen mesin akan aman bila dihitung dari momen atau Beban maksimum.
- 2. Hasil perhitungan yang diperoleh bukanlah harga mati, karena terdapat suatu pendekatan-pendekatan untuk penyesuaian dimensi suatu elemen mesin.
- 3. Modifikasi sistem recycle pada perancangan ini ditentukan oleh desain dari shifdrum, dimana desain alurnya tidak terputus sehingga dari gigi 4 langsung netral langsung bisa bergeser demikian pula sebaliknya. Tetapi pada saat kendaraan berjalan perpindahan dari gigi 4 ke netral tidak dapat dilakukan, karena dirancang untuk keamanan.
- 4. Perubahan kecepatan terjadi karena angka transmisi yang berbeda-beda disesuaiakan dengan torsi yang dibutuhkan. Perubahan angka transmisi terjadi karena perubahan pertautan roda gigi yang terdapat dalam kotak transmisi.

DAFTAR PUSTAKA

Niemann, G , 1999, Elemen Mesin, Disain dan Kalkulasi dari sambungar.

Bantalan dan Poros, Jilid I , Erlangga , Jakarta.

Niemann, G., H. Winter, 1992, Elemen Mesin, Disain dan Kalkulasi dari sambungan,

Bantalan dan Poros, Jilid II, Erlangga, Jakarta.

Sularso. Suga, K., 1997, Dasar Perencanaan dan Pemilihan Elemen Mesin, Edisi Ketujuh, Pradnya Paramita, Jakarta.