

ANALISIS PENYERAPAN ENERGI DAN POLA DEFORMASI *CRASH BOX* DENGAN VARIASI SUDUT TIRUS DINDING *CRASH BOX* PADA UJI SIMULASI TABRAKAN ARAH FRONTAL

Moch. Agus Choiron, Djarot B. Darmadi, Bintang Rahmaddian Anwari
Jurusan Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Brawijaya
Jalan M.T. Haryono no. 167, Malang 65145, Indonesia
Email: ra.bintang@yahoo.com

Abstrak

Sistem transportasi merupakan salah satu kebutuhan yang penting untuk dipenuhi dalam mempermudah kehidupan pada zaman modern ini. Di sisi lain, meningkatnya kebutuhan akan hal tersebut juga akan ikut meningkatkan produksi kendaraan yang secara tidak langsung turut meningkatkan jumlah kecelakaan. Meninjau hal tersebut, standar keselamatan kendaraan yang lebih baik sangat dibutuhkan, salah satunya adalah *crash box*. *Crash box* merupakan sistem keamanan pasif yang digunakan untuk mengurangi tingkat keparahan kecelakaan yang dialami penumpang atau bagian kendaraan yang vital akibat tabrakan. Penelitian ini meninjau pengaruh variasi sudut tirus dinding *crash box* berpenampang lingkaran (*circular*) terhadap pola deformasi dan penyerapan energi pada uji simulasi tabrakan arah frontal. Penelitian dilakukan dengan software berbasis metode elemen hingga (MEH). Variasi yang digunakan dalam penelitian ini yaitu *crash box* dengan sudut tirus (α) $0,2^\circ$; $0,4^\circ$; $0,6^\circ$; $0,8^\circ$; dan $1,0^\circ$ dengan material *crash box* baja AISI 1340. Dari hasil penelitian diperoleh bahwa pola deformasi yang terbentuk adalah pola aksial dengan mode *concertina* dan campuran (*concertina + diamond*). Deformasi mode campuran terjadi pada *crash box* t_a $1,6 \alpha 0,0^\circ$; $\alpha 0,8^\circ$; $\alpha 1,0^\circ$. Penyerapan energi meningkat seiring bertambah besarnya sudut tirus dinding *crash box*, dengan kemampuan menyerap energi terbesar pada *crash box* dengan sudut tirus (α) $1,0^\circ$ sebesar 10823 J. Semakin besarnya sudut tirus dinding *crash box* juga menunjukkan peningkatan penyerapan energi spesifik *crash box*.

Kata kunci: *crash box*, sudut tirus, tabrakan frontal, pola deformasi, penyerapan energi

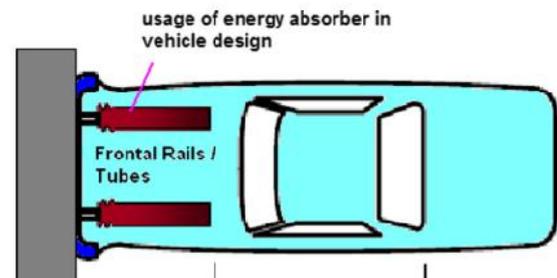
PENDAHULUAN

Seiring perkembangan teknologi, perkembangan sistem keamanan pada alat transportasi sangat diperlukan dikarenakan semakin meningkatnya kebutuhan akan kendaraan untuk menunjang mobilitas masyarakat. Kecelakaan lalu lintas merupakan salah satu hal yang perlu diperhatikan terkait sistem keamanan yang dikembangkan. Jumlah kecelakaan lalu lintas tahun 2013 mencapai angka 100.106 dengan jumlah korban meninggal sebanyak 26.416 [1]. Solusi dari hal tersebut adalah dengan ditambahkan sistem keamanan yang dilakukan oleh produsen alat transportasi khususnya produsen kendaraan roda empat agar dampak yang ditimbulkan dari kecelakaan yang terjadi pada pengemudi dapat dikurangi.

Crash box merupakan sistem keamanan pasif (*passive safety system*) dan merupakan salah satu bagian dari *crashworthy system* yang digunakan untuk mengurangi tingkat keparahan kecelakaan yang dialami penumpang atau bagian kendaraan yang vital akibat tabrakan frontal [2]. *Crash box* berupa struktur ber dinding tipis (*thin-walled structure*) yang diharapkan mengalami deformasi permanen untuk menyerap energi akibat tabrakan.

Velmurugan dan Muralikannan (2009) meneliti karakteristik penyerapan energi pada *crash box* dengan melakukan pengujian *quasi-static* dari beberapa macam bentuk penampang diantaranya lingkaran (*circle*), persegi (*square*), dan persegi

panjang (*rectangular*), masing-masing *crash box* memiliki ketebalan yang sama.



Gambar 1. Penggunaan *Crash box* [3]

Hasil penelitian tersebut menunjukkan penyerapan energi spesifik pada penampang lingkaran (*circle*) lebih tinggi daripada penampang persegi (*square*) dan persegi panjang (*rectangular*) sedangkan penampang persegi (*square*) lebih tinggi daripada persegi panjang (*rectangular*) [4].

Dari penelitian yang telah disebutkan, masih belum diketahui pengaruh sudut tirus pada suatu *crash box* terhadap energi yang mampu diserap. Dari latar belakang tersebut, dilakukan penelitian lebih lanjut mengenai pengaruh variasi sudut tirus (α) pada tiap model simulasi *crash box* terhadap kemampuannya dalam menyerap energi juga pola deformasinya. Dipilih *crash box* yang berpenampang lingkaran untuk mendukung hasil penelitian sebelumnya.

METODE PENELITIAN

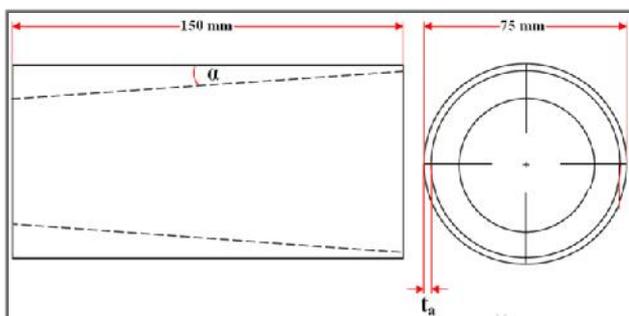
Metode penelitian yang digunakan dalam penelitian ini adalah eksperimental semu dengan simulasi komputer menggunakan *software* yang berbasis metode elemen hingga.

Variabel Penelitian

- Variabel Bebas
Variabel bebas dalam penelitian ini adalah sudut tirus (α) dinding *crash box*.

Tabel 1. Variasi Sudut Tirus

No	t_a (mm)	α (°)
1	1,6	0
2	1,6	0,2
3	1,6	0,4
4	1,6	0,6
5	1,6	0,8
6	1,6	1,0



Gambar 2. Dimensi *Crash Box*

- Variabel Terikat
Dalam penelitian ini yang menjadi variabel terikat adalah penyerapan energi dan pola deformasi
- Variabel Terkontrol
 - Crash box* berpenampang lingkaran dengan tebal dinding atas 1,6 mm, diameter luar 75 mm dan panjang *crash box* 150 mm.
 - Kecepatan tabrakan arah frontal 7,67 m/s.
 - Material *crash box* adalah baja AISI 1340.
 - Impactor* dimodelkan *rigid*.

Quasi-Static Test

Quasi-Static Test merupakan suatu pengujian destruktif untuk menguji kemampuan suatu *crash box* dalam menyerap energi, prosedur pengujiannya adalah dengan cara *crash box* diletakkan di dasar mesin uji dengan tumpuan baja dan kemudian dikenai kompresi aksial dengan kelajuan konstan sebesar 7,67 m/s. Pengujian ini digunakan sebagai acuan validasi terhadap simulasi yang dilakukan.

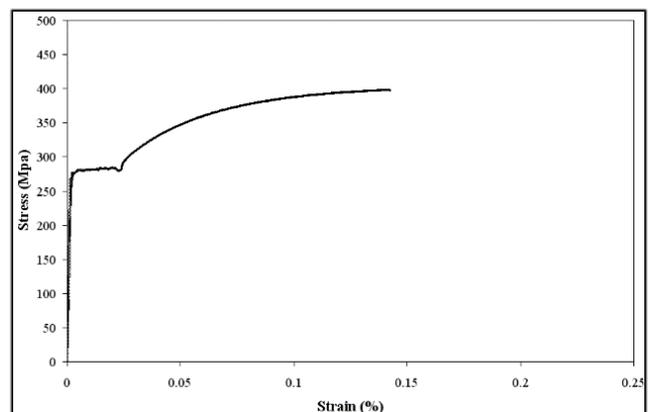
Data Material

Material yang digunakan dalam penelitian ini yaitu baja AISI 1340 dengan model plastisitas *bilinear*

isotropic hardening

Tabel 3.2 *Material properties crash box*

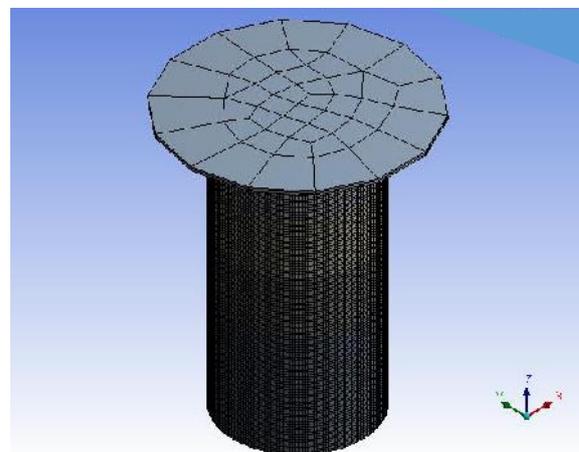
Baja AISI 1340	
<i>Density</i> (kg/m ³)	8077
<i>Poisson's Ratio</i>	0.29
<i>Modulus Elastisitas</i> (GPa)	205
<i>Yield Strength</i> (MPa)	266.94
<i>Shear Modulus</i> (GPa)	76



Gambar 3. Diagram Tegangan-Regangan Plastik Baja AISI 1340

Meshing

Meshing adalah proses membagi obyek yang semula adalah elemen tak terhingga (*infinite*) menjadi elemen-elemen tertentu dengan jumlah yang berhingga (*finite*). Dalam penelitian ini digunakan *meshing* secara otomatis dengan jenis elemen *explicit* dan tipe elemen *brick 8 node* dengan ukuran 1,3 mm untuk *crash box* dan elemen *solid* heksahedron dengan ukuran 30 mm untuk *impactor*.

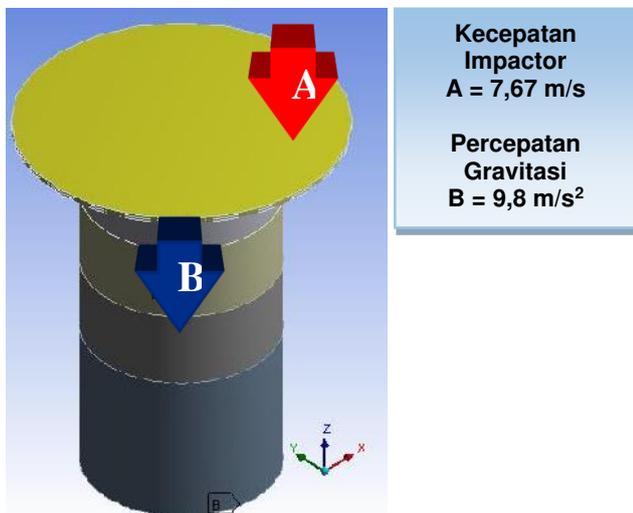


Gambar 4. *Meshing* pada *Software* MEH

Simulasi dan Pembebanan

Proses simulasi dalam penelitian ini dimulai dengan keadaan awal *impactor* dan *crash box*

menempel. *Impactor* dimodelkan sebagai *rigid body* sedangkan *crash box* sebagai *flexible body*. Tumpuan jenis *fixed support* diposisikan pada bagian bawah *crash box*. Dalam simulasi, *impactor* akan bergerak menumbuk *crash box* dengan kecepatan 7,67 m/s searah aksial terhadap *crash box*. Tumbukan ini akan mengakibatkan *crash box* mengalami deformasi. Simulasi dilakukan sampai waktu 1×10^{-2} detik.

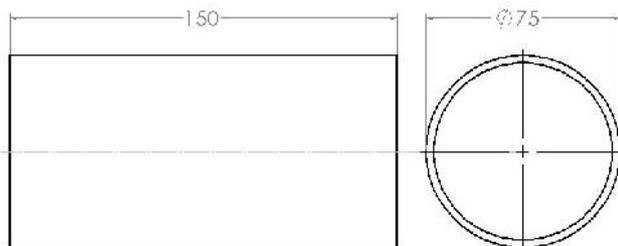


Gambar 5. Pemodelan pada Software MEH

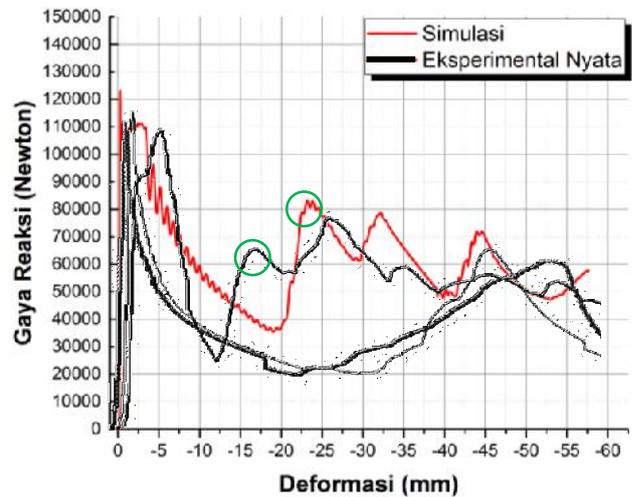
Verifikasi Penelitian

Verifikasi penelitian dilakukan pada penelitian Velmurugan et. al. (2009) dengan *crash box* berpenampang lingkaran dengan dimensi sebagai berikut:

- Diameter = 75 mm
- Panjang = 150 mm
- Ketebalan = 1.6 mm
- Material = Baja AISI 1340



Gambar 6. Crash Box Verifikasi



Gambar 7. Grafik Perbandingan Hasil Simulasi dan Eksperimen

Tabel 4. Data Perbandingan Hasil Simulasi dan Eksperimen

Simulasi	Eksperimental Nyata
Gaya Rata-Rata: 57,335 kN	Gaya Rata-Rata: 55 kN
Energi yang Diserap: 3440,1 Joule	Energi yang Diserap: 3306,57 Joule

- **Gaya Rata-Rata_{error} (%)**

$$\frac{57,335 - 55}{57,335} \times 100\% = 4,073 \%$$

- **Energi_{error} (%)**

$$\frac{3440,1 - 3306,57}{3440,1} \times 100\% = 3,882 \%$$

PEMBAHASAN

Data Hasil Simulasi

Diperoleh hasil berupa pola deformasi yang terjadi dan penyerapan energi pada *crash box*. Data penyerapan energi *crash box* dengan variasi sudut tirus dinding (α) ditunjukkan pada tabel 5.

Tabel 5. Data Hasil Simulasi

No	t_a (mm)	α (°)	Penyerapan Energi (J)
1	1,6	0	4987,41
2	1,6	0,2	5706,74
3	1,6	0,4	6744,45
4	1,6	0,6	8035,45
5	1,6	0,8	9421,21
6	1,6	1,0	10822,96

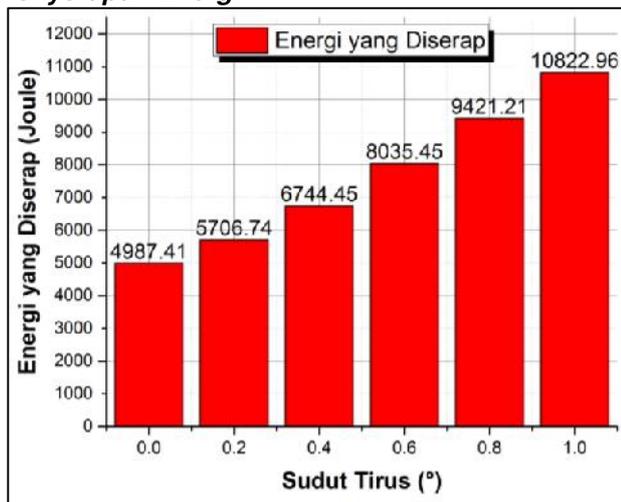
Grafik gaya reaksi - deformasi yang digunakan untuk mengukur besar penyerapan energi diperoleh dengan cara menggabungkan grafik deformasi terhadap waktu dan gaya reaksi terhadap waktu yang diperoleh dari *software* MEH.

Pola Deformasi Crash Box

Secara umum pola deformasi yang terjadi untuk seluruh *crash box* telah sesuai dengan yang dikemukakan oleh Velmurugan dan Muralikannan (2009) dalam penelitiannya bahwa pada *axially loaded test* pola deformasi *crash box* bisa terjadi dalam dua mode yaitu mode aksisimetris atau biasa disebut *concertina* dan mode *diamond* dimana lipatan-lipatan transversal dan longitudinal terbentuk. Pada penelitian ini, setiap *crash box* mengalami pola deformasi berupa mode *concertina*. Deformasi mode *diamond* hanya terjadi pada *crash box* tanpa ketirusan dinding. Apabila suatu model *crash box* telah mengalami deformasi mode *diamond* maka deformasinya tidak akan bisa kembali ke mode *concertina*.

Terlihat pada tabel 6 bahwa pada *crash box* t_a 1,6 α 0,0°; α 0,8°; α 1,0° memiliki mode *diamond* pada deformasinya. Hal tersebut bisa dikarenakan ketidakseimbangan *crash box* dalam menerima beban yang disebabkan oleh adanya bagian yang mengalami pecah, sehingga bagian yang mengalami pecah yang lebih sedikit cenderung lebih dapat mempertahankan posisinya terhadap deformasi.

Penyerapan Energi



Gambar 8. Grafik Hubungan Penyerapan Energi Crash Box Dan Besar Sudut Tirus

Dari hasil simulasi yang ditunjukkan oleh Tabel 5, *crash box* dengan tebal dinding 1,6 mm tanpa ketirusan dinding memiliki penyerapan energi sebesar 4987,41 J. Dari gambar 8 dapat diketahui bahwa semakin besar sudut tirus dinding *crash box* maka kemampuan penyerapan energi akan mengalami peningkatan.

Hal ini dikarenakan semakin besar sudut tirus dinding *crash box* maka akan membuat kekakuan dari *crash box* tersebut semakin meningkat. *Crash*

box yang kaku akan memberikan gaya reaksi yang lebih tinggi sehingga energi regangannya semakin tinggi sesuai persamaan energi regangan [5]:

$$U = \int_0^\delta P(\delta) d\delta$$

Dengan :

- U = Energi regangan (J)
- P = Gaya reaksi(N)
- δ = Perpindahan (m)

Semakin besar sudut tirus dinding *crash box* maka akan semakin besar pula inersianya. Dengan semakin besarnya inersia suatu *crash box* akan semakin memperbesar P_{cr} *crash box* pada awal *buckling* sesuai dengan rumus [6]:

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{4L^2}$$

Dengan :

- P_{cr} = Beban kritis (N)
- E = Modulus Elastisitas (Pa)
- I = Momen inersia penampang (m⁴)
- L = Panjang kolom (m)

Penyerapan Energi Spesifik Crash Box

Penyerapan energi spesifik (*specific energy absorption*) adalah ukuran yang menyatakan energi yang diserap oleh *crash box* per satuan massa. Besaran ini perlu dihitung karena dalam penelitian ini peningkatan sudut tirus dinding akan mempengaruhi massa *crash box*. Penghitungan penyerapan energi spesifik *crash box* dimaksudkan untuk mengetahui tingkat keefektifan sudut tirus dinding *crash box*.

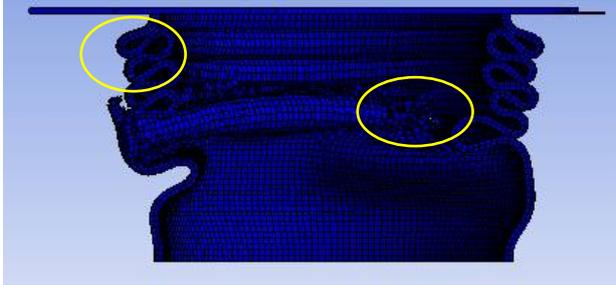
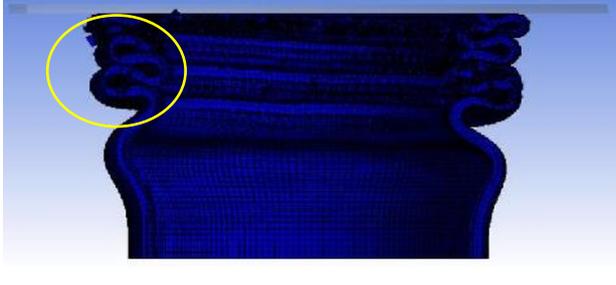
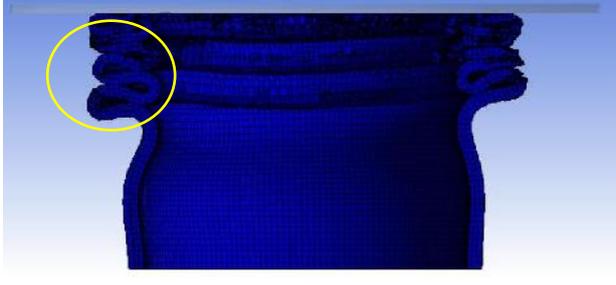
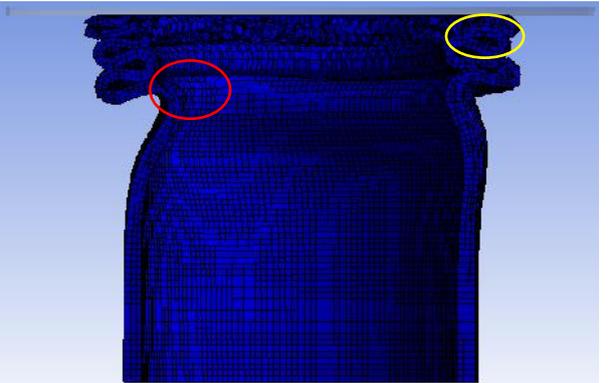
Tabel 7. Massa Tiap Crash Box

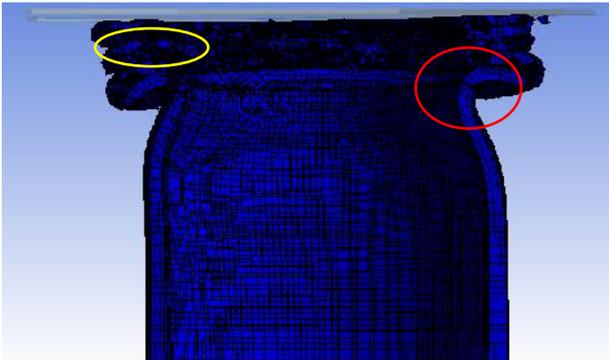
No	t_a (mm)	α (°)	Massa (kg)
1	1,6	0	0,2682
2	1,6	0,2	0,2939
3	1,6	0,4	0,3194
4	1,6	0,6	0,3448
5	1,6	0,8	0,3700
6	1,6	1,0	0,3951

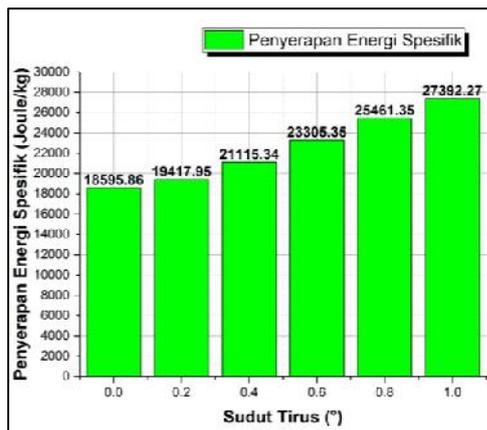
Tabel 8. Penyerapan energi spesifik

No	t_a (mm)	α (°)	Energi (Joule)	Energi Spesifik (J/kg)
1	1,6	0	4987,41	18595,86
2	1,6	0,2	5706,74	19417,95
3	1,6	0,4	6744,45	21115,34
4	1,6	0,6	8035,45	23305,35
5	1,6	0,8	9421,21	25461,35
6	1,6	1,0	10822,96	27392,27

Tabel 6. Mode deformasi yang terbentuk

No	t_a (mm)	α (°)	Keterangan gambar (mode <i>concertina</i> dilingkari kuning dan mode <i>diamond</i> dilingkari merah)
1	1,6	0,0	
2	1,6	0,2	
3	1,6	0,4	
4	1,6	0,6	
5	1,6	0,8	

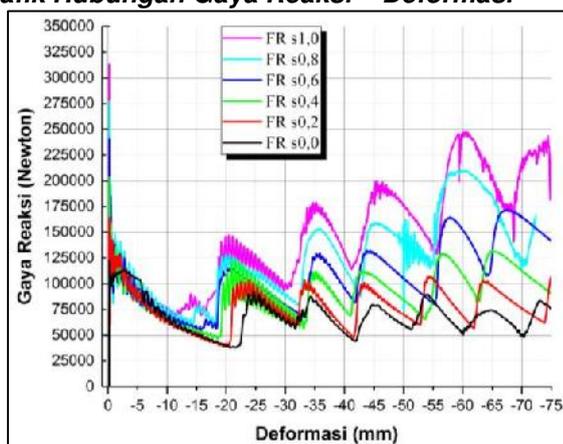
No	t_a (mm)	α (°)	Keterangan gambar (mode <i>concertina</i> dilingkari kuning dan mode <i>diamond</i> dilingkari merah)
6	1,6	1,0	



Gambar 9. Grafik Hubungan Penyerapan Energi Spesifik terhadap Sudut Tirus

Pada gambar 9 yang menunjukkan grafik hubungan penyerapan energi spesifik terhadap sudut tirus, dapat dilihat bahwa seiring meningkatnya sudut tirus maka penyerapan energi spesifiknya juga akan semakin meningkat disebabkan oleh rentang kenaikan penyerapan energi lebih besar dibandingkan rentang kenaikan massa. Hal tersebut menunjukkan bahwa semakin besar sudut tirus suatu *crash box* maka akan semakin efektif pula dalam menyerap energi.

Grafik Hubungan Gaya Reaksi – Deformasi



Gambar 10. Grafik gaya reaksi - deformasi *crash box* dengan variasi sudut tirus dinding

Pada grafik hubungan gaya reaksi – deformasi dapat dianalisis berdasarkan luas daerah dibawah kurva masing-masing *crash box*. Luas daerah di bawah kurva menunjukkan usaha yang dilakukan oleh beban pada *crash box*. Usaha dari beban itu saat dikenakan pada *crash box* diubah menjadi energi regangan. Dengan asumsi bahwa keseluruhan energi kinetik terkonversi menjadi energi regangan, maka dapat disimpulkan bahwa usaha beban sama dengan energi regangan pada material *crash box*.

Pada grafik terlihat bahwa semakin besar sudut tirus suatu *crash box* maka gaya reaksi puncak yang dialami juga akan semakin besar. Pada *crash box* tanpa ketirusan dinding memiliki gaya reaksi puncak sebesar 122 kN sedangkan pada *crash box* dengan sudut tirus 1,0° gaya reaksi puncaknya mencapai 312 kN.

Berdasarkan hasil pengukuran luas daerah dibawah grafik gaya reaksi – deformasi menggunakan *software CAD* diperoleh hasil seperti pada tabel 9 berikut. Digunakan faktor skala yang merupakan hasil perbandingan dari nilai energi dengan luas grafik dalam gambar *CAD* yaitu sebesar 0,33 J/mm².

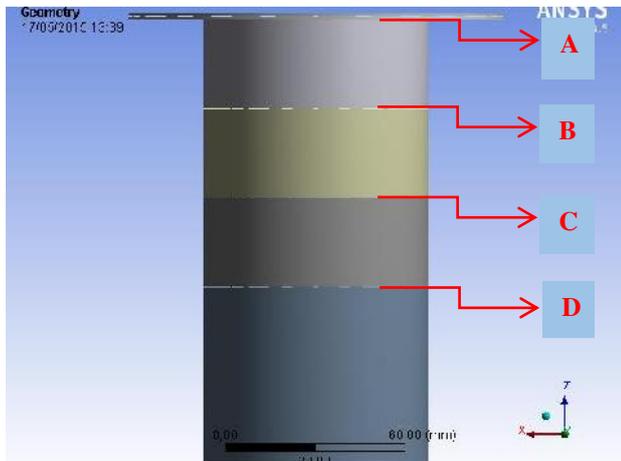
Tabel 9. Hasil pengukuran luasan

No	t_a (mm)	α (°)	Luas (mm ²)	Penyerapan Energi (Joule)
1	1,6	0,0	14962,2	4987,41
2	1,6	0,2	17120,2	5706,74
3	1,6	0,4	20233,4	6744,45
4	1,6	0,6	24106,4	8035,45
5	1,6	0,8	28263,6	9421,21
6	1,6	1,0	32468,9	10822,96

Luas daerah di bawah grafik semakin luas seiring bertambahnya sudut tirus dinding *crash box* dengan nilai tertinggi pada *crash box* dengan sudut tirus dinding 1,0°.

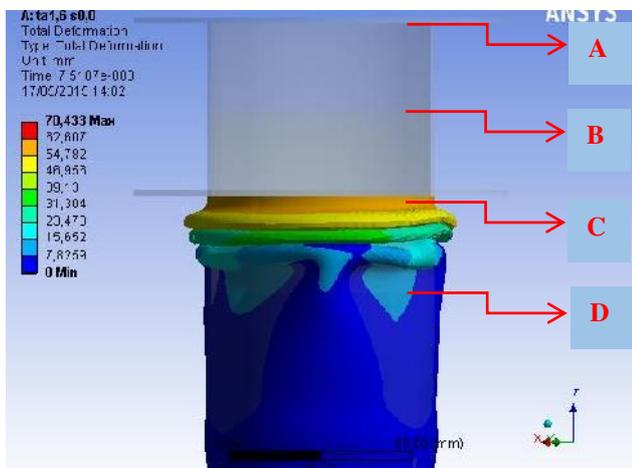
Besar Penyerapan Energi Crash Box dari Ketinggian Tertentu

Pada bagian ini dibahas mengenai besar penyerapan energi *crash box* dari ketinggian tertentu. Dimana sebelum simulasi dijalankan, pada model *crash box* diberi *surface* analisa pada ketinggian tertentu pada suatu *crash box* untuk mengetahui besarnya gaya reaksi dan deformasi yang terjadinya dimulai pada letak *surface* analisa tersebut. Letak *surface* analisa tersebut ditunjukkan pada gambar 11 berikut:

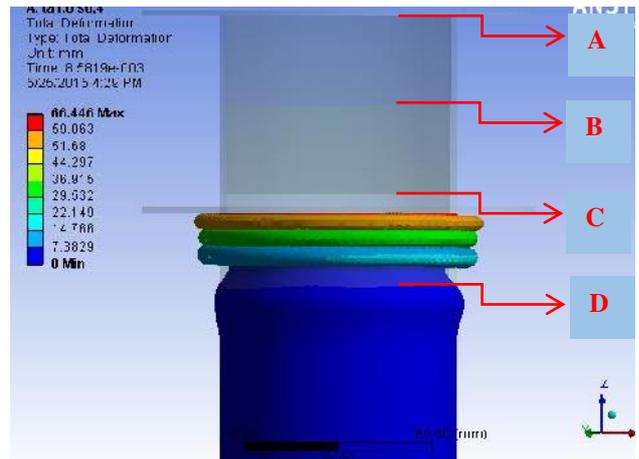


Gambar 11. *Surface* Analisa pada Ketinggian Tertentu pada Suatu *Crash Box*. (A: Ujung, B: 30 mm dari A, C: 60 mm dari A, D: 90 mm dari A)

Deformasi yang terjadi dan letak *surface* analisa sebelum deformasi pada *crash box* t_a 1,6 α 0,0° dan *crash box* t_a 1,6 α 0,6° ditunjukkan oleh gambar 12 berikut:

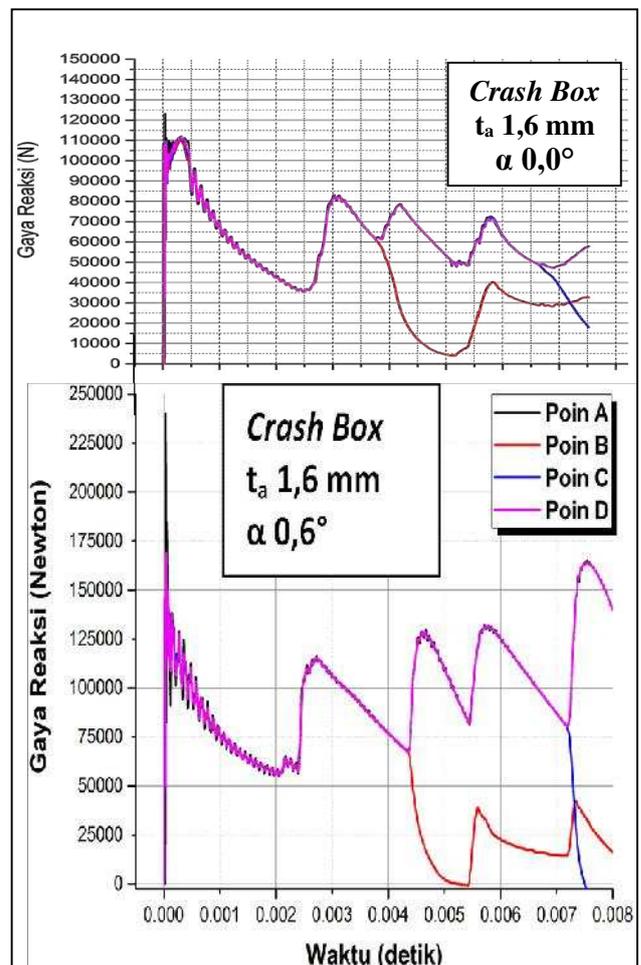


Gambar 12. Deformasi yang terjadi dan letak *surface* analisa sebelum deformasi pada *crash box* t_a 1,6 α 0,0°

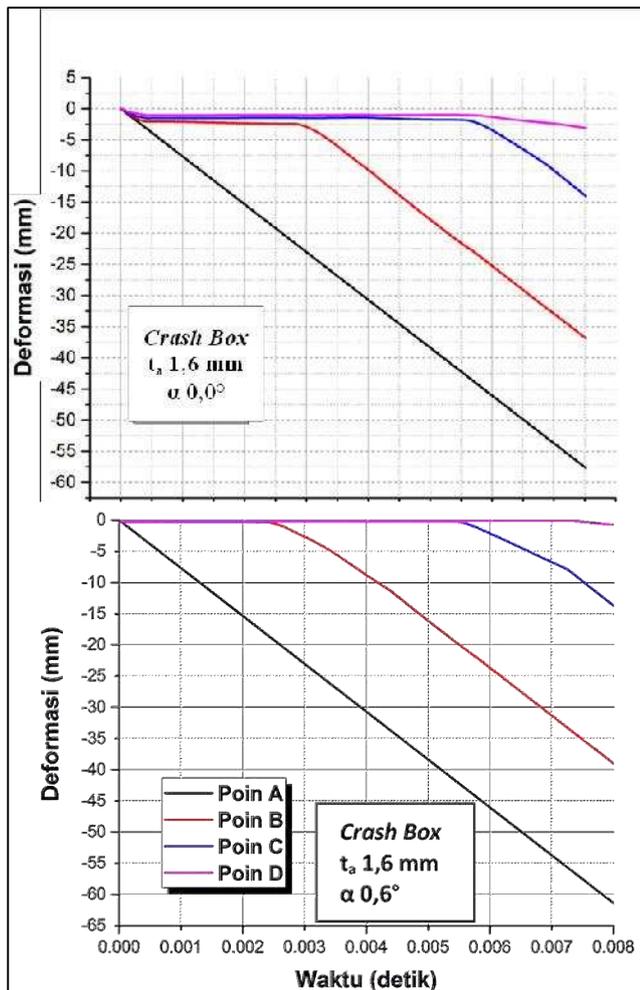


Gambar 13. Deformasi yang terjadi dan letak *surface* analisa sebelum deformasi pada *crash box* t_a 1,6 α 0,6°

Gaya-gaya reaksi dan deformasi yang terjadi pada setiap *surface* analisa digambarkan oleh grafik pada Gambar 14 dan Gambar 15 berikut:



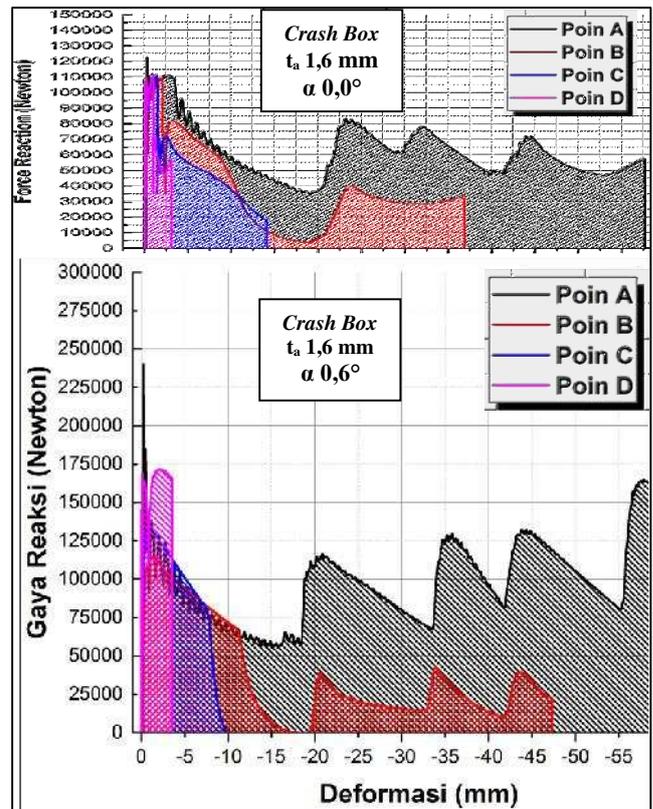
Gambar 14. Gaya-gaya reaksi yang terjadi dari setiap *surface* analisa



Gambar 15. Deformasi yang terjadi dari setiap surface analisa

Penggabungan antara kedua grafik diatas yaitu ketika gaya reaksi diposisikan pada sumbu y dan deformasi diposisikan pada sumbu x maka akan dihasilkan grafik gaya reaksi – deformasi dimana luas daerah dibawah kurva grafik tersebut merupakan besar energi yang diserap oleh *crash box*. Sehingga dapat diketahui besarnya penyerapan energi suatu *crash box* yang dimulai pada *surface* analisa pada ketinggian tertentu yang telah ditentukan. *Surface* analisa pertama yaitu A yang terletak pada ujung *crash box* yang memiliki kontak langsung dengan *impactor*, B terletak sejauh 30 mm dari A, C terletak sejauh 60 mm dari A, dan D terletak sejauh 90 mm dari A. Grafik gaya reaksi – deformasi yang dimaksud ditunjukkan oleh Gambar 16.

Dari Gambar 16 dapat dilihat bahwa penyerapan energi paling besar terjadi pada bagian paling atas *crash box* dan semakin ke bawah bagian *crash box* semakin kecil perannya dalam menyerap energi. Hal tersebut dikarenakan energi dari *impactor* diserap oleh *crash box* menjadi energi regangan melalui deformasi yang paling banyak terjadi pada bagian atas *crash box*. Rincian energi yang diserap oleh *crash box* dari *surface* analisa A, B, C, dan D disajikan pada Tabel 10.



Gambar 16. Kurva gaya reaksi – deformasi dari setiap *surface* analisa

Tabel 10. Penyerapan energi dari setiap *surface* analisa

Surface Analisa	Penyerapan Energi (J)	
	Crash Box t_a 1,6 mm α 0,0°	Crash Box t_a 1,6 mm α 0,6°
A	3587.94	6562,06
B	1395.36	1939.3
C	729.66	907,17
D	219.36	630,13

Pada Gambar 14 ditunjukkan bahwa pada waktu mencapai 0,003 dan 0,006 detik terjadi penurunan drastis pada gaya reaksi yang dialami oleh *surface* analisa B dan C pada *crash box* t_a 1,6 mm α 0,0°. Hal yang sama terjadi pada *crash box* t_a 1,6 mm α 0,6° ketika waktu mencapai 0,0025 dan 0,0055 detik. Hal tersebut dikarenakan pada *surface* analisa B dan C pada waktu tersebut mengalami *buckling* yang membuat gaya reaksi yang diterima menjadi berkurang.

KESIMPULAN

Berdasarkan analisis yang telah dilakukan dalam penelitian ini dapat disimpulkan bahwa pola deformasi yang terbentuk pada *crash box circular* dengan ketirusan dinding dalam uji tabrakan arah frontal adalah pola *buckling* aksial ditunjukkan dengan adanya lipatan-lipatan pada dinding *crash box* yang cenderung aksisimetris dengan mode *concertina*. Semakin besar sudut tirus dinding *crash*

box maka semakin besar pula energi yang mampu diserap, yaitu pada *crash box* dengan tebal (t_a) 1,6 mm dan sudut tirus (α) $1,0^\circ$ mampu menyerap energi sebesar 10822.963 Joule. *Crash box* dengan tebal (t_a) 1,6 mm dan sudut tirus (α) $1,0^\circ$ merupakan *crash box* dengan ketirusan dinding yang memiliki penyerapan energi spesifik yang paling baik dengan nilai sebesar 27392,27 Joule/kg.

DAFTAR PUSTAKA

- [1] Badan Pusat Statistik. 2014. *Jumlah Kecelakaan, Korban Mati, Luka Berat, Luka Ringan, dan Kerugian Materi yang Diderita Tahun 1992-2013*. Indonesia : Badan Pusat Statistik.
- [2] Najmi Yahya Talib (2013),. *Analisis Penyerapan Energi dan Deformasi Crash Box dengan Variasi Diameter dan Panjang Pada Uji Dropped Weight Impact*. Jurnal Rekayasa Mesin.
- [3] F. Tarlochan, F. Samer, A.M.S. Hamouda, S. Ramesh, K. Khalid (2013), *Design of Thin Wall Structures for Energy Absorption Application: Enhancement of Crashworthiness Due to Axial and Oblique Impact Forces*, Journal of Thin-Walled Structures, 71: 7-17.
- [4] Velmurugan, R. and R. Muralikannan (2009), *Energy Absorption Characteristics of Annealed Steel Tubes of Various Cross Section in Static and Dynamic Loading*. Latin American Journal of Solid and Structures, vol. 6, pp. 385-412.
- [5] Richard G. Budynas (1977), *Advanced Strength and Applied Stress Analysis*. McGraw Hill, Tokyo.
- [6] J.M. Gere (2004), *Mechanics of Materials, 6th Edition*. Thomson Learning, Inc., New York.