

## REFERENSI

- [1] Chew, Y T., L S Pan, and T S Lee. 1997. *Numerical Simulation of the Effect of a Moving Wall on Separation of Flow Past a Symmetrical Aerofoil*, Ameche, 212.
- [2] Salam, Nasaruddin., Rustan Tarakka, Jalaluddin, Muh. Setiawan dan Andi Mahfud. 2019. *Karakteristik Koefisien Tahanan Aliran Melintasi Tiga Silinder Persegi Tersusun Tandem Konfigurasi Seri dan Paralel*. Dalam Prosiding Seminar Nasional Teknik Mesin Politeknik Negeri Jakarta 2019, Hal: 1244-1251 ISSN: 2085-2762.
- [3] Widodo.W.A. dan Yuwono.T. 2007. *Pemodelan Numerik Untuk Metoda Pengendalian Aliran Pasif pada Silinder Sirkular Tunggal Menggunakan Silinder Tegak Teriris Tipe-1*. Jurusan Teknik Kelautan: FTK-ITS.
- [4] Tsutsui, T. and T. Igarashi. 2002. *Drag Reduction of a Circular Cylinder in an Air Stream*. Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics, 90: 527-54.
- [5] Lee, S., S. Lee, and C. Park. 2004. *Reducing the Drag on a Circular Cylinder by Upstream Installation of a Small Control Rod*. Fluid Dynamics Research, 34: 233-250.
- [6] Salam, Nasaruddin., Rustan Tarakka dan Jalaluddin. 2016. *Reduksi Tahanan Aliran Melintasi Silinder Persegi Tersusun Tandem dengan Penambahan Inlet Disturbance Body (IDB)*. Dalam Prosiding Seminar Nasional Rekayasa Material, Sistem Manufaktur dan Energi 2016, Hal: 143 ISSN: 978-979 18011-2-6.
- [7] Daloglu, A. 2008. *Pressure Drop in A Channel with Cylinder in Tandem Arrangement*. *International Communication in Heat and Mass Transfer*, Vol. 35, 76-83.
- [8] Salam, Nasaruddin., I.N.G. Wardana, Slamet W dan Denny W. 2014. *Pressure Distribution of Fluid Flow through Triangular and Square Cylinders*. Australian Journal of Basic and Applied Sciences, Pages: 263-267 ISSN: 1991-8178.
- [9] Kestin, J.(ed.). 1978. *Boundary-Layer Theory. 7th Ed.* New York: Mc Graw- Hill Book Company.
- [10] Munson, Bruce R., Young Donald F., Ok2shi Theodore H. dan Budiarmo Harinaldi. 2003. *Mekanika Fluida (Terjemahan), Edisi Keempat Jilid 2*. Jakarta: Erlangga.

- [11] Anderson, John D. 2001. *Fundamentals of Aerodynamic, 3rd Ed.* New York: Mc Graw Hill Book Company.
- [12] Cengel Yunus A. and Cimbala John M. 2006. *Fluid Mechanics Fundamentals and Applications.* New York: Mc Graw-Hill Book Company.
- [13] Walujo, Rudi. 2006. *Apa itu "Vortex Shedding?"*. Artikel Ilmiah. Institut Teknologi Sepuluh November, Surabaya.
- [14] Koenig, Keith. 1978. *Interference Effects on The Drag of Bluff Bodies in Tandem.* Ph.D. Thesis, California Institute of Technology, California, USA.
- [15] White, M Frank. 1998. *Fluid Mechanics 4<sup>th</sup> edition.* New York: Mc Graw- Hill Book Company.
- [16] White, M Frank. 1994. *Fluid Mechanics 3<sup>rd</sup> edition.* New York: Mc Graw- Hill Book Company.
- [17] Salam, Nasaruddin, Rustan Tarakka, Jalaluddin dan Reza Bachmid. 2017. *The Effect of the Addition of Inlet Disturbance Body (IDB) to flow Resistance Through the Square Cylinders Arranged in Tandem*, IREME Vol. 11 N.3 ISSN 1970-8734.
- [18] Subagyo, Rachmat. 2012. *Kaji Eksperimental Karakteristik Aliran Eksternal pada Benda Tumpul Segiempat dengan Ujung Muka Ellips.* Universitas Lambung Mangkurat Banjarbaru, Jurnal Teknologi Technoscintia ISSN: 1979-8415 Vol. 4 No. 2 Februari 2012.

# **LAMPIRAN**

**Tabel A1.** Rumus konversi celcius (°C) ke Kelvin (K)

Skala yang diinginkan	Formula
kelvin	$K = °C + 273,15$
Fahrenheit	$°F = °C \times 1,8 + 32$
Rankine	$°Ra = 1,8 \times (°C + 491,67)$
Delisle	$°De = (100 - °C) \times 1,5$
Newton	$°N = °C \times 33/100$
Réaumur	$°Ré = °C \times 0,8$
Rømer	$°Rø = °C \times 21/40 + 7,5$

**Tabel A2.** Konversi atm ke Pascal

psi	atms.	°H2O	mm H2O	cm H2O	oz/in <sup>2</sup>	Kg/cm <sup>2</sup>	°Hg	mm Hg (Torr)	cmHg	mbar	bar	Pa (N/m <sup>2</sup> )	kPa	MPa
1	0,0681	27,71	703,8	70,38	16	0,0704	2,036	51,715	5,17	68,95	0,0689	6,895	6,895	0,0069
14,7	1	407,2	10,343	1,034,3	235,1	1,033	29,92	760	76	1013	1,013	101,325	101,3	0,1013
0,0361	0,00246	1	25,4	2,54	0,5775	0,00254	0,0735	1,866	0,187	2,488	0,00249	248,8	0,249	0,00025
0,001421	0,000097	0,0394	1	0,1	0,0227	0,0001	0,00289	0,0735	0,00735	0,098	0,000098	9,8	0,0098	0,00001
0,01421	0,000967	0,3937	10	1	0,227	0,001	0,0289	0,735	0,0735	0,98	0,00098	98	0,098	0,0001
0,0625	0,00425	1,732	43,986	4,40	1	0,0044	0,1273	3,232	0,3232	4,31	0,00431	431	0,431	0,00043
14,22	0,968	394,1	100,010	1,001	227,6	1	28,96	735,6	73,56	980,7	0,981	98,067	98,07	0,0981
0,4912	0,03342	13,61	345,7	34,57	7,858	0,0345	1	25,4	2,54	33,86	0,0339	3,386	3,386	0,00339
0,01934	0,001316	0,536	13,61	1,361	0,310	0,00136	0,0394	1	0,1	1,333	0,001333	133,3	0,1333	0,000133
0,1934	0,01316	5,358	136,1	13,61	3,10	0,0136	0,394	10	1	13,33	0,01333	1,333	1,333	0,00133
0,0145	0,000987	0,4012	10,21	1,021	0,2321	0,00102	0,0295	0,75	0,075	1	0,001	100	0,1	0,0001
14,504	0,987	401,9	10,210	1,021	232,1	1,02	29,53	750	75	1,000	1	100,000	100	0,1
0,000145	0,00001	0,00402	0,102	0,0102	0,00232	0,00001	0,000295	0,0075	0,00075	0,01	0,00001	1	0,001	0,000001
0,14504	0,00987	4,019	102,07	10,207	2,321	0,0102	0,295	7,5	0,75	10	0,01	1,000	1	0,001
145,04	9,869	4019	102,074	10,207	2321	10,2	295,3	7500	750	10,000	10	1,000,000	1,000	1

**Tabel A3.** Kecepatan Upstream ( $U_0$ ) dan bilangan Reynolds (Re).

$U_0$ (m/s)	Re
5	34229
7	47921
9	61612
11	75304
13	88996
15	102688
17	116379
19	130071
21	143763

**Tabel A4.** Panjang benda uji eksperimen pada model 1, model 2 dan model 3.

No	Model	L (m)	Model	L (m)	Model	L (m)
1	1 <sub>A</sub>	0,15	2 <sub>A</sub>	0,100	3 <sub>A</sub>	0,100
2	1 <sub>B</sub>	0,15	2 <sub>B</sub>	0,105	3 <sub>B</sub>	0,105
3	1 <sub>C</sub>	0,15	2 <sub>C</sub>	0,115	3 <sub>C</sub>	0,115
4	1 <sub>D</sub>	0,15	2 <sub>D</sub>	0,125	3 <sub>D</sub>	0,125
5	1 <sub>E</sub>	0,15	2 <sub>E</sub>	0,135	3 <sub>E</sub>	0,135
6	1 <sub>F</sub>	0,15	2 <sub>F</sub>	0,145	3 <sub>F</sub>	0,145
7	1 <sub>G</sub>	0,15	2 <sub>G</sub>	0,155	3 <sub>G</sub>	0,155

**Tabel A5.** Luas *frontal area* (A) pada model 1, model 2 dan model 3.

No	Model	A (m <sup>2</sup> )	Model	A (m <sup>2</sup> )	Model	A (m <sup>2</sup> )
1	1 <sub>A</sub>	0,00500	2 <sub>A</sub>	0,0075	3 <sub>A</sub>	0,00500
2	1 <sub>B</sub>	0,00525	2 <sub>B</sub>	0,0075	3 <sub>B</sub>	0,00525
3	1 <sub>C</sub>	0,00575	2 <sub>C</sub>	0,0075	3 <sub>C</sub>	0,00575
4	1 <sub>D</sub>	0,00625	2 <sub>D</sub>	0,0075	3 <sub>D</sub>	0,00625
5	1 <sub>E</sub>	0,00675	2 <sub>E</sub>	0,0075	3 <sub>E</sub>	0,00675
6	1 <sub>F</sub>	0,00725	2 <sub>F</sub>	0,0075	3 <sub>F</sub>	0,00725
7	1 <sub>G</sub>	0,00775	2 <sub>G</sub>	0,0075	3 <sub>G</sub>	0,00775

**Tabel A6.** Nilai gaya tahanan ( $F_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 1 untuk pendekatan eksperimental dan komputasi.

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	<b>0,128</b>	<b>0,236</b>	<b>0,366</b>	<b>0,542</b>	<b>0,755</b>	<b>1,000</b>	<b>1,269</b>	<b>1,577</b>	<b>1,920</b>
<b>0,1</b>	<b>0,117</b>	<b>0,210</b>	<b>0,329</b>	<b>0,475</b>	<b>0,646</b>	<b>0,840</b>	<b>1,061</b>	<b>1,308</b>	<b>1,583</b>
<b>0,3</b>	<b>0,117</b>	<b>0,207</b>	<b>0,322</b>	<b>0,459</b>	<b>0,622</b>	<b>0,808</b>	<b>1,011</b>	<b>1,251</b>	<b>1,509</b>
<b>0,5</b>	<b>0,119</b>	<b>0,210</b>	<b>0,324</b>	<b>0,461</b>	<b>0,623</b>	<b>0,808</b>	<b>1,016</b>	<b>1,248</b>	<b>1,503</b>
<b>0,7</b>	<b>0,123</b>	<b>0,214</b>	<b>0,331</b>	<b>0,472</b>	<b>0,627</b>	<b>0,825</b>	<b>1,037</b>	<b>1,273</b>	<b>1,534</b>
<b>0,9</b>	<b>0,126</b>	<b>0,221</b>	<b>0,342</b>	<b>0,486</b>	<b>0,655</b>	<b>0,848</b>	<b>1,066</b>	<b>1,308</b>	<b>1,575</b>
<b>1,1</b>	<b>0,130</b>	<b>0,226</b>	<b>0,350</b>	<b>0,496</b>	<b>0,669</b>	<b>0,866</b>	<b>1,088</b>	<b>1,334</b>	<b>1,607</b>

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan eksperimental**

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	0,122	0,217	0,350	0,519	0,719	0,935	1,215	1,544	1,860
<b>0,1</b>	0,109	0,201	0,310	0,460	0,633	0,782	0,971	1,221	1,550
<b>0,3</b>	0,111	0,200	0,302	0,442	0,599	0,783	0,987	1,213	1,462
<b>0,5</b>	0,116	0,205	0,309	0,431	0,608	0,778	0,989	1,216	1,469
<b>0,7</b>	0,119	0,202	0,318	0,458	0,606	0,807	0,992	1,246	1,503
<b>0,9</b>	0,124	0,212	0,327	0,468	0,641	0,823	1,018	1,279	1,533
<b>1,1</b>	0,119	0,215	0,319	0,485	0,642	0,813	1,001	1,299	1,566

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan komputasi**

**Tabel A7.** Nilai gaya tahanan ( $F_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 2 untuk pendekatan eksperimental dan komputasi.

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	0,136	0,237	0,364	0,516	0,695	0,898	1,128	1,383	1,664
<b>0,1</b>	0,132	0,231	0,356	0,504	0,679	0,878	1,102	1,351	1,625
<b>0,3</b>	0,130	0,227	0,349	0,496	0,668	0,864	1,085	1,331	1,601
<b>0,5</b>	0,128	0,224	0,345	0,490	0,660	0,855	1,073	1,316	1,585
<b>0,7</b>	0,128	0,224	0,346	0,491	0,662	0,856	1,076	1,320	1,589
<b>0,9</b>	0,128	0,224	0,347	0,493	0,663	0,859	1,080	1,325	1,595
<b>1,1</b>	0,129	0,224	0,346	0,494	0,665	0,861	1,083	1,328	1,599

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan eksperimental**

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	0,129	0,221	0,352	0,496	0,663	0,836	1,085	1,345	1,554
<b>0,1</b>	0,126	0,220	0,336	0,482	0,658	0,848	1,061	1,295	1,559
<b>0,3</b>	0,124	0,218	0,332	0,484	0,652	0,841	1,062	1,298	1,563
<b>0,5</b>	0,125	0,212	0,328	0,461	0,633	0,818	1,020	1,273	1,532
<b>0,7</b>	0,123	0,215	0,339	0,474	0,647	0,834	1,013	1,287	1,550
<b>0,9</b>	0,122	0,213	0,333	0,477	0,643	0,838	1,051	1,294	1,551
<b>1,1</b>	0,123	0,214	0,330	0,476	0,640	0,832	1,031	1,288	1,535

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan komputasi**

**Tabel A8.** Nilai gaya tahanan ( $F_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 3 untuk pendekatan eksperimental dan komputasi.

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	0,108	0,194	0,310	0,450	0,626	0,811	1,014	1,270	1,532
<b>0,1</b>	0,105	0,185	0,288	0,412	0,557	0,723	0,910	1,118	1,345
<b>0,3</b>	0,110	0,194	0,301	0,429	0,579	0,751	0,944	1,157	1,394
<b>0,5</b>	0,117	0,204	0,316	0,451	0,608	0,788	0,991	1,216	1,465
<b>0,7</b>	0,122	0,212	0,329	0,469	0,631	0,817	1,028	1,262	1,520
<b>0,9</b>	0,126	0,220	0,341	0,484	0,653	0,845	1,063	1,304	1,571
<b>1,1</b>	0,130	0,228	0,352	0,502	0,675	0,875	1,100	1,349	1,624

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan eksperimental**

<b>Gaya Tahanan (<math>F_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	0,101	0,179	0,294	0,430	0,580	0,770	0,953	1,227	1,479
<b>0,1</b>	0,099	0,177	0,276	0,388	0,532	0,700	0,881	1,054	1,301
<b>0,3</b>	0,105	0,183	0,287	0,404	0,546	0,718	0,908	1,095	1,345
<b>0,5</b>	0,110	0,190	0,293	0,432	0,583	0,754	0,954	1,144	1,418
<b>0,7</b>	0,115	0,201	0,309	0,453	0,606	0,793	0,994	1,224	1,475
<b>0,9</b>	0,121	0,212	0,324	0,469	0,635	0,825	1,020	1,274	1,532
<b>1,1</b>	0,128	0,216	0,330	0,485	0,648	0,848	1,037	1,281	1,580

**Gaya tahanan ( $F_D$ ) pendekatan komputasi**



**Tabel A9.** Nilai koefisien tahanan ( $C_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 1 untuk pendekatan komputasi dan eksperimental.

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.5899	1.4447	1.4128	1.4	1.389	1.3576	1.3723	1.3961	1.3774
<b>0,1</b>	1.3576	1.2753	1.1914	1.1825	1.1654	1.081	1.045	1.0516	1.093
<b>0,3</b>	1.2655	1.1606	1.0603	1.0373	1.0064	0.9881	0.9694	0.9539	0.9412
<b>0,5</b>	1.2113	1.0913	0.995	0.9313	0.9394	0.903	0.894	0.8801	0.87
<b>0,7</b>	1.154	0.9947	0.9501	0.9146	0.8671	0.867	0.8305	0.8349	0.8242
<b>0,9</b>	1.1156	0.9738	0.9096	0.8704	0.8539	0.8235	0.7933	0.798	0.7828
<b>1,1</b>	1.0019	0.9244	0.8307	0.8436	0.8003	0.761	0.7397	0.7582	0.7478

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan komputasi**

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.6741	1.5707	1.4766	1.4625	1.4586	1.4511	1.4342	1.4262	1.4214
<b>0,1</b>	1.4524	1.331	1.2622	1.2198	1.1892	1.1608	1.1414	1.1268	1.1162
<b>0,3</b>	1.3323	1.1986	1.1271	1.0778	1.0445	1.0196	0.9928	0.9843	0.9713
<b>0,5</b>	1.247	1.1182	1.0444	0.9958	0.9631	0.938	0.9186	0.903	0.8901
<b>0,7</b>	1.1859	1.0577	0.9894	0.9444	0.8975	0.887	0.8681	0.8527	0.8416
<b>0,9</b>	1.1393	1.0156	0.9496	0.9043	0.8721	0.8484	0.8304	0.8159	0.8042
<b>1,1</b>	1.0925	0.9728	0.9101	0.8641	0.834	0.8108	0.7634	0.7787	0.7676

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan eksperimental**

**Tabel A10.** Nilai koefisien tahanan ( $C_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 2 untuk pendekatan komputasi dan eksperimental.

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.0836	0.9518	0.9151	0.8632	0.8265	0.7826	0.791	0.7847	0.7421
<b>0,1</b>	1.0581	0.9479	0.8749	0.8393	0.8201	0.794	0.7734	0.7558	0.7446
<b>0,3</b>	1.0443	0.936	0.8643	0.8423	0.8123	0.787	0.7739	0.7574	0.7465
<b>0,5</b>	1.0498	0.9135	0.8528	0.8034	0.7888	0.7663	0.7435	0.743	0.7318
<b>0,7</b>	1.0326	0.9237	0.8807	0.8259	0.8063	0.7808	0.7383	0.7509	0.7405
<b>0,9</b>	1.0306	0.9152	0.8673	0.8309	0.8016	0.7847	0.7662	0.7549	0.7408
<b>1,1</b>	1.0374	0.9215	0.8585	0.8288	0.7972	0.779	0.7512	0.7519	0.7333

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan komputasi**

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.144	1.0193	0.9462	0.8992	0.8664	0.8412	0.822	0.8069	0.7948
<b>0,1</b>	1.1157	0.9952	0.9255	0.8782	0.8463	0.8223	0.803	0.7886	0.7761
<b>0,3</b>	1.0923	0.9755	0.9083	0.8639	0.8322	0.809	0.7909	0.7768	0.7648
<b>0,5</b>	1.0784	0.9633	0.8971	0.8536	0.8223	0.8002	0.7825	0.7682	0.7572
<b>0,7</b>	1.0791	0.9613	0.8994	0.8557	0.8251	0.8017	0.7845	0.7701	0.759
<b>0,9</b>	1.0816	0.9643	0.9019	0.8582	0.8262	0.8044	0.7871	0.7733	0.7618
<b>1,1</b>	1.0831	0.965	0.8992	0.8593	0.8286	0.8062	0.7893	0.7748	0.7639

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan eksperimental**

**Tabel A11.** Nilai koefisien tahanan ( $C_D$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 3 untuk pendekatan komputasi dan eksperimental.

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.3187	1.1936	1.1857	1.16	1.1199	1.1172	1.077	1.1096	1.0954
<b>0,1</b>	1.2305	1.1228	1.0612	0.9984	0.9782	0.9681	0.9483	0.9083	0.9174
<b>0,3</b>	1.1894	1.0616	1.007	0.9484	0.9182	0.9066	0.8923	0.8612	0.8663
<b>0,5</b>	1.154	1.0155	0.9438	0.9326	0.9013	0.8758	0.8621	0.8278	0.8399
<b>0,7</b>	1.1081	0.9907	0.9232	0.9048	0.8677	0.8521	0.8323	0.8202	0.8088
<b>0,9</b>	1.0935	0.9742	0.9005	0.8726	0.8456	0.8256	0.7951	0.7945	0.7821
<b>1,1</b>	1.0746	0.9268	0.8577	0.845	0.8081	0.7937	0.7559	0.7476	0.7546

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan komputasi**

<b>Koefisien Tahanan (<math>C_D</math>)</b>									
<b>N/D</b>	<b>Kecepatan Aliran Udara (U), m/s</b>								
	<b>5</b>	<b>7</b>	<b>9</b>	<b>11</b>	<b>13</b>	<b>15</b>	<b>17</b>	<b>19</b>	<b>21</b>
<b>0</b>	1.4052	1.2902	1.2502	1.2148	1.2086	1.1777	1.1461	1.1488	1.134
<b>0,1</b>	1.3003	1.1727	1.1052	1.0597	1.0253	0.9988	0.9789	0.9632	0.9484
<b>0,3</b>	1.2526	1.1264	1.0535	1.0072	0.972	0.9473	0.9272	0.9102	0.8978
<b>0,5</b>	1.22	1.0884	1.0188	0.973	0.94	0.9145	0.896	0.8797	0.8678
<b>0,7</b>	1.1773	1.0458	0.9829	0.9368	0.9034	0.8787	0.8602	0.8458	0.8339
<b>0,9</b>	1.1368	1.0122	0.9467	0.9016	0.8701	0.846	0.8283	0.8137	0.8021
<b>1,1</b>	1.0994	0.9793	0.9161	0.8734	0.8419	0.8197	0.8015	0.7872	0.776

**Koefisien tahanan ( $C_D$ ) pendekatan eksperimental**

**Tabel A12.** Hasil pengamatan distribusi tekanan (*head*) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 1.

N/D = 0	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	0,8	0	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,6	0	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,6	-0,2	0,0
	7	0	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	0,8	0	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,6	0	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,6	-0,3	0,0
	9	0,2	0,6	0,8	0,8	0,8	1	1	1,2	1,2	0,2	1	1	1	1	1,2	1	0,8	0,2	1	1	1	1	1,2	1	0,8	-0,4	0,0
	11	0,2	0,8	1	1	1	1,2	1,2	1,4	1,4	0,2	1,4	1,4	1,4	1,6	1,8	1,4	1,2	0,2	1,4	1,4	1,4	1,6	1,8	1,4	1,2	-0,5	0,1
	13	0,2	0,8	1,4	1,4	1,4	1,6	1,4	2,2	2,2	0,4	2	2	2	2,2	2,8	2	1,8	0,4	2	2	2	2,2	2,8	2	1,8	-0,6	0,2
	15	0,4	1,2	2	2	2	2,2	2,2	3	3	0,6	2,8	2,6	2,6	3	3,6	2,8	2,2	0,6	2,8	2,6	2,6	3	3,6	2,8	2,2	-0,7	0,3
	17	0,6	1,6	2,6	2,6	2,8	2,8	2,8	3,8	3,8	0,8	4	3,4	3	3,4	4	3,2	2,8	0,8	4	3,4	3	3,4	4	3,2	2,8	-1,1	0,4
	19	1	2,2	4	4,2	4,4	4,6	4,4	6	6	1	6	5	5	5,4	6,8	5,2	4,2	1	6	5	5	5,4	6,8	5,2	4,2	-1,4	0,4
21	1	2,2	4	4,2	4,4	4,6	4,4	6,2	6,2	1	6	5	5	5,6	7	5,4	4,4	1	6	5	5	5,6	7	5,4	4,4	-1,6	0,5	

N/D = 0,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,6	1,2	0,9	0,8	1	1,1	0,8	0,6	0,6	1,2	1	0,8	1	1,2	0,8	0,6	0,2	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,6	1,2	1	0,7	1	1,2	0,8	0,5	0,6	1,2	1	0,8	1	1,2	0,8	0,6	0,2	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,6	1,3	1	0,9	1	1,2	0,8	0,5	0,6	1,2	1	0,8	1	1,2	0,8	0,6	0,2	-0,4
	11	0	0,8	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,4	1,4	0,8	1,6	1,4	1,2	1,4	1,8	1	1	0,8	1,6	1,4	1,2	1,4	1,8	1	1	0,4	-0,6
	13	0,2	1,2	1,6	1,6	1,6	1,8	1,8	2	2	1,2	2,4	2,1	1,8	2	2,6	1,4	1,5	1,2	2,4	2	1,8	2	2,6	1,4	1,4	0,6	-0,8
	15	0,2	1,6	2	2	2	2,2	2,2	2,6	2,6	1,4	3,4	2,6	2,5	2,6	3,6	2	2	1,4	3,4	2,6	2,4	2,6	3,6	2	2	0,8	-0,8
	17	0,4	2	2,8	2,8	2,8	3	3	3,6	3,6	2	4,4	3,4	3,2	3,4	5	2,6	2,6	2	4,4	3,4	3,2	3,4	5	2,6	2,6	1	-1
	19	0,4	2,4	3,4	3,4	3,4	3,6	3,6	4,6	4,6	2,6	5,6	4,1	4	4,4	6,1	2,8	3	2,6	5,6	4,2	4	4,4	6,2	2,8	3	1,2	-1,4
21	0,6	3	4,2	4,4	4,2	4,6	4,6	5,8	5,8	3,4	7	5,4	4,9	5,6	8	3,8	3,8	3,4	7	5,4	4,8	5,6	8	3,6	3,8	1,4	-1,8	

N/D = 0,3	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,3	0,4	0,6	0,7	0,5	0,6	1	0,5	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	1	0,4	0,2	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,3	0,4	0,7	0,7	0,5	0,6	1,1	0,5	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	1	0,4	0,2	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,4	0,5	0,8	0,8	0,6	1	1,4	0,5	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	1	1,4	0,4	0,2	-0,4
	11	0	0,8	0,8	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,4	0,6	0,8	1	0,9	1	1,6	2,2	0,7	0,6	0,8	0,8	0,8	1	1,4	2,2	0,6	0,4	-0,6
	13	0,2	1,2	1,4	1,6	1,6	1,6	1,6	1,8	2	0,8	1,6	1,4	1,2	1,4	2	3	0,9	0,8	1,4	1,2	1,2	1,4	2	3	1	0,6	-0,8
	15	0,2	1,4	2	2	2	2	2,2	2,6	1	2	1,8	1,4	1,7	3	4	1,4	1	2	1,8	1,4	1,6	2,8	4	1,2	0,8	-0,8	
	17	0,4	2	2,8	2,8	2,8	3	3,4	4,2	1,8	3,5	2,4	2,1	2,2	3,6	5,4	1,4	1,8	3,4	2,4	2	2,2	3,6	5,4	1,4	1	-1,2	
	19	0,6	2,4	3,6	3,6	3,6	3,8	3,8	4,8	2,2	5	2,8	2,4	2,6	4,4	6,6	1,9	2,2	5	2,8	2,4	2,6	4,4	6,6	1,8	1	-1,4	
	21	0,6	2,8	4,2	4,4	4,4	4,4	4,8	4,8	6,2	2,6	6,5	3,4	2,7	3	5,3	8,4	0,9	2,6	6,2	3,4	2,8	3	5	8,2	1	1,2	-1,8

N/D = 0,5	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,3	0,4	0,7	0,8	0,7	1	1,1	0,5	0,2	0,4	0,8	0,8	0,8	1	1	0,6	0,2	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,6	0,6	1	1,3	1	1,1	1	0,7	0,4	0,6	0,8	1	1	1,2	1	0,6	0,2	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,6	0,8	1,2	1	1,3	1,5	1,4	1	0,4	0,8	1	1	1	1,2	1,4	0,8	0,2	-0,4
	11	0,2	0,8	1,2	1,2	1,2	1,4	1,2	1,4	1,4	1,2	1,5	1,6	1,6	1,6	1,5	2,2	1,1	1,2	1,4	1,6	1,4	1,6	1,6	2,2	1,2	0,4	-0,4
	13	0,2	1,2	1,6	1,6	1,6	1,8	1,6	1,8	1,8	1,5	1,2	2,3	2	2,4	2,2	2,9	1,6	1,4	1,2	2,2	2	2,2	2,2	3	1,6	0,6	-0,6
	15	0,2	1,6	2,2	2,2	2,2	2,4	2,4	2,8	1,5	1,6	3	2,8	3	3,2	4	2,6	1,2	1,6	2,8	2,8	2,8	3,2	4,2	2,6	0,8	-0,8	
	17	0,4	1,8	2,8	3	2,8	3	3	4	1,5	2,2	3,5	3,4	3,5	4,2	2,5	3,4	1,4	2,2	3,4	3,4	3,6	4,2	5,8	3,6	1	-1	
	19	0,6	2,4	3,6	3,6	3,6	3,8	4	5	2	3	4,4	4,4	4	5,4	6,8	4,4	1,8	2,8	4,4	4,4	4,4	5,4	7	4,2	1	-1,4	
	21	0,6	2,6	4,2	4,4	4,4	4,8	4,8	6,2	2	3,5	5,2	5	5,2	6,4	8,4	4,8	2	3,6	5,2	5,2	5,2	6,6	8,4	5	1,4	-1,6	


N/D = 0,7	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm
	5	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,4	0,4	0,8	0,8	0,8	1,2	1,4	0,8	0,4	0,5	0,9	0,8	0,7	1,4	1,4	1	0,2	-0,4
	7	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,6	0,6	1	1	1	1,2	1,4	0,8	0,5	0,6	1,2	1	1,1	1,2	1,5	0,8	0,2	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,6	0,6	1	1	1	1,2	1,4	0,8	0,8	0,6	1,2	1	1,1	1,2	1,6	1	0,2	-0,4
	11	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,6	0,6	1	1	1	1,2	1,4	0,8	0,7	0,6	1	1	1,1	1,2	1,4	1	0,2	-0,4
	13	0	0,8	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,4	1	0,8	1,6	1,4	1,4	1,6	2,2	1,2	1	1	1,6	1,5	1,4	1,7	2,2	1,1	0,4	-0,4
	15	0,2	1,2	1,6	1,6	1,6	1,8	1,8	2	1,4	1,2	2,2	2	2	2,2	3	1,6	1,3	1,2	2,3	2	2,1	2,2	3,2	1,8	0,6	-0,6
	17	0,2	1,4	2,2	2,2	2,2	2,4	2,4	2,8	1,2	1,6	2,8	2,8	2,8	3,2	4,2	2,6	1,5	1,6	3	3	3	3,2	4	2,7	0,8	-0,8
	19	0,4	2	3	3	3	3	3	4	1,4	2,2	3,4	3,4	3,6	4,4	5,8	3,6	1,5	2,2	3,2	3,2	3,6	4	6	3,3	1	-1
	21	0,6	2,8	4,2	4,4	4,4	4,6	4,6	6,3	2	3,4	5,2	5,2	5,2	6,4	8,4	5	1,9	3,4	5	5	5	6,4	8	4,5	1,2	-1,8


N/D = 0,9	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,2	0,2	0,4	0,4	0,4	0,6	0,6	0,2	0,3	0,2	0,5	0,6	0,5	0,5	0,6	0,3	0	-0,4	
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,4	0,2	0,8	0,8	0,8	1	1,2	0,6	0,5	0,2	0,7	0,9	1	1	1	0,8	0,2	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	1	1	1	1	0,6	0,4	1	1	1	1,2	1,4	0,8	0,5	0,4	1,1	1,2	1,1	1,2	1,5	0,7	0,2	-0,4
	11	0	0,8	1	1	1	1,2	1,2	1,4	1	0,8	1,4	1,4	1,4	1,6	2	1	1,1	0,8	1,3	1,4	1,3	1,6	1,9	1,1	0,4	-0,6	
	13	0	1,2	1,6	1,6	1,6	1,8	1,8	2	1,4	1	2,2	2	2	2,2	3	1,8	1,5	1	2,2	2,1	2	2	3	1,6	0,6	-0,8	
	15	0,2	1,8	2	2	2	2,2	2,2	2,6	1,4	1,4	2,8	2,8	2,8	3,2	4,2	2,6	1,6	1,5	3	2,8	3	3	4	2,8	0,6	-1	
	17	0,4	2	3	3	3	3,2	3,2	4	1,4	2	3,6	3,6	3,8	4,4	6	4,2	1,6	2	3,6	3,5	4	4,1	5,8	4	0,8	-1	
	19	0,4	2,4	3,6	3,6	3,6	4	4	5	1,4	2,4	4,4	4,4	4,6	5,2	7,2	5	1,7	2,5	4,2	4,4	4,4	5	7	4,7	1	-1,4	
	21	0,6	2,8	4,2	4,4	4,4	4,8	4,8	6	2	3	5,2	5,2	5,6	6,4	9	6	2	3	5	5,2	5,6	6,4	8,8	5,8	1,2	-1,8	
N/D = 1,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	htm	hsm	
	5	0	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,1	0,5	0,6	0,5	0,6	0,6	0,5	0,5	0	-0,4	
	7	0	0,4	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0	0,6	0,8	0,8	1	1	1	1	0,1	0,6	0,6	1	1	1,1	1	1,1	0,2	-0,4	
	9	0	0,6	0,8	1	1	1	1	1	0	0,8	1	1	1	1,2	1,2	1,2	0,2	0,8	1,1	1,1	1,1	1,2	1,3	1,1	0,2	-0,4	
	11	0,2	0,8	1,2	1,2	1,2	1,4	1,2	1,6	0	1	1,4	1,4	1,4	1,8	1,8	1,6	0,1	1,2	1,4	1,5	1,5	2	2	1,6	0,2	-0,8	
	13	0,2	1,2	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	2,2	0,2	1,6	2	2	2	2,4	2,6	2,4	0,2	1,5	2	2,1	2	2,4	2,5	2,5	0,4	-0,8	
	15	0,2	1,8	2,4	2,4	2,4	2,6	2,6	3	1,4	2	2,8	2,8	2,8	3,4	3,8	3,2	1,5	2	2,8	3	2,8	3,5	4	3,1	0,6	-1	
	17	0,4	2	3	3	3	3,2	3,2	4	0,4	2,6	3,6	3,6	3,8	4,4	5,2	4	0,5	2,4	3,6	3,7	3,8	4,4	5,2	4,1	0,8	-1,2	
	19	0,4	2,6	3,8	3,8	3,8	4	4,2	5	0,4	3,2	4,4	4,4	4,6	5,8	7	5	0,6	3	4,4	4,2	4,6	6	7	5,1	1	-1,4	
	21	0,6	3	4,6	4,6	4,6	5	5	6	0,6	4	5,2	5,4	5,6	7	8	6,2	0,6	4	5	5,4	5,4	7	8	6,1	1	-2	

Tekanan dan temperatur pada ruangan:

P (mmHg)	T (°C)
717	28

Keterangan:

 : Silinder 1

 : Silinder 2

 : Silinder 3

**Tabel A13.** Hasil pengamatan distribusi tekanan (*head*) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 2.

M/D = 0	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,6	1	0,8	0,1	0,3	0,4	0,6	0,7	0,6	1,1	0,7	0	0,2
	7	0,2	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,6	1	0,8	0,1	0,2	0,5	0,6	0,6	0,6	1	0,7	0,2	0,6
	9	0,2	0,8	1	1	1	1	1	1	1	0,2	0,6	1,2	1,2	1,2	1,4	2	1,8	0,2	0,6	1,2	1,2	1,2	1,4	2	2	0,2	0,8
	11	0,2	1	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,4	0,2	0,8	1,4	1,4	1,4	1,8	2,2	2	0,2	0,8	1,4	1,4	1,4	1,8	2,2	2	0,2	1
	13	0,2	1,4	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	2	0,4	1	2	2	2	2,6	3,2	2,8	0,4	1	2	2,1	2	2,6	3,2	2,8	0,2	1,4
	15	0,2	1,8	2,2	2,2	2,2	2,4	2,4	2,4	2,6	0,6	1,4	2,8	2,8	2,8	3,4	4,4	4	0,5	1,4	3	3	3	3,4	4,4	3,8	0,2	1,8
	17	0,2	2,2	3	3	3	3,2	3,2	3,2	3,6	0,6	2	3,6	3,6	3,6	4,2	5,8	5	0,5	2	3,5	3,5	3,5	4,2	5,8	5,1	0,2	2,2
	19	0,4	2,6	3,6	3,6	3,6	3,8	3,8	3,8	4,2	1	2,4	4,6	4,6	5,6	6,4	7,6	7	0,9	2,4	4,3	4,6	5,3	6,4	7,6	7	0,4	2,6
21	0,4	3,2	4,2	4,2	4,2	4,6	4,6	4,6	5,2	1	2,8	5,6	5,6	5,6	6,6	9	7,2	1	3	5,6	5,6	5,6	6,6	9	7	0,4	3,2	

M/D = 0,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,1	0,2	0,5	0,6	0,6	0,8	0,9	0,7	0	0,2	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,6	0	-0,4
	7	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0	0,4	0,5	0,5	0,5	0,8	1,1	0,8	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,8	1	0,8	0	-0,4
	9	0	0,6	0,6	0,6	0,6	1	1	1,2	0,1	0,6	1,1	1,1	1,1	1,4	1,5	1,1	0	0,6	1	1	1	1,4	1,6	1,2	0,2	-0,4	
	11	0	1	1,4	1,4	1,4	1,6	1,8	1,6	0,2	1,2	1,3	1,4	1,5	2	2,4	1,5	0,2	1	1,4	1,4	1,6	2	2,4	1,6	0,2	-0,6	
	13	0,2	1,2	1,8	1,8	1,8	2,2	2,4	2,2	0,3	1,4	2	3	3	3,2	2,4	2,5	0,2	1,4	2	2,2	2,2	2,4	2,4	2,4	0,4	-0,8	
	15	0,2	1,6	2,4	2,4	2,4	3,2	4	3	0,3	2	1	3	2,1	3,8	5	3,1	0,2	1,8	2,8	2,8	2	3,8	5	3	0,4	-1	
	17	0,4	2,2	3	3,2	3,2	4,2	5,2	4,2	0,4	2,7	3,7	3,7	3,8	5,1	6,6	3,9	0,4	2,6	3,6	3,6	3,8	5	6,6	4	0,6	-1,2	
	19	0,4	2,6	4	4	4	5	5,2	5	0,5	3	4,5	4,6	5	6	8	4,8	0,4	3	4,6	4,6	4,8	6,2	8	5	0,8	-1,6	
21	0,4	3,2	4,6	5	4,8	6	6,6	6	0,6	3,6	5,3	5,4	6	7,2	9	6	0,6	3,6	5,2	5,4	5,8	7,2	9,2	6,2	1	-1,8		



M/D = 0,3	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	Htm	
	5	0	0,2	0,6	0,6	0,6	0,6	0,4	0,4	0,1	0,3	0,4	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,4	0,4	0,6	0,8	0,8	0,8	1	1,3	0,2	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	1	1	0	-0,4
	9	0	0,8	1	1	1	1	1	1	0,2	0,6	1,2	1,2	1,2	1,3	1,5	1,5	0,2	0,6	1	1	1	1,2	1,4	1,4	0,2	-0,4	
	11	0	1	1,2	1,4	1,4	1,6	1,4	1,2	0,6	0,8	1,8	1,8	1,8	2	2	1,9	0,4	0,8	1,6	1,6	1,6	1,8	2,2	2	0,2	-0,6	
	13	0	1,4	1,8	2	1,8	2	1,8	1,8	0,6	1	2	2	2	2,4	2,9	2,9	0,6	1	2,2	2,2	2,2	2,2	2,6	3	3	0,4	-0,8
	15	0	2	2,4	2,6	2,4	2,8	2,6	2,4	1	1,4	3	3	3	3	4,1	4,2	0,8	1,4	2,8	2,8	2,8	3,2	4	4	0,4	-1	
	17	0,2	2,6	3,2	3,2	3	3,6	3,6	3,2	1	2	4	4	4	4,5	5,7	5,2	0,8	2	3,8	3,8	3,8	4,2	5,4	5	0,6	-1,2	
	19	0,2	3,2	3,8	4	3,8	4,4	4,4	4,2	1,3	3	4	4,2	5	5	7	6	1	2,4	4,6	4,6	4,8	5,4	7	6	0,8	-1,6	
	21	0,4	4	4,6	4,8	4,6	5,2	5,4	5	1,2	3	6	6	6	7	9	7,5	1,2	3	5,6	5,6	5,8	6,8	8,6	7,2	0,6	-1,6	

M/D = 0,5	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0	0,2	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	0,1	0,4	0,7	0,7	0,7	0,7	1	1	0	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0	0,4	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,8	0,1	0,4	1,1	1,1	1,1	1,1	1	0,9	0	-0,4
	9	0	0,8	1	1	1	1	1	0,8	0,2	0,6	1,4	1,4	1,4	1,4	1,8	1,8	0,3	0,7	1,6	1,6	1,6	1,6	2	2	0,2	-0,6	
	11	0	1,2	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,2	0,2	0,8	1,6	1,6	1,6	1,8	2	2	0,2	1,1	1,7	1,7	1,7	1,7	1,8	1,8	1,8	0,2	-0,6
	13	0	1,6	1,8	1,8	1,6	1,8	1,8	1,6	0,4	1,2	2,2	2,2	2,2	2,4	2,8	2,8	0,6	1,2	2,5	2,5	2,4	2,6	3	3	0,4	-0,8	
	15	0	1,4	1,6	1,6	1,6	1,8	1,6	1,2	0,6	1,6	2,8	2,8	2,8	3,2	3,6	3,7	0,7	1,6	2,5	2,5	2,5	3	3,4	3,4	0,4	-1	
	17	0,2	2,6	3	3	3	3,2	3	2,8	0,6	2	3,2	3,2	3,2	4	4,6	4,4	0,6	2,3	3,4	3,4	3,4	4	4,6	4,7	0,6	-1,2	
	19	0,2	3,4	3,8	3,8	3,8	4,2	4	3,4	0,8	2,4	4,4	4,4	4,4	5,2	6,2	5,8	1	2,4	4,4	4,4	4,4	5	6,4	6,1	0,8	-1,6	
	21	0,4	4,2	4,8	4,8	4,8	5,2	5	4,4	1,2	3,2	5,4	5,4	5,4	6,6	8	7,4	1,4	3,2	6	6	6	7	7,7	7,4	1	-1,8	

M/D = 0,7	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,4	0,4	0,4	0,1	0,3	0,3	0,3	0,3	0,4	0,6	0,5	0	-0,2
	7	0	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	0,6	0,2	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	1	0,8	0,3	0,6	0,6	0,6	0,6	0,8	1,1	0,8	0,2	-0,2
	9	0	0,8	1	1	1	1	1	1	1	0,2	0,6	1,2	1,2	1,2	1,4	1,6	1,4	0,5	0,6	1,4	1,4	1,4	1,4	1,6	1,6	0,2	-0,4
	11	0,2	1,2	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,2	0,4	1	1,6	1,6	1,6	2	2,4	2	0,4	1,2	1,4	1,4	1,4	2,1	2,4	2,1	0,4	-0,6
	13	0,2	1,6	1,8	1,8	1,8	1,8	2	1,8	0,6	1,2	2,2	2,2	2,2	2,2	2,6	3,2	3	0,8	1,4	2,3	2,3	2,3	2,6	3,2	3,1	0,6	-0,8
	15	0,2	2,2	2,4	2,4	2,4	2,6	2,6	2,2	0,8	2	3	3	3,2	3,4	4,2	3,8	1	2	3	3,3	3,2	3,5	4,2	4	0,6	-1	
	17	0,2	2,6	3	3	3	3,2	3,2	3	0,8	2	3,6	3,6	3,6	4,2	5,2	4,8	1	2,4	3,6	3,6	3,6	4,2	5,2	5	0,8	-1,2	
	19	0,2	3,4	4	4	4	4,2	4	3,8	1,2	2,4	4,4	4,4	4,4	5,3	6,8	6	1,2	2,4	4,4	4,4	4,4	5,3	6,8	6	1	-1,4	
	21	0,2	4	4,6	4,6	4,4	5	5	4,6	1,2	2,8	5,4	5,4	5,6	6,4	8	7	1,4	2,8	5,6	5,6	5,6	6,4	8	6,8	1	-1,8	


M/D = 0,9	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,2	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,2	0,5	0,8	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7	0,2	0
	7	0	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,2	0,4	0,8	0,8	0,8	0,8	1	1	0,3	0,4	1	1	1	1	1,2	1,1	0,2	-0,2
	9	0	0,8	0,8	1	1	1	1	1	1	0,2	0,6	1	1	1	1,2	1,4	1,4	0,3	0,6	1,2	1,2	1,2	1,2	1,5	1,4	0,2	-0,4
	11	0,2	1,2	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	1,4	0,4	0,8	1,6	1,6	1,6	1,8	2,2	2,2	0,4	0,9	1,8	1,8	1,8	2	2	2,4	0,4	-0,6
	13	0,2	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	0,6	1	2,2	2,2	2,2	2,4	3	2,8	0,8	1	3	3	3	2,4	3	3	0,4	-0,6
	15	0,2	2,2	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	0,8	1,4	3	3	3	3,2	3,8	3,6	1	1,4	3,2	3,2	3,2	3,2	3,8	3,5	0,6	-1
	17	0,2	2,8	3	3	3	3	3	3	2,8	1	1,6	3,6	3,6	3,6	4	5	4,6	1	2	4	4	4	4	5	4,8	0,6	-1,2
	19	0,2	3,4	3,8	3,8	3,8	4	4	4	3,6	1,2	2,2	4,6	4,6	4,6	5,2	6,2	6	1,2	2,2	4,6	4,6	4,6	5,2	6,2	5,7	1	-1,4
	21	0,4	4,2	4,6	4,6	4,6	4,8	4,8	4,8	4,2	1,4	2,6	5,6	5,6	5,6	6,4	7,8	7,2	1,7	2,6	5,8	5,8	5,8	6,4	7,8	7,1	1	-1,8


M/D = 1,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm
	5	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,4	0,4	0,8	0,8	0,8	0,8	1	1	0,5	0,4	1	1	1	1	1,2	1,1	0	-0,4
	7	0	0,2	0,4	0,6	0,6	0,8	0,8	0,8	0,4	0,4	0,8	0,8	0,8	0,8	1	1	0,5	0,4	1	1	1	1	1,2	1,1	0	-0,4
	9	0	0,6	0,6	0,6	0,6	1	1	1,2	0,6	0,6	1,2	1,2	1,4	1,4	1,4	1,6	0,8	0,7	1,5	1,4	1,7	1,6	1,6	1,8	0,2	-0,4
	11	0	1	1,4	1,4	1,4	1,6	1,8	1,6	0,8	0,8	1,8	1,6	1,6	1,6	2	2	1	1	2	1,9	1,7	1,7	2,1	2	0,2	-0,6
	13	0,2	1,2	1,8	1,8	1,8	2,2	2,4	2,2	1	1	2,4	2,2	2,2	2,4	3	3	1,2	1,2	2,6	2,4	2,4	2,5	3,2	3,2	0,4	-0,8
	15	0,2	1,6	2,4	2,4	2,4	3,2	3,4	3	1	1	3	2,8	3	3	4	3,8	1,1	1,2	3	3	3	2,8	3,8	3,5	0,4	-1
	17	0,4	2,2	3	3,2	3,2	4,2	4	4,2	1,4	1,2	4	3,8	3,8	4	5,2	5	1,7	1,5	4	3,8	3,7	4,2	5,2	4,9	0,6	-1,2
	19	0,4	2,6	4	4	4	5	5,2	5	1,8	1,6	4,6	4,2	4,6	5	6,4	6	1,6	1,6	4,6	4,2	4,5	5	6,7	5,8	0,8	-1,6
	21	0,4	3,2	4,6	5	4,8	6	6,6	6	2	1,8	5,6	5,4	5,6	6	8	7,2	2,2	2	5,6	4,3	5,6	6,2	7,8	7,3	1	-1,8

Tekanan dan temperatur pada ruangan:

P (mmHg)	T (°C)
715	29

Keterangan:

 : Silinder 1

 : Silinder 2

 : Silinder 3

**Tabel A14.** Hasil pengamatan distribusi tekanan (*head*) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 3.

M/D dan N/D = 0	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,4	0,2	0,2	0,2	0,2	0,4	0,2	0	0,2	0,2	0,2	0,4	0,4	0,6	0,6	0,1	0,3	0,3	0,3	0,5	0,5	0,6	0,5	0	-0,2
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,2	0,6	0,6	0,6	0,6	0	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	1	0,4	0,1	0,6	0,6	0,6	0,8	0,8	1	0,4	0	-0,4
	9	0	0,4	0,8	0,6	0,4	0,6	0,8	0,8	0	0,6	0,8	0,8	0,8	1,2	1,4	0,8	0,1	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	1,2	1,4	0,9	0	-0,6
	11	0	1	1,4	1,2	0,6	1,4	1,6	1,4	0,2	1,4	1,4	1,4	1,6	1,8	2,6	1	0,2	1,4	1,4	1,3	1,6	1,8	2,7	1,1	0,2	-0,6	
	13	0	1,6	2,2	1,6	1	2	2,2	2	0,2	1,8	2	2	2,2	2,8	3,8	1,4	0,2	1,8	2	2,1	2,2	2,8	3,8	1,4	0,4	-0,8	
	15	0,2	2	3	2	1,2	2,6	3	2,4	0,2	2,4	2,6	2,6	2,6	3,6	5,2	1,6	0,2	2,4	2,6	2,6	2,6	3,6	5,2	1,7	0,6	-1	
	17	0,2	2,8	3,8	2,6	1,6	3,2	3,8	3,2	0,4	3,2	3,4	3,6	3,6	4,4	7	2	0,4	3,2	3,4	3,6	3,6	4,4	7	2,1	0,8	-1,2	
	19	0,2	3,2	4,8	3	2	4	4,8	4	0,4	4	4,2	4,2	4,4	5,4	8,6	2,6	0,4	4	4,2	4,2	4,4	5,4	8,6	2,4	0,8	-1,6	
21	0,4	4	5,6	3,6	2,4	5	5,8	5	0,6	4,6	5	5	5,2	6,6	10,8	3	0,5	4,6	4,8	4,8	5,2	6,6	10,8	3	1	-2		

M/D dan N/D = 0,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,2	0	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,4	0,4	0,1	0,6	0,7	0,6	0,7	0,6	0,5	0,4	0	-0,4
	7	0	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,8	0,2	0,2	0,2	0,8	0,6	0,6	0,6	1,2	0,6	0,4	0,3	1	0,8	0,8	0,6	1	0,6	0,5	0	-0,4
	9	0	0,8	0,8	1	1	1	1,2	0,8	0,4	1,2	1,2	1,2	1,4	2	1,6	1	0,3	1,3	1,2	1,3	1,4	2	1,6	0,9	0,2	-0,6	
	11	0,2	1,4	1,4	1,8	1,8	1,8	2,4	1,8	0,6	2,4	2,2	2,2	2,4	3,4	1,8	1,8	0,8	2,4	2,3	2,3	2,4	3,4	2	2	0,4	-0,8	
	13	0,2	1	1	1,8	1,8	1,8	2,4	1,6	0,8	2,4	2,2	2,2	2,4	3,4	2	1,6	0,6	2,4	2,3	2,2	2,4	3,4	2,1	1,8	0,4	-0,8	
	15	0,2	2	2	2,4	2,4	2,4	3,4	2,2	0,8	3,2	2,8	2,8	3	4,6	2,2	2,2	1	3,2	2,8	2,9	3,1	4,6	2	2	0,6	-1	
	17	0,2	2,6	2,4	3	3,2	3,2	4,6	2,8	1,2	4,4	3,6	3,6	4	6	3	3	1,1	4,5	3,6	3,6	4	5,9	3	3,1	0,8	-1,2	
	19	0,4	3,2	3	3,8	4	4	5,6	3,4	1,4	5,6	4,6	4,4	4,8	7,4	3,6	3,6	1,6	5,6	4,6	4,4	4,8	7,4	3,6	3,6	1	-1,4	
21	0,4	3,8	3,6	4,6	4,6	4,8	7	4	1,6	7	5,6	5,4	6	9	4,4	4	1,7	7	5,6	5,4	5,9	8	4,4	4,2	1	-1,8		

M/D dan N/D = 0,3	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	Htm
	5	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,4	0,2	0,2	0	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	0,4	0,2	0,2	0,5	0,4	0,4	0,4	0,5	0,5	0	-0,2
	7	0	0,6	0,6	0,6	0,4	0,6	0,6	0,4	0,2	0,6	0,8	0,8	0,6	1	1,2	0,8	0,2	0,6	0,8	1	0,6	1,1	1,2	1	0	-0,4
	9	0	1	1,4	1,4	1	1,4	1,4	0,8	0,2	0,8	1,6	1,6	1,6	1,8	2,4	1,2	0,3	0,9	1,6	1,6	1,6	2	2,4	1,2	0,2	-0,6
	11	0	1,2	1,4	1,4	1	1,4	1,4	1,2	0,4	1,2	1,6	1,6	1,6	1,8	2,4	1,8	0,4	1	1,6	1,6	1,6	2,1	2,5	2	0,2	-0,6
	13	0	1,6	1,8	2	1,4	2	1,8	1,6	0,4	1,6	2	2,2	2,2	2,6	3,4	2,4	0,4	1,6	2	2,2	2,2	2,6	3,4	2,3	0,4	-0,8
	15	0	2,4	2,6	2,6	2	2,6	2,4	2	0,6	2,2	2,8	2,8	2,8	3,4	4,4	3	0,6	2,2	2,8	2,8	2,8	3,4	4,4	3	0,4	-1
	17	0,2	3	3,2	2,4	2,4	3,6	3	2,8	0,8	2,8	3,6	3,6	3,6	4,4	6	4	1	3	3,6	3,6	3,6	4,4	6	4,1	0,6	-1,2
	19	0,2	3,8	4,2	4,2	3,2	4,2	4	3,2	1	3,4	4,4	4,6	4,6	5,4	7,4	5	1	3,4	4,4	4,6	4,6	5,4	7,4	5	0,8	-1,6
	21	0,2	4,6	5	5,2	4	5,2	4,8	4,2	1	4,2	5,4	5,4	5,4	6,6	9,2	5,8	1	4	5,4	5,4	5,4	6,6	9,2	5	1	-1,8

M/D dan N/D = 0,5	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm
	5	0	0,2	0,4	0,6	0,4	0,4	0,6	0,6	0,1	0,2	0,6	0,6	0,6	0,8	1	0,6	0	0,2	0,7	0,7	0,6	0,8	1,1	0,5	0	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	1	0,8	0	0,7	1	1	1	0,8	1	1	0	-0,4
	9	0	0,8	1	1,2	1	1,2	1,2	1,2	0,1	1	1,2	1,4	1,4	1,4	2	1,2	0	1	1,2	1,4	1,4	1,4	2	1,1	0,2	-0,6
	11	0	1	1,2	1,4	1,2	1,4	1,2	1,4	0,2	1,2	1,6	1,6	1,6	2	2,4	1,8	0,2	1,2	1,6	1,7	1,7	2	2,4	1,7	0,2	-0,6
	13	0	1,4	1,6	1,8	1,6	1,8	1,8	1,8	0,2	1,8	1,6	1,6	1,6	1,6	3,2	2,4	0,2	2	1,6	1,6	1,5	1,5	3,2	2,4	0,2	-0,8
	15	0,2	1,6	2,2	2,4	2,2	2,4	2,4	2,6	0,4	2,2	2,8	3	3	3,4	4,4	3,2	0,4	2,2	2,8	3	3,1	3,4	4,4	3,1	0,4	-1
	17	0,2	2,4	3	3,2	3	3,4	4,2	3,6	0,4	3	3,6	3,6	4	4,4	6	4,2	0,4	3,1	3,8	3,6	4,2	4,4	6	4	0,8	-1,2
	19	0,4	3	3,6	3,8	3,6	4	4	4,4	0,6	3,6	4,4	4,6	4,6	5,2	7,2	5,2	0,7	3,6	4,3	4,6	4,6	5	7,2	5,2	1	-1,4
	21	0,4	3,6	4,4	4,8	4,2	5	5	5,2	0,8	4,2	5,2	5,4	5,6	6,4	9	6,4	0,7	4,2	5	5,3	5,5	6,4	8,8	6,2	1	-1,8

M/D dan N/D = 0,7	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,4	0,6	0,4	0,1	0,2	0,2	0,2	0,3	0,5	0,5	0,5	0	-0,2
	7	0	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,2	0,1	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	1	0,8	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	1	0,9	0	-0,4
	9	0	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,6	0	0,8	1	1	1	1,2	1,4	1,2	0,1	0,8	1	1	1	1,2	1,4	1,1	0	-0,6
	11	0	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1	0,2	1	1,4	1,4	1,4	1,6	2	1,6	0,2	1	1,4	1,4	1,4	1,6	2,1	1,5	0,2	-0,6
	13	0,2	1,6	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	2	1,8	0,6	1,2	2,2	2,2	2,2	2,6	3,6	3	0,5	1,3	2,1	2	2,1	2,6	3,6	3,1	0,6	-0,8
	15	0,2	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,8	1,4	0,4	1,4	2	2	2,2	3,6	3,8	2,6	0,5	1,4	2	2,1	2,2	3,6	3,8	2,6	0,6	-0,8	
	17	0,2	2,6	2,6	2,6	3	2,6	2,6	2,4	0,6	2,4	2,6	2,6	2,6	4,4	5,6	4,4	0,5	2,4	2,5	2,5	2,5	4,4	5,7	4,3	0,6	-1,2	
	19	0,2	3,6	3,6	3,6	3,4	3,8	3,6	2,8	0,8	3	4,4	4,6	4,6	5,4	6,8	5,4	1	3	4,4	4,6	4,6	5,4	6,8	5,5	0,8	-1,6	
	21	0,2	4,6	4,4	4,4	4,2	4,6	4,4	3,4	1	3,6	5,2	5,4	5,6	6,4	8,2	6,6	1,1	3,6	5,2	5,4	5,6	6,4	8	6,5	1	-1,8	


M/D dan N/D = 0,9	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	0,4	0,1	0,2	0,4	0,4	0,4	0,4	0,6	0,5	0	-0,2
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,1	0,4	0,6	0,8	0,8	0,8	1	0,8	0	0,5	0,7	0,8	0,6	1	1,1	0,8	0	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,2	0,6	1	1,2	1	1,2	1,4	1,2	0,2	0,5	1	1,2	1	1,2	1,4	1,1	0	-0,6
	11	0	1	1,2	1,2	1	1,2	1,2	1,2	1,2	0,2	1	1,4	1,4	1,6	1,8	2,2	1,6	0,2	1	1,5	1,4	1,5	1,8	2,3	1,5	0,2	-0,6
	13	0	1,4	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	0,4	1,2	2	2	2,2	2,6	3,2	2,6	0,4	1,4	2,1	2,1	2,3	2,7	3,3	2,6	0,2	-0,8	
	15	0	1,8	2,2	2,2	2	2,4	2,2	2,2	0,4	1,6	2,8	2,8	2,8	3,2	4,2	3,2	0,4	1,7	3,1	3	2,9	3,2	4	3,1	0,4	-1	
	17	0,2	2,4	3	3	3	3	3	3	0,8	2,2	3,6	3,8	3,8	4,4	5,8	4,4	0,8	2,3	3,6	3,8	3,8	4,3	6	4,6	0,6	-1,2	
	19	0,2	3	3,4	3,6	3,4	3,8	3,8	3,8	1	2,6	4,4	4,4	4,6	5,2	7	5,2	1,1	2,6	4,5	4,4	4,6	5,2	6,8	5	0,8	-1,6	
	21	0,2	3,6	4,2	4,2	4,2	4,6	4,6	4,6	1,2	3,2	5,2	5,4	5,6	6,4	8,6	6,4	1,3	3,4	5,5	5,7	5,6	6,5	8,6	6,5	1	-1,8	


M/D dan N/D = 1,1	U (m/s)	h0	h1	h2	h3	h4	h5	h6	h7	h8	h9	h10	h11	h12	h13	h14	h15	h16	h17	h18	h19	h20	h21	h22	h23	hsm	htm	
	5	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,2	0,2	0,8	0,6	0,8	0,8	0,8	1	0,3	0,2	0,9	0,7	1	1	1	1,1	0	-0,4
	7	0	0,4	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,6	0,2	0,2	0,8	0,6	0,8	0,8	0,8	1	0,3	0,2	0,7	0,6	1	1	1	1	0	-0,4
	9	0	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,4	0,4	1	1	1	1	1,2	1,4	0,5	0,4	1	1	1	1	1,2	1,3	0	-0,6
	11	0	0,8	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	0,6	0,4	1,6	1,6	1,6	1,6	2	2	0,5	0,4	1,6	1,7	1,7	1,7	2,1	2,1	0,2	-0,6
	13	0	1,2	1,6	1,6	1,6	1,6	1,8	1,8	1,8	0,8	0,6	2,2	2	2	2,2	2,6	2,8	1	0,6	2	2	2	2,1	2,6	2,6	0,2	-0,8
	15	0,2	1,6	2,2	2,2	2,2	2,2	2,4	2,4	2,6	1	1	3	2,8	3	3	4	4	1,1	1,2	2,9	3	3	3,1	4	3,9	0,4	-1
	17	0,2	2,2	2,8	2,8	2,8	2,8	2,8	3	3,4	1,4	1,2	3,8	3,4	3,4	3,4	5	5	1,5	1,2	3,7	3,5	3,5	3,5	5	4,9	0,6	-1,2
	19	0,2	2,8	3,6	3,6	3,6	3,6	3,8	3,8	4,2	1,8	1,4	4,6	4,4	4,4	4,8	6,4	6	2	1,5	4,7	4,6	4,6	4,8	6,4	6,1	0,8	-1,6
	21	0,2	3	4	4	4	4	4,4	4,6	5	2	1,8	5,4	5,2	5,4	5,6	7,6	7,2	2,1	2	5,3	5,2	5,3	5,6	7,7	7	1	-1,8

Tekanan dan temperatur pada ruangan:

P (mmHg)	T (°C)
714	30

Keterangan:

 : Silinder 1

 : Silinder 2

 : Silinder 3

**Tabel A15.** Nilai koefisien tekanan ( $C_p$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 1.

N/D = 0	$C_{p_0}$	$C_{p_1}$	$C_{p_2}$	$C_{p_3}$	$C_{p_4}$	$C_{p_5}$	$C_{p_6}$	$C_{p_7}$	$C_{p_8}$	$C_{p_9}$	$C_{p_{10}}$	$C_{p_{11}}$	$C_{p_{12}}$	$C_{p_{13}}$	$C_{p_{14}}$	$C_{p_{15}}$	$C_{p_{16}}$	$C_{p_{17}}$	$C_{p_{18}}$	$C_{p_{19}}$	$C_{p_{20}}$	$C_{p_{21}}$	$C_{p_{22}}$	$C_{p_{23}}$
Re = 15783	0,50	0,00	-0,50	-0,50	-0,50	-0,50	-1,00	-1,50	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00
Re = 22096	0,50	0,00	-0,50	-0,50	-0,50	-0,50	-1,00	-1,50	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00
Re = 28409	0,00	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-1,33	-1,67	0,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-1,33	-1,00	0,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-1,33	-1,00
Re = 34722	0,25	-0,50	-0,75	-0,75	-0,75	-1,00	-1,00	-1,25	0,25	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-1,75	-1,25	-1,00	0,25	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-1,75	-1,25	-1,00
Re = 41035	0,33	-0,17	-0,67	-0,67	-0,67	-0,83	-0,67	-1,33	0,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,33	-1,83	-1,17	-1,00	0,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,33	-1,83	-1,17	-1,00
Re = 47348	0,25	-0,25	-0,75	-0,75	-0,75	-0,88	-0,88	-1,38	0,13	-1,25	-1,13	-1,13	-1,38	-1,75	-1,25	-0,88	0,13	-1,25	-1,13	-1,13	-1,38	-1,75	-1,25	-0,88
Re = 53662	0,20	-0,30	-0,80	-0,80	-0,90	-0,90	-0,90	-1,40	0,10	-1,50	-1,20	-1,00	-1,20	-1,50	-1,10	-0,90	0,10	-1,50	-1,20	-1,00	-1,20	-1,50	-1,10	-0,90
Re = 59975	0,14	-0,29	-0,93	-1,00	-1,07	-1,14	-1,07	-1,64	0,14	-1,64	-1,29	-1,29	-1,43	-1,93	-1,36	-1,00	0,14	-1,64	-1,29	-1,29	-1,43	-1,93	-1,36	-1,00
Re = 66288	0,14	-0,29	-0,93	-1,00	-1,07	-1,14	-1,07	-1,71	0,14	-1,64	-1,29	-1,29	-1,50	-2,00	-1,43	-1,07	0,14	-1,64	-1,29	-1,29	-1,50	-2,00	-1,43	-1,07

N/D = 0,1	$C_{p_0}$	$C_{p_1}$	$C_{p_2}$	$C_{p_3}$	$C_{p_4}$	$C_{p_5}$	$C_{p_6}$	$C_{p_7}$	$C_{p_8}$	$C_{p_9}$	$C_{p_{10}}$	$C_{p_{11}}$	$C_{p_{12}}$	$C_{p_{13}}$	$C_{p_{14}}$	$C_{p_{15}}$	$C_{p_{16}}$	$C_{p_{17}}$	$C_{p_{18}}$	$C_{p_{19}}$	$C_{p_{20}}$	$C_{p_{21}}$	$C_{p_{22}}$	$C_{p_{23}}$
Re = 15783	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-0,67	-1,67	-1,17	-1,00	-1,33	-1,50	-1,00	-0,67	-0,67	-1,67	-1,33	-1,00	-1,33	-1,67	-1,00	-0,67
Re = 22096	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-0,67	-1,67	-1,33	-0,83	-1,33	-1,67	-1,00	-0,50	-0,67	-1,67	-1,33	-1,00	-1,33	-1,67	-1,00	-0,67
Re = 28409	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-0,67	-1,83	-1,33	-1,17	-1,33	-1,67	-1,00	-0,50	-0,67	-1,67	-1,33	-1,00	-1,33	-1,67	-1,00	-0,67
Re = 34722	0,40	-0,40	-0,80	-0,80	-0,80	-0,80	-0,80	-1,00	-0,40	-1,20	-1,00	-0,80	-1,00	-1,40	-0,60	-0,60	-0,40	-1,20	-1,00	-0,80	-1,00	-1,40	-0,60	-0,60
Re = 41035	0,29	-0,43	-0,71	-0,71	-0,71	-0,86	-0,86	-1,00	-0,43	-1,29	-1,07	-0,86	-1,00	-1,43	-0,57	-0,64	-0,43	-1,29	-1,00	-0,86	-1,00	-1,43	-0,57	-0,57
Re = 47348	0,38	-0,50	-0,75	-0,75	-0,75	-0,88	-0,88	-1,13	-0,38	-1,63	-1,13	-1,06	-1,13	-1,75	-0,75	-0,75	-0,38	-1,63	-1,13	-1,00	-1,13	-1,75	-0,75	-0,75
Re = 53662	0,30	-0,50	-0,90	-0,90	-0,90	-1,00	-1,00	-1,30	-0,50	-1,70	-1,20	-1,10	-1,20	-2,00	-0,80	-0,80	-0,50	-1,70	-1,20	-1,10	-1,20	-2,00	-0,80	-0,80
Re = 59975	0,31	-0,46	-0,85	-0,85	-0,85	-0,92	-0,92	-1,31	-0,54	-1,69	-1,12	-1,08	-1,23	-1,88	-0,62	-0,69	-0,54	-1,69	-1,15	-1,08	-1,23	-1,92	-0,62	-0,69
Re = 66288	0,25	-0,50	-0,88	-0,94	-0,88	-1,00	-1,00	-1,38	-0,63	-1,75	-1,25	-1,09	-1,31	-2,06	-0,75	-0,75	-0,63	-1,75	-1,25	-1,06	-1,31	-2,06	-0,69	-0,75



N/D = 0,3	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15783	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-0,17	-0,33	-0,67	-0,83	-0,50	-0,67	-1,33	-0,50	0,00	-0,33	-0,33	-0,33	-0,33	-0,67	-1,33	-0,33
Re = 22096	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-0,17	-0,33	-0,83	-0,83	-0,50	-0,67	-1,50	-0,50	0,00	-0,33	-0,33	-0,33	-0,33	-0,67	-1,33	-0,33
Re = 28409	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-0,33	-0,50	-1,00	-1,00	-0,67	-1,33	-2,00	-0,50	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,33	-2,00	-0,33
Re = 34722	0,40	-0,40	-0,40	-0,80	-0,80	-0,80	-0,80	-1,00	-0,20	-0,40	-0,60	-0,50	-0,60	-1,20	-1,80	-0,30	-0,20	-0,40	-0,40	-0,40	-0,60	-1,00	-1,80	-0,20
Re = 41035	0,29	-0,43	-0,57	-0,71	-0,71	-0,71	-0,86	-1,00	-0,14	-0,71	-0,57	-0,43	-0,57	-1,00	-1,71	-0,21	-0,14	-0,57	-0,43	-0,43	-0,57	-1,00	-1,71	-0,29
Re = 47348	0,38	-0,38	-0,75	-0,75	-0,75	-0,75	-0,88	-1,13	-0,13	-0,75	-0,63	-0,38	-0,56	-1,38	-2,00	-0,38	-0,13	-0,75	-0,63	-0,38	-0,50	-1,25	-2,00	-0,25
Re = 53662	0,27	-0,45	-0,82	-0,82	-0,82	-0,91	-1,09	-1,45	-0,36	-1,14	-0,64	-0,50	-0,55	-1,18	-2,00	-0,18	-0,36	-1,09	-0,64	-0,45	-0,55	-1,18	-2,00	-0,18
Re = 59975	0,17	-0,58	-1,08	-1,08	-1,08	-1,17	-1,17	-1,58	-0,50	-1,67	-0,75	-0,58	-0,67	-1,42	-2,33	-0,38	-0,50	-1,67	-0,75	-0,58	-0,67	-1,42	-2,33	-0,33
Re = 66288	0,20	-0,53	-1,00	-1,07	-1,07	-1,07	-1,20	-1,67	-0,47	-1,77	-0,73	-0,50	-0,60	-1,37	-2,40	0,10	-0,47	-1,67	-0,73	-0,53	-0,60	-1,27	-2,33	0,07

N/D = 0,5	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15783	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-0,17	-0,33	-0,83	-1,00	-0,83	-1,33	-1,50	-0,50	0,00	-0,33	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-1,33	-0,67
Re = 22096	0,33	-0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-0,67	-0,67	-1,33	-1,83	-1,33	-1,50	-1,33	-0,83	-0,33	-0,67	-1,00	-1,33	-1,33	-1,67	-1,33	-0,67
Re = 28409	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-0,67	-1,00	-1,67	-1,33	-1,83	-2,17	-2,00	-1,33	-0,33	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-1,00
Re = 34722	0,25	-0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,25	-1,00	-1,25	-1,00	-1,38	-1,50	-1,50	-1,50	-1,38	-2,25	-0,88	-1,00	-1,25	-1,50	-1,25	-1,50	-1,50	-2,25	-1,00
Re = 41035	0,33	-0,50	-0,83	-0,83	-0,83	-1,00	-0,83	-1,00	-0,75	-0,50	-1,42	-1,17	-1,50	-1,33	-1,92	-0,83	-0,67	-0,50	-1,33	-1,17	-1,33	-1,33	-2,00	-0,83
Re = 47348	0,38	-0,50	-0,88	-0,88	-0,88	-1,00	-1,00	-1,25	-0,44	-0,50	-1,38	-1,25	-1,38	-1,50	-2,00	-1,13	-0,25	-0,50	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-2,13	-1,13
Re = 53662	0,30	-0,40	-0,90	-1,00	-0,90	-1,00	-1,00	-1,50	-0,25	-0,60	-1,25	-1,20	-1,25	-1,60	-0,75	-1,20	-0,20	-0,60	-1,20	-1,20	-1,30	-1,60	-2,40	-1,30
Re = 59975	0,17	-0,58	-1,08	-1,08	-1,08	-1,17	-1,25	-1,67	-0,42	-0,83	-1,42	-1,42	-1,25	-1,83	-2,42	-1,42	-0,33	-0,75	-1,42	-1,42	-1,42	-1,83	-2,50	-1,33
Re = 66288	0,27	-0,40	-0,93	-1,00	-1,00	-1,13	-1,13	-1,60	-0,20	-0,70	-1,27	-1,20	-1,27	-1,67	-2,33	-1,13	-0,20	-0,73	-1,27	-1,27	-1,27	-1,73	-2,33	-1,20

N/D = 0,7	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15783	0,33	-0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-0,33	-0,33	-1,00	-1,00	-1,00	-1,67	-2,00	-1,00	-0,33	-0,50	-1,17	-1,00	-0,83	-2,00	-2,00	-1,33
Re = 22096	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-1,00	-0,50	-0,67	-1,67	-1,33	-1,50	-1,67	-2,17	-1,00
Re = 28409	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-1,00	-1,00	-0,67	-1,67	-1,33	-1,50	-1,67	-2,33	-1,33
Re = 34722	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,33	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-1,00	-0,83	-0,67	-1,33	-1,33	-1,50	-1,67	-2,00	-1,33
Re = 41035	0,50	-0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,25	-0,75	-0,50	-1,50	-1,25	-1,25	-1,50	-2,25	-1,00	-0,75	-0,75	-1,50	-1,38	-1,25	-1,63	-2,25	-0,88
Re = 47348	0,33	-0,50	-0,83	-0,83	-0,83	-1,00	-1,00	-1,17	-0,67	-0,50	-1,33	-1,17	-1,17	-1,33	-2,00	-0,83	-0,58	-0,50	-1,42	-1,17	-1,25	-1,33	-2,17	-1,00
Re = 53662	0,38	-0,38	-0,88	-0,88	-0,88	-1,00	-1,00	-1,25	-0,25	-0,50	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-2,13	-1,13	-0,44	-0,50	-1,38	-1,38	-1,38	-1,50	-2,00	-1,19
Re = 59975	0,30	-0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-0,20	-0,60	-1,20	-1,20	-1,30	-1,70	-2,40	-1,30	-0,25	-0,60	-1,10	-1,10	-1,30	-1,50	-2,50	-1,15
Re = 66288	0,20	-0,53	-1,00	-1,07	-1,07	-1,13	-1,13	-1,70	-0,27	-0,73	-1,33	-1,33	-1,33	-1,73	-2,40	-1,27	-0,23	-0,73	-1,27	-1,27	-1,27	-1,73	-2,27	-1,10

N/D = 0,9	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15783	0,0	-0,5	-0,5	-1,0	-1,0	-1,0	-1,0	-1,0	-0,5	-0,5	-1,0	-1,0	-1,0	-1,5	-1,5	-0,5	-0,8	-0,5	-1,3	-1,5	-1,3	-1,3	-1,5	-0,8
Re = 22096	0,3	-0,3	-0,7	-0,7	-0,7	-0,7	-0,7	-0,7	-0,3	0,0	-1,0	-1,0	-1,0	-1,3	-1,7	-0,7	-0,5	0,0	-0,8	-1,2	-1,3	-1,3	-1,3	-1,0
Re = 28409	0,3	-0,7	-1,0	-1,0	-1,0	-1,3	-1,3	-1,3	-0,7	-0,3	-1,3	-1,3	-1,3	-1,7	-2,0	-1,0	-0,5	-0,3	-1,5	-1,7	-1,5	-1,7	-2,2	-0,8
Re = 34722	0,4	-0,4	-0,6	-0,6	-0,6	-0,8	-0,8	-1,0	-0,6	-0,4	-1,0	-1,0	-1,0	-1,2	-1,6	-0,6	-0,7	-0,4	-0,9	-1,0	-0,9	-1,2	-1,5	-0,7
Re = 41035	0,4	-0,4	-0,7	-0,7	-0,7	-0,9	-0,9	-1,0	-0,6	-0,3	-1,1	-1,0	-1,0	-1,1	-1,7	-0,9	-0,6	-0,3	-1,1	-1,1	-1,0	-1,0	-1,7	-0,7
Re = 47348	0,3	-0,8	-0,9	-0,9	-0,9	-1,0	-1,0	-1,3	-0,5	-0,5	-1,4	-1,4	-1,4	-1,6	-2,3	-1,3	-0,6	-0,6	-1,5	-1,4	-1,5	-1,5	-2,1	-1,4
Re = 53662	0,2	-0,7	-1,2	-1,2	-1,2	-1,3	-1,3	-1,8	-0,3	-0,7	-1,6	-1,6	-1,7	-2,0	-2,9	-1,9	-0,4	-0,7	-1,6	-1,5	-1,8	-1,8	-2,8	-1,8
Re = 59975	0,3	-0,6	-1,1	-1,1	-1,1	-1,3	-1,3	-1,7	-0,2	-0,6	-1,4	-1,4	-1,5	-1,8	-2,6	-1,7	-0,3	-0,6	-1,3	-1,4	-1,4	-1,7	-2,5	-1,5
Re = 66288	0,2	-0,5	-1,0	-1,1	-1,1	-1,2	-1,2	-1,6	-0,3	-0,6	-1,3	-1,3	-1,5	-1,7	-2,6	-1,6	-0,3	-0,6	-1,3	-1,3	-1,5	-1,7	-2,5	-1,5

N/D = 1,1	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15783	0,00	-0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-0,25	-1,25	-1,50	-1,25	-1,50	-1,50	-1,25	-1,25
Re = 22096	0,33	-0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,33	-0,67	-1,00	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	0,17	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,50	-1,33	-1,50
Re = 28409	0,33	-0,67	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	0,33	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-1,67	-1,67	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,67	-1,83	-1,50
Re = 34722	0,00	-0,60	-1,00	-1,00	-1,00	-1,20	-1,00	-1,40	0,20	-0,80	-1,20	-1,20	-1,20	-1,60	-1,60	-1,40	0,10	-1,00	-1,20	-1,30	-1,30	-1,80	-1,80	-1,40
Re = 41035	0,17	-0,67	-1,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,50	0,17	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-1,83	-1,67	0,17	-0,92	-1,33	-1,42	-1,33	-1,67	-1,75	-1,75
Re = 47348	0,25	-0,75	-1,13	-1,13	-1,13	-1,25	-1,25	-1,50	-0,50	-0,88	-1,38	-1,38	-1,38	-1,75	-2,00	-1,63	-0,56	-0,88	-1,38	-1,50	-1,38	-1,81	-2,13	-1,56
Re = 53662	0,20	-0,60	-1,10	-1,10	-1,10	-1,20	-1,20	-1,60	0,20	-0,90	-1,40	-1,40	-1,50	-1,80	-2,20	-1,60	0,15	-0,80	-1,40	-1,45	-1,50	-1,80	-2,20	-1,65
Re = 59975	0,25	-0,67	-1,17	-1,17	-1,17	-1,25	-1,33	-1,67	0,25	-0,92	-1,42	-1,42	-1,50	-2,00	-2,50	-1,67	0,17	-0,83	-1,42	-1,33	-1,50	-2,08	-2,50	-1,71
Re = 66288	0,13	-0,67	-1,20	-1,20	-1,20	-1,33	-1,33	-1,67	0,13	-1,00	-1,40	-1,47	-1,53	-2,00	-2,33	-1,73	0,13	-1,00	-1,33	-1,47	-1,47	-2,00	-2,33	-1,70

**Tabel A16.** Nilai koefisien tekanan (C<sub>p</sub>) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 2.

M/D = 0	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	-0,40	0,00	-0,40	-0,80	-1,20	-1,20	-1,20	-2,00	-1,60	-0,20	-0,60	-0,80	-1,20	-1,40	-1,20	-2,20	-1,40
Re = 21985	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	0,50	0,00	-0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-2,00	-1,50	0,25	0,00	-0,75	-1,00	-1,00	-1,00	-2,00	-1,25
Re = 28266	0,00	-0,75	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-0,50	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-2,25	-2,00	0,00	-0,50	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	-2,25	-2,25
Re = 34548	0,00	-1,00	-1,25	-1,25	-1,25	-1,25	-1,25	-1,50	0,00	-0,75	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,50	-2,25	0,00	-0,75	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,50	-2,25
Re = 40829	0,17	-0,83	-1,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,17	-1,33	0,00	-0,50	-1,33	-1,33	-1,33	-1,83	-2,33	-2,00	0,00	-0,50	-1,33	-1,42	-1,33	-1,83	-2,33	-2,00
Re = 47111	0,14	-1,00	-1,29	-1,29	-1,29	-1,43	-1,43	-1,57	-0,14	-0,71	-1,71	-1,71	-1,71	-2,14	-2,86	-2,57	-0,07	-0,71	-1,86	-1,86	-1,86	-2,14	-2,86	-2,43
Re = 53392	0,33	-0,78	-1,22	-1,22	-1,22	-1,33	-1,33	-1,56	0,11	-0,67	-1,56	-1,56	-1,56	-1,89	-2,78	-2,33	0,17	-0,67	-1,50	-1,50	-1,50	-1,89	-2,78	-2,39
Re = 59673	0,20	-0,53	-0,87	-0,87	-0,87	-0,93	-0,93	-1,07	0,00	-0,47	-1,20	-1,20	-1,53	-1,80	-2,20	-2,00	0,03	-0,47	-1,10	-1,20	-1,43	-1,80	-2,20	-2,00
Re = 65955	0,20	-0,73	-1,07	-1,07	-1,07	-1,20	-1,20	-1,40	0,00	-0,60	-1,53	-1,53	-1,53	-1,87	-2,67	-2,07	0,00	-0,67	-1,53	-1,53	-1,53	-1,87	-2,67	-2,00

M/D = 0,1	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-2,00	-0,25	-0,50	-1,25	-1,50	-1,50	-2,00	-2,25	-1,75	0,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-1,50
Re = 21985	0,00	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	-1,00	-1,25	-1,25	-1,25	-2,00	-2,75	-2,00	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,50	-2,00
Re = 28266	0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,67	0,17	-0,67	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,17	-1,50	0,33	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-2,00	-2,33	-1,67
Re = 34548	0,25	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,75	-2,00	-1,75	0,00	-1,25	-1,38	-1,50	-1,63	-2,25	-2,75	-1,63	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,75	-2,25	-2,75	-1,75
Re = 40829	0,17	-0,67	-1,17	-1,17	-1,17	-1,50	-1,67	-1,50	0,08	-0,83	-1,33	-2,17	-2,17	-2,33	-1,67	-1,75	0,17	-0,83	-1,33	-1,50	-1,50	-1,67	-1,67	-1,67
Re = 47111	0,14	-0,86	-1,43	-1,43	-1,43	-2,00	-2,57	-1,86	0,07	-1,14	-0,43	-1,86	-1,21	-2,43	-3,29	-1,93	0,14	-1,00	-1,71	-1,71	-1,14	-2,43	-3,29	-1,86
Re = 53392	0,11	-0,89	-1,33	-1,44	-1,44	-2,00	-2,56	-2,00	0,11	-1,17	-1,72	-1,72	-1,78	-2,50	-3,33	-1,83	0,11	-1,11	-1,67	-1,67	-1,78	-2,44	-3,33	-1,89
Re = 59673	0,17	-0,75	-1,33	-1,33	-1,33	-1,75	-1,83	-1,75	0,13	-0,92	-1,54	-1,58	-1,75	-2,17	-3,00	-1,67	0,17	-0,92	-1,58	-1,58	-1,67	-2,25	-3,00	-1,75
Re = 65955	0,21	-0,79	-1,29	-1,43	-1,36	-1,79	-2,00	-1,79	0,14	-0,93	-1,54	-1,57	-1,79	-2,21	-2,86	-1,79	0,14	-0,93	-1,50	-1,57	-1,71	-2,21	-2,93	-1,86

M/D = 0,3	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00	-1,00	-0,25	-0,75	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	0,00	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00
Re = 21985	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,00	-1,00	-1,50	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	-3,25	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,50	-2,50
Re = 28266	0,33	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	0,00	-0,67	-1,67	-1,67	-1,67	-1,83	-2,17	-2,17	0,00	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-2,00
Re = 34548	0,25	-1,00	-1,25	-1,50	-1,50	-1,75	-1,50	-1,25	-0,50	-0,75	-2,00	-2,00	-2,00	-2,25	-2,25	-2,13	-0,25	-0,75	-1,75	-1,75	-1,75	-2,00	-2,50	-2,25
Re = 40829	0,33	-0,83	-1,17	-1,33	-1,17	-1,33	-1,17	-1,17	-0,17	-0,50	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,08	-2,08	-0,17	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,83	-2,17	-2,17
Re = 47111	0,29	-1,14	-1,43	-1,57	-1,43	-1,71	-1,57	-1,43	-0,43	-0,71	-1,86	-1,86	-1,86	-1,86	-2,64	-2,71	-0,29	-0,71	-1,71	-1,71	-1,71	-2,00	-2,57	-2,57
Re = 53392	0,22	-1,11	-1,44	-1,44	-1,33	-1,67	-1,67	-1,44	-0,22	-0,78	-1,89	-1,89	-1,89	-2,17	-2,83	-2,56	-0,11	-0,78	-1,78	-1,78	-1,78	-2,00	-2,67	-2,44
Re = 59673	0,25	-1,00	-1,25	-1,33	-1,25	-1,50	-1,50	-1,42	-0,21	-0,92	-1,33	-1,42	-1,75	-1,75	-2,58	-2,17	-0,08	-0,67	-1,58	-1,58	-1,67	-1,92	-2,58	-2,17
Re = 65955	0,21	-1,07	-1,29	-1,36	-1,29	-1,50	-1,57	-1,43	-0,07	-0,71	-1,79	-1,79	-1,79	-2,14	-2,86	-2,32	-0,07	-0,71	-1,64	-1,64	-1,71	-2,07	-2,71	-2,21

M/D = 0,5	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-0,25	-1,00	-1,75	-1,75	-1,75	-1,75	-2,50	-2,50
Re = 21985	0,00	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	0,00	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	-2,00	-0,25	-1,00	-2,75	-2,75	-2,75	-2,75	-2,50	-2,25
Re = 28266	0,25	-0,75	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-0,75	0,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-0,13	-0,63	-1,75	-1,75	-1,75	-1,75	-2,25	-2,25
Re = 34548	0,25	-1,25	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,25	0,00	-0,75	-1,75	-1,75	-1,75	-2,00	-2,25	-2,25	0,00	-1,13	-1,88	-1,88	-1,88	-2,00	-2,00	-2,00
Re = 40829	0,33	-1,00	-1,17	-1,17	-1,00	-1,17	-1,17	-1,00	0,00	-0,67	-1,50	-1,50	-1,50	-1,67	-2,00	-2,00	-0,17	-0,67	-1,75	-1,75	-1,67	-1,83	-2,17	-2,17
Re = 47111	0,29	-0,71	-0,86	-0,86	-0,86	-1,00	-0,86	-0,57	-0,14	-0,86	-1,71	-1,71	-1,71	-2,00	-2,29	-2,36	-0,21	-0,86	-1,50	-1,50	-1,50	-1,86	-2,14	-2,14
Re = 53392	0,22	-1,11	-1,33	-1,33	-1,33	-1,44	-1,33	-1,22	0,00	-0,78	-1,44	-1,44	-1,44	-1,89	-2,22	-2,11	0,00	-0,94	-1,56	-1,56	-1,56	-1,89	-2,22	-2,28
Re = 59673	0,18	-1,27	-1,45	-1,45	-1,45	-1,63	-1,54	-1,27	-0,09	-0,81	-1,72	-1,72	-1,72	-2,09	-2,54	-2,36	-0,18	-0,81	-1,72	-1,72	-1,72	-2	-2,63	-2,5
Re = 65955	0,09	-1,63	-1,91	-1,91	-1,91	-2,09	-2	-1,72	-0,27	-1,18	-2,18	-2,18	2,18182	-2,72	-3,36	-3,09	-0,36	-1,18	-2,45	-2,45	-2,45	-2,90	-3,22	-3,09

M/D = 0,7	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-3,00	-2,50
Re = 21985	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-1,00	0,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-2,00	-1,50	-0,25	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,50	-2,25	-1,50
Re = 28266	0,33	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	0,00	-0,67	-1,67	-1,67	-1,67	-2,00	-2,33	-2,00	-0,50	-0,67	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,33	-2,33
Re = 34548	0,20	-0,80	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-0,80	0,00	-0,60	-1,20	-1,20	-1,20	-1,60	-2,00	-1,60	0,00	-0,80	-1,00	-1,00	-1,00	-1,70	-2,00	-1,70
Re = 40829	0,29	-0,71	-0,86	-0,86	-0,86	-0,86	-1,00	-0,86	0,00	-0,43	-1,14	-1,14	-1,14	-1,43	-1,86	-1,71	-0,14	-0,57	-1,21	-1,21	-1,21	-1,43	-1,86	-1,79
Re = 47111	0,25	-1,00	-1,13	-1,13	-1,13	-1,25	-1,25	-1,00	-0,13	-0,88	-1,50	-1,50	-1,63	-1,75	-2,25	-2,00	-0,25	-0,88	-1,50	-1,69	-1,63	-1,81	-2,25	-2,13
Re = 53392	0,30	-0,90	-1,10	-1,10	-1,10	-1,20	-1,20	-1,10	0,00	-0,60	-1,40	-1,40	-1,40	-1,70	-2,20	-2,00	-0,10	-0,80	-1,40	-1,40	-1,40	-1,70	-2,20	-2,10
Re = 59673	0,33	-1,00	-1,25	-1,25	-1,25	-1,33	-1,25	-1,17	-0,08	-0,58	-1,42	-1,42	-1,42	-1,79	-2,42	-2,08	-0,08	-0,58	-1,42	-1,42	-1,42	-1,79	-2,42	-2,08
Re = 65955	0,29	-1,07	-1,29	-1,29	-1,21	-1,43	-1,43	-1,29	-0,07	-0,64	-1,57	-1,57	-1,64	-1,93	-2,50	-2,14	-0,14	-0,64	-1,64	-1,64	-1,64	-1,93	-2,50	-2,07

M/D = 0,9	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>	
Re = 15704	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	0,00	-1,50	-3,00	-2,50	-2,50	-2,50	-2,50	-2,50	
Re = 21985	0,50	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-0,25	-0,50	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	-2,25	
Re = 28266	0,33	-1,00	-1,00	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	0,00	-0,67	-1,33	-1,33	-1,33	-1,67	-2,00	-2,00	-0,17	-0,67	-1,67	-1,67	-1,67	-1,67	-1,67	-2,17	-2,00
Re = 34548	0,20	-0,80	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,00	-0,40	-1,20	-1,20	-1,20	-1,40	-1,80	-1,80	0,00	-0,50	-1,40	-1,40	-1,40	-1,40	-1,60	-1,60	-2,00
Re = 40829	0,20	-1,40	-1,40	-1,40	-1,40	-1,40	-1,40	-1,40	-0,20	-0,60	-1,80	-1,80	-1,80	-2,00	-2,60	-2,40	-0,40	-0,60	-2,60	-2,60	-2,60	-2,60	-2,00	-2,60	-2,60
Re = 47111	0,25	-1,00	-1,13	-1,13	-1,13	-1,13	-1,13	-1,13	-0,13	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,63	-2,00	-1,88	-0,25	-0,50	-1,63	-1,63	-1,63	-1,63	-2,00	-1,81	
Re = 53392	0,22	-1,22	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,33	-1,22	-0,22	-0,56	-1,67	-1,67	-1,67	-1,89	-2,44	-2,22	-0,22	-0,78	-1,89	-1,89	-1,89	-1,89	-1,89	-2,44	-2,33
Re = 59673	0,33	-1,00	-1,17	-1,17	-1,17	-1,25	-1,25	-1,08	-0,08	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,75	-2,17	-2,08	-0,08	-0,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,50	-1,75	-2,17	-1,96
Re = 65955	0,21	-1,14	-1,29	-1,29	-1,29	-1,36	-1,36	-1,14	-0,14	-0,57	-1,64	-1,64	-1,64	-1,93	-2,43	-2,21	-0,25	-0,57	-1,71	-1,71	-1,71	-1,71	-1,93	-2,43	-2,18

M/D = 1,1	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0,00	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-2,00	-1,00	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	-2,50	-1,25	-1,00	-2,50	-2,50	-2,50	-2,50	-3,00	-2,75
Re = 21985	0,00	-0,50	-1,00	-1,50	-1,50	-2,00	-2,00	-2,00	-1,00	-1,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,00	-2,50	-2,50	-1,25	-1,00	-2,50	-2,50	-2,50	-2,50	-3,00	-2,75
Re = 28266	0,33	-0,67	-0,67	-0,67	-0,67	-1,33	-1,33	-1,67	-0,67	-0,67	-1,67	-1,67	-2,00	-2,00	-2,00	-2,33	-1,00	-0,83	-2,17	-2,00	-2,50	-2,33	-2,33	-2,67
Re = 34548	0,25	-1,00	-1,50	-1,50	-1,50	-1,75	-2,00	-1,75	-0,75	-0,75	-2,00	-1,75	-1,75	-1,75	-2,25	-2,25	-1,00	-1,00	-2,25	-2,13	-1,88	-1,88	-2,38	-2,25
Re = 40829	0,17	-0,67	-1,17	-1,17	-1,17	-1,50	-1,67	-1,50	-0,50	-0,50	-1,67	-1,50	-1,50	-1,67	-2,17	-2,17	-0,67	-0,67	-1,83	-1,67	-1,67	-1,75	-2,33	-2,33
Re = 47111	0,14	-0,86	-1,43	-1,43	-1,43	-2,00	-2,14	-1,86	-0,43	-0,43	-1,86	-1,71	-1,86	-1,86	-2,57	-2,43	-0,50	-0,57	-1,86	-1,86	-1,86	-1,71	-2,43	-2,21
Re = 53392	0,11	-0,89	-1,33	-1,44	-1,44	-2,00	-1,89	-2,00	-0,44	-0,33	-1,89	-1,78	-1,78	-1,89	-2,56	-2,44	-0,61	-0,50	-1,89	-1,78	-1,72	-2,00	-2,56	-2,39
Re = 59673	0,17	-0,75	-1,33	-1,33	-1,33	-1,75	-1,83	-1,75	-0,42	-0,33	-1,58	-1,42	-1,58	-1,75	-2,33	-2,17	-0,33	-0,33	-1,58	-1,42	-1,54	-1,75	-2,46	-2,08
Re = 65955	0,21	-0,79	-1,29	-1,43	-1,36	-1,79	-2,00	-1,79	-0,36	-0,29	-1,64	-1,57	-1,64	-1,79	-2,50	-2,21	-0,43	-0,36	-1,64	-1,18	-1,64	-1,86	-2,43	-2,25

**Tabel A17.** Nilai koefisien tekanan ( $C_p$ ) tandem tiga silinder bundar dengan konfigurasi seri paralel pada pengujian model 3.

M/D = 0	$C_{p_0}$	$C_{p_1}$	$C_{p_2}$	$C_{p_3}$	$C_{p_4}$	$C_{p_5}$	$C_{p_6}$	$C_{p_7}$	$C_{p_8}$	$C_{p_9}$	$C_{p_{10}}$	$C_{p_{11}}$	$C_{p_{12}}$	$C_{p_{13}}$	$C_{p_{14}}$	$C_{p_{15}}$	$C_{p_{16}}$	$C_{p_{17}}$	$C_{p_{18}}$	$C_{p_{19}}$	$C_{p_{20}}$	$C_{p_{21}}$	$C_{p_{22}}$	$C_{p_{23}}$
Re = 15704	0.00	-1.00	-2.00	-1.00	-1.00	-1.00	-2.00	-1.00	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-2.00	-2.00	-3.00	-3.00	-0.50	-1.50	-1.50	-1.50	-2.50	-2.50	-3.00	-2.50
Re = 21985	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-0.50	-1.50	-1.50	-1.50	0.00	-1.50	-1.50	-1.50	-2.00	-2.00	-2.50	-1.00	-0.25	-1.50	-1.50	-1.50	-2.00	-2.00	-2.50	-1.00
Re = 28266	0.00	-0.67	-1.33	-1.00	-0.67	-1.00	-1.33	-1.33	0.00	-1.00	-1.33	-1.33	-1.33	-2.00	-2.33	-1.33	-0.17	-1.00	-1.33	-1.33	-1.33	-2.00	-2.33	-1.50
Re = 34548	0.25	-1.00	-1.50	-1.25	-0.50	-1.50	-1.75	-1.50	0.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.75	-2.00	-3.00	-1.00	0.00	-1.50	-1.50	-1.38	-1.75	-2.00	-3.13	-1.13
Re = 40829	0.33	-1.00	-1.50	-1.00	-0.50	-1.33	-1.50	-1.33	0.17	-1.17	-1.33	-1.33	-1.50	-2.00	-2.83	-0.83	0.17	-1.17	-1.33	-1.42	-1.50	-2.00	-2.83	-0.83
Re = 47111	0.25	-0.88	-1.50	-0.88	-0.38	-1.25	-1.50	-1.13	0.25	-1.13	-1.25	-1.25	-1.25	-1.88	-2.88	-0.63	0.25	-1.13	-1.25	-1.25	-1.25	-1.88	-2.88	-0.69
Re = 53392	0.30	-1.00	-1.50	-0.90	-0.40	-1.20	-1.50	-1.20	0.20	-1.20	-1.30	-1.40	-1.40	-1.80	-3.10	-0.60	0.20	-1.20	-1.30	-1.40	-1.40	-1.80	-3.10	-0.65
Re = 59673	0.25	-1.00	-1.67	-0.92	-0.50	-1.33	-1.67	-1.33	0.17	-1.33	-1.42	-1.42	-1.50	-1.92	-3.25	-0.75	0.17	-1.33	-1.42	-1.42	-1.50	-1.92	-3.25	-0.67
Re = 65955	0.20	-1.00	-1.53	-0.87	-0.47	-1.33	-1.60	-1.33	0.13	-1.20	-1.33	-1.33	-1.40	-1.87	-3.27	-0.67	0.17	-1.20	-1.27	-1.27	-1.40	-1.87	-3.27	-0.67

M/D = 0,1	$C_{p_0}$	$C_{p_1}$	$C_{p_2}$	$C_{p_3}$	$C_{p_4}$	$C_{p_5}$	$C_{p_6}$	$C_{p_7}$	$C_{p_8}$	$C_{p_9}$	$C_{p_{10}}$	$C_{p_{11}}$	$C_{p_{12}}$	$C_{p_{13}}$	$C_{p_{14}}$	$C_{p_{15}}$	$C_{p_{16}}$	$C_{p_{17}}$	$C_{p_{18}}$	$C_{p_{19}}$	$C_{p_{20}}$	$C_{p_{21}}$	$C_{p_{22}}$	$C_{p_{23}}$
Re = 15704	0.00	-0.50	-0.50	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-0.50	0.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.00	-1.00	-0.25	-1.50	-1.75	-1.50	-1.75	-1.50	-1.25	-1.00
Re = 21985	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-2.00	-0.50	-0.50	-2.00	-1.50	-1.50	-1.50	-3.00	-1.50	-1.00	-0.75	-2.50	-2.00	-2.00	-1.50	-2.50	-1.50	-1.25
Re = 28266	0.25	-0.75	-0.75	-1.00	-1.00	-1.00	-1.25	-0.75	-0.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.50	-2.25	-1.75	-1.00	-0.13	-1.38	-1.25	-1.38	-1.50	-2.25	-1.75	-0.88
Re = 34548	0.17	-0.83	-0.83	-1.17	-1.17	-1.17	-1.67	-1.17	-0.17	-1.67	-1.50	-1.50	-1.67	-2.50	-1.17	-1.17	-0.33	-1.67	-1.58	-1.58	-1.67	-2.50	-1.33	-1.33
Re = 40829	0.17	-0.50	-0.50	-1.17	-1.17	-1.17	-1.67	-1.00	-0.33	-1.67	-1.50	-1.50	-1.67	-2.50	-1.33	-1.00	-0.17	-1.67	-1.58	-1.50	-1.67	-2.50	-1.42	-1.17
Re = 47111	0.25	-0.88	-0.88	-1.13	-1.13	-1.13	-1.75	-1.00	-0.13	-1.63	-1.38	-1.38	-1.50	-2.50	-1.00	-1.00	-0.25	-1.63	-1.38	-1.44	-1.56	-2.50	-0.88	-0.88
Re = 53392	0.30	-0.90	-0.80	-1.10	-1.20	-1.20	-1.90	-1.00	-0.20	-1.80	-1.40	-1.40	-1.60	-2.60	-1.10	-1.10	-0.15	-1.85	-1.40	-1.40	-1.60	-2.55	-1.10	-1.15
Re = 59673	0.25	-0.92	-0.83	-1.17	-1.25	-1.25	-1.92	-1.00	-0.17	-1.92	-1.50	-1.42	-1.58	-2.67	-1.08	-1.08	-0.25	-1.92	-1.50	-1.42	-1.58	-2.67	-1.08	-1.08
Re = 65955	0.21	-1.00	-0.93	-1.29	-1.29	-1.36	-2.14	-1.07	-0.21	-2.14	-1.64	-1.57	-1.79	-2.86	-1.21	-1.07	-0.25	-2.14	-1.64	-1.57	-1.75	-2.50	-1.21	-1.14

M/D = 0,3	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-2.00	-1.00	-1.00	0.00	-1.00	-2.00	-2.00	-2.00	-2.00	-3.00	-2.00	-1.00	-1.00	-2.50	-2.00	-2.00	-2.00	-2.50	-2.50
Re = 21985	0.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.00	-1.50	-1.50	-1.00	-0.50	-1.50	-2.00	-2.00	-1.50	-2.50	-3.00	-2.00	-0.50	-1.50	-2.00	-2.50	-1.50	-2.75	-3.00	-2.50
Re = 28266	0.25	-1.00	-1.50	-1.50	-1.00	-1.50	-1.50	-0.75	0.00	-0.75	-1.75	-1.75	-1.75	-2.00	-2.75	-1.25	-0.13	-0.88	-1.75	-1.75	-1.75	-2.25	-2.75	-1.25
Re = 34548	0.25	-1.25	-1.50	-1.50	-1.00	-1.50	-1.50	-1.25	-0.25	-1.25	-1.75	-1.75	-1.75	-2.00	-2.75	-2.00	-0.25	-1.00	-1.75	-1.75	-1.75	-2.38	-2.88	-2.25
Re = 40829	0.33	-1.00	-1.17	-1.33	-0.83	-1.33	-1.17	-1.00	0.00	-1.00	-1.33	-1.50	-1.50	-1.83	-2.50	-1.67	0.00	-1.00	-1.33	-1.50	-1.50	-1.83	-2.50	-1.58
Re = 47111	0.29	-1.43	-1.57	-1.57	-1.14	-1.57	-1.43	-1.14	-0.14	-1.29	-1.71	-1.71	-1.71	-2.14	-2.86	-1.86	-0.14	-1.29	-1.71	-1.71	-1.71	-2.14	-2.86	-1.86
Re = 53392	0.22	-1.33	-1.44	-1.00	-1.00	-1.67	-1.33	-1.22	-0.11	-1.22	-1.67	-1.67	-1.67	-2.11	-3.00	-1.89	-0.22	-1.33	-1.67	-1.67	-1.67	-2.11	-3.00	-1.94
Re = 59673	0.25	-1.25	-1.42	-1.42	-1.00	-1.42	-1.33	-1.00	-0.08	-1.08	-1.50	-1.58	-1.58	-1.92	-2.75	-1.75	-0.08	-1.08	-1.50	-1.58	-1.58	-1.92	-2.75	-1.75
Re = 65955	0.29	-1.29	-1.43	-1.50	-1.07	-1.50	-1.36	-1.14	0.00	-1.14	-1.57	-1.57	-1.57	-2.00	-2.93	-1.71	0.00	-1.07	-1.57	-1.57	-1.57	-2.00	-2.93	-1.43

M/D = 0,5	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0	-0.5	-1	-1.5	-1	-1	-1.5	-1.5	-0.25	-0.5	-1.5	-1.5	-1.5	-2	-2.5	-1.5	0	-0.5	-1.75	-1.75	-1.5	-2	-2.75	-1.25
Re = 21985	0	-1	-1.5	-1.5	-1.5	-1.5	-1.5	-1.5	0	-1.5	-2	-2	-2	-2	-2.5	-2	0	-1.75	-2.5	-2.5	-2.5	-2	-2.5	-2.5
Re = 28266	0.25	-0.75	-1	-1.25	-1	-1.25	-1.25	-1.25	0.13	-1	-1.25	-1.5	-1.5	-1.5	-2.25	-1.25	0.25	-1	-1.25	-1.5	-1.5	-1.5	-2.25	-1.13
Re = 34548	0.25	-1	-1.25	-1.5	-1.25	-1.5	-1.25	-1.5	0	-1.25	-1.75	-1.75	-1.75	-2.25	-2.75	-2	0	-1.25	-1.75	-1.88	-1.88	-2.25	-2.75	-1.88
Re = 40829	0.2	-1.2	-1.4	-1.6	-1.4	-1.6	-1.6	-1.6	0	-1.6	-1.4	-1.4	-1.4	-1.4	-3	-2.2	0	-1.8	-1.4	-1.4	-1.3	-1.3	-3	-2.2
Re = 47111	0.14	-0.86	-1.29	-1.43	-1.29	-1.43	-1.43	-1.57	0	-1.29	-1.71	-1.86	-1.86	-2.14	-2.86	-2	0	-1.29	-1.71	-1.86	-1.93	-2.14	-2.86	-1.93
Re = 53392	0.3	-0.8	-1.1	-1.2	-1.1	-1.3	-1.7	-1.4	0.2	-1.1	-1.4	-1.4	-1.6	-1.8	-2.6	-1.7	0.2	-1.15	-1.5	-1.4	-1.7	-1.8	-2.6	-1.6
Re = 59673	0.25	-0.83	-1.08	-1.17	-1.08	-1.25	-1.25	-1.42	0.17	-1.08	-1.42	-1.5	-1.5	-1.75	-2.58	-1.75	0.13	-1.08	-1.38	-1.5	-1.5	-1.67	-2.58	-1.75
Re = 65955	0.21	-0.93	-1.21	-1.36	-1.14	-1.43	-1.43	-1.5	0.07	-1.14	-1.5	-1.57	-1.64	-1.93	-2.86	-1.93	0.11	-1.14	-1.43	-1.54	-1.61	-1.93	-2.79	-1.86



M/D = 0,7	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-2.00	-3.00	-2.00	-0.50	-1.00	-1.00	-1.00	-1.50	-2.50	-2.50	-2.50
Re = 21985	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-0.50	-0.25	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-2.50	-2.00	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-2.50	-2.25
Re = 28266	0.00	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.00	0.00	-1.33	-1.67	-1.67	-1.67	-2.00	-2.33	-2.00	-0.17	-1.33	-1.67	-1.67	-1.67	-2.00	-2.33	-1.83
Re = 34548	0.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.00	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.75	-2.25	-1.75	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.75	-2.38	-1.63
Re = 40829	0.29	-0.71	-0.86	-0.86	-0.86	-0.86	-1.00	-0.86	0.00	-0.43	-1.14	-1.14	-1.14	-1.43	-2.14	-1.71	0.07	-0.50	-1.07	-1.00	-1.07	-1.43	-2.14	-1.79
Re = 47111	0.29	-0.86	-0.86	-0.86	-0.86	-0.86	-0.86	-0.57	0.14	-0.57	-1.00	-1.00	-1.14	-2.14	-2.29	-1.43	0.07	-0.57	-1.00	-1.07	-1.14	-2.14	-2.29	-1.43
Re = 53392	0.22	-1.11	-1.11	-1.11	-1.33	-1.11	-1.11	-1.00	0.00	-1.00	-1.11	-1.11	-1.11	-2.11	-2.78	-2.11	0.06	-1.00	-1.06	-1.06	-1.06	-2.11	-2.83	-2.06
Re = 59673	0.25	-1.17	-1.17	-1.17	-1.08	-1.25	-1.17	-0.83	0.00	-0.92	-1.50	-1.58	-1.58	-1.92	-2.50	-1.92	-0.08	-0.92	-1.50	-1.58	-1.58	-1.92	-2.50	-1.96
Re = 65955	0.29	-1.29	-1.21	-1.21	-1.14	-1.29	-1.21	-0.86	0.00	-0.93	-1.50	-1.57	-1.64	-1.93	-2.57	-2.00	-0.04	-0.93	-1.50	-1.57	-1.64	-1.93	-2.50	-1.96


M/D = 0,9	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	-1.00	0.00	-1.00	-2.00	-2.00	-2.00	-2.00	-3.00	-2.00	-0.50	-1.00	-2.00	-2.00	-2.00	-2.00	-3.00	-2.50
Re = 21985	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-0.25	-1.00	-1.50	-2.00	-2.00	-2.00	-2.50	-2.00	0.00	-1.25	-1.75	-2.00	-1.50	-2.50	-2.75	-2.00
Re = 28266	0.00	-1.00	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-0.33	-1.00	-1.67	-2.00	-1.67	-2.00	-2.33	-2.00	-0.33	-0.83	-1.67	-2.00	-1.67	-2.00	-2.33	-1.83
Re = 34548	0.25	-1.00	-1.25	-1.25	-1.00	-1.25	-1.25	-1.25	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.75	-2.00	-2.50	-1.75	0.00	-1.00	-1.63	-1.50	-1.63	-2.00	-2.63	-1.63
Re = 40829	0.20	-1.20	-1.40	-1.40	-1.40	-1.40	-1.40	-1.40	-0.20	-1.00	-1.80	-1.80	-2.00	-2.40	-3.00	-2.40	-0.20	-1.20	-1.90	-1.90	-2.10	-2.50	-3.10	-2.40
Re = 47111	0.29	-1.00	-1.29	-1.29	-1.14	-1.43	-1.29	-1.29	0.00	-0.86	-1.71	-1.71	-1.71	-2.00	-2.71	-2.00	0.00	-0.93	-1.93	-1.86	-1.79	-2.00	-2.57	-1.93
Re = 53392	0.22	-1.00	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-0.11	-0.89	-1.67	-1.78	-1.78	-2.11	-2.89	-2.11	-0.11	-0.94	-1.67	-1.78	-1.78	-2.06	-3.00	-2.22
Re = 59673	0.25	-0.92	-1.08	-1.17	-1.08	-1.25	-1.25	-1.25	-0.08	-0.75	-1.50	-1.50	-1.58	-1.83	-2.58	-1.83	-0.13	-0.75	-1.54	-1.50	-1.58	-1.83	-2.50	-1.75
Re = 65955	0.29	-0.93	-1.14	-1.14	-1.14	-1.29	-1.29	-1.29	-0.07	-0.79	-1.50	-1.57	-1.64	-1.93	-2.71	-1.93	-0.11	-0.86	-1.61	-1.68	-1.64	-1.96	-2.71	-1.96


M/D = 1,1	Cp <sub>0</sub>	Cp <sub>1</sub>	Cp <sub>2</sub>	Cp <sub>3</sub>	Cp <sub>4</sub>	Cp <sub>5</sub>	Cp <sub>6</sub>	Cp <sub>7</sub>	Cp <sub>8</sub>	Cp <sub>9</sub>	Cp <sub>10</sub>	Cp <sub>11</sub>	Cp <sub>12</sub>	Cp <sub>13</sub>	Cp <sub>14</sub>	Cp <sub>15</sub>	Cp <sub>16</sub>	Cp <sub>17</sub>	Cp <sub>18</sub>	Cp <sub>19</sub>	Cp <sub>20</sub>	Cp <sub>21</sub>	Cp <sub>22</sub>	Cp <sub>23</sub>
Re = 15704	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-0.50	-0.50	-2.00	-1.50	-2.00	-2.00	-2.00	-2.50	-0.75	-0.50	-2.25	-1.75	-2.50	-2.50	-2.50	-2.75
Re = 21985	0.00	-1.00	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-1.50	-0.50	-0.50	-2.00	-1.50	-2.00	-2.00	-2.00	-2.50	-0.75	-0.50	-1.75	-1.50	-2.50	-2.50	-2.50	-2.50
Re = 28266	0.00	-1.00	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-1.33	-0.67	-0.67	-1.67	-1.67	-1.67	-1.67	-2.00	-2.33	-0.83	-0.67	-1.67	-1.67	-1.67	-1.67	-2.00	-2.17
Re = 34548	0.25	-0.75	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-1.25	-0.50	-0.25	-1.75	-1.75	-1.75	-1.75	-2.25	-2.25	-0.38	-0.25	-1.75	-1.88	-1.88	-1.88	-2.38	-2.38
Re = 40829	0.20	-1.00	-1.40	-1.40	-1.40	-1.60	-1.60	-1.60	-0.60	-0.40	-2.00	-1.80	-1.80	-2.00	-2.40	-2.60	-0.80	-0.40	-1.80	-1.80	-1.80	-1.90	-2.40	-2.40
Re = 47111	0.14	-0.86	-1.29	-1.29	-1.29	-1.43	-1.43	-1.57	-0.43	-0.43	-1.86	-1.71	-1.86	-1.86	-2.57	-2.57	-0.50	-0.57	-1.79	-1.86	-1.86	-1.93	-2.57	-2.50
Re = 53392	0.22	-0.89	-1.22	-1.22	-1.22	-1.22	-1.33	-1.56	-0.44	-0.33	-1.78	-1.56	-1.56	-1.56	-2.44	-2.44	-0.50	-0.33	-1.72	-1.61	-1.61	-1.61	-2.44	-2.39
Re = 59673	0.25	-0.83	-1.17	-1.17	-1.17	-1.25	-1.25	-1.42	-0.42	-0.25	-1.58	-1.50	-1.50	-1.67	-2.33	-2.17	-0.50	-0.29	-1.63	-1.58	-1.58	-1.67	-2.33	-2.21
Re = 65955	0.29	-0.71	-1.07	-1.07	-1.07	-1.21	-1.29	-1.43	-0.36	-0.29	-1.57	-1.50	-1.57	-1.64	-2.36	-2.21	-0.39	-0.36	-1.54	-1.50	-1.54	-1.64	-2.39	-2.14

Tekanan dan temperatur pada ruangan:

P (mmHg)	T (°C)
715	29

Keterangan:

 : Silinder 1

 : Silinder 2

 : Silinder 3

