TUGAS AKHIR

PERBANDINGAN PERENCANAAN TEBAL PERKERASAN LENTUR METODE MANUAL DESAIN PERKERASAN JALAN BINA MARGA REVISI 2017 DAN METODE ASSHTO 1993



Dibuat Untuk Memenuhi Persyaratan Program Studi S-1 Program Studi Teknik Sipil Pada Fakultas Teknik Universitas Batanghari

DISUSUN OLEH:

FEDRO ALFELYZ 1600822201059

PROGRAM STUDI TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK UNIVERSITAS BATANGHARI JAMBI 2023

TUGASAKHIR

PERBANDINGAN PERENCANAAN TEBAL PERKERASAN LENTUR METODE MANUAL DESAIN PERKERASAN JALAN BINA MARGA REVISI 2017 DAN METODE ASSHTO 1993



DISUSUN OLEH:

FEDRO ALFELYZ 1600822201059

PROGRAM STUDI TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK UNIVERSITAS BATANGHARI JAMBI 2023

HALAMAN PERMITTAN

PERBANDINGAN PERENCANAAN TEBAL PERKERASAN LENTER MENGGUNAKAN METODE MANUAL DESAIN PERKERASAN JALAS BINA MARGA REVISI 2017 DAN METODE ASSHTO



Oleb:

FEDRO MELLYZ

NPM: 1600822201059

Dengan ini Dosen Hembimbing Lugas Akhir Program Studi Teknik Sipil Fakultas Teknik Universitas Batanghari, menyastran bahwa Tugas Akhir dengan judul dan penyusunan sebagai tersebut diatas telah disenuur sesuai prosedur, ketentuan kelaziman yang herlaku dan dapat diajukan dalam Ujian Tugas Akhir dan Komprebensif Program Studi Teknik Sipil Fakultas Teknik Einiversitas Batanghari

Jambi.

2023

Dosen Pembimbing 1

Dosen Pembimbing II

Dr. Ir. WAMSORI MEDAS, M.Log

ARISETIAWANST MI

HALAMAN PENGESAHAN

PERBANDINGAN PERENCANAAN TEBAL PERKERASAN LENTUR MENGGUNAKAN METODE MANUAL DESAIN PERKERASAN JALAN BINA MARGA REVISI 2017 DAN METODE ASSIITO

Tugas Akhir ini telah dipertahankan di badapan Panitia Penguji Tugas Akhir dan Komprehensif dan diterima sebagai persyaratan yang diperlukan untuk memperoleh gelar Sarjana Teknik Pada Program Studi Teknik Sipil Universitas Batanghari

Nama

FEDRO ALFELYZ

NPM

1600822201059

Hari/Tanggal Rabu / 12 April 2023

Jain

08 30 WIB

Tempat

Ruang Sidang Pakultas Teknik

PANITIA PENGUJI

labatan

Tanda

Ketua

yira Handayani, ST M

Sekretaris

Seliawan ST MI

Penguji Anggota : Anvisa Dwireman, STM

Penguji Anggota Ria Zulivați ST MT

Penguji Anggota DR Ir.H. Amson M das, Meng

Disahkan Oleh

Dekan Fakultas Teknik

Ketua Program Studi Teknik Sipil

Dr. Ir. H. Fakhrul Rozi Yamali, ME.

Elvira Handayani, ST. MI

DAFTAR ISI

| DAFTAR ISI | i |
|---|------|
| BAB I PENDAHULUAN | |
| 1.1 Latar Belakang | 1 |
| 1.2 Rumusan masalah | 2 |
| 1.3 Tujuan Penelitian | 2 |
| 1.4 Manfaat Penelitian | 3 |
| 1.5 Batasan Masalah | 3 |
| 1.6 Sistematika Penulisan | 4 |
| BAB II LANDASAN TEORI | |
| 2.1 Pengertian Jalan | 6 |
| 2.2 Perkerasan jalan | 6 |
| 2.3 Perkerasan Lentur | 8 |
| 2.4 Faktor Yang Mempengaruhi Perencanaan Tebal Perkerasan lentur | 8 |
| 2.5 Struktur Perkerasan Lentur | 11 |
| 2.6 Metode Perencanaan Perkerasan Lentur | 12 |
| 2.6.1 Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 201 | 7 12 |
| 2.6.2 Metode AASHTO 1993 | 21 |
| 2.7 Penelitian Terdahulu | 29 |
| BAB III METODE PENELITIAN | |
| 3.1 Lokasi Studi Kasus | 31 |
| 3.2 Tahapan Persiapan | 32 |
| 3.3 Teknik Pengumpulan Data | 32 |
| 3.4 Tahapan Penelitian | 34 |
| BAB IV ANALISIS DAN PEMBAHASAN | |
| 4.1 Data Perencanaan | 35 |
| 4.2 Perhitungan Tebal Perkerasan | 36 |
| 4.2.1 Metode Manual Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 | 36 |
| 4.2.2 Perencanaan Perkerasan Metode AASHTO 1993 | |
| i | |

BAB V KESIMPULAN DAN SARAN

| 5.1 Kesimpulan | 53 |
|----------------|----|
| 5.2 Saran | 53 |
| | |
| DAFTAR PUSTAKA | 54 |
| I AMDIDAN | 56 |



BABI

PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Jalan merupakan prasarana transportasi darat yang memegang peranan penting dalam sektor perhubungan, terutama untuk kesinambungan distribusi barang dan jasa maupun orang. Adanya suatu sistem transportasi yang baik dan bermanfaat menjadi salah satu syarat penting bagi perkembangan dan meningkatkan kesejahteraan masyarakat. Mengingat manfaatnya yang begitu penting maka sektor pembangunan jalan menjadi prioritas untuk diteliti dan dikembangkan dalam perencanaanya.

Salah satu ruas jalan baru di Kabupaten Kerinci adalah Jalan Desa Lubuk Nagodang – Desa Mukai Tinggi. Jalan ini termasuk kategori jalan kolektor, setelah dilakukan pengamatan jalan tersebut merupakan jalan perbukitan yang merupakan akses utama menuju pusat pemerintahan kabupaten kerinci. Volume lalu lintas pada jalan ini sudah cukup banyak meskipun jalan tergolong baru dibuka.

Lapis perkerasan dan tanah dasar harus direncanakan dengan baik agar bisa bertahan sesuai umur rencana tanah dasar dapat berupa tanah asli atau tanah timbunan. Jalan Baru dari Proyek ters ebuttentu harus memiliki tebal perkerasan yang didesain dengan baik serta harus sesuai dengan standar dan persyaratan yang berlaku karena tebal perkerasan sangat menentukan keamanan dan kenyamanan jangka panjang para pengendara saat berlalu

lintas. Oleh sebab itu penulis mengambil judul "Perbandingan

Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Menggunakan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 dan metode AASHTO".

Tujuan dari penelitian Tugas Akhir ini adalah untuk menentukan hasil perhitungan Tebal Perkerasan Lentur pada ruas Jalan Desa Lubuk Nagodang – Desa Mukai Tinggi dengan menggunakan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 dan metode AASHTO.

1.2 Rumusan Masalah

Berdasarkan latar belakang diatas maka dirumuskan masalah pada Laporan Tugas Akhir ini yaitu:

- 1. Bagaimana menghitung tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 ?
- 2. Bagaimana menghitung tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode AASHTO ?

1.3 Tujuan Penelitian

Berdasarkan rumusan masalah peneliti Tugas Akhir ini memiliki tujuan yaitu :

- Perencanaan tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode
 Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017.
- Perencanaan tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode AASHTO.

1.4 Manfaat Penelitian

Pada penelitian Tugas Akhir ini peneliti berharap manfaat penelitian ini yaitu :

- Mengetahui batasan-batasan dalam perencanaan perkerasan lentur dengan menggunakan metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 dan AASHTO.
- Menggetahui Perbedaan antara metode Manual Desain Perkerasan
 Jalan Bina Marga Revisi 2017 dengan metode AASHTO dalam perencanaan perkerasan lentur.
- 3. Mengetahui perbandingan berdasarkan analisa dengan metode Manual
 Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 dan AASHTO
 terhadap realisasi dilapangan.
- 4. Diharapkan dapat menjadi referensi perencanaan perkerasan lentur.
- 5. Dapat menjadi dasar pengetahuan bagi mahasiswa maupun masyarakat umum dalam merencanakan perkerasan lentur.
- 6. Bagi penulis sendiri yaitu untuk lebih mendalami ilmu dibidang Perencanaan jalan.

1.5 Batasan Masalah

Agar penelitian Tugas Akhir ini tidak meluas dari tujuanya maka penulis memberikan batasan masalah yaitu :

- Lokasi penelitian dilakukan pada ruas Jalan Desa Lubuk Nagodang –
 Desa Mukai Tinggi.
- 2. Penelitian ini menggunakan data lalu lintas harian rata-rata (LHR)

yang didapatkan dari Dinas Pekerjaan Umum Kabupaten Kerinci.

- 3. Penelitian ini tidak membahas tentang geometrik jalan, perkuatan tanah, drainase jalan, serta analisa atau perhitungan tentang biaya.
- 4. Metode yang digunakan dalam penentuan tebal perkerasan adalah metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017 dan AASHTO.

1.6 Sistematika Penulisan

Dalam penulisan penelitian Laporan Tugas Akhir ini terdiri dari 5 (lima) bab yang disusun berdasarkan sistematika sebagai berikut :

BAB I PENDAHULUAN

Berisikan tentang secara umum latar Belakang, maksud dan tujuan, Pembatasan Masalah dan Sistematika Penulisan.

BAB II DASAR TEORI

Berisikan tentang dasar teori yang merupakan dasar-dasar dari perencanaan perkerasan lentur yang mempengaruhui hasil perencanaan itu sendiri.

BAB III METODOLOGI PENELITIAN

Berisikan Tentang Metodologi dan tahap-tahap yang digunakan untuk perhitungan tebal perkerasan lentur.

BAB IV PERHITUNGAN DAN PEMBAHASAN

Berisikan tentang perhitungan lalu lintas harian rata- rata, proses perhitungan tebal perkerasan jalan.

BAB V PENUTUP

Merupakan bagian penutup dari Laporan Tugas Akhir ini yang bersikan tentang Kesimpulan dan Saran.

DAFTAR PUSTAKA

Pada daftar pustaka ini berisi tentang daftar buku-buku yang menjadi pedoman dalam penyusunan Laporan Tugas Akhir.



BAB II LANDASAN TEORI

2.1 Pengertian Jalan

Definisi jalan secara umum adalah suatu prasarana transportasi darat berupa lintasan yang dapat menghubungkan lalu lintas suatu daerah dengan daerah lainnya, dengan meliputi bangunan pelengkap yang diperuntukkan bagi pengguna jalan.

bahwa jalan merupakan prasarana transportasi darat yang meliputi segala bagian jalan, termasuk pelengkap dan perlengkapannya yang digunakan untuk lalu lintas, yang berada pada permukaan tanah, dibawah permukaan tanah,

Berdasarkan Undang – Undang Republik Indonesia No. 38 Tahun 2004

kabel.

Menurut Harris dan Dines (1998) bahwa jalan memiliki kriteria jalan sebagai berikut:

dan atau dibawah permukaan air, kecuali jalan kereta api, jalan lori, dan jalan

- Jalan harus dapat menciptakan akses kepada pengguna jalan dan bangunan yang ada disekitarnya.
- 2. Jalan dapat menjadikan penghubung antar wilayah.
- Jalan diciptakan agar memberikan kemudahan sarana pergerakan.
 manusiamaupun barang.

2.2 Perkerasan Jalan

Perkerasan jalan merupakan campuran dari agregat dengan bahan pengikat yang digunakan dalam melayani beban lalu lintas kendaraan.

Agregat yang digunakan adalah batu pecah ataupun batu belah sedangkan bahan pengikat yang digunakan berupa aspal, semen, maupun tanah liat. Secara sederhana dapat dikatakan bahwa fungsi perkerasan jalan adalah menyediakan dan memberikan pelayanan kepada lalu lintas yang lewat diatasnya sedemikian rupa sehingga lalu lintas dapat bergerak dengan aman, cepat, dan nyaman sesuai tuntutan dan klasifikasi lalu lintas yang ada (Annisa Pradnyawidiastuti, 2018).

Menurut Sukirman (1999) menyatakan bahwa perkerasan jalan menurut bahan pengikatnya dibedakan menjadi tiga jenis sebagai berikut:

- 1. Kontruksi perkerasan lentur (*flexible pavement*) merupakan perk erasan yang menggunakan aspal sebagai bahan pengikatnya. Pada konstruksi perkerasan lentur ini terdapat lapisan—lapisan yang bersifat menerima dan menyebarkan beban lalu lintas ke tanah dasar.
- 2. Kontruksi perkerasan kaku (*rigid pavement*) merupakan jenis perkerasan yang menggunakan lapisan beton baik dengan tulangan maupun tidak menggunakan tulangan dimana diletakkan diatas tanah dasar ataupun tanpa lapis pondasi bawah. Pada perkerasaan ini slab beton juga memikul beban roda, sehingga kualitas beton sangat menentukan kualitas pada perkerasan kaku.
- 3. Konstruksi perkerasan komposit (*composite pavem ent*) merupakan kombinasi antara perkerasan kaku dengan perkerasan lentur. Peletakan perkerasan kaku dapat diletakkan diatas perkerasan lentur atau sebaliknya.

2.3 Perkerasan Lentur

Menurut Sukirman (1999) menyatakan bahwa perkerasan lentur (flexible pavement) merupakan perkerasan yang menggunakan aspal sebagai bahan pengikatnya. Pada konstruksi perkerasan lentur ini terdapat lapisan – lapisan yang bersifat menerima dan menyebarkan beban lalu lintas ke tanah dasar.

Menurut Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017, tipikal struktur perkerasan lentur yang digunakan dalam desain struktur perkerasan lentur baru adalah sebagai berikut:

- 1. Struktur perkerasan lentur pada permukaan tanah asli,
- 2. Struktur perkerasan lentur pada timbunan.
- 3. Struktur perkerasan lentur pada galian.

2.4 Faktor Yang Mempengaruhi Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur

Lapis perkerasan berfungsi untuk memikul beban-beban lalu lintas selama umur rencana. Agar lapis perkerasan dapat memenuhi fungsinya dengan baik selama masa pelayanan maka perlu mempertimbangkan dengan benar faktor faktor yang mempengaruhi kinerja lapis perkerasan. Berikut adalah faktor-faktor yang berpengaruh dalam perencanaan lapis perkerasan.

1. Fungsi Jalan

Menurut Sukirman (1999) fungsi jalan dapat menggambarkan jenis kendaraan pengguna jalan dan beban lalu lintas yang akan ditanggung struktur lapis perkerasan jalan. Menurut Undang-Undang No. 38 Tahun 2004 Tentang Jalan, fungsi jalan dikelompokan sebagai berikut:

a.) Jalan Arteri

Jalan arteri adalah jalan umum yang berfungsi melayani angkutan umum dengan ciri perjalanan jarak jauh, kecepatan ratarata tinggi, dan jumlah jalan masuk dibatasi secara berdaya guna.

b.) Jalan Kolektor

Jalan kolektor merupakan jalan umum yang berfungsi melayani angkutan umum dengan ciri perjalanan jarak sedang, kecepatan ratarata sedang, dan jumlah masuk dibatasi.

c.) Jalan Lokal

Jalan lokal merupakan jalan umum yang berfungsi melayani angkutan umum dengan ciri perjalanan jarak dekat, kecepatan ratarata rendah, dan jumlah jalan masuk tidak dibatasi.

d.) Jalan Lingkungan

Jalan lingkungan merupakan jalan umum yang berfungsi melayani angkutan umum dengan ciri perjalanan jarak dekat, dan kecepatan ratarata rendah.

2. Umur Rencana

Menurut Sukirman (1999) umur rencana perkerasan jalan adalah jumlah tahun dari saat jalan tersebut dibuka untuk lalu lintas kendaraan sampai diperlukan suatu perbaikan yang bersifat struktural. Namun selama umur rencana tersebut tetap perlu dilakukan pemeliharaan, misalnya pelapisan nonstruktural yang berfungsi sebagai lapisan aus. Pada jalan baru dengan lapis perkerasan lentur uumumnya digunakan

umur rencana 20 tahun dan untuk peningkatan10 tahun. Umur rencana >20 tahun dianggap tidak lagi ekonomis karena sulitnya mendapatkan data-data lalu lintas yang memiliki ketelitian yang cukup.

3. Lalu Lintas

Pada faktor lalu lintas, tebal lapis perkerasan ditentukan dari besarnya jumlah kendaraan arus lalu lintas yang membebani perkerasan selama umur rencana. Akurasi besarnya data arus lalu lintas sangatlah penting dalam perencanaan tebal lapis perkerasan. Besarnya arus lalu lintas diperoleh dari:

- a) Analisa lalu lintas saat ini.
- b) Perkiraan faktor pertumbuhan lalu lintas selama umur rencana

4. Daya Dukung Tanah Dasar

Lapisan tanah dasar adalah lapisan yang baling bawah, lapisan ini bertujuan untuk menopang lapisan yang berada diatasnya sehingga daya dukung lapisan tanah dasar sangat mempengaruhi ketahanan dan mutu keseluruhan perkerasan jalan. Untuk menentukan besaran dayadukung tanah dasar dapat dilakukan dengan pengujian CBR (California Bearing Ratio).

5. Kondisi Lingkungan

Meneurut Sukirman (1999) Kondisi lingkungan dimana lokasi perkerasan jalan tersebut berada akan mempengaruhi lapis perkerasan jalan dan tanah dasar antara lain :

a) Berpengaruh terhadap sifat teknis konstruksi perkerasan dan sifat

komponen material dari lapis perkerasan.

- b) Pelapukan bahan material.
- c) Mempengaruhi penurunan tingkat kenyamanan dari perkerasan jalan.

2.5 Struktur Perkerasan Lentur

Pada struktur perkerasan lentur terdiri dari susunan lapisan antara lain yaitu :

- a. Lapis tanah dasar (*sub grade*) merupakan tanah asli, tanah timbunan ataupun tanah galian yang telah dipadatkan guna menjadi lapisan dasar yang stabil dalam perletakkan bagian-bagian perkerasan jalan.
- b. Lapis pondasi bawah (*sub-base course*), lapis ini terletak antara lapis pondasi atas dengan lapis tanah dasar. Lapis pondasi bawah memiliki fungsi yaitu sebagai lapisan untuk menyebarkan beban roda ke tanah dasar, sebagai lapisan pertama agar perkerasan dapat berjalan lancar, sebagai lapisan yang akan mengurangi tebal lapisan atas yang lebih mahal sebagai lapisan peresapan , dan sebagai lapisan untuk mencegah partikel partikel halus dari tanah naik kelapisan pondsi atas.
- c. Lapisan pondasi atas (*base course*), lapisan ini terletak antara lapisan permukaan dengan lapisan pondasi bawah. Lapis ini memiliki fungsi yaitu sebagai lapisan peresapan untuk lapisan pondasi bawah, sebagai bagian perkerasan yang menahan gaya lintang dari beban roda lalu menyebarkan beban ke lapisan bawahnya, dan sebagai bantalan terhadap lapisan permukaan.

d. Lapisan perumakaan (surface course), dimana lapisan ini terletak pada bagian paling atas dari struktur perkerasan lentur. Lapisan permukaan (surface course) memiliki fungsi sebagai lapisan penahan dari beban roda kendaraan, sebagai lapisan aus yang langsung menanggung gesekan akibat pengereman roda kendaraan, dan sebagai lapisan kedap air dengan tujuan melindung badan jalan dari cuaca.

Adapun metode-metode yang dingunakan didalam perencanaan tebal perkerasan lentur untuk jalan baru yaitu

- 1. Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017.
- 2. Metode AASHTO Tahun 1993.

2.6 Metode Perencanaan Perkerasan Lentur

2.6.1 Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017

Pada Metode Manual Desain Perkerasan Jalan 2017 dijelaskan tentang perencanaan tebal lapisan perkerasan lentur. Adapaun langkah- langkah yang perlu dipenuhi dalam perencanaan tersebut ialah:

1. Menentukan umur rencana (UR)

Menurut Sukirman (1999) umur rencana perkerasan jalan adalahjumlah tahun dari saat jalan tersebut dibuka untuk lalu lintas kendaraan sampai diperlukan suatu perbaikan yang bersifat struktural. Untuk menentukan umur rencana perkarasan dapat dilihat pada Tabel 2.1.

Tabel 2.1. Umur Rencana Pekerasan Jalan Baru (UR)

| 1 4001 2.1 | . Omur Keneana i ekerasan s | \ / |
|---------------------------|-------------------------------------|-------------------------|
| Jenis perkerasan | Elemen perkerasan | Umur rencana (tahun) |
| | Lapisan aspal dan lapisan berbutir. | 20 |
| | Fondasi Jalan | |
| | Semua perkerasan untuk | |
| | daerah yang tidak | |
| Perkerasan | dimungkinkan pelapisan | |
| lentur | ulang (overlay), seperti: | |
| | jalan perkotaan, | |
| | underpass, jembatan, | 40 |
| | terowongan. | 40 |
| | Cement Treated Based | |
| | (CTB) | |
| | Lapis fondasi atas, lapis | |
| Perkerasan | fondasi bawah, lapis | |
| kaku | beton semen, dan fondasi | |
| | jalan. | |
| Jalan t <mark>anpa</mark> | Semua elemen (termasuk | Minimum 10 |
| penu <mark>tup</mark> | fondasi jalan) | Tytillillulli 10 |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

2. Analisis Lalu Lintas

a. Volume lalu lintas

Volume lalu lintas untuk penentuan LHR (lalu lintas harian rata-rata) didasarkan pada survei yang diperoleh dari:

- Survei lalu lintas dengan durasi minimal 7 x 24 jam yang mengacu pada Pedoman Survei Pencacahan Lalu Lintas (Pd T- 19-2004-B) atau menggunakan peralatan dengan pendekatan yang sama.
- 2) Hasil-hasil survey lalu lintas sebelumnya. Penentuan volume lalu lintas dilakukan pada jam sibuk dan lalu lintas harian rata- rata (LHR) mengacu pada Manual Kapasitas Jalan

Indonesia (MKJI).

b. Data lalu lintas

Akurasi data lalu lintas penting untuk menghasilkan desain perkerasan yang dapat bekerja dengan baik selama umur rencana. Oleh sebab itu perhitungan data lalu lintas harus meliputi semua jenis kendaraan lalu lintas. Adapun klasifikasi kendaraan lalu lintas berdasarkan jenisnya dijelaskan pada Tabel 2.2.

Tabel 2.2. Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya

| Golongan | Jenis Kendaraan |
|----------|---|
| 1 | Sepeda Motor |
| 2,3,4 | Mobil Pribadi / Angkot / Pickup / Station Wagon |
| 5A | Bus Kecil |
| 5B | Bus Besar |
| 6A | Truk 2 sumbu – cargo ringan |
| 6B | Truk 2 sumbu – cargo berat |
| 7A | Truk 3 sumbu |
| 7B | Truk 2 sumbu & trailer penarik 2 sumbu (Truk |
| | Gandeng) |
| 7C | Truk 4 Sumbu – Trailer |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

c. Faktor pertumbuhan lalu lintas

Faktor pertumbuhan lalu lintas berdasarkan data-data pertumbuhan series (historical growth data) atau formulasi korelasi dengan faktor pertumbuhan yang berlaku (MDP No. 02/M/BM/2017). Jika data tersebut tidak tersedia maka dapat menggunakan Tabel 2.3.

Tabel 2.3. Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya

| | Jawa | Sumatra | Kalimantan | Rata-rata indonesia |
|----------------------|------|---------|------------|---------------------|
| Alteri dan perkotaan | 4,80 | 4,83 | 5,14 | 4,75 |
| Kolektor rulal | 3,50 | 3,50 | 3,50 | 3,50 |
| Jalan desa | 1,00 | 1,00 | 1,00 | 1,00 |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

Pertumbuhan lalu lintas selama umur rencana dihitung dengan factor pertumbuhan kumulatif (Cumulative Growth

 $R = \frac{(1+0.01t)^{UR}-1}{0.01t}$ (Pers 2.1)

Ket: R: Faktor pengali pertubuhan lalu lintas kumulatif

: Laju p<mark>ertumb</mark>uh<mark>an lalu lint</mark>as tahunan (%)

UR : Umur rencana (tahun)

d. Lalu lintas pada lajur rencana

Factor):

Lajur rencana adalah salah satu lajur lalu lintas dari suatu

ruas jalan yang akan menanggung lalu lintas kendaraan niaga (truk dan bus) paling besar. Lalu lintas pada lajur rencana memperhitungkan dua faktor, yaitu:

- 1) Faktor Distribusi Arah (DD), untuk jalan dua arah faktor distibusi arah umumnya diambil nilai 0,50.
- 2) Faktor Distribusi Lajur (DL), faktor distribusi lajur digunakan untuk menyesuaikan beban kumulatif (ESA) pada jalan dengan dua lajur atau lebih dalam satu arah. Nilai faktor

distribusi jalan dijelaskan pada tabel 2.4.

Tabel 2.4. Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya

| Jumlah lajur setiap arah | Kendaraan niaga pada lajur desain (% |
|--------------------------|--------------------------------------|
| | terhadap populasi kendaraan niaga) |
| 1 | 100 |
| 2 | 80 |
| 3 | 60 |
| 4 | 50 |

Sumber : MDP No. 02/M/BM/2017

e. Faktor ekuivalen beban/Vehicle Damage Factor (VDF)

Faktor ekuivalen beban atau Vehicle Damage Factor adalah suatu faktor yang menyatakan perbandingan tingkat kerusakan perkerasan yang diakibatkan satu lintasan kendaraan tertentu. Dalam desain perkerasan, faktor ekuivalen beban berguna sebagai faktor konversi dari beban lalu lintas ke beban standar (ESA).

Desain yang akurat memerlukan perhitungan beban lalu lintas yang akurat pula. Studi atau survei beban gandar yang dirancang dan dilaksanakan dengan baik merupakan dasar perhitungan ESA yang andal. Oleh sebab itu, survei beban gandar harus dilakukan apabila dimungkinkan (MDP No 02/M/BM/2017). Untuk mendapatkan data beban gandar dapat diperoleh dari:

- Jembatan Timbangan, Timbangan Statis Atau WIM(Survei Langsung).
- 2) Survei beban gandar pada jembatan timbang dan WIM yangpernah dilakukan dan dianggap cukup representatif.

 Data WIM Regional yang dilakukan oleh Direktorat Jendral Manual Desain Perkerasan Jalan.

Apabila survei beban gandar tidak dapat dilakukan oleh perencana dan data survei beban gandar sebelumnya tidak tersedia, maka nilai VDF pada tabel 3.5 dapat digunakan untuk menghitung ESA.

Tabel 2.5. Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya

| | | Sum | alera | | | Jawa | | | Kalimantan Sulawesi | | | | | Bali, Nusa Tenggara, Maluku dan Papua | | | | | | |
|--------------------|-------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------------------|-------------|-------|-------|-------|--|-------|-------|-------|-------------|-------|-------|
| Jenis kenderaan | Bel | ban tual | Nor | mal | Bel | | No | mal | | ban tual | No | rmal | | oan ual | Nor | mal | | ban tual | Nor | mal |
| | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF-5 | VDF-4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF-6 | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF 5 | VDF 4 | VDF 5 |
| 5B | 1.0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1.0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 | 1,0 |
| 6A | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 | 0.55 | 0.5 |
| 6B | 4,5 | 7,4 | 3,4 | 4,6 | 5,3 | 9,2 | 4,0 | 5,1 | 4,8 | 8,5 | 3,4 | 4,7 | 4,9 | 9,0 | 2,9 | 4,0 | 3,0 | 4,0 | 2,5 | 3,0 |
| 7A1 | 10,1 | 18,4 | 5,4 | 7,4 | 8,2 | 14,4 | 4,7 | 6,4 | 9,9 | 18,3 | 12 | 5,3 | 7,2 | 114 | 4,9 | 6,7 | 140 | - | - | - |
| 7A2 | 10,5 | 20,0 | 4,3 | 5,6 | 10,2 | 19,0 | 4,3 | 5,6 | 9,6 | 17,7 | 4,2 | 5,4 | 9,4 | 19,1 | 3,8 | 4,8 | 4,9 | 9,7 | 3,9 | 6,0 |
| 7B1 | - | - | | - | 11,8 | 18,2 | 9,4 | 13.0 | -/ | 1 | * | - | 1./ | - | | - | + | 3.5 | - | |
| 7B2 | | 1- | | - | 18,7 | 21,8 | 12,6 | 17,8 | - 1 | | | / | /- | | - | - | | | 140 | - |
| 7C1 | 15,9 | 29,5 | 7.0 | 9,6 | 11,0 | 19,8 | 7,4 | 9,7 | 11,7 | 20,4 | 7,0 | 10,2 | 13,2 | 25,5 | 6,5 | 8,8 | 14,0 | 11,9 | 10,2 | 8,0 |
| 7C2A | 19,8 | 39,0 | 6,1 | 8,1 | 17,7 | 33,0 | 7,6 | 10.2 | 3,2 | 14.7 | 4,0 | 5,2 | 20,2 | 42,0 | 6,6 | 8,5 | 1907 | | 398 | |
| 7C2B | 20,7 | 42,8 | 6.1 | 8,0 | 13,4 | 24,2 | 6,5 | 8,5 | 1 | _ | 3 | - | 17,0 | 28,8 | 9,3 | 13,5 | - | - | 100 | |
| 7C3 | 24,5 | 51,7 | 6,4 | 8,0 | 18,1 | 34,4 | 6,1 | 7,7 | 13,5 | 22,9 | 9,8 | 15,0 | 28,7 | 59,6 | 6,9 | 8,8 | - / | cthia | te Wi | ndi |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

f. Faktor ekuivalen beban/Vehicle Damage Factor (VDF)

Beban sumbu standar kumulatif/Cummulative Equivalent Single Axle Load (CESAL). Beban sumbu standar kumulatif atau Cumulative Equivalent Single Axle Load (CESAL) adalah jumlah kumulatif beban sumbu lalu lintas desain pada lajur desain selama umur rencana, yang ditentukansebagai berikut:

Menggunakan VDF masing-masing kendaraan niaga

 $ESA_{TH-1} = (\sum LHR_{IK} \times VDF_{IK}) \times 365 \times DD \times DL \times R \dots (Pers 2.2)$

Ket:

ESATH-1: Kumulatif lintasan sumbu standar ekivalen (equivalentstandar axle) pada tahun pertama.

LHRJK : Lintas harian rata — rata tiap jenis kendaran niaga (satuankendaraan per hari).

VDFJK : Faktor Ekivalen Beban (Vehicle Damage Factor) tiap jeniskendaraan niaga.

DD: Faktor distribusi arah.DL: Faktor distribusi lajur.

R : Faktor pengali pertumbuhan lalu lintas kumulatif

3. Pemilihan Struktur Perkerasan

Pemilihan struktur perkerasan ditentukan oleh yolume lalu lintas, umur rencana dan kondisi fondasi jalan. Dalam pemilihan ini pula perencana harus mempertimbangkan biaya terendah selama umur rencana, keterbatasan dan kepraktisan pelaksanaan. Adapun pemilihan struktur pekerasan alternatif desain dalam metode ini akan ditunjukan pada Tabel 2.6 Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya.

Tabel 2.6. Klasifikasi kendaraan berdasarkan jenisnya

| Struktur Perkerasan | Bagan desain | | | | | | | | |
|--|-----------------|---------|---------|---------|----------|-----------|--|--|--|
| | desam | 0 - 0,5 | 0,1 - 4 | >4 - 10 | >10 - 30 | >30 - 200 | | | |
| Perkerasan kaku dengan lalu lintas berat (di atas tanah dengan CBR ≥ 2,5%) | 4 | - | - | 2 | 2 | 2 | | | |
| Perkerasan kaku dengan lalu lintas rendah (daerah pedesaan dan perkolaan) | 4A | | 1, 2 | 151 | - | - | | | |
| AC WC modifikasi atau SMA modifikasi dengan CTB (ESA pangkat 5) | 3 | 100 | - | 191 | 2 | 2 | | | |
| AC dengan CTB (ESA pangkat 5) | 3 | - | - | 180 | 2 | 2 | | | |
| AC tebal ≥ 100 mm dengan lapis fondasi berbutir (ESA pangkat 5) | 3B | 141 | - | 1, 2 | 2 | 2 | | | |
| AC atau HRS tipis diatas lapis fondasi berbutir | ЗА | 3 | 1, 2 | 120 | - | - | | | |
| Burda atau Burtu dengan LPA Kelas A atau batuan asli | 5 | 3 | 3 | (4) | - | - | | | |
| Lapis Fondasi Soll Cement | 6 | 1 | 1 | - | - | - | | | |
| Perkerasan tanpa penutup (Japat, jalan kerikil) | 7 | 1 | - | 1 | - | - | | | |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

4. Desain Fondasi Jalan

Dalam mendesain fondasi jalan akan sangat bergantung pada daya dukung tanah dasar. Oleh sebab itu penentuan daya dukung tanah dasar secara akurat merupakan syarat penting untuk menghasilkan fondasi jalan yang baik sehingga dapat mendukung kinerja perkerasan dengan optimal. Jika daya dukung tanah dasar kurang memadai maka diperlukan perbaikan tanah dasar, penambahan lapis penopang dan berbagai penanganan lain.

a. CBR desain tanah dasar

Menurut Manual Desain Perkerasan Jalan 2017 kekuatan tanah dasar ruas jalan yang didesain harus dikelompokan berdasarkan kesamaan segmen yang mewakili kondisi tanah dasar yang dapat dianggap seragam.

Dalam penelitian ini tidak didapatkan data sekunder tanah dari instansi terkait. Untuk memperlancar perencanaan perhitungan desain fondasi jalan maka perlu digunakan asumsi dan batasan. Peneliti mengasumsikan nilai CBR tanah adalah sebesar 6%. Nilai tersebut diasumsikan berdasarakan ketentuan dari Manual Desain Perkerasan Jalan 2017 sebagai nilai kekuatan tanah dasar pada kondisi baik.

b. Perbaikan tanah dasar atau penambahan lapis penopang (Capping Layers) Daya dukung tanah dasar yang kurang memadai perlu dilakukan penanganan khusus agar tanah dasar menjadi mampu untuk mendukung struktur perkerasan dengan efektif. Adapun salah satu cara perbaikan tanah dasar tersebut adalah dengan menambahkan lapis penopang. Penentuan tebal lapis penompang dapat dilihat pada Tabel 2.7 Desain fondasi jalan minimum

Tabel 2.7 Desain fondasi jalan minimum

| | | | ı | Perkerasan Kaku | | |
|--|-------------------------------|--|----------------------|--------------------|------------|---------------------------------------|
| CBR Tanah dasar | Kelas Kekuatan Tanah Dasar | Uraian Struktur Fondasi | Beban lalu lin um | Stabilisasi | | |
| 7,4 | | | < 2 | 2-4 | > 4 | Semen (6) |
| | | | Tebal mini | mum perbaikan t | anah dasar | |
| ≥6 | SG6 | Perbaikan tanah dasar dapat berupa | Tidal | diperlukan perb | aikan | |
| 5 | SG5 | stabilassi semen atau material | | - | 100 | |
| 4 | SG4 | timbunan pilihan (sesuai persyaratan | 100 | 150 | 200 | 300 |
| 3 | SG3 | Spesifikasi Umum, Devisi 3 – | 150 | 200 | 300 | |
| 2,5 | SG2.5 | Pekerjaan Tanah) | 175 | 250 | 350 | |
| Tanah ekspansif (pote | ensi pemuaian > 5%) | (pemadatan lapisan ≤ 200 mm tebal gembur) | 400 | 500 | 600 | Berlaku |
| Perkerasan di atas | | Lapis penopang ⁽⁴⁾⁽⁵⁾ | 1000 | 1100 | 1200 | ketentuan |
| tanah lunak ⁽²⁾ | SG1 ⁽³⁾ | -atau- lapis penopang dan geogrid (4) | 650 | 750 | 850 | yang sama dengan |
| Tanah gambut dengan HRS atau DBST untuk perkerasan untuk jalan raya minor (nilai minimum – ketentuan lain berlaku) | | Lapis penopang berbutir ^{(4) (5)} | 1000 | 1250 | 1500 | fondasi jalan perkerasan lentur |

Sumber: MDP No. 02/M/BM/2017

5. Desain Struktur Perkerasan

Tabel 2.8 Bagan Desain 3B. Desain perkerasan lentur – aspal dengan lapisfondasi berbutir

| _ | | | UC | Toutil | | | | |
|--|--------------|-------|-------------|---------------------|-----------|---------------|------------|-------------|
| | | | | STRUKTUR PERKERASAN | | | | |
| | FFF1 | FFF2 | FFF3 | FFF4 | FFF5 | FFF6 | FFF7 | FFF8 |
| So | lusi yang di | pilih | 200 | ∞ | | Lihat Catatan | 2 | |
| Kumulatif beban sumbu 20 tahun pada lajur rencana (10 ⁶ ESA5) | < 2 | ≥2-7 | > 7 - 10 | > 10 - 20 | > 20 - 30 | > 30 - 50 | > 50 - 100 | > 100 - 200 |
| | | KET | EBALAN LAPI | PERKERAS | AN (mm) | | | |
| AC WC | 40 | 40 | 40 | 40 | 40 | 40 | 40 | 40 |
| AC BC | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 | 60 |
| AC Base | 0 | 80 | 105 | 145 | 160 | 180 | 210 | 245 |
| LFA Kelas A | 400 | 300 | 300 | 300 | 300 | 300 | 300 | 300 |
| Catatan | 1 | | 2 | 3 | | | | |
| | | | | | | | | |

Sumber: *MDP No. 02/M/BM/2017*

2.6.2 Metode AASHTO 1993

Metode AASHTO 1993 merupakan salah satu metode perencanaan untuk tebal perkerasan jalan yang sering digunakan. Metode ini telah dipakai secara umum diseluruh dunia untuk perencanaan serta diadopsi sebagai standar perencanaan diberbagai negara. Metode AASHTO 1993

pada dasarnya adalah metode perencanaan yang didasarkan pada metode empiris dengan menggunakan parameter yang dibutuhkan dalam perencanaan. Adapaun parameter yang perlu dipenuhi dalam perencanaan tersebut ialah:

1. Structural Number (SN)

Structural Number (SN) merupakan fungsi dari ketebalan lapisan dari koefisien relatif lapisan (layer coefficients). Persamaan untuk

Structural Number adalah sebagai berikut (Kholiq, 2014):

$$SN = a_1.D_2 + a_2.D_2.m_2 + a_3.D_3.m_3$$
 (Pers 2.3)

Dimana:

SN = Nilai Structural Number

aiD₁ = Koefisien relatif masing-masing

lapisan a2D2 = Tebal masing-masing lapisan perkerasan

m2m3 = Koefisien drainase masing-masing lapisan

2. Lalu Lintas Rencana (W18)

Volume lalu lintas harus di distribusikan pada suatu arah suatu jalur untuk tujuan perencanaan. Distribusi arah (DA) biasanya ditentukan pada masingmasing arah sebesar 0,5 (50%) tetapi biasanya juga berkisar 0,3 0,7. Untuk distribusi jalur (DL), harga-harga yang beebeda diberikan tergantung pada total jalur suatu arah. Sehingga menurut (Bester et al.,

2004), volume lalu lintas selama umur rencana:

$$W_{18} = DA \times DL \times ESAL Design$$
 (Pers 2.4)

ESAL Design = LHRi x R x 365 x ESA(Pers 2.5)

Dimana:

W₁₈ = Beban sumbu selama umur rencana

LHRi = Volume lalu lintas masing – masing kendaraan

DA = Distribusi arah

DL = Distribusi lajur

ESAL = Angka ekivalen masing – masing golongan beban

sumbu

365 = Jumlah hari dalam setahun

R = Faktor umum

$$R = \frac{(1-i)UR - 1}{i} \qquad (Pers 2.6)$$

3. Angka Ekivalen (E)

Angka Ekivalen (E) masing – masing golongan beban gandar

sumbu (setiap kendaraan) ditentukan menurut tabel pada lampiran D.

Tabel ini hanya berlaku untuk roda ganda. Untuk roda tunggal karakteristik beban yang berlaku agak berbeda dengan roda ganda. Untuk roda tunggal rumus berikut ini harus dipergunakan (Santander, 2017).

Angka Ekivalen =
$$x = \left(\frac{\text{Beban Sumbu (kN)}}{5,3 \text{ kN}}\right)^4$$
 (Pers 2.7)

4. Reliability

Konsep reliabilitas merupakan upaya untuk menyertakan derajat kepastian (degree of certainty) kedalam proses perencanaan untuk

menjamin bermacammacam alternatif perencanaan akan bertahan selama selang waktu yang direncanakan (umur rencana). Faktor perencanaan reliabilitas memperhitungkan kemungkinan variasi perkiraan lalu lintas (W18) dan perkiraan kinerja (W18) dan karenanya memberikan tingkat reliabilitas (R) dimana seksi perkerasan akan bertahan selama selang waktu yang direncanakan.

Pada umumnya, dengan meningkatnya volume lalu lintas dan kesukaran untuk mengalihkan lalu lintas, risiko tidak meperlihatkan kinerja yang diharapkan harus ditekan. Hal ini dapat diatasi dengan memilih tingkat reliabilitas yang lebih tinggi.

Tabel 2.9 memperlihatkan rekomendasi tingkat reliabilitas untuk bermacam-macam klasifikasi jalan. Perlu dicatat bahwa tingkat reliabilitas yang lebih tinggi menunjukkan jalan yang melayani lalu lintas paling banyak, sedangkan tingkat yang paling rendah, 50 % menunjukkan jalan lokal.

Tabel 2.9 Rekomendasi tingkat reliabilitas untuk bermacam-macam klasifikasi jalan (Anai et al., 2019)

| TZ1 'C'1 ' T 1 | Rekomendasi Tingkat Reliabilitas | | | | |
|-------------------|----------------------------------|-----------|--|--|--|
| Klasifikasi Jalan | Urban | Rural | | | |
| Jalan Tol | 85 – 99,9 | 80 – 99,9 | | | |
| Arteri | 80 – 99 | 75 – 95 | | | |
| Kolektor | 80 – 95 | 75 – 95 | | | |
| Lokal | 50 – 80 | 50 – 80 | | | |

Reliabilitas kinerja perencana dikontrol dengan faktor reliabilitas (FR) yang dikalikan dengan perkiraan lalu lintas (W18) selama umur rencana untuk memperoleh prediksi kinerja (W18). Untuk tingkat

reliabilitas (R) yang diberikan , *reliability factor* merupakan fungsi dari deviasi standar keseluruhan (*overall standard deviation*, SO) yang memperhitungkan kemungkinan variasi perkiraan lalu lintas dan perkiraan kinerja untuk W18 yang diberikan. Dalam persamaan desain lentur, *level of reliability* (R) diakomodasi dengan parameter penyimpangan normal standar (standar normal *deviate*, ZR). Tabel 2.10 memperlihatkan nilai ZR untuk *level of serviceabilityi* tertentu. Penerapan konsep reliabilitas harus memperhatikan langkah-langkah berikut ini:

- 1. Defenisikan klasifikasi fungsional jalan dan tentukan apakah merupakan jalan perkotaan atau jalan antar kota.
- 2. Pilih tingkat reliabilitas dari rentang yang diberikan pada Tabel2.10
- 3. Deviasi standar (So) harus dipilih yang mewakili kondisisetempat.

 Rentang nilai So adalah 0,40 0,50.

Tabel 2.10 Harga simpang baku (ZR) (Anai et al., 2019)

| Tingkat Keandalan (R) | Simpangan Baku |
|-----------------------|----------------|
| | Normal (Zr) |
| 50 | -0.00 |
| 60 | -0.253 |
| 70 | -0.524 |
| 75 | -0.674 |
| 80 | -0.841 |
| 85 | -1.037 |
| 90 | -1.282 |
| 91 | -1.340 |
| 92 | -1.405 |
| 93 | -1.476 |
| 94 | -1.555 |
| 95 | -1.645 |
| 96 | -1.751 |
| 97 | -1.881 |

| 98 | -2.054 |
|-------|--------|
| 99 | -2.327 |
| 99.9 | -3.090 |
| 99.99 | -3.750 |
| | |

5. Serviceability

Terminal serviceability index (pt) mengacu pada Tabel 2.11.Initial serviceability untuk *flexible pavement*: po = 4,2 (Sukirman, 2010).

Tabel 2.11 Terminal serviceability index (pt) (Sukirman, 2010)

| Percent of people stating Unacceptable | Pt |
|--|-----|
| 12 | 3,0 |
| 55 | 2,5 |
| 85 | 2,0 |

6. Jumlah Jalur Rencana

Jumlah rencana merupakan salah satu jalur lalu lintas dari suatu ruas jalan yang menampang lalu lintas terbesar. Jumlah jalur rencana dapat ditentukan dengan lebar perkerasan jalan tersebut, halini dapat dilihat Tabel 2.12 berikut:

Tabel 2.12 Jumlah lajur rencana berdasarkan lebar perkerasan (Sukirman, 2010)

| No. | Lebar Perkerasan (L) | Jumlah Lajur (n) |
|-----|--|------------------|
| 1. | L < 5,5 m | 1 Lajur |
| 2. | 5,5 m ≤ L < 8,25 m | 2 Lajur |
| 3. | $8,25 \text{ m} \le L < 11,25 \text{ m}$ | 3 Lajur |
| 4. | $11,25 \text{ m} \le L < 15,00 $ m | 4 Lajur |
| 5. | 15 m ≤ L < 18,75 m | 5 Lajur |
| 6. | 18,75 m ≤ L < 22 m | 6 Lajur |

7. Koefisien Kekuatan Relatif Lapisan (a)

Koefisien relative lapisan ini menggunakan hubungan empiris antara indeks tebal perkerasan (SN) dan ketebalan perkerasan, dan merupakan suatu kemampuan relative material untuk dapat berfungsi sebagai komponen struktur perkerasan

| Koefisien Kkekuatan Relatif Kekuatan Bahan | | | | | Jenis Bahan | |
|---|------|----|---------|------------|-------------|-------------------|
| a1 | a2 | a3 | MS (kg) | Kt (kg/cm) | CBR (%) | |
| 0,40 | - | - | 744 | - | - | |
| 0,35 | - | - | 590 | - | - | |
| 0,35 | - | - | 454 | - | - | Laston |
| 0,30 | - | - | 340 | - | - | |
| 0,35 | - | - | 744 | - | - | |
| 0,31 | - | - | 590 | - | - | |
| 0,28 | - | - | 454 | - | - | Lastubag |
| 0,26 | - | - | 340 | - | - | |
| 0,30 | - | - | 340 | - | - | HRA |
| 0,26 | - | - | 340 | - | - | Aspal macadam |
| 0,25 | - | - | - | - | - | Lapen (mekanis) |
| 0,20 | - | | | - | - | Lapen (manual) |
| - | 0,28 | - | 590 | - | - | |

| - | 0,26 | - | 454 | - | - | Laston atas |
|---|------|------|-----|----|-----|----------------------------|
| - | 0,24 | - | 340 | - | - | |
| - | 0,23 | - | - | - | - | Lapen (mekanis) |
| - | 0,19 | - | - | - | - | Lapen (manual) |
| - | 0,15 | - | 1 | 22 | - | Stab. Tanah |
| - | 0,13 | ı | ı | 18 | - | dengan semen |
| - | 0,15 | - | 1 | 22 | - | Stab. Tanah |
| - | 0,13 | ı | ı | 18 | - | dengan kapur |
| - | 0,14 | - | - | - | 100 | Batu pecah (Kelas A) |
| - | 0,13 | - | - | - | 80 | Batu pecah (Kelas A) |
| - | 0,12 | - | - | - | 60 | Batu pecah (Kelas A) |
| - | - | 0,13 | | - | 60 | Sirtu/pitrum (kelas A) |
| - | - | 0,12 | | | 50 | Sirtu/pitrum (kelas B) |
| - | - | 0,11 | | | 30 | Sirtu/pitrum (kelas C) |
| - |)-/ | 0,10 | | - | 20 | Tanah/lempung kepasiran |

8. Modulus Resilien

Modulus resilien adalah suatu ukuran kemampuan tanah atau lapis pondasi dalam menahan deformasi akibat beban berulang. Pada kebanyakan tanah, jika tegangan bertambah, maka sifat tegangan-tegangannya menjadi tidak linier.

Dalam perencanaan dengan prosedur AASTHO 1993, daya dukung tanah dasar diwakili oleh modulus resilien sebagai berikut :

- a. Modulus resilien untuk tanah dasar (MR1)
- b. Modulus resilien untuk pondasi bawah (MR2)
- c. Modulus resilien untuk pondasi atas (MR3)

9. Tebal Perkerasan

Adapun syarat ketebalan lapisan perkerasanminimum ditunjukan pada tabel berikut:

| Lalu Lintas Rancangan ESAL | Tebal Aspal Beton |
|----------------------------|-------------------|
| <10000 | 1 inch (25 mm) |
| <100000 | 1,5 inch (40 mm) |
| >100000 2 | inch (50 mm) |

Tabel 2.14 Tebal lapis perkerasan minimum (*inch*) (Anai et al., 2019)

Berikut ini persamaan – persamaan untuk mencari nilai D1, D2, D3 berdasarkan nilai SN yang disarankan AASHTO 1993 :

a. Angka struktural 1 (SN1)

$$D*1 = \frac{SN1}{a1} \qquad ... \qquad (Pers 2.9)$$

b. Angka struktural 2 (SN2)

$$D * 1 = \frac{SN \cdot 3 - (SN * 1 + SN * 1)}{a2}$$
 (Pers 2.10)

c. Angka struktural 3 (SN3)

$$D*1 = \frac{SN 3 - (SN*1 + SN*2)}{a3}$$
 (Pers 2.11)

2.7 Penelitian Terdahulu

1. Dedi Suryaman, 2016

Judul Skripsi ; Perbandingan Perencanaan Perkerasan Kaku Dan Perkerasan Lentur Menurut Metode Aashto Pada Jalan Teuku Iskandar

Daod Area Kampus Utu Kabupaten Aceh Barat.

Hasil Penelitian: perkerasan lentur dengan metode AASHTO 1986 adalah secara keseluruhan adalah 48 cm yang terdiri dari lapis permukaan (surface course) 8 cm, lapis pondasi atas (base course) 20 cm,

dan lapis pondasi bawah (sub base course) 20 cm.

2. Roy Laban P. Mamari, 2017

Judul Skripsi : Studi Perencanaan Perkerasan Lentur Jalan Raya Dengan Standar Bina Marga Pada Ruas Jalan Sentani — Warumbain Km $41+000-{\rm Km}\ 61+000\ (\ 20\ {\rm Km}).$

Hasil Penelititan:

- 1. lapis permukaan (Laston MS 744) = 5,4 m
- 2. Lapis pondasi atas (batu pecah kelas A) = 25 m
- 3. Pondasi bawah (Sirtu kelas B) = 35 cm

3. Brillian Gery Bamher, 2020

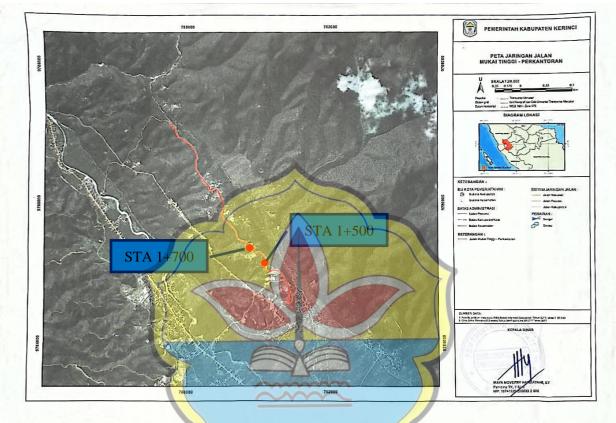
Judul Skripsi : Analisis Tebal Perkerasan Lentur Menggunakan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan 2017 Pada Proyek Jalan Baru Batas Kota Singaraja-Mengwitani, Buleleng.

Hasil Penelitian:

- 1. AC-WC = 40 mm
- 2. AC-BC = 60 mm
- 3. AC Base = 105 mm
- 4. LFA Kelas A = 300 mm

BAB III METODE PENELITIAN

3.1 Lokasi Studi Kasus



Gambar 3.1 Peta Lokasi Perhitungan Perencanan Perkerasan Lentur Sumber: Data olahan 2022

Lokasi yang ditinjau sebagai objek studi kasus dalam penulisan ini adalah ruas jalan menuju Kantor Pemerintahan Kabupaten kerinci atau khusunya ruas jalan Desa Lubuk Nagodang — Desa Mukai Tinggi Kabupaten Kerinci, dengan panjang jalan 13000 m yang akan dievaluasi pada laporan tugas akhir ini pada STA 1+500 — STA 1+700 dengan panjang 200 m. Yang dapat dilihat pada Peta jaringan jalan Kabupaten Kerinci yang tertera pada lampiran.

3.2 Tahapan Persiapan

Tahapan persiapan merupakan rangkaian kegiatan sebelum memulai pengumpulan data guna evaluasi lapangan untuk selanjutnya dilakukan perencanaan. Adapun tahapan persiapan meliputi :

- Studu literatur terhadap materi Tugas Akhir untuk menentukan garis garis besar yang nantinya akan dibahas lebih lanjut.
- 2. Penentuan data-data yang dibutuhkan untuk perencanaan.
- 3. Survei lokasi peninjauan untuk mendapatkan gambaran umum kondisi lapangan.

3.3 Teknik Pengumpulan Data

Pada tahapan pengumpulan data yang terpenting ialah data-data terkait perencanaan tebal perkerasan maka dari itu selesai nya perencanaan ini dipengaruhi dengan diperolehnya data-data dilokasi peninjauan.

Data primer adalah data yang hanya dapat kita peroleh dari sumber asli atau pertama, sedangkan data skunder adalah data yang tersedia sehingga kita tinggal mencari dan mengumpulkan. Jika data sukunderdapat kita peroleh dengan lebih mudah dan cepat karena sudah tersedia, minsalnya diperpustakaan, erusahahan perusahaan, organisasi-organisasi perdagangan, biro pusat statistik, dan kantorkantor pemerintah, maka data primer harus secara langsung kita ambil dari sumber-sumber aslinya, melalui survei langsung dilapangan atau melalui nara sumber yang dapat kita jadikan penjawab dalam penelitian kita. Dalam penelitian ini, jenis data yang digunakan adalah data skunder dan primer.

Tahap pengerjaan penelitian meliputi tahapan penentuan masalah,

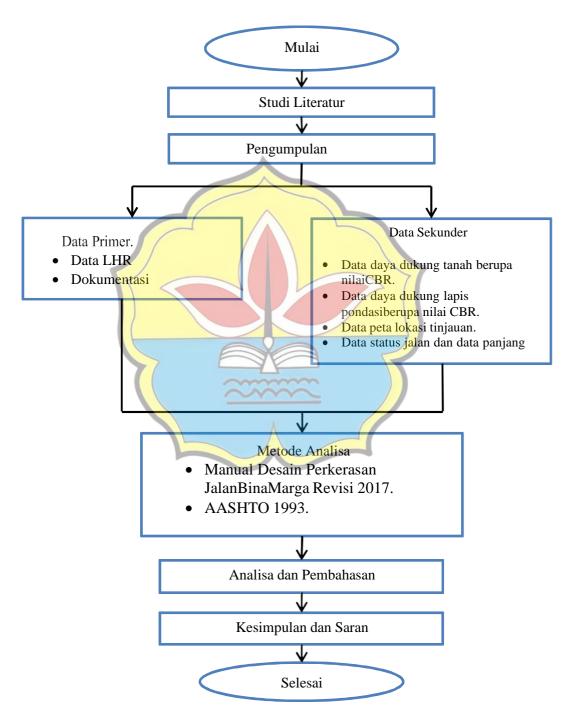
penentuan tujuan dan lingkungan studi, pengumpulan data skunder dan primer, komplitasi data, analisis, penentuan hasil dan kesimpulan. Dalam penelitian ini data yang digunakan adalah data skunder dan data primer, data skunder yang diperoleh dari Dinas Pekerjaan Umum Kabupanten Kerinci dan data primer survei langsung di ruas jalan Desa Lubuk Nagodang – Desa Mukai Tinggi Kabupaten Kerinci.

Adapun data-data yang digunakan untuk perencanaan ini meliputi :

- 1. Data Primer
- a) Data LHR
- b) Dokumentasi
- 2. Data Sekunder
- a) Data daya dukung tanah berupa nilai CBR
- b) Data daya dukung lapis pondasi berupa nilai CBR.
- c) Data peta lokasi tinjauan.
- d) Data status jalan dan data panjang jalan.

3.4 Tahapan Penelitian

Adapun tahapan untuk melakukan penelitian Tugas Akhir ini dapat dilihat pada bagan alir yang tertera dibawah ini :



Gambar 3.2 Bagan Alir Penelitian Tugas Akhir Sumber : Data Olahan (2022)

BAB IV ANALISIS DAN PEMBAHASAN

4.1. Data Perencanaan

Lapis perkerasan berfungsi untuk memikul beban-beban lalu lintas selama umur rencana. Agar lapis perkerasan dapat memenuhi fungsinya dengan baik selama masa pelayanan maka perlu mempertimbangkan dengan benar faktorfaktor yang mempengaruhi kinerja lapis perk erasan. Dimana faktor-faktor tersebut terdiri dari seperti yang dijabarkan didalam tabel dibawah ini :

Tabel 4.1 Faktor-faktor vang mempengaruhi kinerja lapis perkerasan

| | Tabel 4.1 Faktor-faktor yang mempengarum kinerja lapis perkerasan | | | | | |
|----|---|--------------------|------------------|--|--|--|
| No | Faktor | Keterangan | | | | |
| 1 | Fungsi Jalan | Jalan Kolektor | | | | |
| 2 | Panjang Jalan dievaluasi | 200 m | 7 | | | |
| 3 | Tipe J <mark>alan</mark> | 1 lajur, 2 arah | | | | |
| 4 | Lebar Perkerasan Jalan | 7 meter | | | | |
| 5 | Lebar Bahu Jalan | 2 meter | | | | |
| 6 | Kelandai <mark>an</mark> Jalan | Badan jalan 3% dan | bahu 5% | | | |
| 7 | Umur Rencana Jalan | 20 tahun | | | | |
| 8 | Rencana Jenis Perkerasan | Perkerasan Lentur | | | | |
| 9 | Pertumbuhan Lalu Lintas | 5% / tahun | | | | |
| 10 | Curah Hujan rata-rata | 850 mm/th | | | | |
| | | Mobil Penumpang | 162045 Kendaraan | | | |
| | | Bus Menengah | 4455 Kendaraan | | | |
| | | Bus Besar | 2020 Kendaraan | | | |
| 11 | Data lalu-lintas | Truk Menengah | 5790 Kendaraan | | | |
| | | Truk Besar | 370 Kendaraan | | | |

Sumber: Data Olahan (2022)

Selanjutnya, setelah beberapa faktor diatas ada faktor lain yaitu Penentuan Beban Sumbu Kendaraan seperti yang dijabarkan didalam tabel dibawah ini:

Tabel 4.2 Penentuan Distribusi Pada Beban Sumbu ESAL Kendaraan

| Jenis Kendaraan | Jumlah | Depan | Belakang | |
|-----------------|-----------|-------|----------|--|
| | Kendaraan | (Ton) | (Ton) | |
| Mobil | 162045 | 1 | 1 | |
| Penumpang | | | | |
| Bus Menengah | 4455 | 1 | 1 | |
| Bus Besar | 2020 | 3 | 6 | |
| Truk Menengah | 5790 | 2,3 | 6 | |
| Truk Besar | 370 | 4,2 | 14 | |

Sumber : Data Olahan (2022)

Dari tabel diatas maka dapat di lihat masing-masing beban sumbu ganda pada masing masing kendaraan yang melintas.

4.2. Perhitungan Tebal Perkerasan

Perencanaan kontruksi atau tebal lapis perkerasan jalan dapat dilakukan dengan banyak cara atau (metoda), antara lain: AASTHO dan The Asphalt Institute (Amerika), Road Note (Inggris) NAASRA (Australia) dan Bina Marga (Indonesia). Didalam tulisan ini akan dibahas tentang perencaan tebal perkerasan Lentur menggunakan Metode Manual Desain perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 dan Metode AASHTO.

4.2.1 Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017

a. Menghitung Angka Ekivalen (E) Beban Kendaraan

Angka ekivalen kendaraan berhubungan dengan jumlah lintas yang dilakukan kendaraan terhadap suatu perkerasan jalan yaitu jumlah repetasi beban yang ditanggung suatu jalan pada saat tersibuk atau volume kendaraan tertinggi Angka Ekivalen (E) dapat dilihat pada tabel sebagai berikut :

Tabel 4.3 Perhitungan Angka Ekivalen (E) Pada Masing-Masing Kendaraan

| Jenis Kendaraan | Sb Tunggal | Sb Ganda | Beban Kendaran |
|--------------------|------------|----------|-------------------|
| Mobil Penumpang | 0,0002 | 0,0002 | 0,0004 |
| Bus Menengah | 0,0002 | 0,0002 | 0,0004 |
| Bus Besar | 0,0183 | 0,0251 | 0,0434 |
| Truk Menengah | 0,0063 | 0,0251 | 0,0314 |
| Truk Besar | 0,0701 | 0,7452 | 0,8153 |

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari tabel di atas maka dapat dilihat masing-masing koefisien angka ekivalen (E) pada masing masing kendaraan.

b. Menentukan Lalulintas Harian Rata-rata Permulaan (LHRp)

Lalulintas harian rata-rata setiap jenis kendaraan pada awal umur rencana, yang dihitung untuk dua arah atau masing-masing arah pada jalan dengan median sebagai berikut.

Tabel 4.3 Perhitungan Angka Ekivalen (E) Pada Masing-Masing Kendaraan

| Jenis kendaraan | LHR | i | n1 | LHRp |
|-----------------|--------|------|----|--------|
| Mobil Penumpang | 162045 | 0.05 | 10 | 263954 |
| Bus Menengah | 4455 | 0.05 | 10 | 7257 |
| Bus Besar | 2020 | 0.05 | 10 | 3290 |
| Truk Menengah | 5790 | 0.05 | 10 | 9431 |
| Truk Besar | 370 | 0.05 | 10 | 603 |

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari tabel di atas maka dapat dilihat nilai masing-masig LHRp setiap jenis kendaraan.

c. Menghitung Lintas Ekivalen Pemulaan (LEP) dan Lintas Ekivalen Akhir (LEA)

Merupakan jumlah lintas ekivalen harian rerata dari sumbu tunggal seberat 8,16 ton (18.000 lb) pada lajur rencana yang diduga terjadi pada pertengahan umur rencana. dapat dilihat pada tabel sebagai berikut :

Tabel 4.4 Perhitungan Lalu Lintas Ekivalen Permulaan (LEP) dan Lintas Ekivalen Akhir (LEA)

| Jenis Kendaraan | LHR | Beban Kendaraan | C | LHRp | LEP | LEA |
|--------------------|--------|--------------------|-----|--------|---------|--------|
| Mobil | 162045 | 0.0004 | 1 | 262054 | 105 59 | 64.92 |
| Penumpang | 162045 | 0,0004 | 1 | 263954 | 105,58 | 64,82 |
| Bus Menengah | 4455 | 0,0004 | 1_ | 7257 | 2,903 | 1,78 |
| Bus Besar | 2020 | 0,0434 | 1 | 3290 | 142,79 | 87,67 |
| Truk Menengah | 5790 | 0,0314 | | 9431 | 296,13 | 181,81 |
| Truk Besar | 370 | 0,8153 | 1// | 603 | 513,33 | 314,98 |
| Total | | | | | 1060,74 | 651,06 |

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari tabel di atas maka dapat; dilihat masing-masing angka lintas ekivalen pemulaan (LEP) dan Lintas Ekivalen Akhir (LEA) pada masing-masing. kendaraan.

d. Menghitung Lintas Ekivalen Tengah (LET)

LET =
$$(LEP + LEA) / 2$$

= $(1060,74 + 651,06) / 2$
= $855,896$

e. Menghitung Lintas Ekivalen Rencana (LER)

f. Menghitung Harga CBR Yang Mewakili

Daya dukung tanah dapat diperoleh dari korelasi antara nilai CBR tanah dasar dengan nilai DDT itu sendiri. Nilai CBR dapat diperoleh dengan uji CBR tanah.

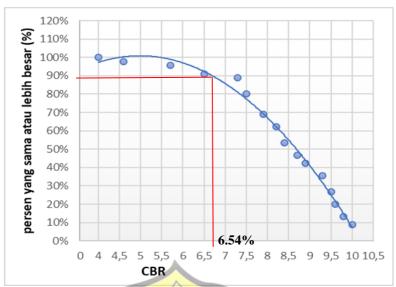
Harga CBR disini adalah harga CBR lapangan seperti pada tabel berikut :

Tabel 4.5 Data CBR Yang Sama Atau Lebih Besar

| Nilai CBR(%) | Jumlah yang sama atau lebih besar | | Persen(%) yang sama atau lebih besar | | | | |
|-----------------|--|---------|--------------------------------------|-----|---|-------|--|
| 4,0 | 45 | 1,0000 | X | 100 | = | 100 | |
| 4,6 | 44 | 0,9778 | X | 100 | # | 97,78 | |
| 5,7 | 43 | 0,9556 | X | 100 | - | 95,56 | |
| 6,5 | 41 | 0,9111 | X | 100 | + | 91,11 | |
| 7,3 | 40 | 0,8889 | X | 100 | = | 88,89 | |
| 7,5 | 36 | 0,8000 | X | 100 | = | 80,00 | |
| 7,9 | 31 | 0,6889 | X | 100 | Ш | 68,89 | |
| 8,2 | 28 | 0,6222 | X | 100 | Ш | 62,22 | |
| 8,4 | 24 | 0,5333 | X | 100 | Ш | 53,33 | |
| 8,7 | 21 | 0,4667 | X | 100 | = | 46,67 | |
| 8,9 | 19 | 0,4222 | X | 100 | Ш | 42,22 | |
| 9,3 | 16 | 0,,3556 | X | 100 | = | 35,56 | |
| 9,5 | 12 | 0,2667 | X | 100 | Ш | 26,67 | |
| 9,6 | 9 | 0,2000 | X | 100 | = | 20,00 | |
| 9,8 | 6 | 0,1333 | X | 100 | = | 13,33 | |
| 10 | 4 | 0,0889 | X | 100 | = | 8,89 | |

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari tabel CBR diatas maka dapat dilihat pada grafik di bawah :



Gambar 4.1. Grafik Harga CBR Yang Mewakili Sumber: Data Olahan (2022)

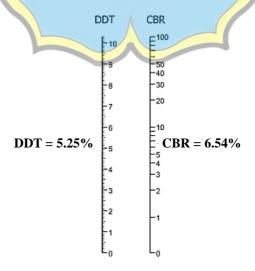
Dari Gambar diperoleh nilai CBR rata-rata yang mewakili dengan keadaan

90% yaitu didapat nilai CBR 6.54%

g. Men<mark>entukan Nilai Daya Dukung Tanah (DDT)</mark>

Korelasi antara nilai DDT dan CBR dapat di lihat pada tabel sebagai

berikut:



Gambar 4.2. Menentuan Koreksi Angka CBR Terhadap Nilai DDT Sumber: Data Olahan (2022)

Dari grafik diatas maka korelasi nilai DDT dan nilai CBR dapat kita lihat sebesar 5,25%.

h. Menghitung Nilai Faktor Regional (FR)

Berdasarkan data yang diperoleh data curah hujan 850 mm/th, sehingga digunakan iklim I < 900 mm/th dan kelandaian <6% Maka dari data tersebut berdasarkan Tabel Faktor Regional didapat nilai FR sebesar 1.

i. Menentukan Nilai Indeks Tebal Perkerasan (ITP)

1) Indeks Permukaan Awal (IPo)

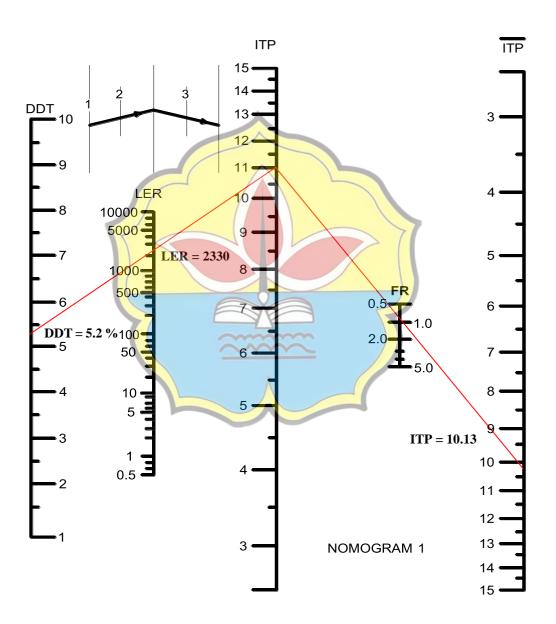
Direncanakan pada lapisan permukaan laston engan roughness ≤ 1000 mm/km maka dari Tabel didapat nilai IPo ≥ 4.

2) Indeks Permukaan Akhir (IPt)

Direncanakan untuk jalan kolektor dengan memiliki nilai LER = 1711,79 dari Tabel untuk jalan kolektor IPt = 2,0-2,5 maka diambil 2,5

3) Karena permukan jalan masih cukup stabil dan baik maka nilai IPt = 2,5

Dengan diperoleh untuk IPt = 2,5 dan IPo = > 4 maka digunakan Gambar untuk menentukan nilai IPT, dapat dilihat sebagai berikut :



Gambar 4.3 Menentuan Nilai IPT Menggunakan Nomogram Sumber : Data Olahan (2022)

Dari nomogram diatas dengan nilai IPt = 2,5 dan IPo \geq 4 maka didapat IPT = 10,1

j. Menghitung Tebal Perkerasan

Dari Tabel di dapat nilai rencana tebal lapisan

- 1) Lapisan pondasi atas a2 = 0.28 (Laston Atas)
- 2) Lapisan pondasi bawah a3 = 0.13 (Sirtu Kelas A)

Dari Tabel didapat nilai tebal lapisan minimum

- 1) Lapisan permukaan a1 = 0,40 (Laston)
- 2) Lapisan perkerasan minimum pada lapis permukaan D1 = 10,00 cm (Laston)
- 3) Lapisan perkerasan minimum pada lapis pondasi D2 = 15,00 cm (Laston atas)

Maka:

D3

= 15 cm

ITP =
$$(a1 \times D1) + (a2 \times D2) + (a3 \times D3) 10,13$$

= $(0,40 \times 10,1) + (0,28 \times 15,00) + (0,13 \times D3)$
10,1 = $4,00 + 4,20 + 0,13 D3$
10,1 = $8,20 + 0,13 D3 D3$
D3 = $(10,1 - 8,20) / 0,13$
D3 = $14,615 \text{ cm } D3$

Gambar 4.4 Struktur Tebal Perkerasan Dengan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari perhitungan tebal lapis perkerasan Metode Metode Manual Desain

Perkerasan Jalan Revisi 2017 diatas maka di peroleh hasil sebagai berikut :

Lapis Permukaan = 10 cm

Lapis Pondasi Atas = 15 cm

Lapis Pondasi Bawah = 15 cm

4.2.2 Perencanaan perkerasan metode AASTHO 1993

a. Menentukan Beban Sumbu Kedaraan

Untuk menentukan beban sumbu dpat kita lihat pada tabel berikut:

Tabel 4.6 Penentuan Beban Sumbu Kendaraan

| Jenis Kendaraan | Jumlah | Depan | Belakang |
|-----------------|-----------|-------|----------|
| | Kendaraan | (Ton) | (Ton) |
| Mobil | 162045 | 1 | 1 |
| Penumpang | | | |
| Bus Menengah | 4455 | 1 | 1 |
| Bus Besar | 2020 | 3 | 6 |
| Truk Menengah | 5790 | 2,3 | 6 |
| Truk Besar | 370 | 4,2 | 14 |

Sumber: Data Olahan (2022)

b. Menghitung Nilai ESAL Berdasarkan Jenis Kendaraan

Dari data beban sumbu kendaraan maka kita dapat menentukan Nilai ESAL seperti pada tabel sebegai berikut :

Tabel 4.7 Menghitung Nilai ESAL Berdasarkan Jenis Kendaraan

| Jenis | Jumlah | Faktor Ekivalen | | | |
|------------|-----------|-----------------|--------|-----------|---------|
| Kendaraan | Kendaraan | Sb1 Sb2 | | Beban | ESAL |
| | | | | Kendaraan | |
| Mobil | 162045 | 0,0002 | 0,0002 | 0,0004 | 64,818 |
| Penumpang | | | | | |
| Bus | 4455 | 0,0002 | 0,0002 | 0,0004 | 1,782 |
| Menengah | | | 7 | | |
| Bus Besar | 2020 | 0,0183 | 0,0251 | 0,0434 | 87,668 |
| Truk | 5790 | 0,0063 | 0,0251 | 0,0314 | 181,806 |
| Menengah | | 7 | | | |
| Truk Besar | 370 | 0,0701 | 0,7452 | 0,8153 | 301,661 |
| | | Jumlah | ESAL | | 637,74 |

Sumber : Data Olahan (2022)

Dari tabel diatas maka dapt kita lihatmasing masing nilai ESAL pada masing masing jenis kendaraan.

c. Menentukan Faktor Distribusi Arah Dan Lajur

W18 /hari pada lajur rencana

W18 = LHRtotal x DA x DL x $365 \times N$

 $= 637,74 \times 0,5 \times 0,8 \times 365 \times 33,07$

= 3079124,88

d. Menentukan Nilai Reabilitas (R) Dan Devisiasi Standar Normal (ZR)

Dengan nilai reabilitas (R) = 80%, maka didapat nilai Standar Normal Deviate (ZR) sebesar 0,841. dan untuk nilai Devisiasi Standar

Keseluruhan (So) untuk perkerasan lentur yaitu diantara 0,4-0,5 dari AASTHO, 1993 untuk (So) pada perkerasan lentur menyarankan nilai So yaitu sebesar 0,45.

e. Menentukan Nilai Koefisien Drainase

- 1) Indeks Kemampuan Pelayanan Awal (Po) untuk jenis perkerasan aspal atau perkerasan lentur dari AASTHO, 1993 disarankan untuk nilai pelayanan awal (Po) yaitu 4,2
- 2) Indeks Kemampuan Pelayanan Akhir (Pt) kemampuan pelayanan akhir (Pt) dapat ditentukan dari survei yang menyatakan apakah perkerasan masih bisa diterima. utnuk jalan raya dengan lalu lintas rendah AASTHO, 1993 menyarankan untuk nilai Pt yaitu 2,0.

f. Menghitung Kemampuan Pelayanan (ΔPSI)

$$\Delta PSI = Po - Pt$$
= 4,2 - 2,0
= 2,2

Dengan tingkat kecepatan pengeringan air pada konstruksi jalan atau kualitas drainase yang baik maka dari Tabel 2.3.4. maka didapat nilai 1,00.

g. Menentukan Nilai Koefisien Rencana Lapisan

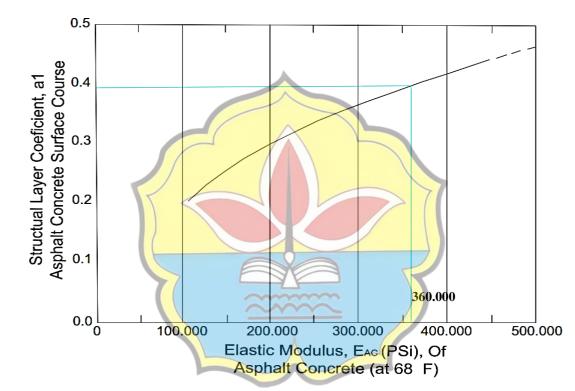
Dari Tabel 2.3.3. di dapat nilai rencana tebal lapisan.

- 1) Lapisan permukaan aspal, koefisien a1 = 0.40 (Laston)
- 2) Lapisan pondasi atas, koefisien a2= 0,14 (Batu pecah)
- 3) Lapisan pondasi bawah, koefisien a3= 0,11 (Kerikil berpasir)

h. Menentukan Nilai Elastitas Pada Setiap Lapisan

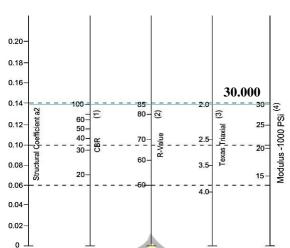
Untuk menentukan nilai Elastisitas pada masing masing lapisan pada masing masing pembebanan dapat kita lihat pada Grafik di bawah sebagai berikut:

1) Lapisan Permukaan Aston dengan nilai a1 = 0,40 diperoleh nilai EAC = 360.000 psi.



Gambar 4.5 Nilai Koefisien Lapis permukaan (a1) Sumber: Data Olahan (2022)

Dari dgrafik di atas maka dapat di peroleh Lapisan Permukaan Aston dengan nilai a1=0,40 diperoleh nilai EAC = 360.000 psi.



1) Lapisan Pondasi Atas Bahan Batu Pecah a2 = 0.14 diperoleh EBS = 30.000 psi.

- (1) Scale devired by averaging correlation obtained from illionis.
 (2) Scale devired by averaging correlation obtained from California, New Mexico and Wyoming.

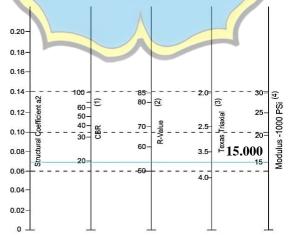
 (3) Scale devired by averaging correlation obtained from Texas.

 (4) Scale devired on NCHRP project (3).

Gambar 4.6 Menentukan Nilai Koefisien Lapis Pondasi Atas (a2) Sumber: Data O<mark>lahan (2022)</mark>

Dari dgrafik di atas maka dapat di peroleh Lapisan Permukaan Aston dengan nilai $a^2 = 0.14$ diperoleh nilai EAC = 30.000 psi.

2) Lapisan Pondasi Bawah Bahan Kerikil Berpasir a3 = 0,11 diperoleh ESB = 15.000 psi



- (1) Scale devired by averaging correlation obtained from illionis.(2) Scale devired by averaging correlation obtained from California, New Mexico and Wyoming.

 (3) Scale devired by averaging correlation obtained from Texas.

 (4) Scale devired on NCHRP project (3).

Gambar 4.7 Menentukan Nilai Koefisien Lapis Pondasi Bawah (a3) Sumber: Data Olahan (2022)

Dari dgrafik di atas maka dapat di peroleh Lapisan Permukaan Aston dengan nilai a3 = 0,11 diperoleh nilai EAC = 15.000 psi.

i. Menghitung Nilai Modulus Resilent (MR)

Dengan nilai CBR 7,1% maka nilai modulus resilent (MR) dapat dihitung menggunakan Persamaan 3 sebagai berikut.

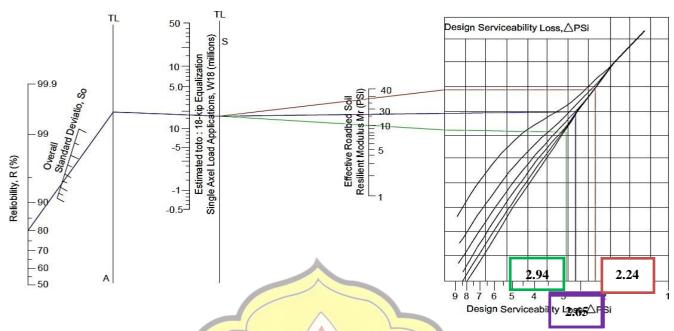
MR =
$$1500 \times CBR$$

= $1500 \times 7.1\%$
= 10.650 psi

j. Menentukan Nilai Struktur Number (SN) Menggunakan Nomogram

Dengan menggunakan hasil perhitungan sebelumnya, seperti

Gambarkan ke nomogram hasil penggambaran tersebut diperoleh nilai SNtotal = 2,94, SN2 = 2,65, SN1 = 2,24 seperti pada gambar berikut ini :



Gambar 4.8 Menentukan Nilai Struktural Number (SN) Menggunakan Nomogram Sumber: Data Olahan (2022)

Dari garfik di atas maka dapat kita lihat nomogram hasil penggambaran tersebut diperoleh nilai sebagai berikut :

k. Menghitung Tebal Lapis Perkerasan

Perhitungan tebal perkerasan lentur dengan menggunakan nilai SN yang didapat dari perhitungan dengan cara nomogram, diuraikan sebagai berikut :

$$SN = (a1 \times D1) + (a2 \times D2 \times m2) + (a3 \times D3 \times m3)$$

1) Lapis Permukaan

D1 =
$$SN1 / a1$$

= 2,24 / 0,4
= 5,6 Inch = 14,224 cm = 15 cm

2) Lapis Pondasi Atas

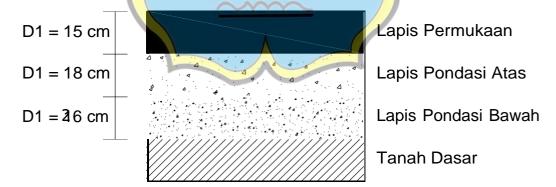
D2 =
$$(SN2 - (a1xD1)) / (a2 x m2)$$

= $(2,65 - (0,4 x 5,6)) / (0,14 x 1)$
= $(2,65 - 2,24) / 0,14$
= $2,93$ Inch = $7,44$ cm = 8 cm

3) Lapis Pondasi Bawah

D2 =
$$(SN3 - (a1xD1) + (a2 \times m2 \times D2)) / (a3 \times m3)$$

= $(2.94 - 2.24 + (0.14 \times 1 \times 2.93)) / (0.11 \times 1)$
= $(2.94 - 2.24 + 0.41) / 0.11$
= $1.11 / 0.11$
= 10.09 Inch = 25.63 cm = 26 cm



Gambar 4.9 Struktur Tebal Perkerasan Dengan Metode AASTHO (1993) Sumber : Data Olahan (2022)

Dari perhitungan tebal lapis perkerasan Metode AASHTO Tahun 1993 diatas maka di peroleh hasil sebagai berikut :

Lapis Permukaan = 15 cm

Lapis Pondasi Atas = 8 cm

Lapis Pondasi Bawah = 26 cm

Dari kedua metode Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017 dan metode AASHTO 1993 terdapat perbandingan seperti tabel sebagai berikut :

Tabel 4. Perbandingan tebal perkerasan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017 dan metode AASHTO 1993

| Jenis Perkerasan Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017 | Tebal Perkerasan metode AASHTO 1993 |
|---|-------------------------------------|
| Lapis Permuka <mark>an 10 cm</mark> | 15 cm |
| Lapis Pondasi Atas 15 cm | 8 cm |
| Lapis Pondasi Atas 15 cm | 26 cm |

Sumber: Data Olahan (2022)

Dari tabel diatas maka dapat disimpulkan metode AASHTO 1993 lebih tebal di badingkan dengan Metode Manual Desain Perkerasan Jalan Revisi 2017 yaitu : 49 cm berbanding 40cm.

BAB V KESIMPULAN DAN SARAN

5.1 KESIMPULAN

Berdasarkan hasil perhitungan yang telah dijelaskan pada bab tersebut diatas, maka dapat ditarik beberapa kesi mpulan sebagaiberikut :

- Perhitungan tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode Manual
 Desain Perkerasan Jalan Bina Marga Revisi 2017 terdapat tiga lapisan
 perkerasan yaitu, lapis pondasi bawah dengan tebal desain 15 cm, lapis
 pondasi atas dengan tebal desain 15 cm, dan lapis permukaan dengan tebal
 desain 10 cm.
- 2. Perhitungan tebal perkerasan lentur dengan menggunakan metode AASHTO 1993 terdapat tiga lapisan perkerasan yaitu, lapis pondasi bawah dengan tebal desain 26 cm, lapis pondasi atas dengan tebal desain 8 cm, dan lapis permukaan dengan tebal desain 15 cm.

5.2 SARAN

Dari penelitian ada beberapa saran dimana ketika Tugas Akhir ini akan di jadikan acuan pekerjaan lapangan yaitu :

- 1. Melakukan survei beban gandar terbaru, namun saran ini perlu dipertimbangkan pula dengan biaya pembangunan proyek tersebut.
- Menghitung analisis lalu lintas dengan menggunakan data faktor laju pertumbuhan lalu lintas (i) terbaru yang dapat di dapat dari survey lapangan.

DAFTAR PUSTAKA

- Amaludin, Ahmad Hanif. (2021). Analisis Perbandingan Tebal Perkerasan Lentur

 Antara Metode AASHTO 1993 dengan Metode Manual Desain Perkerasan

 2017 (Studi Kasus: Jalan Lingkar Luar Barat Kota Surabaya). Tugas Akhir.

 Tidak Diterbitkan. Universitas Negeri Surabaya: Surabaya.
- American Association of State Highway and Transportation Officials (AASHTO), (1993), Iterim Guide for Design of Pavement Structures. Washington, DC.USA.
- Arthono, Andri., Dwiki Adi Pransiska. (2022). Perencanaan Perkerasan Lentur

 Jalan Raya Menggunakan Metode SNI 1932-1989-F Dibandingkan Dengan

 Menggunakan Metode AASHTO 1993 Pada Ruas Jalan Raya Rangkasbitung

 Citeras. Seminar Nasional Sains Dan Teknologi 2022 Fakultas Teknik

 Universitas Muhammadiyah Jakarta: Jakarta.
- Brillian Gery Bamher. (2020). Analisis Tebal Perkerasan Lentur Menggunakan

 Metode Manual Desain Perkerasan Jalan 2017 Pada Proyek Jalan Baru

 Batas Kota Singaraja-Mengwitani, Buleleng. Universitas Atma Jaya

 Yogyakarta.
- Dedi Suryaman. (2016). Perbandingan Perencanaan Perkerasan Kaku Dan

 Perkerasan Lentur Menurut Metode Aashto Pada Jalan Teuku Iskandar

 Daod Area Kampus Utu Kabupaten Aceh Barat. Universitas Teuku Umar.
- Direktorat Jendral Bina Marga, (*Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan antar Kota-No. 038/T/BM/1997*), Dinas Pekerjaan Umum Jakarta.

- Departemen Pekerjaan Umum Republik Indonesia, (1987), *Peraturan Perencanaan Geometrik Jalan Raya*, Departemen Pekerjaan Umum Jakarta.
- Departemen Pekerjaan Umum Republik Indonesia, (1987), *Petunjuk Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Jalan Raya Metode Analisa Komponen*,

 Departemen Pekerjaan Umum.
- Menteri Pekerjaan Umum. (2017). *Manual Perkerasan Jalan (Revisi 2017) Nomor*04/SE/Db/2017. Jakarta: Direktorat Jenderal Bina Marga.
- Saputro, Wahyu T., Eri Andrian Y., Annur Ma'ruf. (2021). Studi Perbandingan Metode Bina Marga 2017 dan AASHTO 1993 dalam Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur (Flexible Pavement) pada Ruas Jalan Tol Seksi 4 Balikpapan Samarinda Kalimantan Timur (STA 10+000 STA 13+000). Student Jurnal Gelagar Vol. 3 No. 1: Malang.
- Roy Laban P. Mamari. (2017). Studi Perencanaan Perkerasan Lentur Jalan Raya

 Dengan Standar Bina Marga Pada Ruas Jalan Sentani Warumbain Km 41

 + 000 Km 61 + 000 (20 Km). Jurrusan Teknik Sipil Fakultas Teknik Sipil

 Dan Perencanaan. Institut Teknologi Nasional Malang.
- Sukirman, Silvia. (2010). Perencanaan Tebal Struktur Perkerasan Lentur.

 Bandung: Nova.
- Wijaya, S., Panihda, L., & Suwarjo. (2020). Analisa Perkerasan Jalan Rayadusun

 Baru Pusat Jalo Rantau Pandankabupaten Bungo Provinsi Jambi (Dari Sta

 0+000 S/D Sta 3 + 600). Jurnal KOMPOSITS, 1(1), 1.



DOKUMENTASI PENELITIAN







