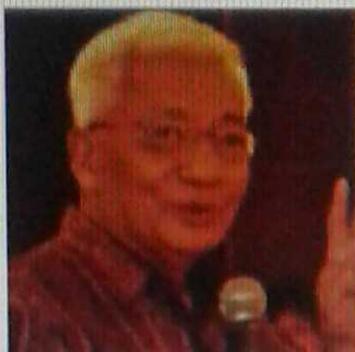


PROFIL PEMBICARA UTAMA

Pada rangkaian acara SNTTM XV akan diselenggarakan Sesi Pembicara Utama, Hari Rabu 5 Oktober 2016, pukul 09:00-12:00 WIB. Acara tersebut akan diselenggarakan di Aula Barat kampus Institut Teknologi Bandung. Tiga pembicara yang akan hadir dalam Sesi Pembicara Utama SNTTM XV mewakili bidang Pendidikan, Pemerintahan, dan Industri adalah



Prof. Dr. Djoko Suharto

Guru Besar Teknik Mesin Institut Teknologi Bandung

Prof. Dr. Ir. Djoko Suharto adalah sosok yang familiar di dunia pendidikan Teknik Mesin di Indonesia. Profesor Teknik Mesin di bidang *Fracture Mechanics* lulusan Pennsylvania State University di Amerika Serikat ini, merupakan Guru Besar di Fakultas Teknik Mesin dan Dirgantara (FTMD) ITB.



Ir. I Gusti Putu Suryawirawan

Direktur Jenderal Industri Logam, Mesin, Alat Transportasi, dan Elektronika, Kementerian Perindustrian RI

Ir. I Gusti Putu Suryawirawan, adalah tokoh yang tidak asing lagi di Kementerian Perindustrian Republik Indonesia. Di Kemenperin, pria asli Surabaya ini pernah menjabat sebagai Direktur Industri Teknologi Informasi dan Elektronika (2001-2004), Direktur Industri Logam (2005-2010), Direktur Industri Material Dasar Logam (2010-2011), serta Direktur Pengembangan Fasilitasi Industri Wilayah I (2011-2015). Atas prestasi dan pengabdiannya, beliau pernah meraih penghargaan Satyalanana Karya Satya pada Tahun 1998. Saat ini beliau merupakan Direktur Jenderal Industri Logam, Mesin, Alat Transportasi, dan Elektronika Kementerian Perindustrian Republik Indonesia.



Ir. Primo H. Wirasto, M.Eng

Direktur Operasi PT KSB Indonesia

Ir. Primo H. Wirasto, M.Eng, merupakan insinyur lulusan Jerman yang memiliki segudang pengalaman di dunia industri. Ilmu produksi dan kontrol yang diperolehnya selama di Technische Universität Berlin membuatnya menjadi ahli dalam bidang manajemen produksi dan industri. Beliau pernah bekerja untuk Siemens Indonesia dan menjadi peneliti di Siemens AG – Fraunhofer Institute di Jerman dalam bidang otomasi selama 10 tahun. Sejak Tahun 2005, ia bergabung dengan PT KSB Indonesia dan menjadi Direktur Operasi PT KSB Indonesia.

DAFTAR ISI

KONVERSI ENERGI

KE-001	PENGARUH BROWN GAS (HHO) YANG MENGGUNAKAN KATALIS STAINLESS DALAM GENERATOR GAS TERHADAP KONSUMSI BAHAN BAKAR <i>Wawan Trishadi Putra, Muh Maalyadi</i>	1
KE-002	ANALISA JARAK ANTARA DUA SEL UNDER BERPENAMPANG ELLIP TERHADAP TEKANAN ALIRAN UDARA PADA DININGNYA <i>Dewi Puspitasari, Kaprawi S.</i>	9
KE-003	THERMAL EFFICIENCY IMPROVEMENT TO AN EXISTING 420 MW REHEAT-REGENERATIVE SUB-CRITICAL RANKINE CYCLE BY REARRANGEMENT AND ADDITION OF FEEDWATER HEATER SYSTEM <i>L. 'Aliman*, S. Samnang, T. Hardianto, and H. Riyanto</i>	14
KE-004	STUDI EKSPERIMENTAL PENGARUH PEMBUANGAN PANAS KONDENSOR TERHADAP UNJUK KERJA MESIN REFRIGERASI YANG MENGGUNAKAN KOMPRESSOR HERMETIK <i>Budi Santoso *, Budi Kristiawan, dan Fadil Rizkiyanda</i>	22
KE-005	ANALISIS KOMPUTASI PENGARUH GEOMETRI MUKA DAN KONTROL AKTIF HISAPAN TERHADAP KOEFISIEN HAMBATAN PADA REVERSED AHMED MODEL <i>Rustan Tarakka*, A. Syamsul Arifin P. dan Yunus Fa Bate</i>	30
KE-007	SIMULASI PEMBAKARAN SAMPAH KOTA PADA TUNGKU INSINERATOR MINI TRAVELING GRATE DENGAN METODE COMPUTATIONAL FLUID DYNAMICS <i>Isnain 'Aliman*, Ari Darmawan Pasek</i>	35
KE-008	RANCANG BANGUN MESIN PENGERING HYBRID TIPE KONVEYOR OTOMATIS <i>Yefri Chan, Yendi Esye</i>	43
KE-009	INFLUENCE OF POSITION AND SPACE OF SERPENTINE TUBE IN ENCLOSURE TO NATURAL CONVECTION HEAT TRANSFER COEFISIEN <i>I Gusti Ketut Sukadana , I Wayan Nata Septiadi</i>	48
KE-010	PENGARUH VARIASI TEKANAN TERHADAP KARAKTERISTIK PEMBENTUKAN GAS HIDRAT PROPANA BUTANA <i>Widya Wijayanti</i>	54
KE-011	UNJUK KERJA AC MOBIL DENGAN REFRIGERAN LPG-CO ₂ PADA BERBAGAI VARIASI KANDUNGAN CO ₂ DAN BEBAN PENDINGINAN <i>Mega Nur Sasongko*, Andi Pramana, Arif Mukhlisin</i>	61
KE-012	ANALISA TERMAL PADA RUANG TRANSMISI DENGAN PERBANDINGAN SUHU HASIL EKSPERIMENT DAN SIMULASI <i>M. Sabri, Surya , dan Nixon Randy</i>	65

Analisa Jarak Antara Dua Silinder Berpenampang Ellip Terhadap Tekanan Aliran Udara Pada Dindingnya

Dewi Puspitasari¹, Kaprawi S.²

^{1,2} Jurusan Teknik Mesin, Fakultas Teknik, Universitas Sriwijaya
Jl. Raya Palembang - Prabumulih Km 32, Ogan Ilir, Sumatera Selatan, Indonesia
dewipuspitasari@unsri.ac.id, kaprawi@unsri.ac.id

Abstrak

Silinder berpenampang ellip mempunyai tahanan tekanan yang lebih kecil dibanding dengan Silinder bulat, karena itu perlu dipelajari pengaruh jarak antar Silinder ellip terhadap tekanan aliran yang menabraknya. Silinder ellip ini aplikasinya dapat dirancang untuk alat penukar kalor. Studi ini memberikan pengaruh jarak antar Silinder ellip satu baris yang mempunyai *aspect ratio* bergerak dari 0,4 s.d. 1,0 terhadap tekanan aliran udara yang menabraknya. Luas dinding Silinder ellip adalah tetap untuk berbagai *aspect ratio* yang dipelajari dengan membuat panjang busur keliling ellip tetap. Penelitian dilakukan secara eksperimental di dalam sebuah *wind tunnel* dengan seksi uji $40 \times 40 \text{ cm}^2$ dengan cara mengukur tekanan statis pada sekeliling dinding huar Silinder ellip dan kecepatan udara dengan jarak antar Silinder yang bervariasi. Hasil pengukuran memunjukkan bahwa profil koefisien tekanan berbeda satu sama lain untuk jarak Silinder yang berbeda. Tekanan memurni dengan cepat pada jarak yang kecil dan setelah itu akan melambat pada jarak yang lebih besar. Dari hasil ini juga terlihat tekanan semakin menurun dengan *aspect ratio* yang semakin kecil.

Kata Kunci : Silinder ellip, koefisien tekanan, *aspect ratio*

1. Pengantar

Alat penukar kalor pada industri sebagian besar terdiri dari sekelompok Silinder berpenampang bulat seperti pada kondensor dan evaporator. Dalam perkembangannya, sudah mulai dipelajari kemungkinan menggunakan Silinder bentuk lain yang mempunyai pressure drop yang rendah namun dengan performansi termal yang lebih baik. Mousa dkk [1] telah mempelajari dua Silinder segitiga untuk mendapatkan kondisi yang baik dengan memvariasikan jarak longitudinal kedua Silinder tersebut. Silinder segiempat dengan *aspect ratio* (AR) yang bervariasi menunjukkan bahwa *pressure drop* naik seiring dengan naiknya AR [2]. Silinder segiempat sama sisi yang dipasang *extended solid triangulaire* pada daerah stagnasi yang telah dipelajari secara numerik oleh Prasenjit dkk [3] menghasilkan penurunan *drag*. Distribusi tekanan pada Silinder ellip yang dipasang didepan sebuah bidang lengkung dan dengan sudut serang yang berbeda dibenarkan secara eksperimental oleh Mahmoud dkk [4]. Tekanan berubah terhadap sudut serang dan Silinder dan tekanan minimum terjadi apabila sudut serang yang besar. Aliran menabrak

sebuah ellip sangat berhubungan erat dengan *drag* dan *lift*, seperti yang telah diuraikan oleh Taeibi dkk [5]. Tahanan tekanan Silinder bulat dapat dikurangi secara signifikan dengan memasang sebuah Silinder ellip yang sebagian dipotong dan dipasang di depan aliran, seperti yang telah ditunjukkan dari hasil eksperimental oleh Wawan dkk [6]. Pengaruh diameter Silinder bulat terhadap gaya dorong (*drag force*) sangat signifikan dan gaya ini mempengaruhi gaya tahan Silinder terhadap aliran [7]. Tekanan pada Silinder ellip tunggal dengan *aspect ratio* $\epsilon = 0,25$ telah diuraikan oleh Wawan dkk [8]. Tekanan turun secara cepat mulai dari titik stagnasi sampai pada jarak sekitar 15° dan setelah itu variasi tekanannya kurang berarti. Hal ini juga telah dilakukan oleh Afdhal dkk [9] dengan menggunakan software CFD yang menghitung tekanan pada dinding Silinder ellip dengan beberapa variasi *aspect ratio*. Mereka menunjukkan bahwa semakin kecil *aspect ratio* maka semakin kecil koefisien tahanan akibat tekanan. Untuk beberapa studi aliran disekitar Silinder ellip tunggal tentang tahanan akibat tekanan maupun gesekan telah diuraikan [10,11].

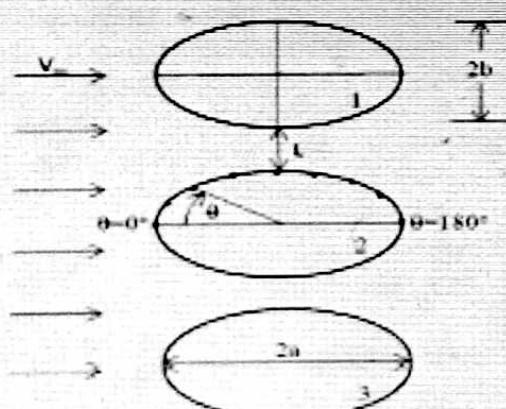
Silinder ellip yang disusun satu baris belum pernah dibenarkan oleh penulis terdahulu. Oleh karena itu pada studi ini diberikan pengaruh jarak antar Silinder ellip yang disusun satu baris terhadap tekanan pada permukaan dinding Silinder. Dengan demikian akan didapat kondisi jarak yang sangat berpengaruh.

2. Metode

Silinder ellip yang digunakan dan dipelajari mempunyai *aspect ratio* ($\epsilon = 2a/2b$) 0,4; 0,6; 0,8 dan 1 yang disusun dalam satu baris seperti terlihat pada Gambar 1. Jarak antar Silinder tak berdimensi dituliskan $L^* = L/2b$. Adapun panjang sumbu ditunjukkan pada tabel 1 berikut:

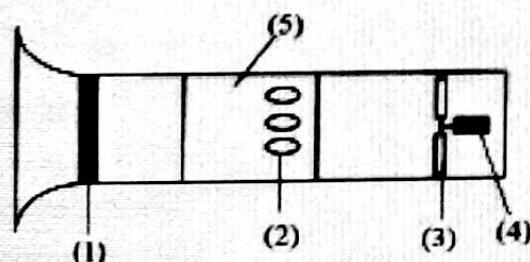
Tabel 1. Ukuran Silinder

ϵ	1,0	0,8	0,6	0,4
2a (mm)	60	65,5	73,7	84,3
2b (mm)	60	52,4	44,3	33,7



Gambar 1. Susunan Silinder ellip satu baris

Silinder ellip terbuat dari bahan Polyvinyl Chloride (PVC). Silinder 2 dipasang diantara Silinder 1 dan 3 yang sama ukurannya yang mana membentuk satu baris dan dipasang dalam seksi uji (5) dan *wind tunnel* 40 x 40 cm² (Gambar 2). Pengukuran dilakukan pada dinding Silinder ellip (2) pada sudut θ bergerak dari 0° s.d 180° (Gambar 1) dan diameter lubang taping tekanan adalah 0,6 mm.



Gambar 2. Wind Tunnel

Dalam *wind tunnel* dipasang penyeragam aliran udara masuk (1) dan fan (3) dipasang diujung belakang saluran udara sehingga udara dihisap oleh fan berpenggerak motor listrik (4) dan kemudian udara keluar. Udara dalam seksi uji diukur dengan *current meter* (kesalahan sekitar 1%) yang dipasang 15 cm di depan Silinder. Kecepatan udara dibuat konstan $V_\infty = 10$ m/s. Beda tekanan statis antara aliran di depan Silinder dan di permukaan Silinder 2 diukur dengan *digital differential manometer*. Pengukuran tekanan hanya dari posisi 0° s.d 180° pada dinding Silinder dengan alasan aliran dianggap simetris. Jarak antar Silinder, L , divariasikan dengan merubah posisi Silinder atas dan bawah saja.

Setelah tekanan diukur, maka dihitung koefisien tekanan dengan persamaan (1) berikut:

$$C_p = \frac{P_0 - P}{1/2 \cdot \rho V_\infty^2} \quad (1)$$

Kemudian koefisien tahanan tekanan dihitung dengan persamaan (2) berikut :

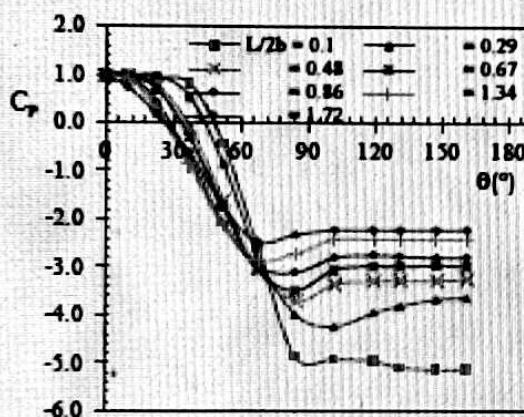
$$C_{D_p} = \int C_p \cdot \cos \theta \sqrt{1 - e^2 \cos^2 \theta} d\theta \quad (2)$$

Dimana : $e = \sqrt{1 - \epsilon^2}$ adalah eksentrisitas. Dalam pengukuran, parameter yang diukur adalah beda tekanan, kecepatan udara dalam saluran, dan temperatur aliran udara yang mempengaruhi kerapatan udara dalam persamaan (1).

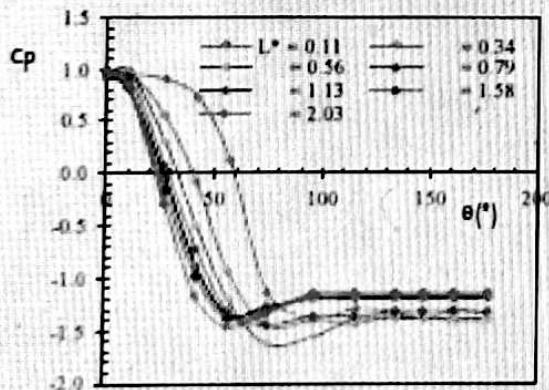
3. Hasil dan pembahasan

Dalam uraian berikut ini diberikan dua contoh distribusi koefisien tekanan pada Silinder ellip dengan aspect ratio $\epsilon = 0,8, 0,6$ dan 0,4 seperti terlihat pada Gambar 3, 4 dan 5. Dan gambar tersebut terlihat nilai koefisien

tekanan lebih cepat turun bila semakin kecil aspect ratio pada daerah depan Silinder ellip dan pada bagian belakang Silinder, tekanan semakin kecil dengan semakin naik aspect rationya. Pengaruh jarak antar Silinder L^* terlihat bahwa tekanan cenderung mendekati konstan di daerah dekat stagnasi untuk jarak yang sangat kecil dan pada bagian belakang tekanan minimum dibanding jarak yang lebih besar. Ketika jarak L^* bertambah besar maka tekanan didepan lebih cepat turun dan dibelakang semakin naik.



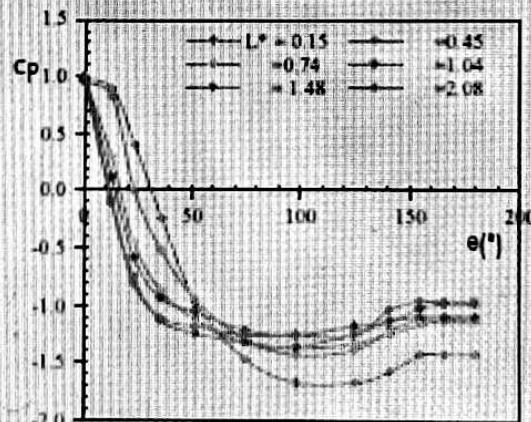
Gambar 3. Koefisien Tekanan untuk $\epsilon = 0.8$



Gambar 4. Koefisien Tekanan untuk $\epsilon = 0.6$

Koefisien drag tekanan total ditunjukkan pada Gambar 6 untuk aspect ratio mulai dari 0.4. Profil penurunan koefisien drag identik satu sama lain yang mana koefisien menurun secara cepat pada jarak yang kecil dan mulai melambat pada jarak yang semakin naik. Jarak mulai $L^* \approx 1$, pengaruhnya sudah kurang signifikan. Untuk aspect ratio $\epsilon = 0.4$, pengaruh jarak sudah mulai kurang signifikan mulai dari $L^* \approx 1.0$ dan untuk aspect ratio yang semakin naik maka L^* semakin naik juga. Hal

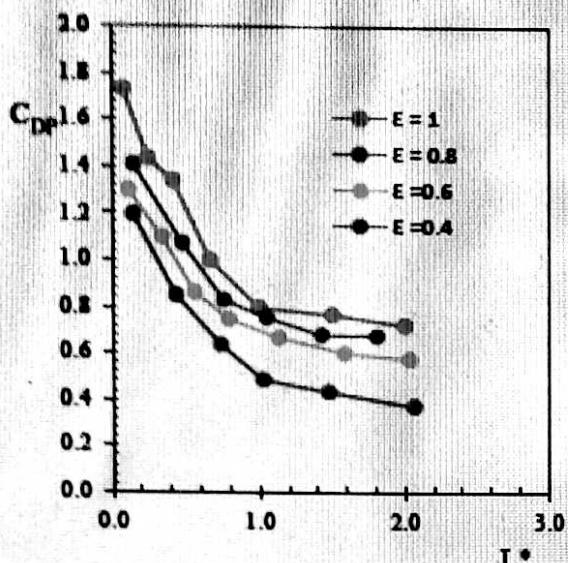
ini disebabkan oleh karena semakin besar tebal lapisan batas untuk aspect ratio yang semakin besar. Menjauhi daerah stagnasi, aliran diantara Silinder dipengaruhi oleh bentuk kedua dinding Silinder. Untuk ϵ yang kecil, perubahan terjadi dengan lambat oleh karena dinding Silinder ellip ini berubah secara lambat dalam arah aliran, akibatnya tekanan berubah juga secara lambat dan nilainya lebih kecil dari tekanan di dinding Silinder berubah secara cepat (untuk ϵ yang tinggi). Perubahan kecepatan aliran berhubungan dengan perubahan tekanannya. Hal ini dapat dinyatakan dengan fenomena energi yang konstan pada garis aliran yang sama. Semakin besar perubahan penampang aliran maka semakin besar pula perubahan kecepatan dan tekanannya dalam arah aliran. Hal ini terjadi pada ϵ yang besar, sehingga tekanan semakin turun dan begitu pula dengan tekanannya sehingga menimbulkan daerah vakum yang lebih besar dan kecepatan menjadi tidak beraturan (vortex).



Gambar 5. Koefisien Tekanan untuk $\epsilon = 0.4$

Didaerah dekat titik stagnasi ($\theta \approx 0^\circ$), untuk jarak yang dekat, L kecil semakin turun ϵ maka akan semakin cepat turun tekanan. Hal ini disebabkan oleh karena perubahan penampang pada daerah tersebut dimana semakin turun ϵ semakin cepat terjadi perubahannya, tidak seperti halnya untuk nilai ϵ yang tinggi. Fenomena tekanan ini berhubungan dengan kecepatan aliran diantara Silinder yang merupakan proses perubahan energi aliran dari kecepatan menjadi tekanan. Untuk perubahan laluan aliran yang kecil maka

tekanan dan kecakapan terjadi perubahan yang kecil pula.



Gambar 6. Koefisien tahanan akibat tekanan

Perubahan bentuk profil koefisien tekanan terhadap jarak antar Silinder untuk semua aspect ratio praktis sama akan tetapi nilainya yang berbeda. Turunnya nilai C_D dengan naiknya jarak, menunjukkan bahwa hambatan tekanan aliran semakin berkurang sehingga kehilangan energi aliran semakin turun. Pada $L^* \approx 1$, kelihatannya adalah batas yang optimal yaitu batas yang dapat dianggap pengaruhnya dapat diabaikan.

4. Kesimpulan

Dari uraian hasil dan pembahasan maka dapatlah disimpulkan beberapa hal sebagai berikut :

- Tekanan semakin cepat turun untuk aspect ratio yang semakin kecil.
- Jarak sangat mempengaruhi koefisien drag tekanan untuk jarak antar Silinder yang kecil, dan jarak ini naik seiring dengan naiknya aspect ratio.

5. Daftar Pustaka

1. Mousa Farhadi, Kurosh Sedighi, Afshin Mohsenzadeh Korayem. *Effect of wall proximity of two staggered triangular cylinders on the transport process in a channel*. Engineering Science and Technology, an International Journal. University <http://dx.doi.org/10.1016/j.jestch.2016.02.005>.
2. Toolthaisonga S., and Kasayapananda N., *Effect of attack angles on air side thermal and pressure drop of the cross flow heat exchangers with staggered tube arrangement*, Energy Procedia 34, 417 – 429, 2013.
3. Prasenjit Dey, Ajoy Kr. Das, *Numerical analysis of drag and lift reduction of square cylinder*. Engineering Science and Technology, an International Journal <http://dx.doi.org/10.1016/j.jestch.2015.05.007>.
4. Mahmoud S. MOSTAFA, Radwan KAMAL, and Mohamed GOBRAN, *Flow And Heat Transfer Characteristics Around An Elliptic Cylinder Placed In Front Of A Curved Plate*. Thermal Science: Vol. 18, No. 2, pp. 465-478, 2014.
5. Taeibi Rahni M., V. Esfahanian and M. Salari, V. Esfahanian and M. Salari *Investigation of Flow Around a Confined Elliptical Cylinder Using the Lattice Boltzmann Method*. Middle-East Journal of Scientific Research 15 (1): 08-13, 2013. DOI: 10.5829/idosi.mejsr.2013.15.1.2628.
6. Wawan Aries Widodo, Triyogi Yuwono, P. Indiyono, Wasis Dwi Aryawan. *Pengendalian Aliran Pasif pada Silinder Sirkular dengan Inlet Disturbance Body Berbentuk Silinder Elip (AR = 1/4)*. Jurnal Teknik Mesin Vol. 11, No. 1, 1–11, 2009.
7. Monalisa Mallick and A. Kumar, *Study on Drag Coefficient for the Flow Past a Cylinder*. International Journal of Civil Engineering Research Vol. 5, Number 4, pp. 301-306, 2014.
8. Wawan Aries Widodo, Triyogi Yuwono, *Stud I Tentang Karakteristik Aliran Melintasi Silinder Ellips (Ar=L/4) Tunggal Terins Pada Sisi Depan*, Prosiding Seminar Nasional Tahunan Teknik Mesin (SNTTM) VIII, Undip Semarang, 2009.
9. Afdhal Kurniawan Mainul, Fauzan Andreas, Helmizar. *Analisis Pengaruh Perbandingan Diameter Minor Dan Mayor Elips Terhadap Nilai Koefisien Drag Menggunakan Program CFD*. Jurnal Teknik Mesin Vol. 2, No. 1, 56-64, 2012.

10. Kaprawi S., Dyos Santoso. Convective heat transfer from a heated elliptic cylinder at uniform wall temperature, International Journal Of Energy And Environment Vol. 4, Issue 1, 2013 pp.133-140.
11. Sivakumar P., Ram Prakash Bharti, Chhabra R.P.. Steady flow of power-law fluids across an unconfined elliptical cylinder. Chemical Engineering Science, 62, 1682-1702, 2007



SNTTM XV

Seminar Nasional Tahunan Teknik Mesin 2016

BUKU PROCEEDING

SEMINAR NASIONAL TAHUNAN TEKNIK MESIN KE-15

Institut Teknologi Bandung
5-6 Oktober 2016

DISELENGGARAKAN OLEH



BERSAMA KERJASAMA TEKNIK MESIN (BKSTM)
INDONESIA

FAKULTAS TEKNIK MESIN DAN DIREKTORAT
INSTITUT TEKNOLOGI BANDUNG