

РОССИЙСКАЯ ФЕДЕРАЦИЯ



• ПАТЕНТ •

НА ИЗОБРЕТЕНИЕ

№ 2424436

**ВОЗДУШНЫЙ ГИБРИДНЫЙ ДВИГАТЕЛЬ С
РАСПЩЕПЛЕННЫМ ЦИКЛОМ (ВАРИАНТЫ)**

Патентообладатель(ли): **СКАДЕРИ ГРУП, ЭлЭлСи (US)**

Автор(ы): **СКАДЕРИ Сальваторе О. (US), СКАДЕРИ Стефан
П. (US)**

Заявка № 2009134236

Приоритет изобретения **07 января 2006 г.**

Зарегистрировано в Государственном реестре
изобретений Российской Федерации **20 июля 2011 г.**

Срок действия патента истекает **21 ноября 2026 г.**

*Руководитель Федеральной службы по интеллектуальной
собственности, патентам и товарным знакам*

A large, stylized signature in black ink, appearing to read "Б.П. Симонов".

Б.П. Симонов

РОССИЙСКАЯ ФЕДЕРАЦИЯ



(19) RU (11) 2 424 436 (13) C2

(51) МПК
F02B 25/00 (2006.01)

ФЕДЕРАЛЬНАЯ СЛУЖБА
ПО ИНТЕЛЛЕКТУАЛЬНОЙ СОБСТВЕННОСТИ,
ПАТЕНТАМ И ТОВАРНЫМ ЗНАКАМ

(12) ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К ПАТЕНТУ

(21)(22) Заявка: 2009134236/06, 14.09.2009

(24) Дата начала отсчета срока действия патента:
21.11.2006

Приоритет(ы):

(30) Конвенционный приоритет:
07.01.2006 US 11/326,909

(62) Номер и дата подачи первоначальной заявки,
из которой данная заявка выделена:
2008132474 21.11.2006

(43) Дата публикации заявки: 20.03.2011 Бюл. № 8

(45) Опубликовано: 20.07.2011 Бюл. № 20

(56) Список документов, цитированных в отчете о
поиске: RU 2178090 C2, 10.01.2002. RU 2161711 C2,
10.01.2001. RU 2286470 C2, 27.10.2006. US
4696158 A, 29.09.1987. US 4418657 A,
06.12.1983.

Адрес для переписки:

119034, Москва, Пречистенский пер., 14,
стр.1, 4-й эт., В.Н.Дементьеву

(72) Автор(ы):

СКАДЕРИ Сальваторе О. (US),
СКАДЕРИ Стефан П. (US)

(73) Патентообладатель(и):

СКАДЕРИ ГРУП, ЭлЭлСи (US)

RU 2 424 436 C2

RU 2 424 436 C2

(54) ВОЗДУШНЫЙ ГИБРИДНЫЙ ДВИГАТЕЛЬ С РАСЩЕПЛЕННЫМ ЦИКЛОМ (ВАРИАНТЫ)

(57) Реферат:

Изобретение относится к области
двигателестроения, а именно к двигателям
внутреннего сгорания с разделенным циклом.
Техническим результатом является повышение
КПД двигателя. Сущность изобретения
заключается в том, что силовой поршень
введен в силовой цилиндр и оперативно
соединен с коленчатым валом, так что силовой
поршень совершает возвратно-поступательное
движение во время рабочего такта и такта
выпуска при одном обороте коленчатого вала.
Поршень сжатия введен в цилиндр сжатия и
оперативно соединен с коленчатым валом, так
что поршень сжатия совершает возвратно-

поступательное движение во время такта
впуска и такта сжатия при одном обороте
коленчатого вала. Цилиндр сжатия выполнен с
возможностью избирательного управления,
чтобы устанавливать поршень сжатия в режим
сжатия или в холостой режим. Воздушный
резервуар оперативно включен между
цилиндром сжатия и силовым цилиндром и
избирательно действует для приема сжатого
воздуха из цилиндра сжатия и для подачи
сжатого воздуха в силовой цилиндр для
использования в передаче мощности на
коленчатый вал при работе двигателя. 3 н. и 25
з.п. ф-лы, 6 ил.

Область применения изобретения

Настоящее изобретение в общем имеет отношение к двигателям с расщепленным циклом, а более конкретно к двигателям с расщепленным циклом, которые содержат воздушную гибридную систему.

Предпосылки к созданию изобретения

Термин «двигатель с расщепленным циклом», используемый в описании настоящего изобретения, еще не имеет постоянного значения (смысла), обычно используемого специалистами в области конструирования двигателей. В связи с этим, для большей ясности, далее приводится определение термина «двигатель с расщепленным циклом», которое может быть применено как к известным ранее двигателям, так и к двигателям в соответствии с настоящим изобретением.

Двигатель с расщепленным циклом в соответствии с этим определением содержит:

коленчатый вал, выполненный с возможностью вращения относительно своей оси;

силовой поршень, введенный в силовой цилиндр с возможностью скольжения и соединенный с коленчатым валом, так что силовой поршень совершают возвратно-поступательное движение в течение рабочего такта (или такта расширения) и такта выпуска, при одном обороте коленчатого вала;

поршень сжатия, введенный в цилиндр сжатия с возможностью скольжения и соединенный с коленчатым валом, так что поршень сжатия совершает возвратно-поступательное движение в течение такта впуска и такта сжатия, при одном обороте коленчатого вала; и

газовый канал, соединяющий силовой цилиндр и цилиндр сжатия, причем газовый канал содержит впускной клапан и выпускной (или переходный) клапан, образующие напорную камеру между ними.

Для большей ясности, далее приводится список акронимов для различных описанных здесь рабочих режимов двигателя:

AC режим - режим воздушного компрессора;

AM режим - режим прокрутка воздухом;

CB режим - режим сжатия-торможения;

ICE режим - режим двигателя внутреннего сгорания;

PAP режим - режим выработки мощности предварительно сжатого воздуха;

PCA режим - режим предварительного сжатия воздуха для горения.

В патентах США 6,543,225 B2, 6,609,371 B2 и 6,952,923, на имя заявителя настоящего изобретения, раскрыты примеры двигателей с расщепленным циклом внутреннего сгорания, соответствующих приведенному определению. В этих патентах содержится большой список патентов США и других патентов и публикаций, использованных в качестве аналогов при выдаче указанных патентов. Термин "с расщепленным циклом" использован для этих двигателей потому, что они фактически расщепляют четыре такта обычного цикла Отто давление/объем (то есть такт впуска, такт сжатия, рабочий такт и такт выпуска) между двумя означенными цилиндрами, из которых один цилиндр предназначен для такта сжатия высокого давления, а другой цилиндр предназначен для рабочего такта высокого давления.

Недавно были проведены важные исследования, посвященные воздушным гибридным двигателям, имеющим преимущества по сравнению, например, с электрическими гибридными системами. Электрическая гибридная система требует добавки к обычному четырехтактному двигателю батарей, электрического генератора и электрического двигателя. Воздушная гибридная система требует добавки только воздушного напорного резервуара к двигателю, имеющему функции компрессора и

воздушного двигателя, вместе с функциями обычного двигателя, что позволяет использовать преимущества гибридной системы. Эти функции включают в себя накопление (хранение) сжатого воздуха во время торможения и использование сжатого воздуха для привода двигателя в ходе последующего запуска и разгона.

Однако известные решения предусматривают только приспособление обычного четырехтактного двигателя для осуществления функций сжатия, горения и прокрутки в единственном цилиндре. Это требует применения сложной системы клапанов и цепи привода и применения системы управления, которая позволяет во время работы переключаться из режима сжатия-торможения (СВ) в режим прокрутки воздухом (АМ) и назад в режим обычного двигателя внутреннего сгорания (ICE).

В типичном примере, когда не запасают и не используют сжатый воздух для привода автомобиля, известный ранее воздушный гибридный двигатель работает как обычный двигатель внутреннего сгорания, в котором осуществляют четыре такта цикла Отто (такт впуска, такт сжатия, рабочий такт и такт выпуска) в каждом цилиндре, в течение каждого двух оборотов коленчатого вала. Однако, во время режима сжатия-торможения, каждый цилиндр обычного двигателя сконфигурирован с возможностью работы как двухтактный воздушный компрессор с возвратно-поступательным ходом поршня, с приводом от колес движущегося автомобиля. Воздух поступает из внешней атмосферы в цилиндры двигателя, сжимается в них и вытесняется в воздушный резервуар. Работа, выполненная поршнями двигателя, поглощает кинетическую энергию автомобиля и замедляет или ограничивает его движение. Указанным образом кинетическая энергия движения автомобиля преобразуется в энергию сжатого воздуха, запасенного в воздушном резервуаре.

Во время режима прокрутки воздухом каждый цилиндр двигателя сконфигурирован с возможностью использования запасенного сжатого воздуха для осуществления рабочих тактов, для создания тяги без сжатия. Это может быть осуществлено за счет первоначального расширения запасенного сжатого воздуха в цилиндрах, чтобы перемещать поршни вниз из верхней мертвой точки (ВМТ) в нижнюю мертвую точку (НМТ), для первого рабочего такта. Затем поршни сжимают расширенный газ, когда они движутся из НМТ в ВМТ. После этого топливо впрыскивают в цилиндры и воспламеняют его непосредственно перед ВМТ. Расширяющиеся продукты сгорания затем вновь перемещают поршни вниз, для второго рабочего такта при втором обороте коленчатого вала.

Альтернативно, прокрутка воздухом может быть осуществлена за счет расширения запасенного сжатого воздуха, для перемещения силового поршня вниз из ВМТ в НМТ, чтобы осуществлять рабочий такт без горения, для каждого оборота коленчатого вала. Этот альтернативный процесс прокрутки воздухом может продолжаться до тех пор, пока давление в воздушном резервуаре не падает ниже порогового уровня, после чего двигатель может переключаться в ранее описанный режим прокрутки воздухом или в обычный ICE режим работы двигателя.

Для переключения СВ, АМ и ICE режимов требуется сложная, дорогая и трудная в управлении и эксплуатации система клапанов/ цепи привода. Кроме того, так как каждый цилиндр должен выполнять все функции для каждого режима, их непросто оптимизировать. Например, поршни и цилиндры должны выдерживать взрывное сгорание, даже когда они действуют только как воздушный компрессор. Соответственно, за счет допусков и материалов, которые требуются для того, чтобы выдержать теплоту горения, приходится идти на некоторое ухудшение эффективности режима компрессора.

Другая проблема, связанная с осуществлением всех функций для каждого режима (ICE, СВ и АМ) в каждом цилиндре, заключается в том, что два режима не могут быть осуществлены в параллель (то есть одновременно). Так как в известных воздушных гибридных системах используют обычные двигатели, они могут работать только в каждом режиме последовательно, что создает ограничения их возможностей. Например, так как СВ режим не может быть использован, когда двигатель работает как двигатель внутреннего сгорания (в ICE режиме), то воздушный резервуар может быть заряжен только во время торможения движущегося автомобиля. Это

ограничение ведет к проблемам поддержания запасенного (накопленного) заряда в воздушном резервуаре. Кроме того, это ограничение также означает, что известные ранее воздушные гибридные системы применимы только к движущимся автомобилям и не могут быть использованы для стационарных применений, таких как стационарные генераторы.

Сущность изобретения

Настоящее изобретение позволяет объединить характеристики двигателя с расщепленным циклом, имеющего воздушный резервуар воздушной гибридной системы, с различными упрощенными характеристиками регулирования, чтобы создать новые конструкции для эксплуатации и регулирования полученных вариантов гибридного двигателя. Очевидное преимущество настоящего изобретения заключается в том, что два или больше описанных здесь режимов двигателя могут быть осуществлены одновременно (то есть в параллель), так как двигатель с расщепленным циклом содержит специально предназначенные поршень сжатия и силовой поршень.

В широком смысле, воздушный гибридный двигатель с расщепленным циклом в соответствии с настоящим изобретением преимущественно содержит:

коленчатый вал, выполненный с возможностью вращения относительно своей оси; силовой поршень, введенный в силовой цилиндр с возможностью скольжения и соединенный с коленчатым валом, так что силовой поршень совершает возвратно-поступательное движение во время такта расширения (или рабочего такта) и такта выпуска, при одном обороте коленчатого вала;

поршень сжатия, введенный в цилиндр сжатия с возможностью скольжения и соединенный с коленчатым валом, так что поршень сжатия совершает возвратно-поступательное движение во время такта впуска и такта сжатия, при одном обороте коленчатого вала, причем цилиндр сжатия выполнен с возможностью избирательного управления, чтобы устанавливать поршень сжатия в режим сжатия или в холостой режим;

воздушный резервуар, введенный между цилиндром сжатия и силовым цилиндром и избирательно действующий для приема сжатого воздуха из цилиндра сжатия и для подачи сжатого воздуха в силовой цилиндр, для использования в передаче мощности на коленчатый вал при работе двигателя; и

клапаны, избирательно управляемые потоком газа, поступающим в цилиндр сжатия - силовой цилиндр и в воздушный резервуар, и выходящими из них.

Альтернативно, силовой цилиндр также может быть выполнен с возможностью избирательного управления, чтобы устанавливать силовой поршень в рабочий режим или холостой режим.

В соответствии с настоящим изобретением, когда поршень сжатия установлен в холостой режим, это означает, что для одного оборота коленчатого вала общее количество чистой отрицательной работы, противодействующей вращению коленчатого вала, выполненной на коленчатом валу при помощи поршня сжатия,

является незначительным. Типично, отрицательная работа в холостом режиме поршня сжатия составляет меньше чем 20% отрицательной работы, выполненной на коленчатом валу, когда поршень сжатия находится в своем режиме сжатия.

Кроме того, когда силовой поршень установлен в холостой режим, это означает, что для одного оборота коленчатого вала общее количество чистой положительной работы, способствующей вращению коленчатого вала, выполненной на коленчатом валу при помощи силового поршня, является незначительным. Типично, положительная работа в холостом режиме силового поршня составляет меньше чем 20% положительной работы, выполненной на коленчатом валу, когда силовой поршень находится в своем рабочем режиме.

Вообще говоря, двигатель в соответствии с настоящим изобретением способен работать по меньшей мере в трех режимах, в том числе в режиме двигателя внутреннего сгорания (ICE), в режиме воздушного компрессора (AC) и в режиме выработки мощности предварительно сжатого воздуха (PAP).

В ICE режиме поршень сжатия и силовой поршень типично находятся соответственно в режиме компрессора и в рабочем режиме. Поршень сжатия всасывает и сжимает поступающий воздух, для использования в силовом цилиндре. Сжатый воздух поступает в силовой цилиндр вместе с топливом вскоре после того, как силовой поршень доходит до положения своей верхней мертвой точки (ВМТ) в начале рабочего такта. Смесь топлива с воздухом затем воспламеняется, сгорает и расширяется в этом же рабочем такте силового поршня, передавая мощность на коленчатый вал. Продукты горения выпускают в такте выпуска.

В AC режиме поршень сжатия находится в режиме сжатия и всасывает и сжимает воздух, накопленный в резервуаре, для последующего использования в силовом цилиндре.

В PAP режиме силовой цилиндр находится в рабочем режиме и получает из резервуара сжатый воздух, который расширяется в рабочем такте силового поршня, передавая мощность на коленчатый вал. Расширенный воздух выпускают в такте выпуска.

В соответствии с некоторыми предпочтительными вариантами настоящего изобретения, мощность вырабатывается в PAP режиме аналогично ICE режиму. При этом во время работы в PAP режиме топливо перемешивают со сжатым воздухом вскоре после того, как силовой поршень дошел до положения своей ВМТ в начале рабочего такта. Смесь воспламеняется, сгорает и расширяется в этом же рабочем такте силового поршня, передавая мощность на коленчатый вал. Продукты горения выпускают в такте выпуска.

В других альтернативных вариантах двигателя мощность может вырабатываться в PAP режиме аналогично тому, как это происходит в ранее описанных режимах прокрутки воздухом. При этом во время работы в PAP режиме сжатый воздух, поступивший в силовой цилиндр, расширяется без добавки топлива или начала горения.

В первом примерном варианте двигателя воздушный резервуар содержит газовый канал, выполненный с возможностью приема и накопления сжатого воздуха из множества тактов сжатия, причем газовый канал соединяет цилиндр сжатия и силовой цилиндр. Газовый канал содержит впускной клапан и выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними.

Во втором примерном варианте двигателя газовый канал также соединяет цилиндр сжатия и силовой цилиндр, причем газовый канал содержит впускной клапан и

выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними. Однако воздушный резервуар соединен при помощи канала резервуара с напорной камерой, в местоположении между впускным клапаном и выпускным клапаном.

5 В третьем примерном варианте двигателя добавлен клапан управления в канале резервуара, для разделения резервуара от напорной камеры в режиме ICE.

В четвертом примерном варианте двигателя воздушный резервуар представляет собой накопитель, выполненный с возможностью поддержания относительно постоянного давления в нем, в диапазоне заранее установленных давлений.

10 Пятый вариант двигателя содержит множество пар цилиндр сжатия - силовой цилиндр, соединенных при помощи газовых каналов, имеющих напорные камеры, причем все напорные камеры соединены с единственным воздушным резервуаром.

15 В шестом альтернативном варианте изобретения двигатель содержит газовый канал, соединяющий цилиндр сжатия и силовой цилиндр, причем указанный газовый канал содержит впускной клапан и выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними. Воздушный резервуар включен в параллель с газовым каналом, с входным и выходным соединениями от воздушного резервуара в цилиндр сжатия и силовой цилиндр.

20 Указанные ранее и другие характеристики изобретения будут более ясны из последующего детального описания, приведенного со ссылкой на сопроводительные чертежи.

Краткое описание чертежей

25 На фиг.1 схематично показан первый вариант воздушного гибридного двигателя с расщепленным циклом, имеющего воздушный резервуар и регулирующие клапаны в соответствии с настоящим изобретением.

30 На фиг.2 схематично показан второй вариант указанного двигателя, аналогичного двигателю, показанному на фиг.1, который содержит отдельный переходный (или газовый) канал, соединенный с воздушным резервуаром, и добавочный регулирующий клапан.

На фиг.3 схематично показан третий вариант указанного двигателя, аналогичного двигателю, показанному на фиг.2, который содержит добавочный регулирующий клапан резервуара.

35 На фиг.4 схематично показан четвертый вариант указанного двигателя, аналогичного двигателю, показанному на фиг.3, который содержит накопитель постоянного давления в воздушном резервуаре.

40 На фиг.5 схематично показан пятый вариант указанного двигателя, аналогичного двигателю, показанному на фиг.4, который содержит общий резервуар для множества пар цилиндров.

На фиг.6 схематично показан шестой вариант указанного двигателя, аналогичного двигателю, показанному на фиг.5, который содержит резервуар в параллель с переходным каналом и разделятельные клапаны между цилиндрами.

45 Подробное описание изобретения

На фиг.1 показан первый примерный вариант воздушного гибридного двигателя с расщепленным циклом в соответствии с настоящим изобретением, обозначенного позицией 10. Двигатель 10, показанный схематично, в целом относится к типу двигателей с расщепленным циклом, описанных в патентах США 6,543,225 B2, 6,069,371 B2 и 6,952,923 B2 на имя Скудери (Scuderi), которые полностью включены в данное описание в качестве ссылки.

Можно видеть, что двигатель содержит блок 12 цилиндров, имеющий первый

цилиндр 14 и смежный второй цилиндр 16, проходящие насквозь через блок 12. Коленчатый вал 18 установлен на цапфах в блоке 12 с возможностью вращения относительно оси 20 коленчатого вала, идущей перпендикулярно к плоскости чертежа. Верхние концы цилиндров 14, 16 закрыты головкой 22 цилиндров.

Первый и второй цилиндры 14, 16 имеют внутренние рабочие поверхности, в которые введены с возможностью возвратно-поступательного движения первый силовой поршень 24 и второй поршень сжатия 26 соответственно. Головка 22 цилиндров, силовой поршень 24 и первый цилиндр 14 образуют камеру 25 сгорания переменного объема в силовом цилиндре 14. Головка 22 цилиндров, поршень 26 сжатия и второй цилиндр 16 образуют камеру 27 сжатия в цилиндре 16 сжатия.

Коленчатый вал 18 содержит смещенные по оси и смещенные по углу первое и второе колена 28, 30, имеющие фазовый угол 31 между ними. Первое колено 28 шарнирно соединено при помощи первого шатуна 32 с первым силовым поршнем 24, а второе колено 30 шарнирно соединено при помощи второго шатуна 34 со вторым поршнем 26 сжатия, так чтобы поршни совершали возвратно-поступательное движение в их цилиндрах во временной связи, определяемой угловым смещением их колен и геометрическими соотношениями цилиндров, коленчатого вала и поршней.

По желанию могут быть использованы альтернативные механизмы, обеспечивающие связь движений и синхронизацию поршней. Синхронизация может быть аналогична описанной в патентах на имя Скудери, или, по желанию, может быть другой. Направление вращения коленчатого вала и относительные перемещения поршней вблизи от их положений нижней мертвоточки (НМТ) показаны стрелками, показанными на чертежах рядом с соответствующими компонентами.

Головка 22 цилиндров содержит различные каналы, отверстия и клапаны, необходимые для выполнения функций воздушного гибридного двигателя 10 с расщепленным циклом. В показанном первом варианте газовый канал/ напорная камера указанных патентов Скудери заменены намного большим воздушным резервуаром 36, соединенным с головкой 22 через впускное отверстие 38 резервуара в закрытом конце второго цилиндра 16 и выпускное отверстие 40 резервуара в закрытом конце первого цилиндра 14. В отличие от небольшого газового канала, пример которого показан в патентах Скудери, воздушный резервуар 36 имеет размер, позволяющий принимать и накапливать энергию сжатого воздуха из множества тактов сжатия поршня 26 сжатия. Второй цилиндр 16 также соединен с обычным впускным каналом 42, а первый цилиндр 14 также соединен с обычным выпускным каналом 44.

Клапаны в головке 22 цилиндров, которые аналогичны клапанам двигателя в патентах Скудери, включают в себя впускной стопорный клапан 46 резервуара и три тарельчатых клапана с кулачковым управлением, выпускной клапан (или переходный клапан) 50 резервуара, впускной клапан 52 второго цилиндра и выпускной клапан 54 первого цилиндра. Стопорный клапан 46 позволяет проходить потоку сжатого воздуха только в одном направлении во входное отверстие 38 резервуара из второго цилиндра 16 (цилиндра сжатия). Выпускной клапан 50 резервуара открывается для пропускания имеющего высокое давление потока воздуха из резервуара 36 в первый (силовой) цилиндр 14.

Заявленный двигатель 10 содержит два дополнительных клапана, которые могут быть клапанами с электромагнитным управлением. Эти клапаны представляют собой впускной регулирующий клапан 56 во впускном канале 42 цилиндра и выпускной регулирующий клапан 58 резервуара в выпускном канале 40 резервуара. Эти клапаны

могут быть двухпозиционными клапанами включения-выключения, однако они могут быть элементами управления с переменным положением и по желанию могут быть выполнены как дроссельные клапаны.

5 Тарельчатые клапаны 50, 52, 54 могут быть приведены в действие при помощи любых подходящих устройств, таких как распределительные валы 60, 62, 64, имеющие контуры кулачков 66, 68, 70, которые соответственно входят в зацепление с клапанами 50, 52, 54 для приведения их в действие, как это описано далее более подробно. Альтернативно, клапаны 50, 52 и 54, также как и другие клапаны 46, 56
10 и 58, могут иметь электронное, пневматическое или гидравлическое управление.

Свеча 72 зажигания также установлена в головке цилиндров и имеет электроды, входящие в камеру сгорания и предназначенные для зажигания зарядов воздух-топливо в точные моменты времени, определяемые схемой управления зажиганием (не показана). Следует иметь в виду, что двигатель может быть выполнен как дизельный
15 двигатель, который может работать без свечи зажигания. Более того, двигатель 10 может быть выполнен с возможностью работы на любом топливе, подходящем для создания возвратно-поступательного движения поршней двигателя, например, на таком топливе, как водород или природный газ.

20 На фиг.2-6 показаны различные альтернативные варианты двигателя 10, показанного на фиг.1, которые описаны далее более подробно. Ниже описана работа всех шести примерных вариантов.

Обратимся теперь к рассмотрению фиг.2, где показан второй вариант двигателя 74, в котором аналогичные детали (детали, аналогичные деталям двигателя 10. - Прим.
25 переводчика) имеют одинаковые позиционные обозначения. Двигатель 74 в целом аналогичен двигателю 10, но отличается от него тем, что предусмотрен переходный (или газовый) канал 76 небольшого объема, который соединяет впускное отверстие 38 и впускной стопорный клапан 46 на одном конце и выпускное отверстие 40 и
30 выпускной клапан 50 на противоположном конце. Этот переходный канал 76 идет между камерой 27 сжатия во втором цилиндре 16 и камерой 25 сгорания в первом цилиндре 14 и является аналогичным переходному каналу в известных ранее патентах Скудери. В отличие от воздушного резервуара, объем этого переходного канала 76 не позволяет накапливать достаточное количество энергии сжатого воздуха для
35 дальнейшего использования. Скорее этот канал 76 типично проектируют настолько малым, насколько это практически возможно для наиболее эффективной передачи сжатого газа во время ICE режима двигателя 74.

За счет дополнительной модификации отдельный воздушный резервуар 36 соединен
40 при помощи канала 78 резервуара с переходным каналом 76, так что он соединен с впускным и выпускным отверстиями 38, 40 при помощи переходного канала 76. Выпускной регулирующий клапан 58 с электромагнитным управлением резервуара расположен в канале 76 между выпускным отверстием 40 и каналом 78 резервуара. Клапан 58 открыт во время ICE режима, так что сжатый воздух может протекать по
45 пути наименьшего сопротивления и втекать в первую очередь через канал 76 в камеру 25 сгорания. Клапан 58 может быть закрыт во время AC режима, чтобы нагнетать сжатый воздух в резервуар 36, и может быть открыт во время PAP режима, чтобы отбирать сжатый воздух из резервуара 36.

50 Обратимся теперь к рассмотрению фиг.3, на которой показан третий вариант двигателя 80, который отличается от двигателя 74, показанного на фиг.2, только добавлением третьего клапана 82 с электромагнитным управлением. Клапан 82 расположен в канале 78 у места его соединения с переходным каналом 76, чтобы

разрывать соединение воздушного резервуара 36 с переходным каналом, когда это желательно.

За счет изолирования воздушного резервуара 36 с использованием клапана 82 можно более эффективно оптимизировать функционирование двигателя 80 во время ICE режима работы. Например, во время ICE режима весь сжатый воздух можно пропускать через переходный канал 76. Таким образом, переходный канал 76 может осуществлять наиболее эффективную передачу газа без взаимодействия с воздушным резервуаром. Кроме того, клапан 82 также может быть использован как клапан дросселирования для условий частичной нагрузки во время PAP режима.

На фиг.4 показан четвертый вариант двигателя 84, аналогичного двигателю 80, показанному на фиг.3. Он отличается превращением воздушного резервуара в накопитель 86 давления за счет добавки диафрагмы 87 и пружинного механизма 88. Это позволяет сжимать воздух, находящийся в накопителе 86, и поддерживать содержимое при относительно постоянном давлении между состояниями, когда резервуар является пустым или заполненным до максимального контрольного давления.

На фиг.5 показан пятый вариант многоцилиндрового двигателя 89, имеющего по меньшей мере две пары цилиндров 90, каждая из которых эквивалентна двигателю 80, показанному на фиг.3. Двигатель 89 модифицирован так, что он включает в себя общий питающий резервуар 92, который соединен с переходными каналами 76 всех пар цилиндров при помощи регулирующего клапана 82 с электромагнитным управлением резервуара, управляющего связью каждого канала 78 резервуара с соответствующим переходным каналом 76.

На фиг.6 показан шестой вариант двигателя 94, который наиболее близок двигателю 80, показанному на фиг.3. Двигатель 94 отличается тем, что воздушный резервуар 36 не имеет прямой связи с переходным каналом 76, который остается под управлением стопорного клапана 46, клапана 58 с электромагнитным управлением и выпускного клапана 50. Воздушный резервуар 36 соединен в параллель с переходным каналом 76 при помощи первого и второго каналов 96, 98 резервуара, соответственно соединяющих резервуар непосредственно с камерой 25 сгорания первого цилиндра 14 и с камерой 27 сжатия второго цилиндра 16. Четвертый и пятый регулирующие клапаны 100, 102 с электромагнитным управлением соответственно управляют потоком между каналами 96, 98 и цилиндрами 14, 16.

Далее будет описана работа примерных вариантов воздушных гибридных двигателей с расщепленным циклом в соответствии с настоящим изобретением, причем следует иметь в виду, что это описание приведено для пояснения и не имеет ограничительного характера, так что в него могут быть внесены изменения, не выходящие за рамки настоящего изобретения.

По существу, воздушные гибридные двигатели с расщепленным циклом в соответствии с настоящим изобретением типично работают по меньшей мере в трех режимах, а именно в режиме двигателя внутреннего сгорания (ICE), в режиме воздушного компрессора (AC) и в режиме выработки мощности предварительно сжатого воздуха (PAP). PAP режим преимущественно включает в себя режим выработки мощности за счет сжигания смеси топлива с предварительно сжатым воздухом (PCA), в котором предварительно сжатый воздух и топливо перемешивают вскоре после того, как силовой поршень доходит до положения своей верхней мертвой точки во время рабочего такта, и затем смесь топлива с воздухом сжигают, чтобы направить силовой поршень вниз во время этого же рабочего такта. Альтернативно,

5 РАР режим также может включать в себя различные формы режимов прокрутки воздухом (AM режимов) (как уже было указано здесь выше), при этом предварительно сжатый воздух используют для создания рабочего такта без горения. Как это обсуждается далее более подробно, так как гибридный двигатель с расщепленным циклом в соответствии с настоящим изобретением имеет отдельные специально предназначенные цилиндр сжатия и силовой цилиндр, то три режима, а именно режимы ICE, AC и PAP, могут быть осуществлены по желанию последовательно или параллельно.

10 ICE режим по существу представляет собой нормальный рабочий режим двигателей, раскрытых в ранее упомянутых здесь патентах Скудерии. Такт всасывания, тakt сжатия, рабочий тakt и тakt выпуска цикла обычного поршневого двигателя распределены между цилиндром сжатия и силовым цилиндром двигателя с расщепленным циклом.

15 Обратимся теперь к рассмотрению варианта, показанного на фиг.1, в котором используют двигатели с расщепленным циклом, описанные в ранее упомянутых здесь патентах Скудерии (6,543,225, 6,609,371 и 6.952,923), которые имеют предпочтительные конструктивные параметры по сравнению с известными ранее двигателями с расщепленным циклом. Многие из этих преимуществ будут описаны далее при обсуждении ICE режима двигателя 10. Важно указать, что воздушный резервуар 36, показанный на фиг.1, выполняет объединенные функции отдельного переходного (или газового) канала 76 и воздушного резервуара 36, показанных на фиг.2-6.

20 25 В ICE режиме впускные клапаны 56, 58 с электромагнитным управлением остаются открытыми. В такте впуска впускной клапан 52 открывается, когда поршень сжатия движется вниз, всасывая воздух в камеру 27 сжатия. В такте сжатия впускной клапан 52 закрывается и поршень 26 движется вверх, сжимая воздух и принудительно направляя его через стопорный клапан 46 и выпускное отверстие 38 в воздушный 30 резервуар 36.

35 Силовой поршень 24 опережает поршень 26 сжатия на фазовый угол 31, который преимущественно превышает 0 градусов угла поворота коленчатого вала. Фазовый угол 31 определен здесь в градусах угла поворота коленчатого вала (СА) 18 после того, как силовой поршень 24 дошел до положения своей верхней мертвой точки (ВМТ), чтобы поршень 26 сжатия дошел до соответствующего положения своей ВМТ. В конкретном варианте, показанном на фиг.1, величина угла между первым и вторым коленами 28 и 30 равна фазовому углу 31. Преимущественно, этот фазовый угол составляет от 10 до 40 градусов СА (градусов угла поворота коленчатого вала), а 40 предпочтительнее, от 20 до 30 градусов СА. Величина фазового угла 31 выбрана так, что когда поршень 26 сжатия доходит до положения своей ВМТ и силовой поршень опускается из положения своей ВМТ, тогда главным образом одинаковая масса сжатого воздуха поступает в воздушный резервуар 36 и выходит из него (на фиг.2-6, главным образом одинаковая масса сжатого воздуха поступает в газовый канал 76 и 45 выходит из него).

50 В рабочем такте выпускной (или переходный) клапан 50 типично открыт в ВМТ силового поршня 24. Преимущественно, выпускной клапан 50 открыт в диапазоне от 10 до 0 градусов СА до (ранее) ВМТ силового поршня 24, а предпочтительнее, в диапазоне от 7 до 3 градусов СА до ВМТ силового поршня. Выпускной клапан 50 преимущественно закрыт в диапазоне от 10 до 40 градусов СА после ВМТ силового поршня 24, а предпочтительнее, закрыт в диапазоне от 20 до 30 градусов СА после ВМТ силового поршня.

Силовой поршень 24 опускается из положения своей ВМТ в положение воспламенения, которое типично лежит в диапазоне от 5 до 40 градусов СА после ВМТ, а предпочтительнее, в диапазоне от 10 до 30 градусов СА после ВМТ. Топливо может быть впрыснуто и перемешано со сжатым воздухом по меньшей мере двумя способами, а именно впрыснуто в воздушный резервуар 36, непосредственно выше по ходу от выпускного клапана 50 (впрыск топлива в отверстие), или непосредственно в силовой цилиндр 14 (прямой впрыск). Как только силовой поршень 24 доходит до положения воспламенения, смесь топлива с воздухом воспламеняется при помощи свечи 72 зажигания (или за счет компрессионного воспламенения в случае дизельного двигателя), за счет чего поршень 24 принудительно направляется вниз к НМТ и подает мощность на коленчатый вал 18. Давление, при котором происходит воспламенение, называют давлением воспламенения.

В такте выпуска выпускной клапан 54 открывается, а переходный клапан 50 закрывается. Когда силовой поршень 24 движется вверх из НМТ в ВМТ, выхлопные газы принудительно выпускают из камеры 25 сгорания через выпускное отверстие 44.

Такт всасывания и такт сжатия цикла давление/объем имеют место во время того же самого оборота коленчатого вала, что и рабочий такт и такт выпуска цикла, за исключением того, что рабочий такт и такт выпуска имеют опережение на фиксированный фазовый угол 31. Таким образом, новый цикл давление/объем завершается при каждом обороте коленчатого вала двигателя, вместо двух оборотов, как в обычном четырехтактном двигателе. Однако впускной клапан 46 и выпускной клапан 50 поддерживают газовое давление в воздушном резервуаре 36 на уровне давления воспламенения или выше него во время всего четырехтактного цикла.

Одним из основных отличий между расщепленным циклом Скудерии и известным ранее циклом является то, давление в газовом канале поддерживают на уровне давления воспламенения или выше него во время всего четырехтактного цикла Отто, причем воспламенение в силовом цилиндре происходит главным образом после верхней мертвоточки (больше чем на 5 градусов СА, а преимущественно больше чем на 10 градусов СА после верхней мертвоточки). Это создает условие быстрого сгорания (или быстрого распространения пламени) (в течение 24 градусов СА или меньше) и условие очень малого выброса NOx (на величину от 50 до 80 процентов меньше, чем в обычном двигателе). Другим уникальным аспектом двигателя Скудерии с расщепленным циклом, отсутствующим в известных ранее двигателях, является то, что осевые линии силового цилиндра и цилиндра сжатия смешены от оси коленчатого вала. Это позволяет существенно уменьшить трение между юбкой поршня и стенкой цилиндра. Все эти три предпочтительные характеристики (поддержание давлений воспламенения в газовом канале, воспламенение после верхней мертвоточки и смещение осей) заявлены в патентах Скудерии.

Кроме указанных выше параметров, в патентах Скудерии описаны также различные другие параметры, которые оказывают существенное влияние на КПД двигателя. Эти параметры включают в себя:

1. Поддержание отношений степени сжатия к степени расширения равными 26 к 1 или больше, преимущественно равными 40 к 1 или больше, а предпочтительнее, равными 80 к 1 или больше.
2. Открытое состояние переходного клапана (значение угла поворота коленчатого вала (СА), необходимого для открывания и закрывания клапана 50) должно быть равно или меньше 69 градусов, преимущественно меньше 50 градусов, а предпочтительнее, меньше 35 градусов.

3. Открывание переходного клапана 50 на небольшой процент времени после начала горения в силовом цилиндре.

Во время торможения автомобиля, приводимого в движение при помощи двигателя 10, двигатель переключают в режим работы воздушного компрессора (AC). Впрыск топлива прекращают и клапан 58 с электромагнитным управлением закрывают, что не позволяет воздуху протекать через выпускное отверстие 40 и прекращает выделение мощности за счет силового поршня 24, так что силовой поршень 24 переходит в холостой режим. Однако поршень сжатия продолжает работать за счет инерции движущегося автомобиля и нагнетает сжатый воздух в воздушный резервуар 36. Действие нагнетания эффективно тормозит автомобиль, причем эффективность торможения возрастает по мере роста давления воздуха в резервуаре. Повышенное давление в резервуаре сохраняют для дальнейшего использования в РАР режиме.

Во время AC режима выпускной клапан 54 может оставаться открытым для снижения потерь холостого хода силового поршня 24. Более того, силовой поршень может быть использован различным образом для повышения эффективности торможения, например, за счет изменения времени открывания клапана и за счет всасывания дополнительного воздуха в воздушный резервуар и его сжатия.

Альтернативно (для очистки воздушного резервуара), поршень 24 может быть использован как обычный поршень сжатия, который всасывает воздух при ходе вниз, сжимает его при ходе вверх и открывает выпускной клапан 54 поблизости от верхней мертвоточки (ВМТ), для выпуска сжатого воздуха и рассеивания его энергии. Это позволяет повысить эффективность торможения и снизить износ тормоза, однако ограничивает отбор энергии сжатого воздуха в РСА или АМ режимах.

В двигателе, показанном на фиг.1, возможен также третий предпочтительный режим работы, который представляет собой режим предварительного сжатия воздуха для горения (PCA), причем в этом режиме, за счет предыдущего AC режима, имеется накопленный сжатый воздух в резервуаре 36 под более высоким давлением, чем это обычно возможно в ICE режиме. Двигатель по меньшей мере уже заторможен и готов к ускорению. Для начала PCA режима выпускной клапан 58 с электромагнитным управлением открывают и возобновляют функции искрового зажигания и впрыска топлива. Также, поршень сжатия совершает холостой ход за счет удержания открытыми обоих впускных клапанов 52 и 56 с электромагнитным управлением, так что поршень 26 сжатия движется свободно без сопротивления и не происходит сжатие воздуха или его добавка в резервуар 36.

Если клапан 52 не имеет независимой регулировки, поршень 26 сжатия также может быть переведен в холостой режим за счет закрывания клапана 56 с электромагнитным управлением. При этом поршень сжатия поочередно сжимает и расширяет газ, захваченный в цилиндр. Сжатие и расширение захваченного газа приводят к чередованию отрицательной и положительной работы на коленчатом валу, выполняемой при помощи поршня. Так как объемы отрицательной и положительной работы приблизительно равны, чистая работа на коленчатом валу, выполняемая при помощи поршня, работающего в этом режиме, является незначительной. Еще одним способом введения поршня сжатия в холостой режим является предотвращение возвратно-поступательного движения поршня 26 сжатия за счет оперативного разъединения его от коленчатого вала 18. В любом из указанных здесь выше примеров холостого режима поршня сжатия общее количество чистой работы на коленчатом валу является незначительным.

Вскоре после ВМТ силового поршня 24 или непосредственно перед ней, как и в режиме ICE, выпускной клапан 50 резервуара открывается, что позволяет принудительно подать заряд сжатого воздуха (преимущественно контролируемый и с добавкой топлива) из резервуара 36 в камеру сгорания. В диапазоне от 5 до 40 градусов СА после ВМТ, а преимущественно в диапазоне от 10 до 20 градусов СА после ВМТ, топливо быстро воспламеняют и сжигают в рабочем такте, за счет чего мощность поступает на коленчатый вал. Продукты сгорания выпускают при ходе вверх и цикл повторяют.

Когда автомобиль разгоняется и возвращается к нормальной работе, накопленное высокое давление воздуха продолжают использовать для горения в силовом цилиндре 14, пока давление не падает до нормального рабочего давления и двигатель не переходит в ICE режим. Однако работа в PCA режиме, насколько это возможно, повышает эффективность эксплуатации, так как энергия сжатия за счет торможения возвращается в PCA энергетический цикл, в то время как поршень 26 сжатия совершают холостой ход с использованием очень малой энергии. Таким образом, энергию сжатия за счет торможения автомобиля используют для создания энергии сжатия в PCA рабочем режиме.

Когда двигатель останавливается, тогда накопленная энергия сжатия затем может быть использована для запуска и, по желанию, для работы двигателя до тех пор, пока не будет достигнута минимальная скорость автомобиля, после чего двигатель может быть возвращен в ICE режим. Однако при этом желательно иметь резервный электростартер.

Вновь обратимся к рассмотрению фиг.2, на которой показан двигатель 72, аналогичный двигателю 10 (фиг.1). Однако использование переходного канала 76 малого объема для связи между цилиндрами главным образом исключает поток через воздушный резервуар 36 во время ICE режима и потенциально уменьшает нежелательные вариации давления в газовом канале 76, которые могут отрицательно влиять на рабочие характеристики двигателя.

В варианте, показанном на фиг.3, введение клапана 82 с электромагнитным управлением в точке соединения резервуара с переходным каналом 76 позволяет отсекать резервуар, чтобы поддерживать в нем более высокое или более низкое давление, в то время как переходный канал 76 меньшего объема может работать с быстро изменяющимися давлениями в нормальном ICE режиме двигателя с расщепленным циклом.

В варианте, показанном на фиг.4, замена воздушного резервуара на накопитель 86 позволяет хранить различные объемы воздуха при относительно постоянном давлении, которые могут быть использованы в первую очередь для подачи контролируемых объемов зарядов воздуха в камеру сгорания, за счет управления только временем открытого состояния выпускного клапана 50.

Использование общего воздушного резервуара или накопителя, как это показано на фиг.5, позволяет снизить производственные затраты. Несмотря на то, что на фиг.5 показан общий воздушный резервуар, соединенный непосредственно с газовыми каналами, специалисты легко поймут, что воздушный резервуар может быть соединен с двигателем с расщепленным циклом и другим образом. Например, общий воздушный резервуар может быть неотъемлемой частью газового канала, как это показано на фиг.1, или может быть соединен в параллель с газовым каналом, как это показано на фиг.6.

Вариант, показанный на фиг.6, позволяет дополнительно разделять воздействия

воздушного резервуара 36 на давления в переходном канале 76 и позволяет осуществлять более полное разделение работы в ICE режиме от работы в AC режиме или PCA режиме.

Обратимся теперь к рассмотрению фиг.1-6 в целом, которые позволяет понять, что несомненным преимуществом настоящего изобретения является то, что воздушные гибридные системы с использованием двигателя 10, 74, 80, 84, 89 и 94 с расщепленным циклом могут функционировать в различных рабочих режимах (ICE, AC и PAP) одновременно (или параллельно) с использованием пар цилиндров 16 сжатия и силовых цилиндров 14, а не ограничены возможностью работы только в каждом режиме последовательно с использованием единственного цилиндра. Эта возможность работы в параллельном режиме повышает КПД и расширяет область применения воздушных гибридных систем с расщепленным циклом.

Обратимся теперь к рассмотрению фиг.3 в качестве примера, в котором в условиях частичной нагрузки двигатель 80 может одновременно работать в ICE режиме, однако при непрерывной зарядке воздушного резервуара в AC режиме. Таким образом, полный заряд воздуха может поступать в такте впуска в цилиндр 16 сжатия, где происходит его сжатие и принудительная подача в газовый канал 76. Однако только часть заряда воздуха требуется для работы в ICE режиме в условиях частичной нагрузки. Таким образом, только часть заряда может быть направлена в силовой цилиндр 14, в то время как остальной заряд может быть направлен в воздушный резервуар 36, чтобы он был полностью заряжен. Таким образом, воздушные гибридные системы с расщепленным циклом позволяют непрерывно подзаряжать свои воздушные резервуары в условиях частичной нагрузки.

Кроме того, во многом аналогичным образом, вторичная энергия из выхлопного газа может быть рекуперирована, непосредственно или с использованием турбокомпрессора, и направлена назад на впуск воздушного гибридного двигателя 80 с расщепленным циклом, для хранения в виде энергии сжатого воздуха в воздушном резервуаре 36. Преимущественно, эта технология рекуперации энергии выхлопного газа при работе в условиях частичной нагрузки также может быть использована в стационарных применениях, например в стационарных генераторах.

Несмотря на то, что были описаны некоторые специфические варианты осуществления изобретения, совершенно ясно, что в него специалистами в данной области могут быть внесены различные изменения и дополнения, которые не выходят за рамки формулы изобретения.

Формула изобретения

1. Двигатель, который содержит:

коленчатый вал, выполненный с возможностью вращения относительно своей оси; силовой поршень, введенный в силовой цилиндр с возможностью скольжения и оперативно соединенный с коленчатым валом, так что силовой поршень совершает возвратно-поступательное движение во время такта расширения и такта выпуска, при одном обороте коленчатого вала, так что отношение объема в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении нижней мертвой точки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвой точки (ВМТ), составляет 26:1 или больше;

поршень сжатия, введенный в цилиндр сжатия с возможностью скольжения и оперативно соединенный с коленчатым валом, так что поршень сжатия совершает возвратно-поступательное движение во время такта впуска и такта сжатия, при одном

обороте коленчатого вала;

газовый канал, соединяющий цилиндр сжатия и силовой цилиндр, причем газовый канал содержит впускной клапан и выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними;

воздушный резервуар, соединенный при помощи канала резервуара с напорной камерой в местоположении между впускным клапаном и выпускным клапаном, причем канал резервуара выполнен с возможностью избирательного приема сжатого воздуха из цилиндра сжатия и его направления в воздушный резервуар, и подачи сжатого воздуха из воздушного резервуара в силовой цилиндр;

причем двигатель выполнен с возможностью работы в режиме накопления энергии предварительно сжатого воздуха (РАР), при этом в режиме РАР:

силовой цилиндр получает первый заряд сжатого воздуха из воздушного резервуара во время первого рабочего хода силового поршня;

первый заряд сжатого воздуха смешивается с топливом во время первого рабочего хода; и

сгорание топлива начинается в силовом цилиндре во время первого рабочего хода.

2. Двигатель по п.1, в котором отношение объема в силовом цилиндре, когда

силовой поршень находится в своем положении нижней мертвоточки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвоточки (ВМТ), составляет 40:1 или больше.

3. Двигатель по п.1, в котором в режиме РАР сгорание топлива начинается в момент времени, соответствующий углу поворота коленчатого вала (СА) от 5 до 30° после верхней мертвоточки (ВМТ) силового поршня.

4. Двигатель по п.1, в котором выпускной клапан открывается после начала сгорания топлива в силовом цилиндре и во время указанного первого рабочего хода.

5. Двигатель по п.1, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 69° или меньше.

6. Двигатель по п.1, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 50° или меньше.

7. Двигатель по п.1, в котором воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха.

8. Двигатель по п.1, в котором воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха при относительно постоянном давлении.

9. Двигатель, который содержит:

коленчатый вал, выполненный с возможностью вращения относительно своей оси;

силовой поршень, введенный в силовой цилиндр с возможностью скольжения и оперативно соединенный с коленчатым валом, так что силовой поршень совершает

возвратно-поступательное движение во время такта расширения и такта выпуска, при одном обороте коленчатого вала, так что отношение объема в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении нижней мертвоточки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвоточки (ВМТ), составляет 26:1 или больше;

воздушный резервуар, выполненный с возможностью избирательного приема сжатого воздуха и подачи сжатого воздуха в силовой цилиндр;

переходный канал, соединяющий воздушный резервуар и силовой цилиндр и

содержащий клапан воздушного резервуара, выполненный с возможностью регулирования потока воздуха между воздушным резервуаром и переходным каналом, и выпускной клапан, выполненный с возможностью регулирования потока воздуха между переходным каналом и силовым цилиндром;

5 причем двигатель выполнен с возможностью работы в режиме накопления энергии предварительно сжатого воздуха (РАР), при этом в режиме РАР:

 силовой цилиндр получает первый заряд сжатого воздуха из воздушного резервуара во время первого рабочего хода силового поршня;

10 первый заряд сжатого воздуха смешивается с топливом во время первого рабочего хода; и

 сгорание топлива начинается в силовом цилиндре во время первого рабочего хода.

10. Двигатель по п.9, в котором отношение объема в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении нижней мертвоточки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвоточки (ВМТ), составляет 40:1 или больше.

15 11. Двигатель по п.9, в котором в режиме РАР сгорание топлива начинается в момент времени, соответствующий углу поворота коленчатого вала (СА) от 5 до 30° после верхней мертвоточки (ВМТ) силового поршня.

20 12. Двигатель по п.9, в котором выпускной клапан расположен рядом с силовым цилиндром.

25 13. Двигатель по п.12, в котором выпускной клапан открывается после начала сгорания топлива в силовом цилиндре и во время указанного первого рабочего хода.

25. 14. Двигатель по п.12, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 69° или меньше.

30 15. Двигатель по п.12, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 50° или меньше.

35 16. Двигатель по п.9, в котором воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха.

35. 17. Двигатель по п.9, в котором воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха при относительно постоянном давлении.

40 18. Двигатель по п.9, который дополнительно содержит:

 поршень сжатия, введенный в цилиндр сжатия с возможностью скольжения и

40. оперативно соединенный с коленчатым валом, так что поршень сжатия совершает возвратно-поступательное движение во время такта впуска и такта сжатия, при одном обороте коленчатого вала;

45 причем переходный канал соединяет цилиндр сжатия и силовой цилиндр и содержит впускной клапан и выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними, причем клапан воздушного резервуара выполнен с возможностью регулирования потока воздуха между воздушным резервуаром и напорной камерой.

45. 19. Двигатель, который содержит:

 коленчатый вал, выполненный с возможностью вращения относительно своей оси;

50 силовой поршень, введенный в силовой цилиндр с возможностью скольжения и оперативно соединенный с коленчатым валом, так что силовой поршень совершает возвратно-поступательное движение во время такта расширения и такта выпуска, при одном обороте коленчатого вала;

воздушный резервуар, выполненный с возможностью избирательного приема сжатого воздуха и подачи сжатого воздуха в силовой цилиндр, причем воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха;

5 по меньшей мере один клапан, выполненный с возможностью избирательного регулирования потока воздуха или газа между воздушным резервуаром и силовым цилиндром;

10 причем двигатель выполнен с возможностью работы в режиме накопления энергии предварительно сжатого воздуха (РАР), при этом в режиме РАР:

15 силовой цилиндр получает первый заряд сжатого воздуха из воздушного резервуара во время первого рабочего хода силового поршня;

20 первый заряд сжатого воздуха смешивается с топливом во время первого рабочего хода; и

25 сгорание топлива начинается в силовом цилиндре во время первого рабочего хода.

20. Двигатель по п.19, в котором воздушный резервуар представляет собой накопитель, который позволяет хранить различные объемы воздуха при относительно постоянном давлении.

25. Двигатель по п.19, в котором отношение объема в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении нижней мертвоточки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвоточки (ВМТ), составляет 26:1 или больше.

25. Двигатель по п.19, в котором отношение объема в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении нижней мертвоточки (НМТ), к объему в силовом цилиндре, когда силовой поршень находится в своем положении верхней мертвоточки (ВМТ), составляет 40:1 или больше.

30. Двигатель по п.19, в котором в режиме РАР сгорание топлива начинается в момент времени, соответствующий углу поворота коленчатого вала (СА) от 5 до 30° после верхней мертвоточки (ВМТ) силового поршня.

35. Двигатель по п.19, в котором по меньшей мере один клапан представляет собой выпускной клапан, расположенный рядом с силовым цилиндром.

35. Двигатель по п.24, в котором выпускной клапан открывается после начала сгорания топлива в силовом цилиндре и во время указанного первого рабочего хода.

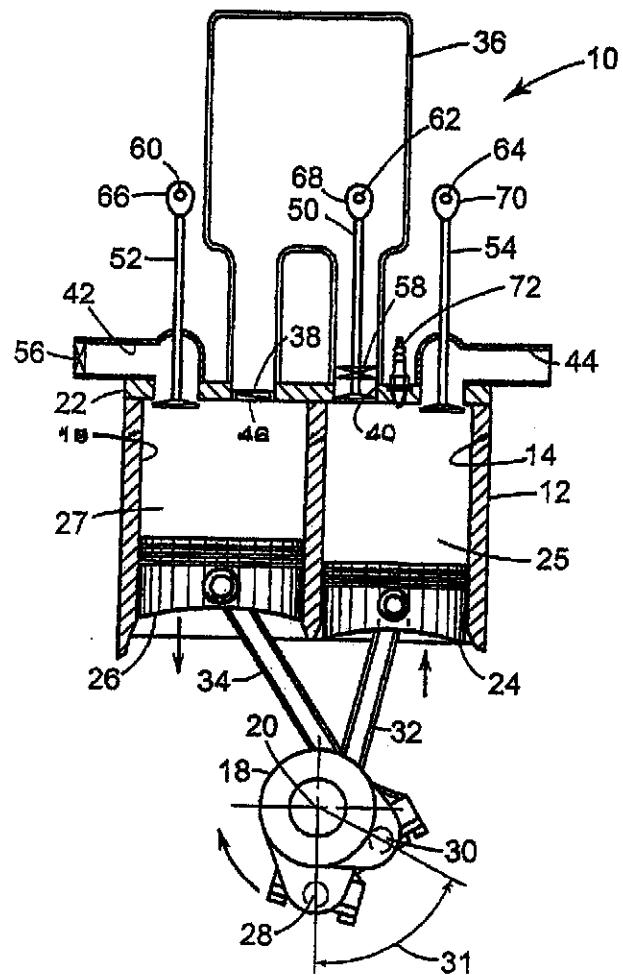
40. Двигатель по п.24, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 69° или меньше.

45. Двигатель по п.24, в котором угол поворота коленчатого вала в режиме РАР, который требуется для открывания и закрывания выпускного клапана, составляет 50° или меньше.

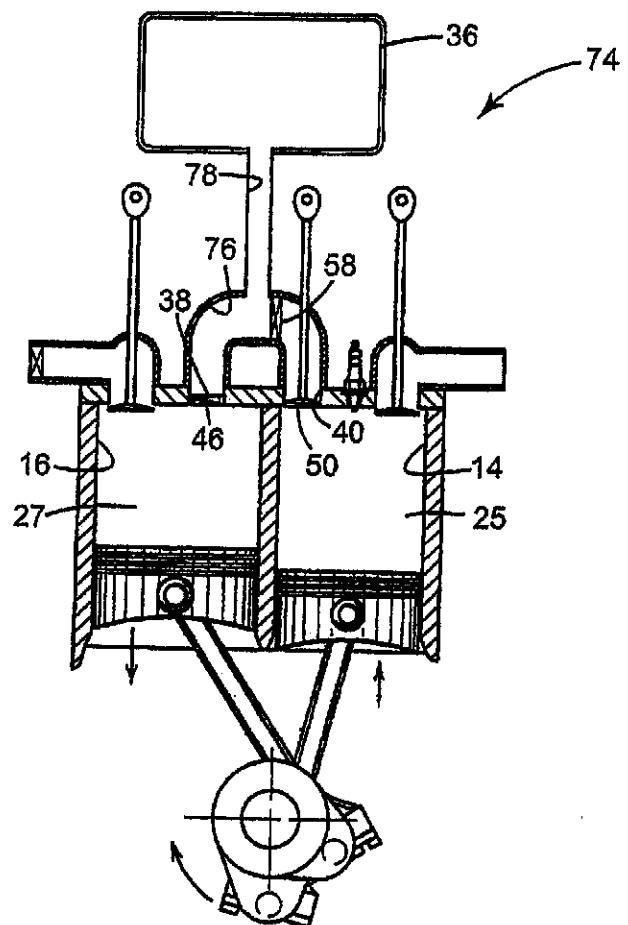
50. Двигатель по п.24, который дополнительно содержит:

поршень сжатия, введенный в цилиндр сжатия с возможностью скольжения и

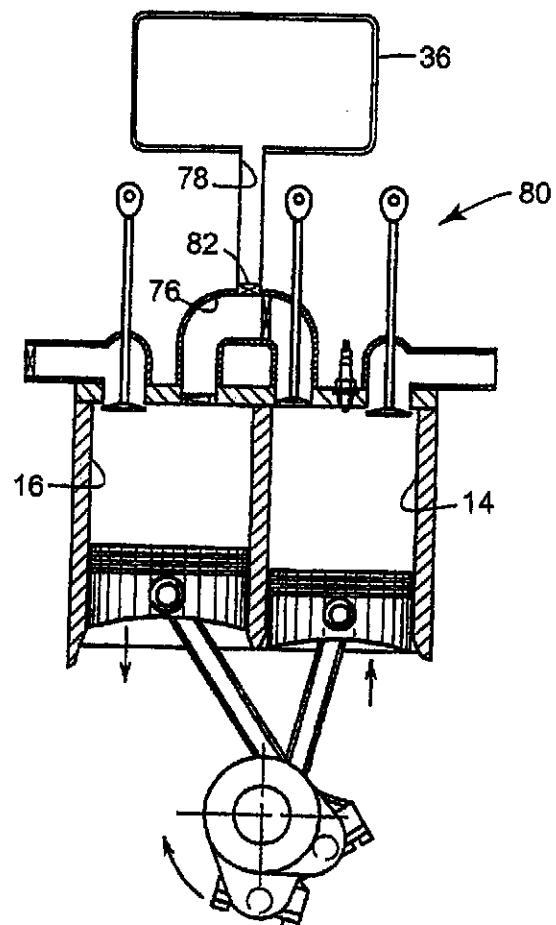
оперативно соединенный с коленчатым валом, так что поршень сжатия совершает возвратно-поступательное движение во время такта впуска и такта сжатия, при одном обороте коленчатого вала; и газовый канал, соединяющий цилиндр сжатия и силовой цилиндр, причем газовый канал содержит выпускной клапан и указанный выпускной клапан, образующие напорную камеру между ними.



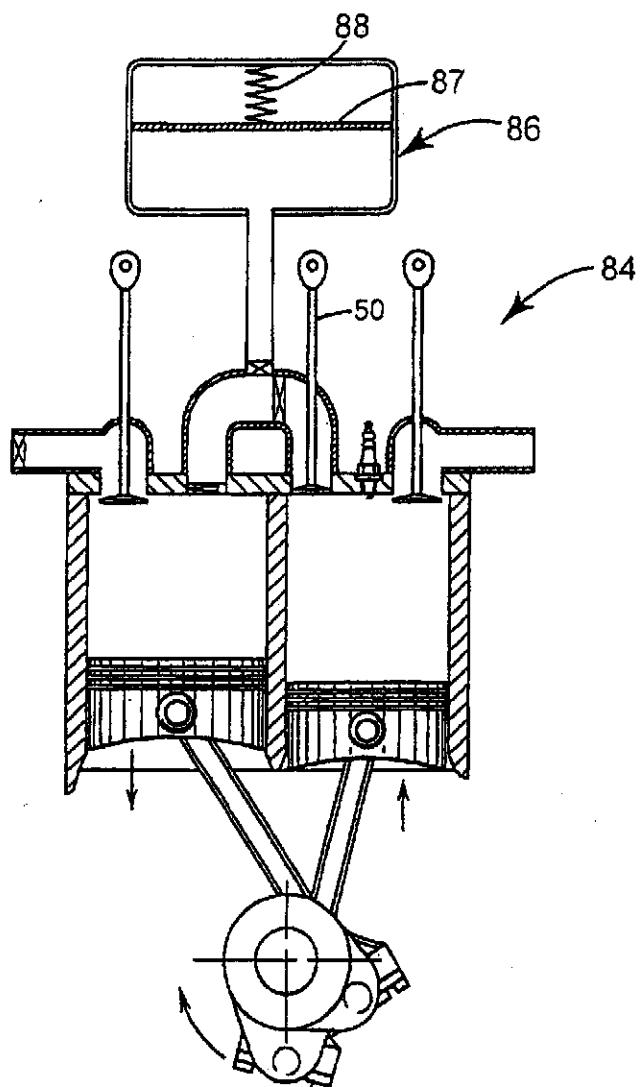
Фиг.1



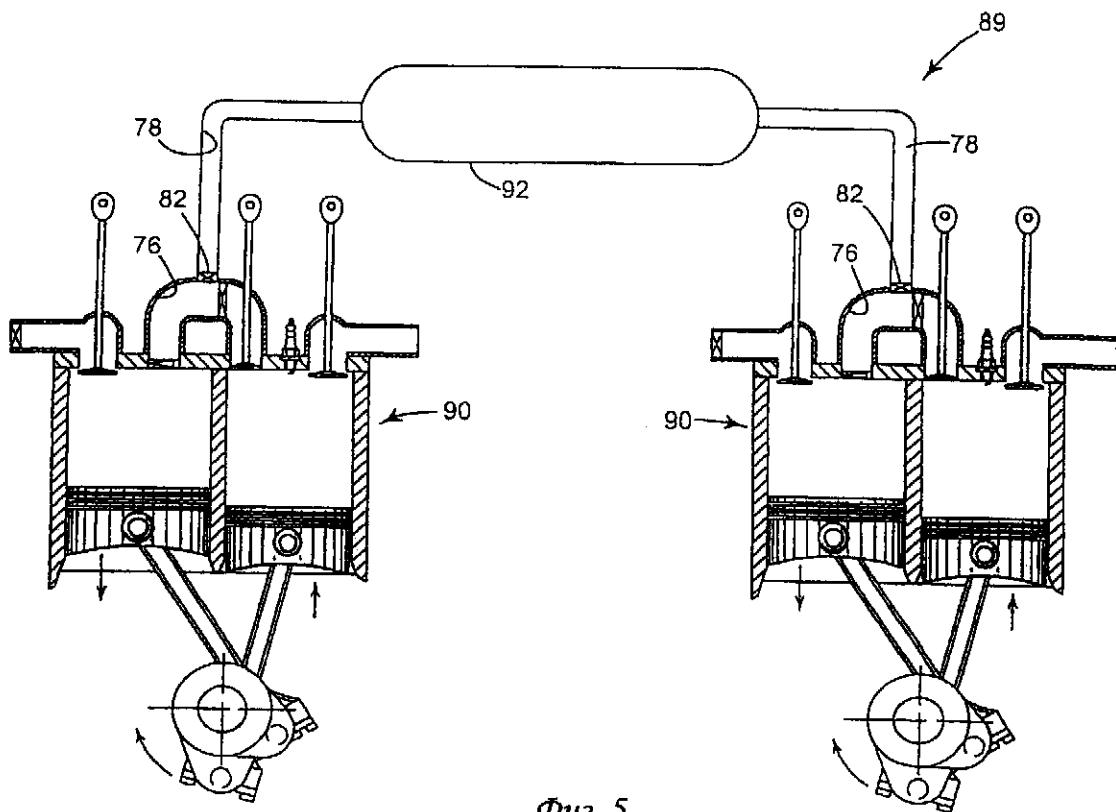
Фиг.2



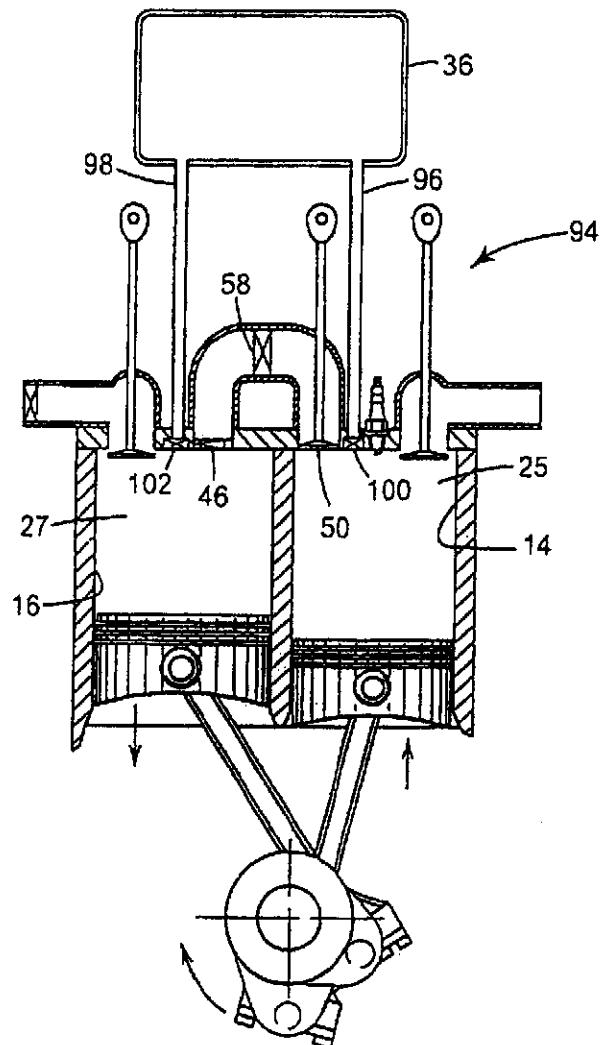
Фиг.3



Фиг. 4



Фиг. 5



Фиг. 6