Comparison Study of Analysis of Water Tower Structure Using Finite Element Method and Engineering Equation Solver

Nanang Qosim^{*)}, Putra Mulya Pamungkas, Barkah Fitriyana, Wanda Pratomo, Marthan Lassandy

Departemen Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Indonesia Kampus Baru UI Depok, 16424 Depok, Jawa Barat *E-mail: nanang.qosim@ui.ac.id

Abstrak

Studi ini bertujuan untuk membandingkan hasil analisis nilai deformasi dan tegangan maksimum pada struktur tower penyangga tendon air dengan penerapan metode elemen hingga dan *engineering equation solver* (EES). Hasil simulasi menunjukkan bahwa verifikasi berhasil dilakukan ditandai dengan nilai deformasi yang didapatkan konvergen menuju nilai tertentu dengan maksimal persentase 0,40%. Selanjutnya, nilai tegangan maksimum yang terjadi masih berada di bawah *allowable stress material* 160 MPa, sehingga struktur tower penyangga toren dengan kapasitas 500 liter aman untuk digunakan. Hasil perhitungan dengan mengunakan EES menunjukkan bahwa nilai deformasi yang terjadi adalah sebesar 1,70 mm. Nilai ini berbeda 0,31 atau 18,24% jika dibandingkan dengan nilai deformasi sebesar 2,01 mm dengan menggunakan fine meshing pada ANSYS.

Kata kunci: tower penyangga toren; metode elemen hingga; EES; deformasi; tegangan

Abstract

This study aims to compare the analysis results of the maximum deformation and maximum stress on water structure using finite element method and engineering equation solver (EES). Simulation results show that verification successfully performed, with deformation value obtained is convergent to certain value with maximum percentage of 0,40%. Further, the maksimum stress value is still under the allowable stress of material 160 MPa. Hence, the structure of water tower with a capacity of 500 liters is safe to use. The result of calculation using EES shows that the deformation value is 1.70 mm. This value is different about 0.31 or 18.24% compared to the deformation value of 2.01 mm using fine meshing on ANSYS.

Keywords: water tower; finite element method; EES; deformation; stress

I. PENDAHULUAN

Di zaman yang serba instan seperti sekarang tentu masyarakat ingin sesuatu yang lebih mudah dan cepat, termasuk dalam penyimpanan air. Jika dulu orang banyak yang memakai bak terbuka dengan cor untuk tempat mengisi air atau bahkan menggunakan air dari mesin pompa langsung, namun kini sudah banyak yang memilih untuk menggunakan tandon atau tangki air. Dengan memakai tandon air tersebut kita bisa menyimpan air lebih mudah dan dapat digunakan kapanpun. Namun untuk bisa mengalir ke kran dengan baik, kita harus menaruh tandon air di tempat yang lebih tinggi. Ada dua cara yang bisa dilakukan, yang pertama yaitu dengan menaruh di lantai atas jika rumah bertingkat, sedangkan cara yang kedua yaitu membangun sebuah menara khusus tandon air.

Ketika dalam suatu keadaan ingin digunakan tandon air ini, maka harus dipersiapkan tempat tandon tersebut. Tandon ini harus diletakkan di ketinggian, agar air dapat dengan mudah mengalir ke bawah. Salah satu cara untuk menaruh tandon air tersebut adalah dengan membuat tempat khusus yang sering disebut dengan menara tandon air. Dalam pembuatan konstruksi menara tandon air menggunakan besi sebagai bahan utamanya, besi ini dipilih karena selain mempunyai sifat yang kuat, besi juga mudah dijumpai serta mudah untuk dibentuk. Hal pertama yang harus dilakukan untuk merencanakan menara penyangga tendon air adalah dengan membuat konsep desain menara tandon air tersebut, dalam pembuatan konsep ini sebaiknya dibuat berdasarkan lokasi penempatannya agar ketika nanti sudah jadi akan mudah dilakukan pemasangan. Dengan membuat menara konstruksi tandon, diharapkan dapat memperlancar aliran air tersebut serta tidak perlu lagi bingung tempat untuk menaruh tandon air tersebut.

Selanjutnya, penggunaan FEM dalam pemodelan desain dan analisis struktur menjadi semakin penting seiring dengan penggunaan standar atau kode tertentu dari perancangan suatu struktur. Dalam pengkonsepan ini, dilakukan beberapa hal meliputi desain awal, simulasi, dan analisis hasil data. Hasil data dibatasi pada tegangan dan lendutan yang dibandingkan antara hasil menggunakan EES dengan ANSYS.

Dalam melakukan perancangan struktur tower penyanngga tendon air perlu dilakukan perhitungan dari beban-beban yang mungkin terjadi terhadap struktur tersebut untuk selanjutnya dapat dilakukan efisiensi baik terhadap struktur maupun material tower tersebut. Oleh karena itu, perlu dilakukan fokus riset lebih lanjut untuk mengembangkan desain tower penyangga tandon air, salah satunya dengan melakukan pemodelan FEM pada desain strukturnya.

II. TINJAUAN PUSTAKA

Metode Elemen Hingga

Metode elemen hingga (finite element) merupakan salah satu metode numerik yang dapat digunakan untuk menyelesaikan masalah struktural, termal dan elektromagnetik. Dalam metode ini seluruh masalah yang kompleks seperti variasi bentuk, kondisi batas dan beban diselesaikan dengan metode pendekatan [1]. Karena keanekaragaman dan fleksibilitas sebagai perangkat analisis, metode ini mendapat perhatian dalam dunia teknik. Konsep dasar finite element adalah mendiskretisasi atau membagi suatu struktur menjadi bagian-bagian yang lebih kecil atau yang disebut elemen yang jumlahnya berhingga, kemudian melakukan analisis gabungan terhadap elemen-elemen kecil tersebut.

Tujuan dari FEM adalah untuk memperoleh nilai pendekatan numerik sehingga dapat diselesaikan dengan bantuan komputer, maka FEM dikatakan bersifat komputer *oriented* [2]. Saat ini pengunaan FEM untuk menghitung dan mensimulasikan model dengan bantuan komputer mengalami perkembangan yang sangat pesat. Hal ini dikarenakan perkembangan hardware komputer yang sangat pesat pula, sehingga mendukung proses perhitungan dengan metode numerik. Keuntungan menggunakan FEM adalah efisiensi dalam persamaan numerik dan dapat diterapkan dalam banyak tipe analisis.

Perkembangan pesat dari teknologi komputer mendorong terus mendorong meotde ini, karena komputer dibutuhkan sebagai perangkat aplikasi dari metode numerik. Diantara software paket yang populer untuk analisis metode numerik adalah STAAD-PRO, GT-STRUDEL, NASTRAN, NISA and ANSYS. Dengan menggunakan software ini dapat menganalisis struktur yang kompleks. Variabel dasar atau variabel medan yang tidak diketahui yang ditentukan dalam masalah teknik adalah pergeseran dalam mekanik solid, kecepatan dalam mekanika fluida, potensial listrik dan magnet dalam teknik listrik dan suhu dalam aliran panas. Secara kontinu variabel yang tidak diketahui ini tidak terbatas.

Prosedur elemen hingga mengurangi variabel yang tidak diketahui menjadi sejumlah berhingga dengan membagi daerah penyelesaian menjadi bagian kecil yang disebut elemen dan dinyatakan sebagai variabel medan yang tidak diketahui dalam istilah dianggap sebagai fungsi pendekatan (*approximation functions/interpolation functions/shape functions*) dalam setiap elemen. Fungsi pendekatan didefinisikan sebagai medan variabel dari titik-titik tertentu yang disebut node atau titik node [3]. Variabel medan dapat ditentukan pada beberapa titik menggunakan fungsi interpolasi. Setelah memilih elemen dan variabel titik yang tidak diketahui selanjutnya menyusun sifat bahan (*properties*) elemen untuk setiap elemen. Contohnya dalam mekanika solid pada pergeseran gaya kita menemukan adanya karakteristik kekakuan (*stifness characteristics*) masing-masing elemen. Secara matematika hubungan ini dapat dibentuk sebagai berikut [4]:

$$[k]e{\delta}e={F}e$$
(1)

Dimana [k]e adalah matriks kekakuan, $\{\delta\}e$ vektor pergeseran node dari elemen dan $\{\delta\}e$ adalah vektor gaya node.

Engineering Equation Solver (EES)

EES merupakan suatu software computer yang dapat membantu untuk melakukan kalkulasi dari sekumpulan persamaan aljabar. EES juga mampu untuk menyelesaikan persamaan diferensial, persamaan dengan variable kompleks, melakukan optimasi, memberikan regresi linier dan non-linier.

Cara kerja dari EES adalah menyelesaikan persamaan secara simultan. Hal ini untuk menyederhanakan proses dan memastikan EES bekerja secara optimal. EES juga menyediakan banyak buit-in fungsi *property* matematis dan *termophysical* yang berguna untuk perhitungan teknik.

Dalam penggunaan EES dapat dimasukkan hubungan fungsionalnya sendiri dalam tiga cara, yaitu: (1) Fasilitas untuk memasukkan dan menginterpolasi data tabular disediakan, sehingga data table dapat langsung digunakan dalam solusi dari rangkaian persamaan; (2) Bahasa EES mendukung fungsi dan prosedur penulisan pengguna yang serupa dengan yang ada pada software PASCAL dan FORTRAN. EES juga menyediakan dukungan modul yang ditulis pengguna, yang merupakan program EES yang dapat diakses oleh program EES lainnya. Fungsi, prosedur dan modul dapat disimpan sebagai file perpustakaan atau template yang dapat dibaca secara otomatis saat EES dimulai; (3) Fungsi dan prosedur eksternal yang ditulis dalam Bahasa tingkat tinggi seperti PASCAL, C atau FORTRAN dapat dihubungkan secara dinamis ke EES dengan menggunakan kemampuan perpustakaan link dinamis (dynamic link library) yang tergabung delam system operasi Windows.

III. METODE

Bahan dan Alat

Di dalam studi ini bahan/material yang dipakai dalam struktur tower penyangga tendon air kapasitas 500 liter, yang akan di uji menggunakan software EES dan ANSYS adalah *structural steel* dengan properties seperti yang dijelaskan pada pembahasan selanjutnya.

Sedangkan alat yang digunakan adalah seperangkat komputer dengan spesifikasi *Operating System*: Windows 7 Ultimate, Processor intel i7, 3,2 Ghz, Memory (RAM): 8 GB, System Type: 64-bit Operating System, Monitor 15 Inch. Software solver yang dipakai adalah EES, dan software analysis yang dipakai adalah ANSYS *Student version*.

Identifikasi Struktur

Dari hasil observasi, diperoleh bahwa material yang digunakan adalah *structural steel* sehingga dapat diketahui propertiesnya untuk digunakan sebagai inputan data material pada software ANSYS dalam melakukan analisis beban statis maupun dinamis. Kondisi penyambungan material sebagian besar menggunakan las, sehingga bisa dianggap struktur tersebut homogen dalam proses analisis.

Perhitungan dengan EES

Terdapat beberapa *windows* yang akan digunakan dalam perhitungan menggunakan EES ini, yaitu [5]:

- a. *Equation window*, pada *window* ini, persamaan yang akan diselesaikan ditulis seperti biasa, tanpa adanya Bahasa tingkat tinggi.
- b. *Diagram window*, untuk menampilkan grafik dan teks yang berkaitan dengan masalah yang sedang dipecahkan, sehingga mempermudah pemahaman dalam menyelesaikan permasalahan. *Diagram window* juga dapat memberikan informasi input dan output yang mudah digunakan.
- c. Solution window, akan secara otomatis muncul didepan semua window lain setelah melakukan perhitungan. Nilai dan satuan semua variable yang muncul di *equation window* akan ditampilkan secara alfabetis dengan menggunakan sebanyak mungkin kolom yang sesuai di seluruh *window*.
- *d. Array Window*, variabel *array* ini lebih banyak penggunaannya sebagai input matriks, yang diketik dengan indeks dalam tanda kurung siku, misalnya X[1] dan Y[2;3]. Hasil perhitungan dalam bentuk matriks tidak akan keluar pada *Solution window*, melainkan akan tampil pada *Array window*.

Analisis dengan FEM

Analisis dengan FEM dilakukan dengan mengikuti tahapan berikut, yaitu:

- a. Pemodelan geometri, dalam hal ini model awal dibuat menggunakan *Solidworks* kemudian dilakukan remodeling untuk dapat diinputkan kedalam software ANSYS. Dalam pembuatan geometri model juga diinputkan data material yang digunakan.
- b. *Meshing control*. Sebelum dilakukan proses *meshing* maka dilakukan pengaturan terlebih dahulu seperti menentukan *size* elemen, tingkat kehalusan elemen, dan lain sebagainya.
- Menentukan kondisi pembebanan yang akan diberikan berdasarkan kondisi real yang saat pengoperasian.
- d. Memberikan inputan solusi pada analisis statik seperti deformasi yang dihasilkan, serta *force*.
- e. Langkah terakhir adalah didapatkan hasil dari simulasi pembebanan.

IV. PEMODELAN

Properti Material

Material yang digunakan untuk struktur tower penyangga tendon air kapasitas 500 liter adalah *structural steel* dengan properti seperti pada Gambar 1.

Property	Value	Unit
🔁 Density	7850	kg m^-3
Isotropic Secant Coefficient of Thermal Expansion		
Coefficient of Thermal Expansion	1,2E-05	C^-1
Profesence Temperature	22	С
Isotropic Elasticity		
Derive from	Young's Modulus and	
Young's Modulus	2E+11	Pa
Poisson's Ratio	0,3	
Bulk Modulus	1,6667E+11	Pa
Shear Modulus	7,6923E+10	Pa
Field Variables		
Alternating Stress Mean Stress	III Tabular	
🎦 Strain-Life Parameters		
🔁 Tensile Yield Strength	2,5E+08	Pa
Compressive Yield Strength	2,5E+08	Pa
🔁 Tensile Ultimate Strength	4,6E+08	Pa
Compressive Ultimate Strength	0	Pa

Gambar 1. Properties	material	structural	steel
----------------------	----------	------------	-------

Pembebanan

Pembebanan yang diberikan pada struktur tower penyangga tendon air adalah berdasarkan kapasitasnya yaitu 500 liter. Sehingga pembebanan yang terjadi adalah 5000 N.

Pemodelan

Dalam studi ini, dilakukan dua jenis pemodelan mengunakan software EES dan ANSYS. Masingmasing pemodelan tersebut adalah sebagai berikut: 1) Pemodelan pada EES

Free body diagram untuk perhitungan pada software EES adalah seperti ilustrasi pada Gambar 2. Beam dibagi menjadi 2 elemen dengan 3 nodes. Adapun gaya yang diasumsikan adalah gaya dengan distribusi merata sepanjang batang beam.



Gambar 2. Free body diagram struktur

Pemodelan pada EES yakni dengan menggunakan elemen beam 1D yang bekerja pada bidang 2D. Gambar 3 merupakan persamaan-persamaan nilai yang diketahui dan diinput ke dalam *equation windows* pada EES. Nilai yang diketahui meliputi modulus young, inersia, luasan, panjang, serta beban yang terjadi pada struktur.

 File
 Edit
 Search
 Options
 Calculate
 Tables
 Plots
 Window

 Image: Search
 Image: Search</

Gambar 3. Persamaan-persamaan dan variabel input

2) Pemodelan pada ANSYS

Pemodelan pada software ANSYS menggunakan elemen beam 2D. Sebelum pemodelan dilakukan pada daerah yang memiliki deformasi maksimal, maka akan dilakukan dulu simulasi keseluruhan pada struktur seperti pada Gambar 4.



Gambar 4. Deformasi yang terjadi pada struktur tower

Simualasi keseluruhan dilakukan dengan menggunakan elemen 1D dan dengan *coarse meshing* hanya untuk mengetahui lokasi maksimum deformasi. Dari Gambar 4, dapat dilihat bahwa deformasi maksimum sebesar 2,2583 mm terletak pada bagian tengah beam (ditandai dengan spectrum warna merah).

Dengan demikian, fokus pada studi ini adalah akan dibuat pemodelan elemen 2D beam dengan bantuan software ANSYS untuk beam horizontal seperti yang ditunjukkan oleh simbol Max (warna merah) pada Gambar 5. Pemodelan akan dilakukan memberikan *initial condition* pada node 1 dan 3.



Gambar 5. Bagian yang akan dilakukan pemodelan 2D (ditandai simbol Max.)

Detail dimensi elemen beam untuk pemodelan 2D adalah seperti pada Gambar 6.



Gambar 6. Dimensi elemen beam 2D

Pada pemodelan struktur tower penyangga toren, seperti yang telah dibahas sebelumnya, beban yang terjadi adalah sebesar 5000 N yang terbagi secara merata pada 4 penyangga. Sehingga beban yang dimasukkan pada elemen ini adalah sebesar 1250 N (Gambar 7).



Gambar 7. Lokasi dan besarnya pembebanan yang diberikan

Pemberian *initial condition* mengacu pada pemodelan global beam sebelumnya. Data *initial condition* diambil dari data deformasi pada probe 3 dan probe 4 (Gambar 8) dengan data sebagai berikut:

Tabel 1. Nilai	probe 1	dan 2 j	pada sum	bu x d	lan y

	Sumbu x (mm)	Sumbu y (mm)
Probe 1	-5,0819e-002	-1,6694
Probe 2	-5,0819e-002	-1,6694



Gambar 8. Lokasi probe 1 dan 2

V. VERIFIKASI

Meshing Coarse

Pengaturan *meshing coarse* yang digunakan baik untuk kasus *fixtu*re maupun kasus *initial condition* adalah sebagaimana ditampilkan pada Gambar 9 dan 10. Pada *meshing coarse* jumlah node sebanyak 99, dan jumlah elemen 64 buah dengan jenis elemen berupa elemen segi empat.

	0,00 150,00 75.00 225.00	300,00 (mm)
	Gambar 9. M	leshing coarse
De	etails of "Mesh"	
-	Display	
	Display Style	Body Color
-	Defaults	
	Physics Preference	Mechanical
	Relevance	0
-	Sizing	
	Use Advanced Size Function	On: Curvature
	Relevance Center	Coarse
	Initial Size Seed	Active Assembly
	Smoothing	Low
	Span Angle Center	Coarse
	Curvature Normal Angle	Default (30,0 °)
	Min Size	Default (4,84120 mm)
	Max Face Size	Default (24,2060 mm)
	Growth Rate	Default
	Number of Retries	Default (4)
	Extra Retries For Assembly	Yes
	Rigid Body Behavior	Dimensionally Reduced
	Mesh Morphing	Disabled
-	Defeaturing	
	Use Sheet Thickness for Pi	No
	Pinch Tolerance	Default (4,35710 mm)
	Generate Pinch on Refresh	No
	Sheet Loop Removal	No
	Automatic Mesh Based Def	On
	Defeaturing Tolerance	Default (3,63090 mm)
-	Statistics	
-	Statistics Nodes	99

Gambar 10. Detail *meshing coarse*

Meshing Medium



Gambar 11. Meshing medium

De	etails of "Mesh"				
Ξ	Display				
	Display Style	Body Color			
Ξ	Defaults				
	Physics Preference	Mechanical			
	Relevance	50			
Ξ	Sizing				
	Use Advanced Size Function	On: Curvature			
	Relevance Center	Medium			
	Initial Size Seed	Active Assembly			
	Smoothing	Medium			
	Span Angle Center	Coarse			
	Curvature Normal Angle	Default (30,0 °)			
	Min Size	Default (3,32830 m			
	Max Face Size	Default (16,6420 m			
	Growth Rate	Default			
	Number of Retries	Default (4)			
	Extra Retries For Assembly	Yes			
	Rigid Body Behavior	Dimensionally Red			
	Mesh Morphing	Disabled			
Ξ	Defeaturing				
	Use Sheet Thickness for Pinch	No			
	Pinch Tolerance	Default (2,99550 m			
	Generate Pinch on Refresh	No			
	Sheet Loop Removal	No			
	Automatic Mesh Based Defeaturing	On			
	Defeaturing Tolerance	Default (2,49630 m			
-	Statistics				
	Nodes	188			
	Elements	138			
	Mesh Metric	None			

Gambar 12. Detail meshing medium

Pengaturan *meshing medium* yang digunakan baik untuk kasus *fixture* maupun kasus *initial condition* adalah sebagaimana ditampilkan pada Gambar 11 dan 12. Pada *meshing medium* jumlah node sebanyak 188, dan jumlah elemen 138 buah dengan jenis elemen berupa elemen segi empat.

Meshing Fine



Pengaturan *meshing fine* yang digunakan baik untuk kasus *fixture* maupun kasus *initial condition* yakni sebagai berikut pada Gambar 13 dan 14. Pada *meshing fine* jumlah node sebanyak 315, dan jumlah elemen 248 buah dengan jenis elemen berupa elemen segi empat.

	Display					
1	Display Style	Body Color				
= [Defaults					
F	Physics Preference	Mechanical				
[Relevance	100				
= 5	Sizing					
L.	Use Advanced Size Function	On: Curvature				
F	Relevance Center	Fine				
1	nitial Size Seed	Active Assembly				
5	Smoothing	High				
5	Span Angle Center	Coarse				
[Curvature Normal Angle	Default (30,0 °)				
[Min Size	Default (2,42060 m				
[Max Face Size	Default (12,1030 m				
[Growth Rate	Default				
1	Number of Retries	Default (4)				
E	Extra Retries For Assembly	Yes				
F	Rigid Body Behavior	Dimensionally Red				
1	Mesh Morphing	Disabled				
= [Defeaturing					
L.	Use Sheet Thickness for Pinch	No				
F	Pinch Tolerance	Default (2,17860 m				
(Generate Pinch on Refresh	No				
5	Sheet Loop Removal	No				
1	Automatic Mesh Based Defeaturing	On				
[Defeaturing Tolerance	Default (1,81550 m				
=	Statistics					
[Nodes	315				
[Elements	248				
1	Mesh Metric	None				

Gambar 14. Detail *meshing fine*

VI. HASIL DAN PEMBAHASAN

Hasil Perhitungan dengan EES

Gambar 15 merupakan persamaan-persamaan dan nilai yang diketahui dan diinput ke dalam *equation windows* pada EES. Nilai yang diketahui meliputi *modulus young*, inersia, luasan, panjang, serta beban yang terjadi pada struktur. Pada Gambar 15 juga ditampilkan matriks kekakuan local untuk tiap-tiap elemen. Matriks kekakuan lokal k1 merupakan matriks yang terbentuk dari node 1 dan 2 pada elemen 1. Sementara matriks kekakuan lokal k2 merupakan persamaan matriks yang terbentuk dari node 2 dan node 3 elemen 2 dari pemodelan di software EES.

File Edit Sea	arch Options Calculate	Tables Plots Window	is Help Example:	s		
	1R 🗄 🖬 🖬 🖌				12824 ?	1
(Nilai yang diketa F1x=0 F1y=((q*L1)/2) F2x=0 F3y=((q*(L1+L2)) F3x=0 F3y=((q*(L1+L2)/2) M2=0 M1=-(q*(L1^2))/12 M3=(q*(L2^2))/12	ahuī}					
{Matriks Kekekue //u K1[1:1]=E*A/L1 : K1[2:1]=0 : K1[3:1]=0 : K1[3:1]=-E*A/L1 : K1[5:1]=0 : K1[6:1]=0 :	n Lokal} // K1[1:2]=0: K1[2:2]=12*E*V(L1^3): K1[3:2]=6*E*V(L1^2): K1[4:2]=0: K1[5:2]=12*E*V(L1^3): K1[6:2]=6*E*V(L1^2):	//t K1[1:3]=0: K1[2:3]=6"E*//(L1^2): K1[3:3]=4"E*//(L1): K1[4:3]=0: K1[5:3]=6"E*//(L1^2): K1[6:3]=2"E*/(L1):	//u K1[1:4]=-E*A/L1: K1[2:4]=0: K1[3:4]=0: K1[4:4]=E*A/L1: K1[5:4]=0: K1[6:4]=0:	//v K1[1:5]=0: K1[2:5]=-12*E*V/(L1^3): K1[3:5]=-6*E*V/(L1^2): K1[4:5]=0: K1[5:5]=-6*E*V/(L1^3): K1[6:5]=-6*E*V/(L1^2):	/t K1[1:6]=0 K1[2:6]=&"E*V/(L1^2) K1[3:6]=2*E*V/(L1) K1[4:6]=0 K1[5:6]=-6*E*V/(L1^2) K1[6:6]=4*E*V/(L1)	{u1} {v1} {theta1} {u2} {v2} {theta2}
K2[1;1]=E*A/L2 : K2[2;1]=0 : K2[3;1]=0 : K2[4;1]==E*A/L2 : K2[5;1]=0 : K2[6;1]=0 :	K2[1;2]=0: K2[2:2]=12^E*V(L2^3): K2[3:2]=6*E*V(L2^2): K2[4:2]=0: K2[5:2]=-12*E*V(L2^3): K2[6:2]=6*E*V(L2^2):	K2[1;3]=0: K2[2:3]=6*E*V(L2^2): K2[3:3]=4*E*V(L2): K2[4:3]=0: K2[5:3]=-6*E*V(L2^2): K2[6:3]=2*E*V(L2):	K2[1:4]=-E*A/L2 : K2[2:4]=0 : K2[3:4]=0 : K2[4:4]=E*A/L2 : K2[5:4]=0 : K2[6:4]=0 :	K2[1;5]=0: K2[2:5]=12*E*V(L2^3): K2[3:5]=6*E*V(L2^2): K2[4:5]=0: K2[5:5]=12*E*V(L2^3): K2[5:5]=6*E*V(L2^3):	K2[1:6]=0 K2[2:6]=6*E*V(L2^2) K2[3:6]=2*E*V(L2) K2[4:6]=0 K2[5:6]=-6*E*V(L2^2) K2[6:6]=4*E*V(L2)	{u2} {v2} {theta2} {u3} {v3} {theta3}

Gambar 15. Variabel input dan matriks kekakuan lokal tiap elemen

Dari matriks kekakuan lokal tiap elemen tersebut, selanjutnya disusun matrik kekakuan global, Gambar 16, dan dieliminasi sesuai *boundary conditions* yang diberikan. Nilai u1, v1, dan u3, v3 didapatkan dari hasil probe ANSYS global sebagai *initial condition* pada pemodelan.

Equations Window			
-{matriks Kekakuon Global}- KG[1:1]=K1[1:1] ::KG[1:2]=K1[1:2] :KG[1:3]=K1[1:3] :KG[1:9]=0	:KG[1:4]=K1[1:4] :KG[1	1;5]=K1[1;5] :KG[1;6]=K1[1;6] :K	G[1;7]=0 :KG[1:8]=0
KG[2:1]=K1[2:1] :KG[2:2]=K1[2:2] :KG[2:3]=K1[2:3] 8]=0 :KG[2:9]=0	{u1} :KG[2:4]=K1[2:4] :KG[[2:5]=K1[2:5] :KG[2:6]=K1[2:6] :K	:G[2:7]=0 :KG[2;
{v1} KG[3:1]=K1[3:1] :KG[3:2]=K1[3:2] :KG[3:3]=K1[3:3] 8]=0 :KG[3:9]=0	:KG[3:4]=K1[3:4] :KG	a[3;5]=K1[3;5] :KG[3;6]=K1[3;6] :	KG[3;7]=0 :KG[3;
(minimize) KG[42]+K1[42] KG KG[41]+K1[41] KG[42]+K1[42] KG KG[42]+K1[42] KG[42]+K1[42] KG KG[52]+K1[51] KG[52]+K1[52] KG[52]+K1[52] KG[23]+K1[55] KG[52]+K2[25] KG KG[24]+K1[51] KG[52]+K2[25] KG KG[52]+K2[25] KG[52]+K2[25] KG KG[52]+K2[51] KG[52]+K2[25] KG KG[52]+K2[51] KG[52]+K2[25] KG	G[4:3]=K1[4:3] KG[4] KG[4:9]=K2[1:6] KG[5:3]=K1[5:3] KG[5:4]=K1[5: G[5:9]=K2[2:6] [6:3] KG[6:4]=K1[6:4]=K2[3:1]	k4]=K1[4:4]+K2[1:1] KG[4:5]=K1[4:5]+K (u2) 4]+K2[2:1] KG[5:5]=K1[5:5]+K2[2:2] (v2) KG[6:5]=K1[6:5]+K2[3:2] KG[6:6]=K1	2[1:2] KG[4:6]= KG[5:6]=K1[5:6]=]=K1[6:6]+K2[3:3]
к. које, јекајанј које, јекаја, зј које, јека КG[7;1]=0 :КG[7;2]=0 :КG[7;3]=0 :КG[7;4]=К КG[7:9]=К2[4;6]	[3,6] 2[4;1] :KG[7;5]+K2[4;2] :KG	[7;6]=K2[4;3] :KG[7;7]=K2[4;4] :	<g[7;8]+k2[4;5] :<="" td=""></g[7;8]+k2[4;5]>
.: (43) КG[8:1]=0 :КG[8:2]=0 :КG[8:3]=0 :КG[8:4]= .:КG[8:9]=КG[8:9]=КG[8:4]=	K2[5;1] :KG[8;5]+K2[5;2] :K0	G[8;6]+K2[5;3] :KG[8;7]+K2[5;4]	:KG[8;8]+K2[5;5] :
	2[6;1] :KG[9;5]+K2[6;2] :K	G[9.6]=K2[6:3] :KG[9:7]=K2[6:4]	:KG[9;8]+K2[6;5]

Gambar 16. Susunan matriks kekakuan global

🛂 File Edit Search Options Calculate Tables Plots Windows Help Examples
ora whrith the very month for the set
(Boundary Condition) (u1 v1 + theta1 = u3 v3 = theta3 = 0) (N2 − 0) (F2 × F2 α) (F2 × F2 α)
theta3=0
(matriks Kekekuan Iotal(eliminasi)) KT[:]+k(4(4,4) KT[:2]+k(4(45) KT[:3]+K(4(6) KT[:2]+k(4(5,4) KT[:2]+K(4(5) KT[:2])+K(4(5) KT[:1]+K(6(4) KT[:2]+K(6(5) KT[:2])+K(6(6)
(Matriks Gaya) F[1]=F2× F[2]=F2y. F[3]=M2
(Menceri displacement, defleksi dan rotasi pada node 2) DUPUCATE (=1,3 F[0]=sum(AT[(k]*TV[k]k=1,3) END
(Matriks Displacement, Defleksi dan Rotasi total) DDR[1]=U1: DDR[2]=V1: DDR[3]=theta1: DDR[4]=TV[1]: DDR[5]=TV[2]: DDR[6]=TV[3]: DDR[7]=U3: DDR[8]=V3: DDR[9]=theta1
{F=K*delta X}
DUPLICATE i+1.9 PLICATE i+1.9 END END
12-TV11

V2=TV[2] theta2=TV[3]

Gambar 17. *Boundary conditions* dan inputan untuk mencari variabel output

Selanjutnya pada Gambar 17 merupakan matriks kekakuan total yang didapat setelah mengeliminasi persamaan matriks kekakuan global setelah *boundary condition* dimasukkan, sehingga yang tersisa hanya matriks kekakuan total 3x3. Langkah selanjutnya adalah membuat persamaan untuk mencari defleksi dan gaya reaksi yang terjadi (Gambar 17).

Gambar 18, 19, dan 20 merupakan hasil solving kasus yang disajikan masing-masing sebagai main solution, array windows, dan diagram windows. Pada Gambar 8 dapat dilihat bahwa pada kolom DRi yang berarti displacement rotation pada node 1 dan 3 merupakan nilai initial condition yang dimasukkan. Sedangkan kolom Ri merupakan kumpulan gaya reaksi yang terjadi pada node 1 sampai node 3. Pada diagram windows (Gambar 9) node 2 memiliki nilai displacement terbesar yaitu -0,001648 m atau 1,648 mm pada arah sumbu Y negatif (ke bawah).

Fix Solution				_ O ×
Main				-
Unit Settings: [kJ]/[C]/	[kPa]/[kg]/[degrees]			
A = 0,0003 [m ²]	E = 2,000E+11 [N/m ²]	F1x=0 [N]	F1y=-234.4 [N]	F2x=0 [N]
F2y=-937,5 [N]	F3x=0 [N]	F3y=-234,4 [N]	I = 6,250E-09 [m ⁴]	L1 = 0,375 [m]
L2 = 0,375 [m]	M1 = 14,65 [Nm]	M2 = 0 [Nm]	M3 = -14,65 [Nm]	q=-1250 [N]
theta1 = 0	theta2 = 4,857E-16	theta3=0 [deg]	U1 = -0,00005082 [m]	U2 = -2,623E-15
U3 = -0,00005208 [m]	√1 =-0,001669 [m]	V2 =-0,001648	V3 =-0,001698 [m]	
52 potential unit problems	were detected. Check Ur	its		
Calculation time = ,0 sec.				
Array variables are in the	Arrays window			

Gambar 18. Hasil solving utama pada jendela solution

Arrays	lable						
Sort	²² KG _{i,9}	23 DDR _i	²⁴ TV _i	²⁵ R _i	28 KT _{i;1}	27 KT _{i,2}	28 KT _{i;3}
[1]	0	-0,00005082	-2,623E-15	-8131	3,200E+08	0	0
[2]	0	-0,001669	-0,001648	-5,988	0	568889	0
[3]	0	0	4,857E-16	-1,123	0	0	26667
[4]	0	-2,623E-15		16464			
[5]	53333	-0,001648		20,22			
[6]	6667	4,857E-16		1,547			
[7]	0	-0,00005208		-8333			
[8]	-53333	-0,001698		-14,24			
[9]	13333	0		2,669			
<							>

Gambar 19. Hasil *solving* yang disajikan dalam *array* windows

Hasil perhitungan dengan mengunakan EES menunjukkan bahwa nilai deformasi yang terjadi adalah sebesar 1,70 mm. Nilai ini berbeda 0,31 atau 18,24% jika dibandingkan dengan nilai deformasi sebesar 2,01 mm dengan menggunakan *fine meshing* pada ANSYS. Hal ini disebabkan oleh inputan asumsi pada ANSYS yang lebih kompleks. Selain itu diskritisasi elemen pada simulasi dengan ANSYS memungkinkan untuk melakukan perhitungan dengan banyak elemen dan nodes. Sedangkan perhitungan dengan menggunakan EES untuk beban terdistribusi merata, membutuhkan 1 node bantuan untuk melihat besarnya deformasi pada titik tersebut.

Hasil Pemodelan dengan ANSYS

1. Meshing Coarse

Pada pemodelan elemen 2D dengan *meshing coarse*, dilakukan *running* atau eksekusi program ANSYS dengan hasil total deformasi pada Gambar 21 dan *equivalent stress von mises* pada Gambar 22. Gambar 21 memperlihatkan bahwa nilai maksimum total deformasi sebesar 2,0031 mm di daerah yang ditandai oleh spektrum warna merah (di tengah elemen) dan nilai deformasi minimum (spektrum warna biru) sebesar 1,6693 mm. Gambar 22 menampilkan distribusi tegangan *von mises* dengan nilai maksimum 35,558 MPa berlokasi di tengah elemen, dan minimum tegangan sebesar 2,9744 MPa di lokasi yang ditandai dengan spektrum warna biru.



Gambar 21. Distribusi total deformasi dengan *coarse* meshing



Gambar 22. Distribusi tegangan von mises dengan coarse meshing

2. Meshing Medium

Pada pemodelan elemen 2D dengan *meshing medium*, dilakukan *running* atau eksekusi program ANSYS dengan hasil total deformasi pada Gambar 23 dan *equivalent stress von mises* pada Gambar 24. Gambar 23 memperlihatkan bahwa nilai maksimum total deformasi sebesar 2,0078 mm di daerah yang ditandai oleh spektrum warna merah (di tengah elemen) dan nilai deformasi minimum (spektrum warna biru) sebesar 1,6691 mm. Gambar 24 menampilkan distribusi tegangan *von mises* dengan nilai maksimum 39,164 MPa berloaksi di tengah elemen, dan minimum tegangan sebesar 1,5313 MPa dilokasi yang ditandai dengan spektrum warna biru.



Gambar 23. Distribusi total deformasi dengan *medium meshing*



medium meshing

Hasil deformasi maksimum dengan *medium meshing* ini memiliki perbedaan dengan *meshing coarse* dengan persentase sebesar 0,23% lebih besar. Hasil tegangan maksimum dibandingkan dengan *medium meshing* juga memiliki persentase 10,14% lebih besar.

3. Meshing Fine

Gambar 25 memperlihatkan bahwa nilai total deformasi maksimum dengan menggunakan *meshing fine* adalah sebesar 2,0111 mm di daerah yang ditandai oleh spektrum warna merah (di tengah elemen) dan nilai deformasi minimum (spektrum warna biru) sebesar 1,6689 mm. Gambar 26 menampilkan distribusi tegangan *von mises* dengan nilai maksimum 51,489 MPa terletak di tengah elemen, dan minimum tegangan sebesar 0,83173 MPa di lokasi yang ditandai dengan spektrum warna biru.

Hasil deformasi maksimum dengan *fine meshing* ini memiliki perbedaan dengan *meshing medium* dengan persentase sebesar 0,16% lebih besar. Hasil maksimum tegangan dengan *fine meshing* juga memiliki persentase 31,47% lebih besar.

Dari ketiga jenis meshing (coarse meshing, medium meshing, dan fine meshing) yang telah dilakukan, terjadi kenaikan pada nilai deformasi maksimum dan tegangan maksimum seiring dengan perubahan kondisi meshing. Nilai deformasi maksimum yang terjadi dari 2,0031 mm pada coarse meshing sampai dengan 2,0111 mm pada fine meshing menunjukkan bahwa nilai deformasi maksimum mendekati nilai 2,01 dengan perubahan persentase terbesar senilai 0,40%.



Gambar 25. Distribusi total deformasi dengan *fine meshing*



Gambar 26. Distribusi tegangan von mises dengan fine meshing

Nilai tegangan von misses juga menunjukkan adanya kenaikan. Ditunjukkan dengan kenaikan 35,558 MPa pada *coarse meshing* menjadi 51,489 MPa pada *fine meshing* dengan persentase sebesar 44,80%. Namun nilai ini belum menunjukkan akan mendekati nilai tertentu. Hal ini dikarenakan nilai deformasi sangat mempengaruhi tegangan yang terjadi, kenaikan dalam nilai yang sangat kecil pada nilai deformasi akan berpengaruh sangat signifikan terhadap nilai tegangan. Fenomena ini dibuktikan dengan persamaan tegangan ekuivalen von mises (Persamaan 2). Persamaan 2 menunjukkan bahwa persamaan tersebut merupakan akar dari penjumlahan kuadrat.

$$\frac{1}{\sqrt{2}} \left[(\sigma 2 - \sigma 1)^2 + (\sigma 3 - \sigma 1)^2 + (\sigma 3 - \sigma 2)^2 \right]_2^1 \le \frac{Sy}{n}$$
(2)

Selanjutnya, nilai tegangan maksimum sebesar 51,489 MPa masih berada di bawah nilai *allowable stress* dari material yang digunakan (*structural steel*) sebesar 160 MPa. Sehingga struktur tower penyangga toren dengan kapasitas 500 liter tersebut masih dalam kategori aman untuk diaplikasikan.

Fenomena Fisik Beam

Dilakukan fenomena fisik beam yang diwakili oleh *meshing coarse* sebagaimana ditunjukkan pada Gambar 21. Gambar 21 menunjukkan bahwa deformasi total yang terjadi sebesar 2 mm. Untuk mengobservasinya secara lebih detail, deformasi yang terjadi dapat dilakukan secara *directional deformation* terhadap sumbu X dan terhadap sumbu Y. *Directional deformation* terhadap sumbu X, seperti pada Gambar 27 memiliki deformasi sebesar 0,054429 mm, Hal ini di karenakan pada *initial condition displacement* sudah berada pada koordinat X negatif 0,050819.



Gambar 27. Directional deformation pada sumbu X

Sedangkan *directional deformation* pada sumbu Y, seperti yang terlihat pada Gambar 28, memiliki nilai maksimum -1,6694 mm dan nilai minimum -2,1801 mm. Dapat disimpulkan bahwa nilai deformasi tertinggi pada 2,1801 dengan arah ke sumbu Y negatif terjadi pada nilai minimum bertanda spectrum warna biru terletak di tengah beam.



Gambar 28. Directional deformation pada sumbu Y

Gambar 29 merupakan hasil nilai tegangan maksimum pada beam dengan *meshing coarse* untuk analisis nilai tegangan. Gambar 29 menunjukkan bahwa tegangan maksimum terjadi pada bagian tengah beam bagian atas dan bawah sebesar 44,672 MPa. Dapat disimpulkan bahwa tegangan maksimal yang terjadi memiliki nilai yang sama besar namun dengan arah yang berbeda. Sesuai dengan teori beam bahwa jika terjadi tegangan tekan pada permukaan bagian atas, maka bagian bawah beam akan merespon dengan tegangan tarik sebagai wujud dari reaksi.



Gambar 29. Tegangan maksimum pada beam dengan *meshing coarse*

VII. PENUTUP

Kesimpulan

Dari hasil analisis dan pembahasan tentang pemodelan metode elemen hingga untuk aplikasi analisis struktur tower penyangga toren, dapat ditarik kesimpulan sebagai berikut:

 Hasil deformasi dan tegangan von-misses yang terjadi untuk tiap-tiap jenis meshing, dapat dirangkum pada tabel berikut:

Output	Jenis meshing		
	course	medium	fine
Deformasi max. (mm)	2,0031	2,008	2,0111
Deformasi min. (mm)	1,6693	1,6691	1,6689
Tegangan max. (MPa)	35,558	39,164	51,489
Tegangan min. (MPa)	2,9744	1,5313	0,83173

- Pada kasus yang telah disimulasikan, verifikasi berhasil dilakukan dikarenakan nilai deformasi yang didapatkan konvergen menuju nilai tertentu dengan maksimal persentase 0,40%.
- Nilai tegangan maksimum yang terjadi masih berada di bawah *allowable stress* material 160 MPa, sehingga struktur tower penyangga toren dengan kapasitas 500 liter aman untuk digunakan.
- 4) Hasil perhitungan dengan mengunakan EES menunjukkan bahwa nilai deformasi yang terjadi adalah sebesar 1,70 mm. Nilai ini berbeda 0,31 atau 18,24% jika dibandingkan dengan nilai deformasi sebesar 2,01 mm dengan menggunakan *fine meshing* pada ANSYS.

Ucapan Terima Kasih

Penulis mengucapkan terimakasih kepada: (1) Lembaga Pengelola Dana Pendidikan (LPDP), sebagai penyandang dana beasiswa pendidikan magister penulis; (2) Dr. Ir. Ahmad Indra Siswantara, yang selalu memberikan dukungan terselesaikannya penelitian ini.



Gambar 20. Hasil solving yang disajikan dalam diagram windows

VIII. DAFTAR PUSTAKA

- [1] D. L. Logan, A first course in the finite element *method*: Cengage Learning, 2011.
- [2] S. Moaveni, *Finite Element Analysis Theory and Application with ANSYS, 3/e*: Pearson Education India, 2011.
- [3] W. Hadipratomo, "Dasar-dasar metode elemen hingga," ed: Danamartha Sejahtera Utama, 2005.
- [4] E. P. Popov, *Engineering mechanics of solids*: Prentice Hall, 1990.
- [5] S. A. Klein and F. Alvarado, *EES: Engineering* equation solver for the Microsoft Windows operating system: F-Chart software, 1992.