

## Studi Eksperimental Pengaturan Waktu Pengapian pada Mesin 4 Langkah 1 Silinder Berbahan Bakar E25

Arjuna Aji<sup>1</sup>, Budi Santoso<sup>1</sup>, Dominicus Danardono<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Teknik Mesin – Universitas Sebelas Maret e-mail address : [arjuna.aji18@gmail.com](mailto:arjuna.aji18@gmail.com)

### Keywords :

*Ethanol, Gasoline, Change load, Engine performance, Time of ignition*

### Abstrak :

*The use of ethanol as a mixture of premium is for reducing dependency to the primuim, considering that premium is not renewable. The goal of the ethanol addition in a fuel is to increase the octane number. However the heating value of the ethanol is lower then premium, so it will decrease the performance of the SI engine. The study aimed for increasing the performance of SI engine using E25 as mixture of premium-ethanol. The performance of engine was measured by engine test bed on chassis. Change load method is used in the experiment. The experiments result is advancing the time of ignition at 4 degree that can improve the engine performance. The result of changes load use E25 fuel with advanced time of ignition at 4 degree can increase engine performance as torque, power, bmep, efficiency thermal and bsfc were decrease.*

## PENDAHULUAN

Di Indonesia sebagian besar kendaraan bermotor berkerja menggunakan bahan bakar tak terbarukan. Penggunaan secara terus menerus tentunya akan dapat menghabiskan cadangan bahan bakar tersebut. Untuk mencegah hal tersebut perlu dilakukan penelitian mengenai penggunaan bahan bakar lain yang dapat diperbaharui. Salah satu bahan bakar alternatif yang dapat digunakan adalah dengan menggunakan etanol sebagai bahan bakar pengganti maupun campuran bahan bakar pada kendaraan bermotor.

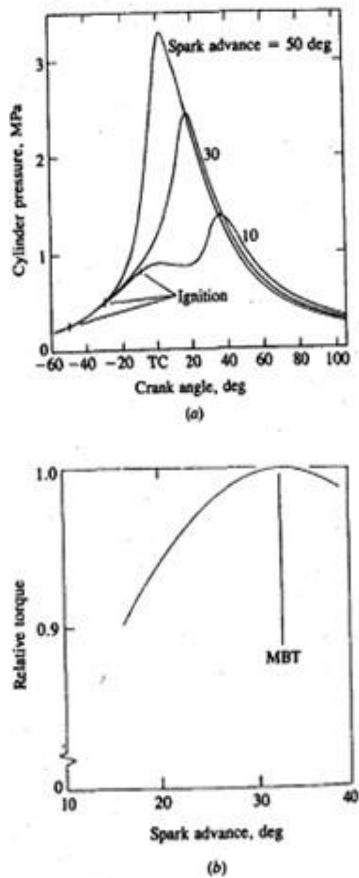
Etanol merupakan bahan bakar terbarukan yang dapat dihasilkan dari fermentasi tanaman yang mengandung karbohidrat. Pencampuran etanol dapat menaikkan nilai oktan bahan bakar, mengingat etanol mengandung 30% oksigen, sehingga etanol dapat dikategorikan sebagai *high octane gasoline* (HOG) [10]. Penambahan etanol mampu menciptakan pembakaran yang lebih sempurna, pada hal ini terbukti dengan penurunan nilai emisi gas buang CO dan peningkatan emisi CO<sub>2</sub> [1] Kalor laten penguapan etanol lebih tingingi 3-5 kali sehingga temperature pada *intake manifold* menjadi lebih rendah dan efisiensi volumetrik mesin menjadi lebih baik [12]

Selain keuntungan di atas, penggunaan etanol sebagai campuran bahan bakar memiliki beberapa kekurangan diantaranya nilai kalor etanol yang lebih rendah, sifat etanol yang dapat menyebabkan korosi pada sistem bahan bakar, etanol memiliki massa jenis yang berbeda dengan bahan bakar fosil dan mesin yang menggunakan campuran etanol akan

sulit dinyalakan pada saat awal pengoperasian (Setiawan, 2012).

[1] meneliti tentang pengaruh campuran bahan bakar bensin dan etanol terhadap unjuk kerja motor bakar bensin berdasarkan nilai kalor bahan bakar. Pengujian menggunakan variasi bahan bakar campuran premium dan etanol dengan komposisi campuran E0 (0% etanol), E5 (5% etanol), E15 (15% etanol) dan E25 (25% etanol). Hasil pengujian nilai kalor bahan bakar diperoleh nilai kalor premium 11.414,453 kal/gram; campuran etanol E5 = 8905,921 kal/gram; campuran E15 = 8717,552 kal/gram; campuran E25 = 8358,941 kal/gram. Hasil pengujian performa diperoleh daya tertinggi pada campuran E15 yaitu sebesar 9,02 kW. Hasil pengujian emisi gas buang diperoleh nilai CO terendah pada campuran E25 etanol yaitu 0,85% volume udara; nilai CO<sub>2</sub> tertinggi pada campuran E25 etanol yaitu 10,6% volume udara.

Proses pembakaran yang terjadi terjadi lebih awal sebelum TC (*Top Center*) akan mengakibatkan tekanan langkah kompresi (dimana piston menekan udara dalam silinder) akan meningkat. Sebaliknya, jika proses pembakaran dimundurkan dengan cara menunda penyalaan busi maka tekanan tekanan maksimal hasil pembakaran akan menurun. Waktu pembakaran yang paling tepat untuk menghasilkan torsi secara maksimal dinamakan *maximum brake torque* atau *MBT*. Pemajuan waktu pengapian dipengaruhi dari beberapa aspek yaitu desain mesin, kondisi operasi mesin dan property dari bahan bakar, udara serta campuran gas pembakaran. Gambar 1. Menunjukkan pengaruh variasi dari waktu pengapian terhadap torsi yang dihasilkan pada mesin SI [2].



Gambar 1. (a) Tekanan silinder dengan sudut pengapian pada *overadvanced timing* ( $50^\circ$ ), *MBT timing* ( $30^\circ$ ) dan *retarded timing* ( $10^\circ$ ). (b) Pengaruh pemajuan waktu pengapian pada *brake torque* [2]

[9] melakukan penelitian mengenai pengaruh variasi unjuk derajat pengapian terhadap kerja mesin. Pada derajat pengapian yang dimajukan dari standardnya, diperoleh peningkatan nilai prestasi pada mesin, dibanding drajat pengapian standard. Hal ini dapat dilihat dari nilai torsi dan daya poros yang lebih besar pada derajat pengapian yang dimajukan  $6^\circ$  dari standardnya. [7] dan Efendi (2015) melakukan penelitian mengenai peningkatan performa sepeda motor dengan variasi *CDI (Capacitive Discharge Ignition) Programmable*. Penelitian ini menyatakan bahwa dengan memajukan waktu pengapian *CDI Programmable* sebesar  $2^\circ$  dari standardnya, daya mesin meningkat sebesar 0,2 HP dan torsi mesin meningkat sebesar 0,21 Nm.

[3] meneliti tentang perbandingan variasi derajat pengapian terhadap efisiensi termal dan konsumsi bahan bakar otto engine BE50 (campuran bensin dan etanol dengan kadar etanol 50%). Campuran bensin dan etanol memiliki peluang yang besar untuk digunakan sebagai bahan bakar mesin otto. Penelitian ini membahas tentang pengaruh dari variasi derajat pengapian terhadap efisiensi termal, konsumsi bahan bakar pada motor bensin. Penelitian menunjukkan bahwa waktu [7] pengapian optimal bensin ada pada  $9^\circ$  BTDC (*Before Top Dead Centre*)

dan BE50 pada  $12^\circ$  BTDC. Kinerja mesin berbahan bakar BE50 dibandingkan bahan bakar bensin menghasilkan SFC (*Specific Fuel Consumption*) 4,06%;  $\eta_{th}$  5,61% dan EC turun 22,84%.

[5] meneliti tentang pengaruh waktu pembakaran pada unjuk kerja mesin dan emisi dari *petrol engine*. Pada mesin SI dengan memajukan waktu pengapian sebesar  $4^\circ$  dapat meningkatkan torsi dan daya mesin. Dengan memajukan waktu pengapian tidak mempengaruhi emisi gas buang CO dan CO<sub>2</sub>. Waktu pembakaran yang terlalu mundur akan menyebabkan menurunnya performa mesin dan meningkatkan emisi HC dan konsumsi bahan bakar.

Penelitian yang dilakukan bertujuan untuk mengetahui karakteristik mesin serta mencari waktu pengapian yang tepat pada mesin sepeda motor Honda Astrea Prima tahun 1998 menggunakan bahan bakar E25. CDI yang digunakan merupakan *programmable CDI* buatan PT. Rektor *Technology Indonesia* dengan tipe "*Limited Edition*". Data yang didapat dari penelitian ini berupa data beban generator, putaran poros generator dan laju aliran bahan bakar. Dari data ini dianalisis untuk menentukan waktu pengapian yang ideal untuk bahan bakar E25 pada mesin untuk bahan bakar premium.

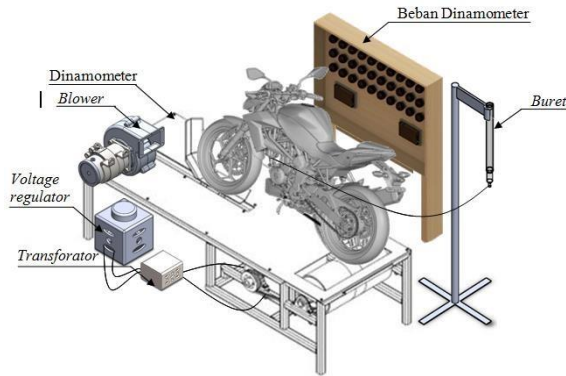
## METODOLOGI PENELITIAN

Pengujian yang dilakukan menggunakan metode pengujian beban berubah atau *full open throttle*. Pegujian ini bertujuan untuk mengetahui unjuk kerja mesin secara maksimal. Dari pengujian yang dilakukan akan didapatkan data berupa nilai pembebanan pada generator, laju aliran bahan bakar dan putaran pada poros generator. Data tersebut digunakan untuk menghitung unjuk kerja mesin berupa torsi, daya poros, *bmp* (*Brake Mean Effective Pressure*), *bsfc* (*Brake Specific Fuel Consumption*) dan efisiensi termal.

Bahan bakar yang digunakan adalah premium dan campuran etanol-premium dengan kadar etanol 25% (E25). Pada pengujian bahan bakar E25 sudut pengapian yang digunakan yaitu sudut pengapian standar, sudut pengapian standar  $+2^\circ$ , sudut pengapian standar  $+4^\circ$  dan sudut pengapian standar  $+6^\circ$ . Variasi sudut pengapian diperoleh dengan cara mengganti CDI standar dengan *CDI Programmable*. Pengukuran unjuk kerja mesin dilakukan dengan menggunakan dinamometer jenis *engine test bed on chassis* seperti yang terlihat pada Gambar 2.

Proses pengujian diawali dengan mempersiapkan semua alat yang akan digunakan. Persiapan alat diantaranya adalah memeriksa kondisi oli mesin, tegangan pada tali *tie down*, posisi motor, posisi *blower*, tekanan pada ban belakang sepeda motor, pemasangan *tachometer* pada sepeda motor dan memeriksa pengait pada neraca pegas di lengan generator. Selain pemeriksaan alat dilakukan juga pengkalibrasian alat seperti pada *tachometer*, *burret*, neraca pegas dan multimeter. Persiapan bahan

dilakukan dengan memeriksa ketersediaan bahan bakar premium dan etanol serta membuat campuran bahan bakar E25.



Gambar 2. Engine test bed on chassis

Pengujian yang dilakukan menggunakan gear ratio 3. Pengujian ini diawali dengan mengkonidisikan bukaan gas pada posisi *full throttle* yang kemudian dilakukan pembebanan hingga didapatkan putaran mesin 9000 rpm. Setelah mesin mencapai putaran tersebut dilakukan pengambilan nilai pembebanan pada generator. Langkah selanjutnya dilakukan dengan mengukur putaran poros pada dinamometer. Pada saat yang sama, dilakukan juga pencatatan waktu yang dibutuhkan untuk menghabiskan 10 ml bahan bakar. Setelah selesai dilanjutkan dengan mengubah putaran mesin menjadi 8000 rpm hingga 4000 rpm dengan selisih pengambilan data pada setiap 1000 rpm.

Motor yang digunakan adalah motor Honda Astrea Prima yang diproduksi pada tahun 1989 dengan spesifikasi sebagai berikut:

Tipe mesin	: 4 Langkah, SOHC 2 Valve
Silinder	: Single
Bore x Stroke	: 50 x 49,5 mm
Kompresi	: 9
Pendingin	: Udara
Transmisi	: 4-speed (N-1-2-3-4)
Battery	: 12V-4Ah
Busi	: C7HSA/ U 22 FS-U
Pengapian	: CDI-AC

Bilangan oktan pada pencampuran beberapa jenis bahan bakar dapat dihitung dengan persamaan 1 sebagai berikut:

$$ON_{mix} = (\%of A)(ON A) + (\%of B)(ON B) \quad (1)$$

Persamaan rumus yang digunakan untuk mendapatkan nilai unjuk kerja mesin adalah sebagai berikut:

#### 1. Torsi dan daya

Torsi didefinisikan sebagai gaya kerja sepanjang moment. Torsi merupakan ukuran kemampuan kerja suatu mesin. Torsi yang dihasilkan oleh mesin dapat

diukur menggunakan *torquemeter* yang dikopel dengan poros *output* suatu mesin. Torsi yang dapat dihasilkan suatu mesin bisa dihitung dengan persamaan 2 sebagai berikut:

$$Torsi = F \times b \quad (2)$$

Oleh karena sifat dinamometer yang bertindak seolah-olah seperti sebuah rem dalam sebuah mesin maka daya yang dihasilkan keluaran poros ini sering disebut sebagai *bp* (*brake power*) sedangkan daya yang terjadi pada ruang bakar disebut daya indikatif atau *ip* (*indicative power*). Untuk menghitung *bp* yang dikeluarkan oleh poros dapat dihitung menggunakan persamaan 3 sebagai berikut:

$$bp = \frac{2\pi \times N \times T}{60} \quad (3)$$

#### 2. Tekanan efektif rata-rata

Tekanan didalam silinder pada suatu mesin berubah secara terus menerus sepanjang siklus. Sebaliknya dapat dicari harga tekanan tertentu yang konstan yang apabila mendorong torak sepanjang langkahnya dapat menghasilkan kerja persiklus yang sama dengan siklus yang dianalisis. Tekanan ini dinamakan tekanan efektif rata-rata rem atau *brake mean effective pressure* (*b MEP*). Besar *b MEP* dirumuskan dengan persamaan 4 sebagai berikut:

$$bMEP = \frac{60 \times bp \times nR}{Vd \times N} \quad (4)$$

#### 3. Konsumsi bahan bakar spesifik

Konsumsi bahan bakar spesifik atau *brake specific fuel consumption* (*bsfc*) didefinisikan sebagai jumlah bahan bakar yang dikonsumsi per satuan daya per jam operasi. Nilai *bsfc* dapat dihitung dengan persamaan 5 dan 6 sebagai berikut:

$$bsfc = \frac{\dot{m}_f}{bp} \quad (5)$$

$$\dot{m}_f = \frac{V}{t} \times \rho \quad (6)$$

#### 4. Efisiensi termal

Efisiensi termal suatu mesin didefinisikan sebagai perbandingan kerja yang dihasilkan oleh mesin dengan energi yang masuk dari pembakaran bahan bakar di dalam silinder. Efisiensi termal dapat dirumuskan dengan persamaan 7 sebagai berikut:

$$\eta_t = \frac{P}{\dot{m}_f \times Q_{HV}} \quad (7)$$

### HASIL DAN PEMBAHASAN

#### 1. Penguian bahan bakar

Pengujian bahan bakar dilakukan di *Laboratorium* Teknologi Minyak Bumi, Gas dan

Batubara UGM. Bahan bakar diuji untuk mengetahui nilai *specific gravity* dan *gross heating value*.

Tabel 1. Hasil uji bahan bakar

No	Jenis Pemeriksaan	Satuan	Hasil Pemeriksaan Kode Sempel	
			Premium	E25
1	<i>Specific Gravity at 60/60 °F</i>	g/ml	0,7421	0,7592
2	<i>Gross Heating Value</i>	BTU/lb	20300,0	20141,3

Dari Tabel 1. dapat dilihat perbedaan nilai kalor dan *specific gravity* pada bahan bakar premium dan E25. Pengujian nilai kalor bahan bakar diperlukan untuk menghitung nilai efisiensi termal mesin pada variasi bahan bakar yang digunakan. Semakin besar kadar etanol pada campuran bahan. Pengujian nilai *specific gravity* diperlukan dalam perhitungan dalam mencari nilai konsumsi bahan bakar spesifik pada mesin. Bilangan oktan dari bahan bakar E25 dapat diprediksi sebesar 93,5 dengan menggunakan persamaan 1 sebagai berikut:

$$ON_{mix} = (\% \text{ of A})(ON A) + (\% \text{ of B})(ON B)$$

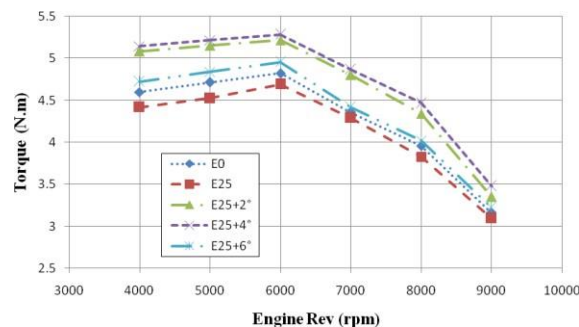
$$ON_{mix} = (75\%)(88) + (25\%)(108.6)$$

$$ON_{mix} = 66 + 27,15 = 93,5$$

## 2. Unjuk kerja mesin Honda Astrea Prima

### 2.1. Torsi

Gambar 3. menunjukkan perbedaan nilai torsi pada semua variasi yang digunakan terhadap putaran mesin. Torsi maksimum mesin tercapai pada putaran mesin 6000 rpm untuk semua variasi yang diujikan. Torsi mesin dengan bahan bakar premium mencapai nilai torsi maksimal sebesar 4.82 Nm, sedangkan untuk bahan bakar E25 dengan variasi sudut pengapian standar adalah 4,69 Nm. Variasi E25 sudut pengapian standar +2°, +4° dan +6° torsi maksimal mesin dicapai sebesar 5.22 Nm; 5,28 Nm dan 4,95 Nm.

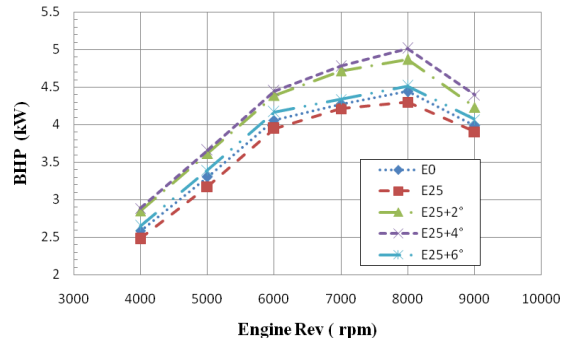


Gambar 3. Grafik torsi

### 2.2. Daya poros

Gambar 4. menunjukkan grafik hubungan daya poros dengan putaran mesin disetiap variasi yang

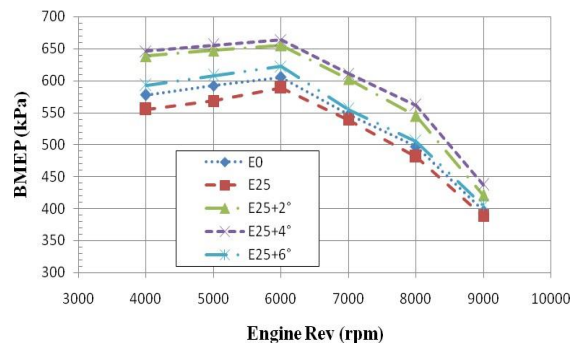
digunakan. Nilai daya tertinggi pada variasi bahan bakar premium sudut pengapian standar yaitu 4,4396 kW, sedangkan daya yang diperoleh pada variasi bahan bakar E25 sudut pengapian standar, E25 sudut pengapian standar +2°, E25 sudut pengapian standar +4° dan E25 sudut pengapian standar +6° berturut-turut yaitu 3,95 kW; 4,87 kW; 5,01 kW dan 4,51 kW.



Gambar 4. Grafik daya poros

### 2.3. Tekanan efektif rata-rata

Gambar 5. menunjukkan perbedaan tekanan efektif rata-rata pada setiap putaran mesin. Nilai *b MEP* terbesar dari variasi bahan bakar premium sudut pengapian standar, E25 sudut pengapian standar, E25 sudut pengapian standar +2°, E25 sudut pengapian standar +4° dan E25 sudut pengapian standar +6° berturut-turut adalah 605,49 kPa; 588,90 kPa; 655,25 kPa; 663,55 kPa; 622,08 kPa pada 6000 rpm.

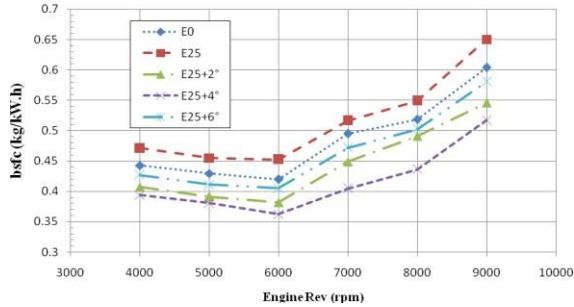


Gambar 5. Grafik tekanan efektif rata-rata

### 2.4. Konsumsi bahan bakar spesifik

Gambar 6. menjelaskan tentang hubungan konsumsi bahan bakar spesifik (*bsfc*) dengan putaran mesin pada setiap variasi pengujian. Nilai *bsfc* tertinggi diperoleh pada putaran mesin 9000 rpm untuk semua variasi yang diujikan. Nilai *bsfc* tertinggi dari variasi bahan bakar premium, E25 pengapian standar, E25 sudut pengapian standar +2°, E25 sudut pengapian standar +4° dan E25 sudut pengapian standar +6° berturut-turut adalah 0,60 kg/kW.h; 0,65 kg/kW.h; 0,55 kg/kWh; 0,52 kg/kW.h dan 0.58 kg/kW.h pada 9000 rpm.

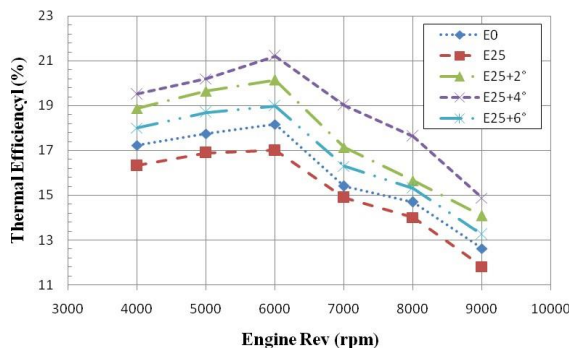
Nilai *bsfc* terendah dicapai pada Nilai *bsfc* terendah dicapai pada 6000 rpm pada semua variasi yang diujikan. Nilai *bsfc* terendah dari variasi bahan bakar premium sudut pengapian standar, bahan bakar E25 pengapian standar, E25 sudut pengapian standar +2°, E25 sudut pengapian standar +4° dan E25 sudut pengapian standar +6° berturut-turut adalah 0,42; 0,45; 0,38; 0,36 dan 0,41.



Gambar 6. Grafik konsumsi bahan bakar spesifik

### 2.5. Efisiensi termal

Hasil perhitungan efisiensi termal pada semua variasi yang diujikan dapat dilihat pada Gambar 7. Nilai efisiensi termal tertinggi dicapai pada 6000 rpm untuk semua variasi yang diujikan. Nilai efisiensi termal tertinggi dari variasi bahan bakar premium sudut pengapian standar, bahan bakar E25 pengapian standar, E25 sudut pengapian standar +2°, E25 sudut pengapian standar +4° dan E25 sudut pengapian standar +6° berturut-turut adalah 18,17%; 17%; 20,15%; 21,20% dan 18,98%.



Gambar 7. Grafik efisiensi termal

### 3. Pembahasan dan Diskusi

Dari hasil pengujian bahan bakar dapat dilihat bahwa nilai kalor bahan bakar E25 lebih rendah dari pada premium. Penggunaan bahan bakar yang memiliki nilai kalor yang lebih rendah dapat mengakibatkan meurunnya performa mesin [11]. Hal ini dibuktikan pada hasil perhitungan performa mesin dengan menggunakan sudut pengapian yang sama, mesin yang menggunakan bahan bakar E25 memiliki performa mesin yang lebih rendah dibandingkan mesin yang menggunakan bahan bakar premium.

Bahan bakar E25 memiliki bilangan oktan lebih besar dibandingkan dengan premium. Bilangan oktan yang lebih besar menandakan bahan bakar akan lebih sulit terbakar, sehingga bahan bakar memerlukan waktu yang lebih lama dalam proses pembakarannya. Kadar air yang tinggi pada etanol jika dicampurkan pada bahan bakar premium akan memengaruhi kecepatan pembakaran. Hal ini disebabkan oleh uap air pada etanol akan menyerap panas yang menyebabkan berkurangnya kecepatan pembakaran yang terjadi pada ruang bakar (Surata, 2012).

Penggunaan bahan bakar E25 memerlukan waktu pembakaran yang lebih lama untuk menyelesaikan proses pembakaran, namun tekanan pembakaran maksimal dari proses pembakaran harus tetap terjadi pada posisi piston mencapai 5° samapi 10° setelah TMA. Ketentuan tersebut mengharuskan proses pada mesin yang menggunakan bahan bakar E25 harus dilakukan lebih maju dari penggunaan bahan bakar premium.

Hasil perhitungan performa mesin mengambarkan bahwa mesin yang menggunakan bahan bakar E25 dengan sudut pengapian yang lebih maju akan meningkatkan performa mesin tersebut. Akan tetapi pada variasi bahan bakar E25 dengan sudut pengapian standar +6° terjadi penurunan performa mesin. Hal ini dikarenakan sudut pengapian yang terlalu maju atau *over advance* sehingga tekanan puncak yang dihasilkan dari proses pembakaran terjadi pada saat posisi piston belum mencapai 5° setelah TMA [4]

Dari semua variasi pengujian, bahan bakar E25 dengan sudut pengapian standar +4° memiliki performa mesin yang paling maksimum. Hal ini disebabkan karena dengan memajukan sudut pengapian sebesar 4° dari sudut standarnya tekanan maksimal hasil pembakaran terjadi pada saat yang tepat, sehingga sebagian besar energi yang terkandung dalam bahan bakar dapat diubah menjadi tenaga pendorong piston.

### KESIMPULAN

Hasil pengujian performa mesin menunjukkan penggunaan bahan bakar E25 dengan sudut pengapian standar pada motor Honda Astrea Prima dengan kapasitas silinder 100 cc berdampak pada menurunnya output torsi mesin, daya mesin, tekanan efektif rata-rata dan efisiensi termal mesin, dengan menurunnya output mesin maka konsumsi bahan bakar spesifik akan mesin menjadi lebih besar.

Penggunaan sudut pengapian standar +4° merupakan sudut pengapian yang tepat untuk digunakan pada mesin dengan bahan bakar E25. Sudut pengapian standar +4° mampu meningkatkan unjuk kerja mesin secara keseluruhan. Pada sudut pengapian ini, unjuk kerja mesin memiliki performa yang lebih baik dari pada bahan bakar premium. Hal ini di tunjukan dengan meningkatnya *output* torsi mesin, daya poros, tekanan efektif rata-rata dan efisiensi termal yang dihasilkannya. Selain itu, nilai

konsumsi bahan bakar spesifik mengalami penurunan seiring dengan meningkatnya unjuk kerja mesin.

#### DAFTAR NOTASI & SIMBOL

$b$	= Panjang lengan gaya (m)
$B_{mep}$	= Brake Mean Effective Pressure (kPa)
$bp$	= Brake Power (kW)
$bsfc$	= Brake Spesific Fuel Consumption (kg/kW.h)
$F$	= Gaya tarik (N)
$N$	= Putaran mesin (rev/s)
$n_R$	= Jumlah revolusi per siklus, mesin 4 langkah $n_R = 2$
$ON$	= Octane Number
$Q_{HV}$	= Heating value fuel (kJ/kg)
$T$	= Torsi (Nm)
$t$	= Waktu menghabiskan bahan bakar (s)
$V$	= Volume bahan bakar (L)
$V_d$	= Volume langkah ( $m^3$ )
$\dot{m}_f$	= Laju aliran bahan bakar (kg/s)
$\rho$	= Densitas bahan bakar ( $kg/m^3$ )
$\eta_t$	= Efisiensi termal (%)

#### DAFTAR PUSAKA

- [1] F. A. Agrariksa, B. Susilo, dan W. A. Nugroho, "Uji Peformasi Motor Bakar Bensin (On Chasis) Menggunakan Campuran Premium dan Etanol," *Jurnal Keteknikan Pertanian Tropis dan Biosistem*, vol. 1, no. 3, pp. 194-203, 2013.
- [2] J. B. Heywood, "Internal Combustion Engine Fundamental," *McGraw-Hill Book Company*, USA, 1988.
- [3] H. Y. Nanlohy, "Perbandingan Variasi Derajat Pengapian Terhadap Efisiensi Termal Dan Konsumsi Bahan Bakar Otto Engine Be50," *Jurnal Dinamika Fakultas Teknik Universitas Halueleo*, Kendari, Vol. 3 No. 2 Mei 2012.
- [4] W. W. Pulkrabek, "Engineering Fundamentals of the Internal Combustion Engine," *Prentice Hall*, Upper Saddle River – New Jersey 07458, 1997.
- [5] Y. R. Sadiq, "A Study on Influence of Ignition Timing on Performance and Emission of Petrol Engine," *Global Jurnal For Research analysis*, vol. 5, Issue. 2, Feb-2016. ISSN N0 2277-8160
- [6] A. Setiyawan, "Kajin Eksperimental Pengaruh Etanol Pada Premium Terhadap Karakteristik Pembakaran Kondisi Atmosferik Dan Bertekanan Di Motor Otto Silinder Tunggal Sistem Injeksi," *T.A., Fakultas Teknik Program Studi Teknik Mesin*, Depok, 2012.
- [7] I. Siswanto dan Y. Efendi "Peningkatan Performa Sepeda Motor dengan Variasi CDI Programmable," *Jurnal Science Tech LP2M UST Yogyakarta*, vol. 1, No. 1, 2015.
- [8] I. M. Suarta, "Pengaruh Kadar Air Pada Etanol Terhadap Kecepatan Pembakaran Dalam Hele Shaw Cell," *Jurnal Matrix* Vol. 2, No. 1 Maret 2012
- [9] M. Syahril, B. S. Untoro, and S. Leydon, "Pengaruh Variasi Unjuk Derajat Pengapian Terhadap Kerja Mesin," *Jurnal Teknik* Vol.3 No.1/APRIL2013. ISSN 2088-3676, 2013.
- [10] M. A. Wahid, "Pemanfaatan Bio-Etanol Sebagai Bahan Bakar Kendaraan Berbahan Bakar Premium," *Jurnal Prospek Pengembangan Bio-Fuel sebagai Substitusi Bahan Bakar Minyak*, Vol.2, No.2, 2005.
- [11] I. G. Wiratmaja, "Analisa Unjuk Kerja Motor Bensin Akibat Pemakaian Biogasoline," *Jurnal Ilmiah Teknik Mesin*, Vol. 4 No. 1, 2010.
- [12] F. Yuksel dan B. Yuksel, "The use of Ethanol-gasoline blend as a fuel in an SI engine," *Turkey: fakulty of engineering, Department of Mechanical Engineering, University of Ataturk*. Vol. 29. Pp. 1181-1191, 2004.