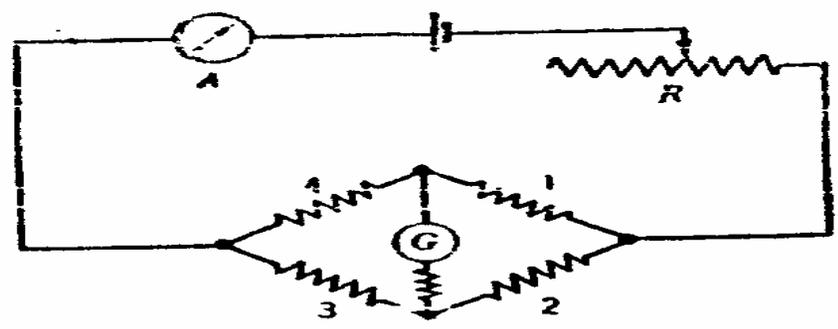
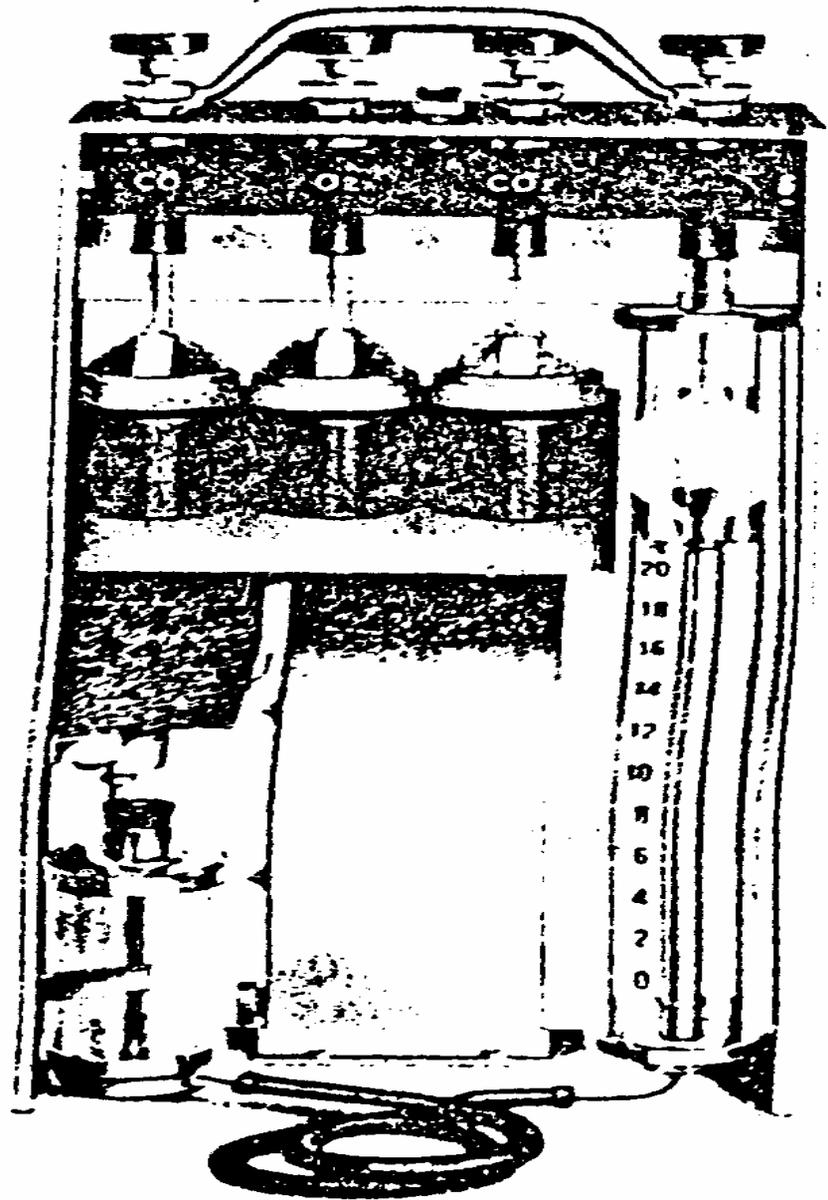

جهاز اختبار غاز العادم

Engine Test Apparatus – Exhaust Gas

يوضح الشكل جهاز اختبار غازات العادم و
تعتمد فكرة عمله على نظرية قنطرة هويستون و
خاصية اختلاف التوصيل الحراري لغازات
العادم تبعاً لما تحتويه من أول و ثاني أكسيد
الكربون، و من ثم فإن حرارة السلك البلاتين
الموضوع في غازات العادم سوف تعتمد على
درجة التوصيل الحراري لهذه الغازات.

- الأسلاك الحلزونية الأربعة المتشابهة محصورة في خلايا منفصلة، فإذا احتوى زوج من هذه الخلايا على الهواء بينما احتوى الزوج الأخر على غاز العادم (الذي يدخل في مكوناته CO_2 و CO بنسبة أساسية مقارنة بالهواء) فان كلا الزوجين سيكون لهما درجات حرارة مختلفة عن بعضيهما البعض و لهما ومقاومات مختلفة مما يسبب انحراف الجلفانوميتر. و يتم معايرة الجلفانوميتر ليحدد النسبة المئوية لمكونات الخليط مباشرة.

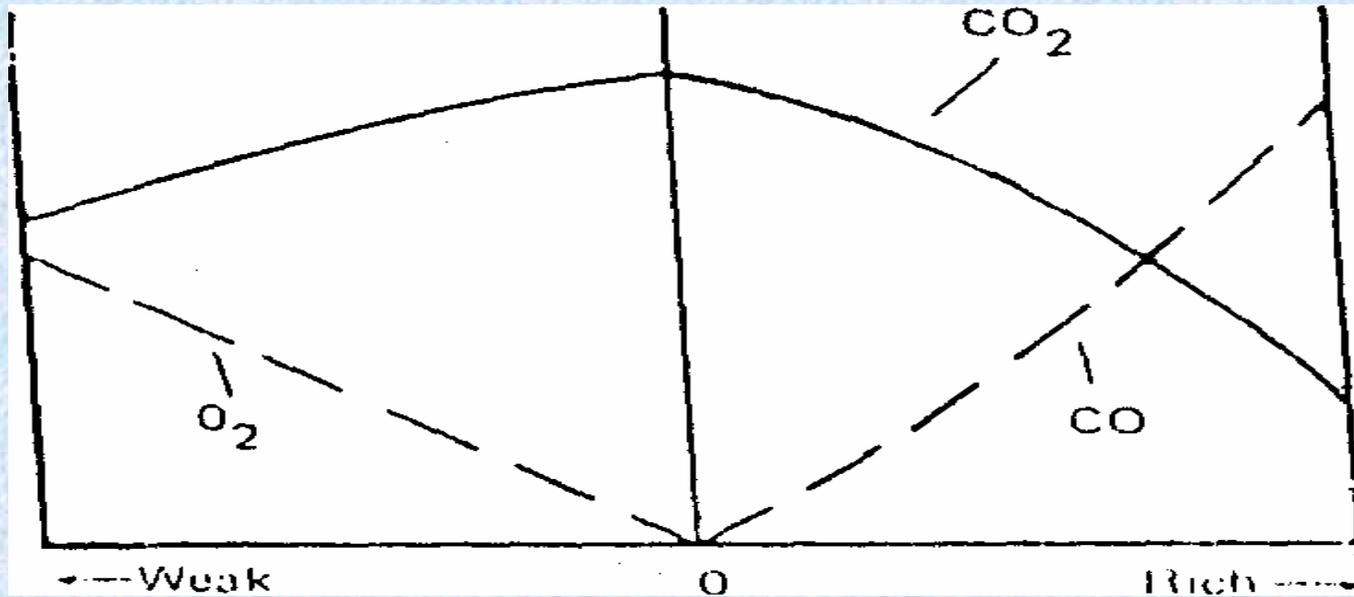
محلل أورست Gas Analyser Orsat جهاز اختبار العادم



و يجب مقارنة قياسات تحليل غازات
العادم بقياسات القدرة الفعلية و
استهلاك الوقود و استهلاك الهواء و
ذلك خلال نسب متعدده من / air (
fuel ratios).

والشكل البياني التالي يوضح الاختلاف في
مكونات العادم باختلاف (air / fuel ratios)
لمحرك بنزين .

مثل هذه الاختبارات يمكن إجرائها مع محرك
ديزل في نطاق من الأحمال المختلفة، إلا أن
النتائج في هذه الحالة ستكون أقل انتظاما نظرا
لزيادة CO₂ و انخفاض O₂ مع زيادة القدرة
الناجمة.



Air / Fuel Ratio Relation between Exhaust Gas Composition and Air / Fuel Ratio

أداء محركات الاشتعال بالانضغاط

Performance of C.I . Engines

الشكل التالي يمثل نموذجا لأداء محرك ذو إشعال بالضغط عند أحمال مختلفة مع ثبات السرعة . و نظرا لأن كفاءة هذه المحركات أكبر من نظيرها في المحركات ذات الاشتعال بالشرارة، فإن اجمالى الفواقد فى الأخيرة تكون أكبر.

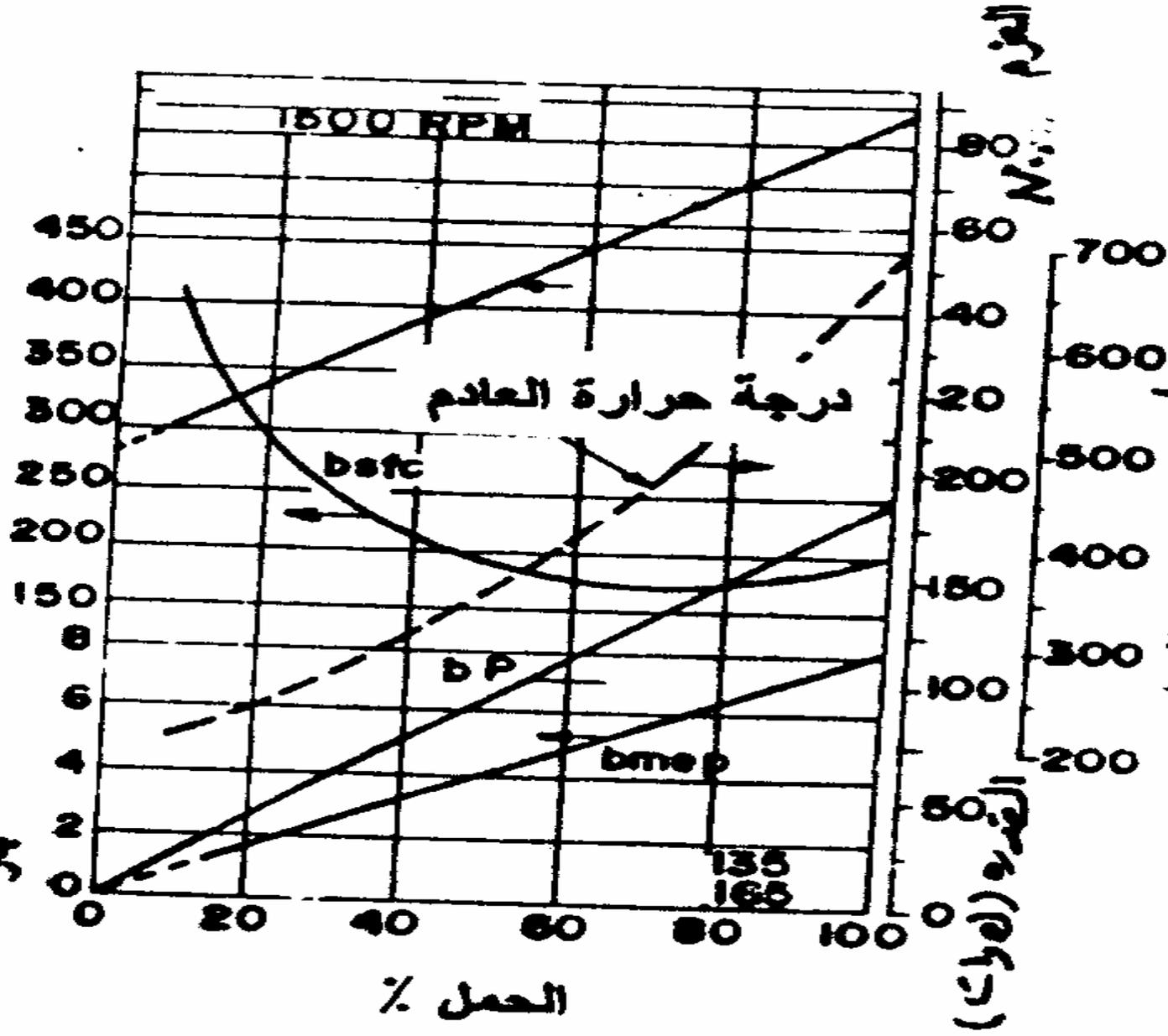
يتضح من الشكل أيضا ازدياد متوسط الضغط الفرملى الفعال و كذلك القدرة الفرملية مع زيادة الحمل. و هذا الأمر يختلف عن ما هو عليه فى محركات الاشتعال بالشرارة اذ أن ازدياد متوسط الضغط الفرملى الفعال يكون بشكل مستمر و لا يتحدد إلا بالدخان. أما بالنسبة لدرجة حرارة العادم فهى تتناسب طرديا مع الحمل. يلاحظ أيضا من المنحنى أن الحد الأدنى لاستهلاك الوقود النوعى يحدث عند حوالى ٨٠% من الحمل الكامل .

في الشكل التالي أداء محرك الاشتعال بالانضغاط:

- 1- عند سرعة ثابتة و حمل متغير
- 2- عند سرعة متغيرة.

استهلاك الوقود النوعي الفردي

مكوكس الضغط الفردي الفعال
 جم/ك وات. ساعة



أما فى حالة المحرك الديلز ذو السرعة المتغيرة (رباعى الأشواط)، فان منحنيات الأداء توضح أن العزم يبلغ ذروته عند حوالى (٧٠ %) من السرعة القصوى – فى حين تبلغ هذه القيمة حوالى (٥٠ %) فى محركات البنزين – أما الاستهلاك النوعى الفرملى للوقود فانه قليل خلال معظم مدى السرعة فى محركات الديلز .

خرائط أداء المحركات Engine Performance Maps

تستخدم هذه الخرائط في وصف أداء محركات
الاحتراق الداخلي (الاشتعال بالشرارة أو
الاشتعال بالانضغاط) عند مختلف درجات
الحمل و السرعة. و خريطة أداء المحرك عبارة
عن منحنى يمثل العلاقة بين متوسط الضغط
الفعال الفرملى و سرعة المكبس. و من ثم فانه
يمكن تقييم أداء المحركات ذات الحجوم المختلفة
عن طريق تحويل سرعة المحرك

(دورة / دقيقة) إلى سرعة المكبس، و تحويل
القدرة إلى قدرة لوحدة المساحة لسطح المكبس.
و عموما فان المحركات بكافة أحجامها لها
نطاق يكون فيه استهلاك الوقود أقل ما يمكن،
و ذلك متى كانت سرعة المكبس منخفضة و
متوسط الضغط الفعال الفرملى مرتفع إلى حد
ما.

منحنيات معدل استهلاك الوقود النوعي الفرملى

B. S. F. C - BHP

ترسم هذه المنحنيات مع ثبات السرعة و بذلك
يمكن تحديد مقدار الحمل الكامل الذى عنده
يكون تشغيل المحرك اقتصاديا (أقل معدل
لاستهلاك الوقود

و يجب ان لا يتجاوز الحمل الزائد للمحرك
عن ١٠% من الحمل الكامل و لمدته لا
تزيد عن ساعتين، أو ٢٠% من الحمل
الكامل و لمدته لا تزيد عن ساعة واحدة
لنجنب حدوث سخونة زائدة للمحرك و
اجهادات حرارية قاسية قد تؤدي إلى
كسره.

-
-
- الشكلان البيانيان التاليان يوضحان الآتي:
- 1- الكفاءة الحرارية الفرملية و الكفاءة الحرارية البيانية و الكفاءة الميكانيكية و استهلاك الوقود النوعي لمحرك اشتعال بالشرارة.
 - 2- القدرة البيانية و القدرة الفرملية و متوسط الضغط الفرملية الفعال و استهلاك الوقود النوعي .

ملاحظات :

المنحنيات السابقة توضح الاتى:

النسبة المئوية للحرارة المفقودة إلى منظومة التبريد تزداد مع انخفاض السرعة، وتقل مع السرعة العالية مع ملاحظة أن كمية الحرارة الخارجة مع العادم تزداد عند السرعة العالية. يمكن الحصول على كفاءة حرارية فرملية قصوى داخل نطاق السرعة المتوسطة.

يتأثر كل من العزم و متوسط الضغط الفعال
أساسيا بالكفاءة الحجمية و فواقد الاحتكاك أكثر
من تأثيريهما بسرعة المحرك، حيث يتطابق موقع
أقصى عزم مع موقع الكفاءة الحجمية القصوى.
تبلغ ذروتا منحنى العزم و منحنى متوسط الضغط
الفعال حول منتصف مقياس القدرة نسبيا.

يتضاعف العزم بمضاعفة حجم المحرك، في حين لا يتأثر متوسط الضغط الفعال بهذا. زيادة السرعة تؤدي الى زيادة القدرة تدريجيا إلى أن نصل لأقصى قدرة ممكنة.

عندما تكون سرعة المحرك منخفضة، فإن القدرة الاحتكاكية تكون أقل ما يمكن ومن ثم تقترب قيمة القدرة الفرملية من قيمة القدرة البيانية. و مع زيادة سرعة المحرك تزداد القدرة الاحتكاكية بمعدلات عالية مصحوبة بزيادة في القدرة الفرملية إلى أن تصل لذروتها، ثم تأخذ في الانخفاض التدريجي بالرغم من استمرار القدرة البيانية في

الازدياد. مع الاستمرار في زيادة سرعة
المحرك لدرجة أعلى من نطاق التشغيل
الطبيعي فان القدرة الاحتكاكية ترتفع بمعدل
سريع إلى أن تصل القدرة البيانية إلى الذروة
، لتأخذ بعدها في الانخفاض إلى أن تتساوى
قيمة كلتا القدرتين (الاحتكاكية و البيانية) في
نقطة معينة تنخفض معها قيمة القدرة الفرملية
للصفر .

Engine Parts الاجزاء الرئيسية للمحرك

■
■

:

كتلة الاسطوانات cylinders

block

cylinders head

رأس الاسطوانات

crank case

علبة المرفق (علبة الكارتير)

الكراسي الرئيسية (المحاور) bearing

الاجزاء المتحركة وتسمى المجموعة المرفقية

وتشمل :

المرفق (الكرنك) Crank Shaft

المكبس piston

ذراع التوصيل Rod

connecting

- الحدافة Flywheel

3- مجموعة فتح وغلق الصمامات وتشمل:

- عمود الكامات

Camshaft

Valves الصمامات -

عمود التكيهات -

Rockers

وتصنع الأجزاء السالفة الذكر من معادن
مختلفة تتعرض لأحمال واجهادات مختلفة
ف نجد أنه قد تتعرض قطعة من المعدن محمولة
على حاملين عند طرفيها لأي من الأحمال
الآتية

حمل استاتيكي Static Loading أى أنه يظل ثابتا فى
مكانة ويعبر عن ذلك A-loading
حمل ديناميكي Dynamic loading يسبب انبعاجا
Deflection , ويتغير الحمل من (max---o---max)
ويسمى B-loading
حمل يسبب تعب Fatigue ويتغير تأثيره من (max—o-
C-loading ويسمى (max---o---max)
تحميل مفاجئ قد يسبب صدمة وكسر D- Shock
loading

وبفرض ان الإجهاد المسموح به في الحالة
(١) هو δ بار ويكون δ ٢/٣ في الحالة الثانية
و δ ٣/١ في الحالة الثالثة و δ ١٠/١ في
الحالة الرابعة.

هذا وقد تتسبب الأحمال في اجهادات مختلفة
تتوقف على اتجاه تأثير القوة وتنقسم هذه
الاجهادات الى:-

Tensile Stress
Compression

اجهادات شد
اجهادات ضغط

اجهادات قص Shear
اجهادات التواء Torsional
اجهادات لى Bending
اجهادات مسحوب بثني Buckli
اجهادات الصدمات Shock

و اجهادات الالتواء تماثل اجهادات القص و اجهادات
الثني الضغط المصحوب بالثني تسبب شدا لبعض أجزاء
المعدن وضغطا لبعض الآخر.

واجهادات الصدمات تكون كبيرة لدرجة يتحطم معها
المعدن

والسؤال الآن ما الذى يجب تحديده قبل البدء فى تصميم
أى جزء من أجزاء المحرك؟

إن الذى يجب تحديده بكل دقة قبل البدء فى تصميم أى
جزء من أجزاء المحرك ما يلى بالترتيب:-

قيمة الحمل المؤثر واتجاهه ونوعه حسب البند
السابق.
تحديد نوع المعدن أقصى إجهاد مسموح به.

حساب القطاع المعدني اللازم لتحمل هذه القوة المؤثرة .
قوة تحمل المعادن المستخدمة في صناعة
المحركات Strength of Materials
المعروف أن الحديد الزهر يتحمل اجهادات الضغط
Compression Stress في حين انه لا يقوى على
تحمل اجهادات الشد الكبيرة. Tensile Stress أما الصلب
فانه يتحمل اجهادات الشد والضغط معا.

وتتنوع المعادن المستخدمة في المحرك
ويختلف تركيبها وقوة تحملها فمثلا عمود
المرفق يصنع من صلب يسمى Cr
Ni(hardened) steel for
Crankshaft ويتحمل اجهادات شد قد تصل
إلى. $\delta t=15000 \text{ bar}$

صلب رلمان البلى Ball Bearing يتحمل
اجهادات ضغط تبلغ
 $\delta c=21000$ bar
الصلب المسقى بالنتروجين يتحمل اجهادات
ضغط $\delta c=17000$ bar

والجداول التالية تعطى بيانات عن المعادن المستخدمة في المحركات

q bar	E/bar	Constituents	Material
400	1.200.00	C: 3-3.5% Si:1.5-2.5%	C.I.
Tensi le	0	Mn:0 – 0.5% Ni:0-	
4500	2.100.00	C:1% 25%	Steel
2000	1.150.00	99.9%	Cu
5000	900.000	Cu :60%	Brass
5500	1.100.00	Cu :88% Zn:40% Sn:12%	Phosphor Bronze
4000	0	Cu: 54% Ni:46%	Constantan
200	160.000	Pb: 73% Sb=16%	White Metal
1400	700.000	Sn: 10% Cu= 1%	
		Al: 85.5% Si= 12.5%	
		Cu:0.6% Ni=0.2%	
		Mg=1.2%	Aluminum Cast alloy

-تصميم بدن المحرك cylinder block

قد تصل أقصى قوة مؤثرة علي سطح المكبس الي ٢٥٠ طن في المحركات الكبيرة وأقصى قوة جانبية عمودية علي اتجاه حركة المكبس ١٠ طن وهذه القوي الكبيرة يلزمها قطاعات معدنية كبيرة لتحملها .

وتصميمات البدن تتوقف عن نوع المحرك فهناك

- أ- محركات ذات قميص liner ومحركات بدونها
- ب- محركات ذات بدن مغلق وأخرى ذات بدن مفتوح
- ج- محركات مبردة بالماء وأخرى بالهواء
- د- محركات ذات بوابات وأخرى ذات صمامات

وهكذا تتنوع المحركات والتصميمات ويصنع البدن من الحديد الزهر وقاعدته Bed plate من الصلب والمسامير اللازمة للربط من الصلب، و قميص الاسطوانة من C.I. nitrogen hardened centrifugal cast material 3.5% المسموح بها لصلب (شد وضغط) $(= 1000 \text{ bar fc.t})$ وللحديد الزهر $\text{bar ft}^3 = \text{fc} = 1000 \text{bar}$

تصميم الاسطوانة او القميص

Cylinder or Liner

تصنع كتلة الاسطوانة من الزهر الرمادى الذى
يحتوى على ٣% كربون وغالبا من الجرافيت
المنفصل والذى يعطى الزهر اللون الرمادى ،
ويتميز الزهر الرمادى بأنة رخيص الثمن
ويتحمل درجة الحرارة والضغط العالية التى
تحدث داخل الاسطوانة دون حدوث أى اعوجاج
فيه ، كما انه ذو نعومة تساعد على سهولة
تشكيله .

وقد وجد أن هذا التكهف يحدث حتى عند استخدام مياه تبريد نظيفة مقطرة خالية من الاملاح . ويمكن وقف هذا التآكل بتغطية جدار القمص بطبقة من الكروم أو الالومنيوم لزيادة عمرة أو تقليل أثر الذبذبات بتعديل التصميم وتقريب المسافة بين سطوح ارتكازه على الاسطوانة

هذا وقد تزود كتل الاسطوانات عادة بجلب
الاسطوانة (بطانة) وهى عبارة عن اسطوانة
رقيقة من حديد الزهر المسبوك الرمادى او
الصلب او غير ذلك من السبائك المعدنية . و
فى بعض الحالات تعالج حراريا لآكسابها
درجة صلادة خاصة و ذلك لزيادة مقاومة
السطح لتآكل

ويمكن تغييرها بسهولة بدلا من خراطة
الاسطوانة نفسها ، وهناك نوعان
رئيسيان من جلب الاسطوانات وهما
البطائن المبتلة التي تحيط بها مياه
التبريد ، والبطائن الجافة التي لا
تلامسها مياه التبريد.

:- Cylinders head أرأس الاسطوانات

عند تصميم رأس الاسطوانة تراعى الاجهادات
الحرارية الميكانيكية فرأس الاسطوانات وهو
العطاء العلوى لرأس لكتلة الاسطوانات وعادة
تسمى رأس الاسطوانات ويوضح الشكل التالى
نموذج لرأس الاسطوانات

وتصنع رأس الاسطوانات من الحديد الزهر
الرمادى وقد تستعمل فى صناعته سبيكة من
الالومنيوم التى تمتاز بقدرتها على التوصيل
الحرارى ، وهذه الخاصية مرغوبة لشدة تعرض

رأس الاسطوانات لدرجات الحرارة العالية
الناجمة من الاحتراق ، ومزود راس
الاسطوانات بغرف الاحترق وتجاويف
الصمامات وفتحات خاصة لشمعات الاحتراق
أو رشاشات حقن الوقود حسب نوع المحرك ،
بالإضافة الى تجاويف لمرور مياه التبريد

ويثبت راس الاسطوانات باحكام بكتلة
الاسطوانات بواسطة مسامير ربط ويجب أن
تكون الوصلة بين رأس الاسطوانات وكتلة
الاسطوانات محكمة وقادرة على تحمل
الضغط والحرارة الناتجة من الاحتراق ، لذلك
يوضع جوان بينهما يعرف بجوان راس
الاسطوانات كما هو موضح بالشكل

وتصنع الجوانات من أنواع رقيقة من معدن
طرى أو اسبستوس ، وقد تكون من نحاس
خالص أو من لوحين رقيقين من نحاس
خالص أو من لوحين رقيقين من النحاس
بينهما اسبستوس أو من صلب مجعد ويحتوى
الجوان على فتحات لتوافق جميع فتحات الماء
أو الاسطوانات والصمامات و

فتحات مسامير رأس الاسطوانات فى كتلة
الاسطوانات وعند وضع هذا الجوان فى
مكانة بين الكتلة و رأس الاسطوانات
وبالربط المحكم للمسامير نحصل على احكام
للوصلة بدرجة فعالة مما يؤدى الى منع مياه
التبريد من التسريب الى غرف الاحتراق أو
منع تسرب الغازات بين الاسطوانات .

iii- علبة المرفق
"Crank Case علبة الكارتير"

تصنع عادة علبة المرفق من صلب
مضغوط ، و تثبت فى الجانب السفلى
لكتلة الاسطوانات وللحصول على مانع
تسرب محكم يوضع جوان بينهما
وتحتوى علبة المرفق على الزيت اللازم

لتزيت المحرك ونظرا لضرورة تغير
هذا الزيت من حين لآخر فان الحوض
يزود بفتحة لتصريف الزيت يوضح
الشكل التالي نموذج لعبة الكارتير

17- الكراسى الرئيسية Bearing

يطلق على الكراسى التى تحمل المرفق ويدور
فيها اسم الكراسى الرئيسية ، و يتركب كراسى
المحور عادة من جزئين أو نصفين يقع
أحدهما أسفل الآخر فالنصف الأسفل يشكل فى
كتلة الاسطوانات ويثبت معه النصف الآخر
"الغطاء Bearing Cap" بواسطة مسامير
قلاووظ ويكون

معظم التآكل فى النصف السفلى من
الكراسى نظرا لأنه يتحمل بمفرده
وزن المرفق بمفرده وزن المرفق كما
يقع عليه دفع المكبس

ويوجد مع الكراسى لقم تعرف بلقم
الكراسى وهو الجزء الملامس للمحور
مباشرة وتصنع عادة من معدن ذى
مقاومة احتكاك قليلة وتتحمل الضغوط
الكبيرة والسريعة العالية والحرارة
المرتفعة أثناء التشغيل و أصلح المعادن
هى البرونز الفوسفورى أو السبيكة
البيضاء و البرنز الفوسفورى

شديد النشوفة ، لذا تتحمل اللقم المصنوعة منه
مدة طويلة بعكس اللقم المغطاة بطبقة من
السبيكة البيضاء الا أن اللقم البرونزية تحتاج
الى نسبة أكبر من زيت التزيت عنها فى
اللقم المصنوعة من السبيكة البيضاء .

تصميم الأجزاء المتحركة (المجموعة المرفقية)

تقوم هذه المجموعة بتحويل حركة المكبس
الترددية الى حركة دورانية على عمود
المرفق "الكرنك" وتتكون هذه المجموعة من
الوحدات الرئيسية التالية :-
المكبس وذراع التوصيل – عمود المرفق
والحدافة

تصميم المكبس Piston Design

هناك تصميمات مختلفة منها:-

المكبس ذو القطعة الواحدة
المكبس المركب (من أكثر من قطعة)
المكبس المبرد من الداخل بالزيت أو الماء

يتوقف شكل مكابس محركات الاحتراق
الداخلي على نوع الدورة الحرارية التي تعمل
بها هذه المحركات، فمثلا في محركات
الديزل نجد عادة تجاوزيف في رؤوس
المكابس لتشغل جزء من

غرفة الاحتراق وكذلك لتعمل على سرعة
خلط الهواء مع الوقود و قد كانت المكابس
تصنع فى البداية من الحديد الزهر الرمادى
، و بمرور الوقت أصبحت هذه المادة غير
مناسبة و

حلت محلها السبائك الخفيفة ، و أهم مزايا هذه
السبائك خفة الوزن وبالتالي تخفض أحمال
القصور الذاتي الى أقل ما يمكن وسهولة
التنظيف ما يتراكم عليها من كربون وعدم تآكل
الاسطوانة اذا ما تمدد نتيجة للحرارة و ذلك
نظرا لسرعة تخلصه من الحرارة ، كما أن

عمليات انتاج المكابس المصنوعة من
السبائك الخفيفة أبسط من عمليات
المكابس المصنوعة من الحديد الزهر ،
وبالتالى أقل منها تكلفة و يوضح الشكل
التالى نماذج لمكابس المحرك

ويراعى فى تصميم المكبس أن سبائك
الالومنيوم تتمدد أكثر من الزهر ويفضل
الخلوص التالى عند التصميم

Material	C.I.	Al.Allors
Clearance in piston crown	3.5%	4.5 - 3.5 %
Clearance in piston barrel	0.9%	1.5 – 1.1 %

▪
▪

D mms --- ,

D mms ,

حرارتها θ_g من القانون التالي
حيث α معامل انتقال الحرارة اللحظي
من الغازات الى سطح غرفة الاحتراق ،
 θ_g درجة حرارة الغازات داخل غرفة
الاحتراق التي تتغير زمنيا ويتضح ذلك
من الشكل التالي

$$h = \frac{D^2 \cdot q}{16 \lambda \Delta \theta \cdot 100}$$

Crown thickness $h =$

Where:-

$q =$ heat flow gas- piston $\text{Kal/ m}^2 \cdot \text{hr}$

$\lambda =$ Conductivity Kal /m. hr C

$D =$ Piston diameter cms

ويجب اختيار سمك قاعدة المكبس h بحيث تتحمل الاجهادات الحرارية والميكانيكية معا.

سريان الحرارة في المكبس

Heat flow through the piston

من الأهمية بمكان دراسة انتقال الحرارة داخل المكبس ، فالغازات الساخنة الموجودة في غرفة الاحتراق تعطى جزءا من حرارتها الى سطح قاعدة المكبس ، و معظم هذه الحرارة تنتقل من المكبس الى سطح الاسطوانة أو القميص مباشرة بواسطة الشنابر كما أن جزءا

يسيرا جدا ينتقل من المكبس الى القميص
مباشرة بسبب وجود خلوص بينهما يسبب
مقاومة لانتقال الحرارة . كما وأن جزءا من
الحرارة ينتقل من السطح العلوى الى السطح
السفلى للمكبس و منة الى الهواء وأبخرة زيت
التزيت الموجودة فى ملامسة هذا السطح.

و فيما يلي العوامل المؤثرة
على درجة حرارة المكبس:-:

1- المعدن المصنوع منة المكبس و أقصى درجات الحرارة للمكبس تصل الى ٥٠٠ درجة مئوية اذا كان مصنوعا من الحديد الزهر ، والى ٣٠٠ درجة مئوية اذا كان مصنوعا من سبائك الالومنيوم و ذلك فى حالة الحمل الكامل

-
-
- 2- وضع الشنابر فلو كانت الشنابر أقرب ما
يمكن من سطح المكبس قلت θ_p وكلما بعدت
عن السطح زادت θ_p
- 3- درجة حرارة مياه التبريد . كلما زادت تزداد
 θ_p

4-الخلوص بين المكبس وجدار الاسطوانة
الداخلي . كلما زاد تزداد θ_p
- 5سرعة المحرك . كلما زادت السرعة كلما
زادت θ_p لأن معامل انتقال الحرارة سيزداد
وستنتقل كمية أكبر من الحرارة الى سطح المكبس
مما يزيد درجة حرارته

6- شكل المكبس من الداخل من حيث
وجود زعانف Ribs تزيد من
المساحة الداخلية و بذلك تزداد انتقال
الحرارة الى داخل المحرك مما يقلل
 θ_p .

تصميم البنز Gudgeon pin :-

هو الجزء الذى يصل المكبس
بالنهاية الصغرى لذراع التوصيل
ويحمل البنز فى ثقبى المكبس ويمر
داخل النهاية الصغرى لذراع
التوصيل ويصنع من الصلب
السبائكى نظرا لكونه أحد

الاجزاء التى تعرض لأجهادات شديدة
للمحرك ويصلد سطحه ويجلخ ويصقل
حتى يكون ناعم السطح . ويصمم بنز
المكبس بحيث يكون مصمما أو مجوفا
لتخفيف وزنه.

D= piston diameter
d= outer pin diameter.
l= length on the con. rod small end.
L=total length = $D+l/2$
pin diam (d) =0.3-0.425

Bearing Stress:-

$$\frac{\text{Load}}{\text{projected area}} = \frac{\text{max pressure} \times \text{piston area}}{d}$$

ويصنع البنز من الصلب المقسى بالنتروجين Nitrogen
Case hardened steel أو صلب النيكل كروم المقسى
hardened ويسمح فيه بالاجهادت التالية:

bearing stress = 300 bar
comp. or Tensile Stress = 1200 bar
Shear stress = 800 bar

تصميم الشنابر Rings Design :-

يختلف عدد وانواع الشنابر باختلاف نوع المحرك و معظم المحركات ذات ثلاثة أو أربعة شنابر ، و تنقسم الشنابر الى نوعين منها شنابر الضغط و منها شنابر التزبييت

ويتراوح عدد شنابر نقل الحرارة بين ٢
الى ٥ طبقا لطول المكبس . كما و أن
حوالى ٣٠% من الحرارة التى تمر فى
المكبس تنتقل خلال أول شنبر والناقى
خلال الشنابر التالية

حينما يتحرك المكبس الى أعلى يكون سطح
الشنبر لأسفل متلامسا مع جدار المكبس ،
و حينما المكبس أسفل يكون سطح الشنبر
العلوى متلامسا مع جدار المكبس (ماعدا
الشنبر العلوى أثناء شوط التمدد بسبب الضغط
المرتفع داخل الاسطوانة)

ولضمان عدم تحطم المكبس عند تجويف الشنبر
الأعلى يصمم هذا التجويف من مادة الصلب
الأوستيني Austenitic Iron Insert Ring
Carrier ويتم ذلك بطريقة التئام جزيئات المعادن
وعند تصميم الشنبر و بفرض أن طول الشنبر
الضاغط على الأسطوانة , b و a العرض

$$\sqrt{\frac{3.p}{f_b}} = \frac{D}{25}$$

$$B = 1-1.3 a. = D$$

P = pressing force (ring on Cyl.) = 0.3-1
bar

Ring Clearances:-

Axial clearance	= 0.05 mm
Diam of drain holes	=0.025 D mms.
Clearance behind the ring ring	=0.05 mm for compression ring
Clearance behind the ring	=0.125 mm for oil ring

وتصنع الشنابر من الحديد الزهر Centrifugally
cast C. I. close grain ويسمح فية بالاجهادات

لا تزيد عن:-:

fbr = 480 bar

b = 1000 bar f

تصميم ذراع التوصيل: Connecting Rod

هو الذراع الذى ينقل ضغط الغازات المؤثر
على المكبس الى عمود المرفق والحدافة
ويثبت مفصليا فى بنز المكبس والمرفق،
وبواسطة ذراع التوصيل تتحول الحركة
الترددية للمكبس الى حركة دائرية

ويصمم ذراع التوصيل على الضغط والثني معا
Buckling فإذا كان L و r نصف قطر

المرفق ، فان

$$L/r = 3-4.8$$

ويكون الذراع مسلوبا بين طرفية ٥% --- ١٠%
ويستخدم قانون أويلر لحساب قوة تحميل ذراع
التوصيل.

$$\text{Safe Load} = \frac{\text{S.L.}}{L^2} = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I}{L^2}$$

I = Least moment of Inertia

E = Modulus of Elasticity = $2 \cdot 10^6$ bar

h= height of I section = 0.4D

b= width of I section = 0.3D

t= thickness of I section = 0.05 D

>

Load

Safe

Euler

S.L. $5 \pi^2 / 4 D^2 P_{\max}$

ويتكون اجهاد ضغط δc ناتج عن تأثير القوة
بإضافة الى اجهاد $T/4 D^2. P_{max}$
ضغط δb ناتج عن تأثير الحركة الدورانية
للطرف الأكبر Big End وهذه القوة الأخيرة
تعادل

$$F = A.L W^2 r \sin (\theta + \phi)$$

حيث

$\phi =$ زاوية عمود المرفق

$\gamma =$ كثافة المعدن المصنوع منه ذراع التوصيل

$\theta =$ زاوية ذراع التوصيل

$A =$ مساحة المقطع

$=$ طول ذراع التوصيل

$w =$ السرعة الزاوية لعمود المرفق

$$1 = \% + \theta \sin$$

$$F_{\max} = \frac{\gamma \cdot A \cdot l}{w^2 r \cdot 2g}$$

وهذه القوة تتسبب في اثناء ذراع التوصيل وبغرض ان

Big End تؤثر عند الطرف الكبير $F_{max} \frac{2}{3}$

Small End

(1/3 F)

Big end.

(2/3F)

$b = S_{bending} = \frac{2}{3} F_{max} \cdot L/Z$

Where :-

Z-modulus of section.

و عليه يكون مجموع الاجهادات الناتجة .

$$\delta \text{ total} = \delta c + \delta t$$

ويصنع ذراع التوصيل من الصلب المطروق Forged steel

O2 Mo-steel

Tensile strength 7000-8000 ban

Elongation 18%

Yield stress 5000

والاجهادات المسموح بها
max. bearing pressure
300 bar

max. compression Tensile
stress 1700 bar

اذا صنع من سبائك الألومنيوم Dural
يكون الإجهاد المسموح به ٣٠٠ bar

تصميم الطرف الصغير لذراع التوصيل

راجع تصميم البرنز Gudgeon pin السابق
وتصنع الوسادة من البرنز Bronge Bush
الذي يتحمل صلادة

Brinel Hardness No. = 250

ويسمح بإجهاد $br=200-300bar$

تصميم الطرف الكبير لذراع التوصيل Big End

راجع تصميم عمود المرفق .

Big End Bolto تصميم مسامير الطرف الكبير

و تتعرض المسامير لقوة شد ناتجة عن تأثير الأجزاء
الترددية الحركة (وزنها يعادل وزن المكبس ، و ٣/١
ذراع التوصيل) بالإضافة الى تأثير الأوزان الدائرية
(٣/٢ وزن ذراع التوصيل وملحقاته)

وتصنع هذه المسامير من الصلب اللين Mild steel
و اجهاد الشد والضغط المسموح بها يبلغان

$$t.c=1200 \text{ bar } \delta$$

Cran Kshaft

$$d = \sqrt[3]{D^2 (L + Bx)}$$

where:-

D: bore L = stroke

ومقدار هذه الثوابت يوضحها الجدول التالي

	Single	Multi cyl.
α	0.089	0.131
	0.056	0.050

والاجتهادات المسموح بها فى الصلب

Material : C.Steel

4500 bar for

big engines

High quality steel.

12000 bar for

small Engines

Torsional stress

350 bar

Fatigue

500 bar

Fly wheel تصميم الحدافة

1-

2-

▪

△

3-

▪

$$\text{IHP} \times \text{Constant} = \frac{E \cdot N}{E}$$

W= weight of flywheel.

K=Radius of Gyration.

N = Engine Speed.

**C_f = Speed fluxuation factor = 1/50
1/200**

$$WK^2 = \quad \quad \quad \text{Kg m}^2$$

Allowable peripheral speed 39 – 40 m / sec

ويلاحظ أن حوالي ٩٠% من وزن الحدافة
يتركز في الشفة الخارجية RIM وتصنع
الحدافة من الحديد الزهر ويبلغ أقصى جهد شد
مسموح به ٥٠٠ BAR وأقصى اجهاد ضغط
BAR ١٠٠٠

تصميم الصمامات

ويراعى عند تصميم الصمامات ان تكون زاوية
ميل القاعدة.

$$\psi = 30 : 40^\circ$$

$$C_1 = C$$

$$D : c$$

$$F_v .$$

C = 65- 75 m/sec for high speed Engines .

Forging

:

Co – Cr – Steel & Si – Cr – Steel

التغير فى الضغط الناشئ عن مرور الغازات فى
الصمام بسرعة C

التوزيع الحرارى داخل صمام العادم :

لعل صمام العادم هو أسخن جزء فى غرفة
الاحتراق لأنه يتعرض لغازات العادم الساخنة
التي تخرج منه ، وقد تصل درجة حرارته إلى
5700 م مما يدعو إلى شدة الحرص فى

تصميمه

وفى بعض الأحوال يبرد الصمام داخل
بواسطة مادة مبردة Sodium لحمايته من
التشقق والكسر فهو أشد سخونة من صمام
السحب . وأقصى درجة حرارة تقع فى
مركز قرص الصمام.

ويلاحظ أن متوسط درجة حرارة سطح قرص الصمام أعلى من متوسط درجة حرارة سطح مقعد الصمام ، Valve Seat وذلك لأن الحرارة تنتقل أثناء التلامس الصمام إلى مقعده. كذلك تزداد درجة حرارة الصمام كلما زادت سرعة المحرك أو زاد الحمل

وتتوقف درجة حرارة الصمام على نوع
المحرك :-

في محركات البنزين غير المشحونة
تصل أقصى درجة حرارة إلى ٥٨٠٠ م
في محركات الديزل غير المشحونة تصل
أقصى درجة إلى ٥٦٠٠ م

كذلك ترتفع درجات الحرارة صمام العادم
في المحركات ثنائية الأشواط التي تستخدم
طريقة الكسح الطولى Uniflow عن
مثيلاتها في المحركات رباعية الأشواط.

وتستخدم المعادن ذات صلادة Brinell (B.H.N)
hardness في صناعة الصمامات ويغطي عمود
الصمام بطبقة من الكروم ، Cr ويغطي سطحه
المعرض للغازات بطبقة من النيكل والكروم Ni Cr
، كما تغطي قاعدته بسبيكة الستيليت . Stellite
**Stellite : 40 % Co – 25% Cr – 15 –
20 % Wo**

وتصنع صمامات العادم فى محركات
الطيران من الصلب المطروق وتكون مجوفة
من الداخل ويملاً حوالى ٦٠% من حجم
التجويف بالصوديوم لتبريدها وتصل درجات
حرارة الصمام إلى القيم المغطاه

تقاس عادة بتقدير درجة الصلادة (N) . B . H)
وبخار الصوديوم يصل ضغطة داخل الصمام لأن
درجة غليان حوالى ٨٠٠ ٥ م.

فى المحركات المبردة بالهواء يتعرض صمام
العادم لاجهادات حرارية أعلى من المبرد بالماء
لذا يلزم زيادة الزعانف المبردة حول صمام العادم
لخفض درجة حرارته

ملحوظة:

يصنع صمام الدخول من صلب أقل صلابة نسبيا من نظيرة صمام العادم نظرا لأنه معرض للتسخين الشديد بواسطة غازات العادم الساخنة . فإذا حدث خطأ ما في ضبط توقيت صمام الدخول بحيث بصير مفتوحا بعض الشيء ستهرب الغازات الساخنة إلى داخل جسم الصمام يسخن الساق تحدث إجهادات عنيفة في منطقة تلاقي الساق بالقاعدة يسبب شروخا تؤدي إلى كسر الصمام.

وفي إحدى هذه الحالات إختبرت القاعدة
المكسورة عن تلاقيها بالساق فوجد أن درجة
الصلابة B.H.N بلغت ٣٠٠ عند سطح
الكسر في حين أنها ٤٠٠ عند سطح القاعدة
المعرض لغرفة الاحتراق مما يدل على
إضعاف منطقة الكسر.

تصميم كامرة الصمام :-

عند تصميم الكامرة Cam التي تحرك الصمام ،
يراعى ما يلى:

أقصى قيمة لعجله 2 600 m/sec Follower

أقصى قيمة لعجله 1400 m/sec Pushrod
2

تصميم اليايات: Springs

أقصى إجهاد مسموح به ٤٠-٥٠ بار

تصميم غرف الاحتراق:-

فى محركات الديلزل السريعة تستخدم عدة طرق
لتقليل التأخير فى إشتعال الوقود ونسبة الاحتراق
ومن المعروف أن التأخير فى الاشتعال قد يؤدى
إلى حدوث ضغوط ذاتية كبيرة جدا

The open chamber نظام الغرفة المفتوحة

فى هذا النظام يكون رأسى الاسطوانة
مقعر . وخطل الوقود بالهواء يتم بجعل
الهواء يدور حلزونىا أو بجعله يتحرك من
الحافة الخارجية للمكبس إلى المركز.

نظام غرفة الاشتعال الابتدائي :-

The pre-combustion chamber

وهى تكون عادة جزء من رشاش الوقود
وقد تكون جزء من رأس الاسطوانة ويحقن
الوقود فى غرفة الاشتعال الابتدائى والتي
تكون ٢٥% - ٤٠% من حجم الخلوص
فى نهاية مشوار الضغط وبمقارنة هذا
النوع ذو الغرفة المفتوحة وجد أن لها
المميزات التالية:

-
-
- أ- تحتاج إلى ضغط أقل لحقن الوقود.
- ب- المقدرة على إستخدام مدى واسع من الوقود.
- ج- ومن عيوبها الاستهلاك النسبي للوقود.

نظام غرفة الاشتعال الدوامية :-

Turbulance Chamber

-
-
- 1- وقد يسمى هذا النظام بنظام غرفة الاشتعال الابتدائي والعكس صحيح وهذا لأنها متماثلة ببعض الشيء ، وكلاهما محيط برشاشات الحقن.
 - 2- في شوط الضغط فإن الهواء يدخل إلى الغرفة في حركة دائرية وعندما يتم الاحتراق يحدث سريان معاكس وتندفع الغازات من الغرفة إلى الاسطوانة.

3- نلاحظ أن فعل التدويم يتناسب مباشرة مع سرعة المحرك ويلاحظ أن هذه الغرفة مثل غرفة الاشتعال الابتدائي لا تبرد بمياه التبريد وبذلك يعطى الهواء الداخل كمية كبيرة من الحرارة وهذا يحس من الاحتراق.

نظام غرفة الاشتعال الاضافية :-

The auxiliarg chanber

1- وهذه تسمى بغرفة الهواء أو غرفة الطاقة حسب موضعها في المكبس أو الاسطوانة و عموما هذه الغرفة تكون بعيدة عن رشاشات الحقن بالغرفة المرفقة بالاسطوانة تكون النوع الشائع والأفضل في عمليات الصيانة.

2- وفى التشغيل نجد أن حوالى ٦٠% من
الوقود المندفع من الرشاشات يوجه إلى الغرفة
الاضافية والتي تحتوى على ١٠% تقريبا من
حجم الخلوصى واللهب الناتج من إحتراق
الوقود فى الغرفة الاضافية يوجه إلى بقية
الوقود المحروق من الرشاش وبالتالي مخلوط
الوقود والهواء فى جميع فراغات الاسطوانة.

3- وقد يضاف فعل تدويم إلى حركة
الهواء والوقود عند غرفة رأس المكبس
فى وسط المسافة بين الغرفة الاضافية
ورشاشات الحقن.

٤- ويلاحظ أن الدقة والاعتناء
برشاشات الحقن يجب أن يكون أكبر
من الأنواع الأخرى – وذلك لأن الوقود
يجب أن يوجه بدقة إلى فتحه صغيرة
والتي تكون بعيدة عدة بوصات عن
الرشاش.