KOMPUTERISASI PERHITUNGAN TEBAL LAPIS TAMBAH PERKERASAN JALAN MENGGUNAKAN METODA AASHTO'93

Oleh : **Siegfried**

RINGKASAN

Pada saat ini umumnya metoda perencanaan tebal lapis tambah menggunakan data lendutan FWD sebagai data masukan. Metoda-metoda itu antara lain Austroad, AASTO'93, dan beberapa metoda lainnya. Metoda AASHTO'93 menggunakan beberapa prosedur iteratif dalam perhitungannya. Agar perhitungan tebal lapis tambah dengan metoda AASHTO'93 ini bisa dilakukan dengan cepat, maka dibuatlah sebuah program komputer untuk perencanaan tebal lapis tambah ini dengan bahasa pemrograman Visual Basic. Beberapa keuntungan yang bisa diperoleh menggunakan program ini antara lain dapat membuat hubungan antara kumulatif beban standar dengan tebal lapis tambah yang dibutuhkan, prediksi umur sisa perkerasan existing, dan juga mengurangi human error dalam proses perhitungan.

SUMMARY

At the time most of overlay design methods use the deflection data which are collected through Falling Weight Deflectometer (FWD). Some methods that using this type of data are namely Austroad, AASHTO'93, and many others. The AASHTO'93 method applies some iterative procedure. In order to make the calculation much faster a program of Visual Basic has been performed. Using this program, some advantages can be reached i.e. variation of cumulative standard axles and thickness of overlays required, prediction of remaining life, and also avoiding the human error during calculation process.

I. PENDAHULUAN

Perencanaan lapis tambah merupa kan salah satu bagian dalam metoda perencanaan tebal perkerasan secara umum. Saat ini banyak metoda yang tersedia untuk perhitungan tebal lapis tambah seperti metoda Perencaan Lapis Tambah Menggunakan Alat Benkelman Beam (Bina Marga), British Standard (Road Note), Austroad, dan Metoda AASHTO'93.

Filosofis dasar dari metoda perencanaan tebal lapis tambah mengakomodasi kekuatan struktural yang dibutuhkan untuk melayani lalu lintas selama umur rencana. Besaran kekuatan struktural untuk lapis tambah tersebut tersebut adalah perbedaan kekuatan struk tural yang dibutuhkan dikurangi dengan kekuatan struktural yang ada pada sistem perkerasan exisiting. Tebal lapis tambah didapat dengan mengkonversikan kekuatan struktural untuk lapis tambah tersebut.

Karena dasar dari perencanaan tebal lapis tambah adalah kekuatan struk tural, maka perlu diketahui kekuatan struktural sistem perkerasan existing. Sampai saat ini masih dipercaya bahwa untuk mengetahui kekuatan struktural diperlukan pengujian lendutan. Terdapat dua tipe peng ujian lendutan yaitu dengan meng gunakan alat Benkelman Beam (BB) dan Falling Weight Deflectometer (FWD).

Pengujian menggunakan alat Benkelman Beam mencatat nilai lendutan maksimum yang di akibatkan oleh beban standar. Sedangkan pengujian dengan alat FWD mendapatkan lendutan pada beberapa titik pengamatan yang akhirnya menghasilkan suatu kurva lendutan (*deflection bowl*). Metoda yang menggunakan data BB saat ini masih banyak dipakai di Indonesia untuk perencanaan tebal lapis tambah. Penggunaan metoda ini didasarkan atas kepraktisannya. metoda-metoda Sedangkan luar negeri seperti Austroad dan AASHTO '93 telah merekomendasikan peng gunaan data kurva lendutan dari alat FWD. Apalagi dengan meningkatnya penggunaan metoda mekanistik untuk perencanaan tebal lapis ketersediaan alat **FWD** tambah mutlak diperlukan. Selain untuk perencanaan tebal lapis tambah, penggunaan kurva lendutan juga diperlukan untuk memprediksi sifatsifat masing-masing lapisan dari sistem perkerasan yang diwakili oleh nilai modulus elastisitas. Prediksi modulus elastisitas untuk masing-masing lapisan ini dilakukan dengan metoda perhitungan balik (back calculation).

Menurut metoda AASHTO'93 peren canaan lapis tambah dengan menggunakan data kurva lendutan memerlukan beberapa langkah yang bersifat interatif. Untuk itu peng gunaan alat bantu komputer dalam bentuk program singkat sangat diperlukan untuk mengurangi kesala han serta untuk menghemat waktu perhitungan.

Tulisan ini mencoba untuk meng uraikan secara singkat penyusunan program komputer yang ditulis dengan bahasa Visual Basic yang didasarkan pada metoda AASHTO'93 dengan menggunakan data FWD. Selain itu juga diberikan beberapa contoh penggunaan program untuk perencanaan lapis tambah untuk beberapa nilai kumulatif beban standar ekivalen.

II. METODA AASHTO'93 UNTUK PERENCANAAN TEBAL LAPIS TAMBAH

Secara garis besarnya perencanaan tebal lapis tambah dengan metoda AASHTO'93 tidak banyak berbeda dengan perencanaan tebal untuk perkerasan jalan baru kecuali data lendutan untuk memprediksi ke

kuatan struktural sistem perkerasan existing.

2.1. Data Masukan

Hampir sama seperti data untuk perencanaan perkerasan baru, maka data masukan yang dibutuhkan secara garis besarnya adalah sebagai berikut:

a. Lalu Lintas

Data lalu lintas yang dibutuhkan antara lain volume dan komposisi kendaraan dan juga berat masingmasing sumbu kendaraan. Selain itu juga diperlukan data bangkitan lalu lintas (*traffic growth*). Data ini kemudian dikonversi menjadi kumulatif beban sumbu standar ekivalen (*cumulative equivalent standard axle, CESA*) selama umur rencana.

- b. Sistem perkerasan existing
 Data sistem perkerasan existing
 terutama yang dibutuhkan adalah
 tebal masing-masing lapisan
 pembentuk sistem perkerasan.
- c. Faktor lingkungan
 Pada metoda perencanaan tebal lapis tambah dengan metoda AASHTO'93 faktor lingkungan di wakili oleh temperatur perkerasan.
- d. Data pengujian FWD
 File data FWD selain berisi data pengujian lendutan pada beberapa titik yang akhirnya membentuk kurva lendutan juga berisi informasi lainnya yang dibutuhkan untuk perhitungan antara lain jarak antar geophones (alat

pencatat lendutan), besarnya beban yang bekerja, jari-jari plat beban, dll.

2.2. Perhitungan Modulus Resi lien Tanah Dasar (Mr)

Untuk memprediksi besarnya modulus resilien tanah dasar diberikan pada perumusan sebagai berikut :

$$Mr = C \left(\frac{0.24 P}{d_r r} \right) \qquad \dots (1)$$

Dimana:

Mr : modulus resilien tanah dasar, psi.
 P : beban yang digunakan, pounds.
 d_r : lendutan pada jarak r, inci.
 r : jarak dari titik pusat beban, inci.
 C : koefisien (direkomendasikan 0.33).

Lendutan yang digunakan untuk perhitungan modulus resilien ini (d_r) harus diambil pada jarak r yang cukup jauh sehingga independen terhadap efek dari lapisan diatasnya. Untuk itu jarak r harus memenuhi persyaratan berikut:

$$r \ge a_c$$
(2)

Dimana:

$$a_c = \sqrt{\left[a^2 + \left(D_3\sqrt{\frac{E_p}{M_r}}\right)^2\right]}$$
(3)

a_c : jari-jari tegangan (*radius of the stress bulb*) pada batas tanah dasar
 perkerasan, inci.

a : jari-jari plat beban, inci.

D : tebal total perkerasan diatas tanah

dasar, inci.

Ep : modulus efektif untuk sistem perkerasan diatas tanah dasar, psi.

2.3. Perhitungan Structural Number selama umur rencana (SNy)

Untuk mengakomodasi lalu lintas yang lewat selama umur rencana, besaran structural number yang di butuhkan (SNy) didapat dari per samaan (4) berikut ini.

$$\begin{split} \log \text{wt} = & \text{Zr.So+9.36log(SN+1)-0.20+} \frac{\log \left(\frac{\text{Po-Pt}}{\text{Po-Pf}}\right)}{0.40 + \frac{1094}{\left(\text{SN+1}\right)^{5.19}}} \\ & + 2.32 \log (\text{Mr)-8.07} \end{split}$$

Dimana:

wt : jumlah kumulatif beban gandar standard ekivalen selama umur perencanaan, ESA.

Zr : standard normal deviate.

So : Standard error SN : structural number

Mr : modulus resilien tanah dasar, psi.
Po : Serviceability saat pembukaan jalan
Pt : Serviceability saat jalan rusak
Pf : Serviceability saat jalan hancur

2.4. Perhitungan modulus efektif perkerasan

Perhitungan modulus efektif sistem perkerasan yang berada diatas tanah dasar didapat dari persamaan (5) berikut ini:

$$d_{0} = 1.5 \text{ pa} \left\{ \frac{1}{Mr \sqrt{1 + \left(\frac{D}{a} \sqrt[3]{\frac{Ep}{Mr}}\right)^{2}}} + \frac{\left[1 - \frac{1}{\sqrt{1 + \left(\frac{D}{a}\right)^{2}}}\right]}{Ep} \right\} \dots (5)$$

Dimana:

d₀ : lendutan pada pusat beban yang telah dikoreksi terhadap temperatur standar 68 ⁰F.

p : tekanan beban, psi.

D : tebal total perkerasan diatas tanah

dasar, inci.

Mr : modulus resilien tanah dasar, psi. Ep : modulus efektif perkerasan diatas

tanah dasar, psi.

2.5. Structural Number Effective (SNeff)

Structural Number effective adalah structural number yang ada pada perkerasan exisiting. Nilai Structural Number ini merupakan fungsi dari tebal total dan modulus efektif perkerasan. Hubungan ini diberikan pada persamaan (6) berikut ini:

SNeff =
$$0.0045 \, \text{D} \, \sqrt[3]{\text{Ep}}$$
(6)

Dimana:

SNeff: Structural Number effective.

D: tebal total perkerasan diatas

tanah dasar, inci.

Ep : modulus efektif perkerasan

diatas tanah dasar, psi.

2.6. Perhitungan Tebal Lapis Tambah

Kebutuhan tebal lapis tambah dihitung menurut persamaan (7) berikut ini.

$$Dol = \frac{SNol}{a_{ol}} = \frac{(SNy - SNeff)}{a_{ol}} \qquad(7)$$

Dimana:

Dol : kebutuhan tebal lapis tambah,

inci.

a_{ol} : koefisien kekuatan relatif bahan

lapis tambah,

SNol : structural number untuk lapis

tambah.

SNy : structural number untuk

mengakomodasi lalu lintas

rencana.

SNeff : structural number untuk

perkerasan existing.

III. PENYUSUNAN PROGRAM KOMPUTER

3.1. Data Flow Diagram

Didalam penyusunan suatu program komputer pada umumnya diawali dengan pembuatan *Data Flow Diagram (DFD).* Data Flow Diagram ini memberikan suatu gambaran tentang alur jalan dari data untuk suatu proses perhitungan didalam program tersebut.

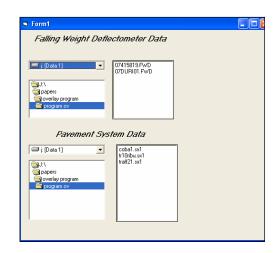
Untuk pembuatan program komputer perhitungan lapis tambah menggunakan metoda AASHTO'93 ini diberikan pada Gambar A.1.

Dari Gambar A.1 terlihat bahwa program ini terdiri atas 5 modul yaitu:

- a. Modul masukan data dan pre processing.
- b. Modul perhitungan Mr tanah dasar.
- c. Modul perhitungan SNy.
- d. Modul perhitungan SNeff.
- e. Modul perhitungan tebal lapis tambah.

3.2. Modul Masukan Data dan Pre Processing

Untuk data masukan dibutuhkan data hasil pengujian FWD serta data lalu lintas dan kondisi struktur jalan Data lalu lintas yang existing. dibutuhkan adalah data kumulatif lalu lintas selama umur rencana. Sedangkan data kondisi perkerasan existing adalah antara lain ketebalan struktur perkerasan exisiting diatas tanah dasar, koefisien pengaruh temperatur, standard deviate, standard normal distribution, initial service ability, terminal serviceability, failure serviceability, dan koefisien relatif untuk jenis campuran lapis tambah. Data ini ditulis dalam satu file menggunakan text. Masukan dari data file FWD dan data lainnya ditunjukkan pada Gambar 1 berikut ini.



Gambar 1 Jendela Masukan

3.3. Modul Perhitungan Modulus Resilien (Mr) Tanah Dasar

Perhitungan modulus resilien (Mr) tanah dasar pada dasarnya mengikuti persamaan (1), (2) dan (3) sebelumnya.

Secara garis besarnya perhitungan modulus resilien tanah dasar ini tidak begitu sulit, selain pemilihan nilai yang mewakili. Berdasarkan pengalaman maka untuk kondisi Indonesia pada umumnya modulus resilien yang mewakili adalah nilaivana didapat nilai dari hasil pembacaan geophone ke 5, 6, atau 7. Dengan alasan itu, maka pada pembuatan program ini nilai modulus resilien yang diambil adalah langsung nilai terendah yang didapat dari hasil perhitungan dari data yang diberikan oleh pembacaan pada geophone 5, 6, dan 7 tanpa melihat kondisi yang diberikan pada persamaan (2) dan (3).

3.4. Modul Perhitungan SNy

Untuk perhitungan *structural number* yang dibutuhkan untuk meng akomodasi lalu lintas rencana (SNy), perhitungan didasarkan pada persamaan (4) diatas.

Mengingat persamaannya begitu kompleks, maka pada pembuatan programnya dilakukan proses iterasi. Proses ini dimulai dengan mengambil nilai SN =1 dan kemudian dilakukan perhitungan untuk bagian kanan tanda sama dengan. Hasil yang didapat kemudian dibandingkan

dengan nilai log wt yang merupakan komponen bagian kiri sama dengan. Apabila error yang didapat masih lebih besar dari 1%, kemudian perhitungan dilanjutkan lagi dengan menambah nilai SN sebelumnya dengan 0.01 dan proses yang sama dilakukan. Nilai SNy adalah nilai SN yang memenuhi persamaan (4) diatas.

3.5. Modul Perhitungan SNeff

Untuk perhitungan structural number effective (SNeff) didasarkan pada persamaan (6). Parameter yang dibutuhkan adalah tebal perkerasan diatas tanah dasar (D) dan modulus efektif perkerasan (Ep).

Perhitungan modulus efektif perkerasan ini juga dimuat pada modul ini didasarkan pada persamaan (5) diatas. Perhitungan modulus efektif perkerasan ini dilakukan sebelum perhitungan SNeff.

3.6. Modul Perhitungan Tebal Lapis Tambah Yang Dibutuhkan

Modul terakhir yang dalam pembuatan program ini adalah modul perhitungan tebal lapis tambah yang dibutuhkan. Perhitungan ini didasarkan pada persamaan (7).

Parameter yang dibutuhkan adalah besaran SNy, SNeff dan koefisien kekuatan relatif bahan lapis tambah yang digunakan. Nilai SNy didapat dari modul SNy sedangkan nilai Sneff didapat dari modul SNeff. Sedangkan nilai koefisien relatif bahan yang digunakan untuk lapis tambah (a_{ov}) merupakan data masukan.

IV. CONTOH PENGGUNAAN

Untuk memberikan gambaran penggunaan program, maka diberikan contoh penggunaan lapis tambah perencanaan tebal untuk suatu ruas jalan dengan lapisan seperti ditun komposisi jukkaan pada Gambar 2. Adapun hasil pengujian lendutan dengan FWD ditunjukkan pada Tabel A.1. Lalu lintas diberikan bervariasi antara lain 0.5 juta, 1 juta, 5 juta dan 10 juta kumulatif beban standar (CESA). Sebagai contoh dari hasil perhitungan dengan kumulatif beban standar sebesar 5 juta untuk komposisi perkerasan seperti diberikan pada Gambar 2 ditunjukkan pada Tabel 1. berikut ini.

AC-WC	4 cm
AC-BC	5 cm
АТВ	10 cm
Kelas A	15 cm
Kelas B	15 cm

Gambar 2. Komposisi Perkerasan

Tabel 1. Hasil Perhitungan Untuk 5 juta ESA

zr=-1.645 s0= 0.45

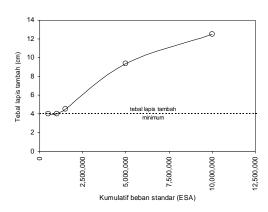
CESA= 5,000,000

STA	SNy	SNeff	overlay(cm)
9+200	5.3	3.7	9.8
9+300	5.6	3.6	12.8
9+700	5.5	3.7	11.4
9+900	5.0	3.5	9.4

Dari Tabel 1. terlihat bahwa untuk ruas jalan yang dipilih bisa ditentukan nilai Structural Number yang dibutuhkan untuk bisa meng akomodasi lalu lintas (SNy), Structural Number efektif (SNeff) serta tebal lapis tambah yang dibutuhkan.

Selain itu dengan menggunakan program ini akan lebih mudah untuk membuat suatu simulasi tebal lapis tambah dengan jumlah lalu lintas yang akan diakomodasi. Hal ini dirasa memberikan untuk panduan kepada otoritas pengelola jalan untuk mengambil suatu dalam rangka keputusan peng alokasian dana yang ada. Sebagai contoh Gambar 3 memberikan suatu hubungan antara tebal lapis tambah yang dibutuhkan dengan besarnya lalu lintas yang akan diakomodasi dalam satuan ESA.

Dari Tabel 1 dan Gambar 3 terlihat bahwa penggunaan program ini bisa mempercepat pemrosesan dalam perencanaan tebal lapis tambah dengan memberikan beberapa alternatif umur rencana yang dalam hal ini direpresentasikan oleh kumulatif beban standar. Hal ini bisa memberikan gambaran kepada otoritas pengelola jalan untuk menentukan rencana sesuai dengan budget yang tersedia. Selain itu juga dengan menggunakan program ini bisa memprediksi umur perkerasan existing yang diwakili oleh nilai effective structural number (SNeff).



Gambar 3. Tebal lapis tambah (cm) vs CESA untuk STA 9+900

V. KESIMPULAN

Beberapa kesimpulan yang bisa diambil antara lain:

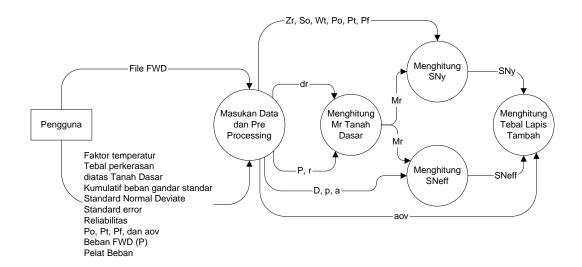
- a. Program komputer perencanaan tebal lapis tambah menggunakan metoda AASHTO'93 dengan data FWD bisa mempercepat proses perencanaan tebal lapis tambah dan mengurangi human error dalam proses perhitungannya.
- Menggunakan program ini bisa memberikan beberapa alternatif umur rencana.
- c. Program ini juga bisa memberikan prediksi umur rencana dari perkerasan existing.

DAFTAR PUSTAKA

- 1. AASHTO, 1993. AASHTO Guide For Design of Pavement Structure 1993.
- 2. Yuswanto, 2001. Panduan Belajar Microsoft Visual Basic 5.0.

Penulis:

Siegfried, Ajun Peneliti Muda Bidang Perkerasan Jalan pada Puslitbang Jalan dan Jembatan, Badan Litbang Departemen Pekerjaan Umum.



Gambar A.1. Data Flow Diagram

Tabel A.1 Data FWD

	raber 7th Fata 1 115	
R32 461		
020503PATKUD1A36F20	D0 1200 1 1.010	S 9.200
700021008002-08748838.0122111 8	DJADJAT.S	587 521
150 0 200 300 450 600 900 1500	00111011	587 510
C:\\	5 5 5 5	587 508
JL	*	S 9.300
S 10.441L 48 0 35 458		583 625
S 10.441L 48 0 35 462		585 602
800 20800' 100'0 10.441	*	585 596
8 15 3.5 5 2 15 2 8		S 9.700
Ld 137 1.043 88.7	0 0Peak	584 567
D1 1191 1.008 .9990	123	584 542
D2 1192 .997 1.013	11122222222223333333444444411	584 538
D3 1198 .994 1.014		S 9.900
D4 1194 .992 1.016	*******	585 566
D5 1195 .996 1.009		586 539
D6 1196 .998 1.011		588 529
D7 1197 .995 1.008	NORMAL, 200 KG MASS, HEIGHT 2 =	EOF
D0 1193 1 .9938	*	
D0 1199 1 1.018		