
التجارب الزراعية

عناصر قياس أداء المحرك و اختباراتها

Engine performance parameters & Engine Testing

لتقييم أداء المحرك فإنه يوجد بعض العوامل التي من خلالها يمكن تحديد مدى كفاءة أداء المحرك و تشمل عناصر قياس أداء المحرك علي الآتي :

١ - سعة المحرك *Engine displacement*

تعرف سعة المحرك بأنها الحجم الكلي للإزاحة

$$V_e = V_s \cdot n$$

حيث:

V_e = حجم سعة المحرك سم^٣ engine displacement

stroke volume

V_s = حجم المشوار سم^٣

$$V_s = \left(\pi D^2 / 2 \right)$$

4 stroke engine

$$V_s = \left(\pi D^2 / 4 \right) S$$

2 stroke engine

حيث:

D = قطر الاسطوانة

S = طول المشوار

n = عدد الاسطوانات

٢ - الكفاءة الحجمية *Volumetric efficiency*

η_v

تعبر الكفاءة الحجمية للمحرك عن مدي مقدار امتلاء الاسطوانة بالشحنة أثناء مشوار السحب و من ثم فان زيادة هذه الشحنة تؤدي إلي زيادة قدرة الاسطوانة و يمكن التعبير عن الكفاءة الحجمية بالطريقتين الآتيتين:

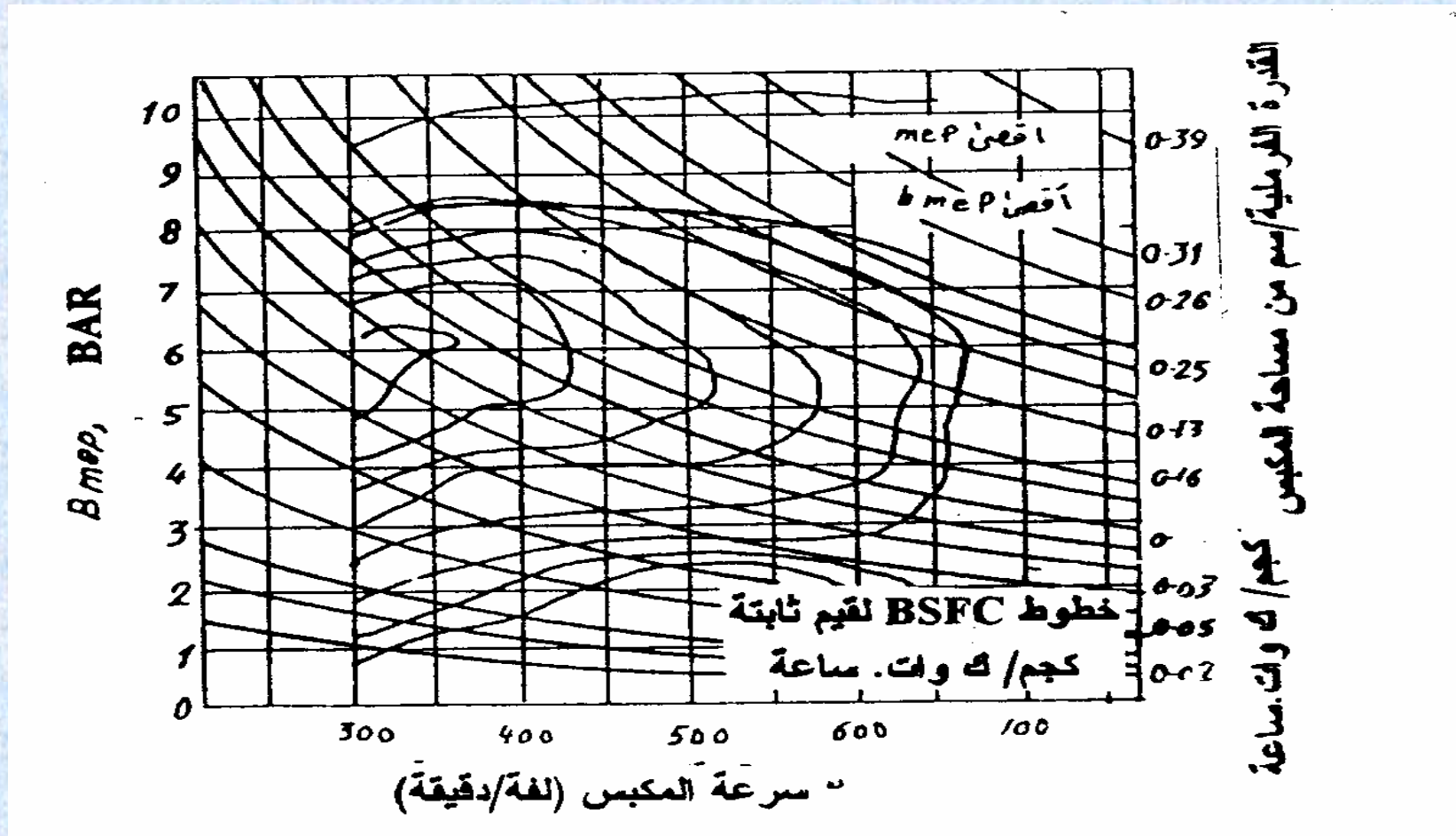
١ - حجم الشحنة و يقصد به نسبة حجم الشحنة التي تدخل الاسطوانة أثناء مشوار السحب الي حجم المشوار الكلي للمكبس

$$\eta_v = V_{ch} / V_s$$

حيث

fresh charge volume **Vch** حجم الشحنة الداخلة
stroke volume **Vs** حجم المشوار

و يوضح الشكل الأتي الكفاءة الحجمية علي منحني P-V



الكفاءة الحجمية علي منحني P-V

٢- وزن الشحنة و يقصد به نسبة وزن الشحنة التي تدخل الاسطوانة اثناء مشوار السحب الي وزن الشحنة التي تملأ نفس الحجم تحت ضغط و درجة حرارة الدخول.

$$\eta_v = G_{ch} / G_s$$

حيث:

G_{ch} = وزن الشحنة الداخلة في دورة حرارية واحدة

G_s = كمية الهواء التي يمكن أن تملأ حجم المكبس

تحت نفس درجة حرارة الهواء

و ضغط الهواء المحيط و تحدد بالعلاقة الآتية :

$$G_s = V_s \rho_a$$

حيث :

$\rho_a =$ كثافة الهواء كجم/م³ تحت نفس ظروف المحرك.

$$[G_o \alpha + G_f] / 60 N - G_{ch} = n$$

حيث :

G_f = معدل استهلاك الوقود كجم/ ساعة

G_o = كمية الهواء اللازمة لاحتراق الوقود

N = سرعة عمود الكرنك لفة/ دقيقة

$n = 2$ للمحرك رباعي الأشواط

$n = 1$ للمحرك ثنائي الأشواط

$$G_o = [2.67 C + 8 H - O] / 0.23$$

حيث:

C,H,O وزن الكربون و الهيدروجين و الأوكسجين في واحد كجم من الوقود

α معامل زيادة الهواء excess air ratio و هي تساوي نسبة كمية الهواء الداخل الاسطوانة إلى كمية الهواء اللازمة للاحتراق .

عندما تكون α اقل من 1 يكون الخليط غني
عندما تكون α اكبر من 1 يكون الخليط فقير

محرك البنزين $0.8 < \alpha < 1.15$

محرك الديزل $1.2 < \alpha < 1.65$



من الملاحظ أن قيمة α لمحرك الديزل أكبر من نظيرها في
محرك البنزين للأسباب الآتية:

- ١ - عدم وجود وسيلة خلط كما في البنزين
- ٢ - الزمن اللازم للخلط ٠,٠٢٥ إلى ٠,٠٢ من
الزمن اللازم لمحرك البنزين

مما سبق يمكن إيجاد قيمة الكفاءة الحجمية بمعرفة كلا من α و G_f كما يلي

$$\eta = G_{ch} / G_s = G_{ch} / V_s \text{ pa}$$

$$\eta = n [G_0 \alpha + G_f] / N V_s \text{ pa}$$

العناصر البيانية لشغل الدورة الحرارية

يمكن التعبير عن الشغل الناتج من الدورة الحرارية في
محركات الاحتراق الداخلي كما يلي :

أ- متوسط الضغط البياني الفعال **Indicated Mean
Effective Pressure**

ب- القدرة البيانية

Indicated Power

ج- الكفاءة الحرارية البيانية **Indicated Thermal
Efficiency**

متوسط الضغط البياني الفعال Indicated Mean Effective Pressure

يعرف متوسط الضغط الفعال بأنه مقدار الضغط الافتراضي الذي يؤثر على سطح المكبس خلال شوط القدرة. فإذا كان هذا المتوسط يستند إلى القدرة البيانية فإنه يسمى متوسط الضغط البياني الفعال (imep). أما إذا كان مستندا إلى القدرة الفرملية فإنه يسمى متوسط الضغط الفرملية الفعال (bmep). و بالمثل إذا كان مستندا إلى القدرة الاحتكاكية فإنه يسمى متوسط الضغط الاحتكاكي الفعال (fmep). والأخير يعرف كالاتي:

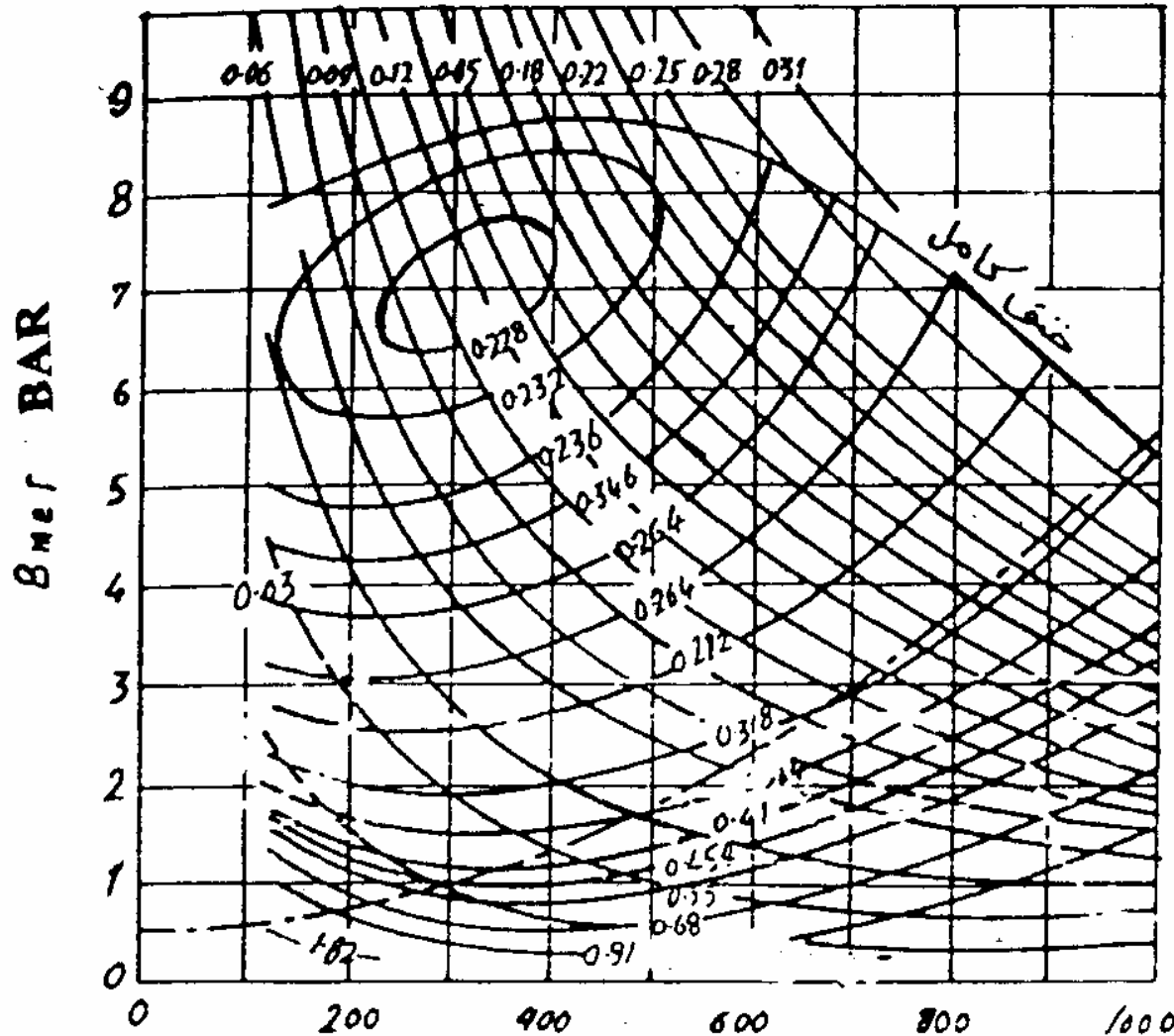
$$fmep = imep - bmep$$

القدرة البيانية *Indicated Power (I.P)*

تعرف هذه القدرة من المساحة تحت منحنى P-V و مساحة هذا الشغل في اتجاه عقارب الساعة تمثل الشغل الصافي فوق سطح المكبس الناتج من دورة حرارية واحدة لكل اسطوانة

عناصر أداء المحرك علي منحنى P-V

القدرة الفرمالية/سم² من مساحة المكبس



كجم / ك وات. ساعة

سرعة المكبس (لفة/دقيقة)

القدرة البيانية = (الشغل البياني الناتج من دورة حرارية
واحدة) / (زمن دورة حرارية واحدة)

**Indicated Power I.P = Indicated work of
one cycle / time of one cycle**

**Time of one heat زمن الدورة الحرارية الواحدة
= cycle**

***2 (60) / N sec for four stroke
engine***

***1 (60) / N sec for two stroke
engine***

عدد الدورات الحرارية / ثانية = **number of cycles / sec**

$N / 2 (60)$ *for four stroke engine*

$N / 60$ *for two stroke engine*

= N سرعة عمود الكرنك (لفة / دقيقة)

وعلى هذا تكون القدرة البيانية I.P

$$\text{I.P} = [\text{IWD N n}] / 2 (60) (1000) \quad \text{k watt}$$

Where:

IWD = Indicated work of one heat cycle

N.m (Newton-meter)

n = number of cylinders for engine

و هذا الشغل يمكن التعبير عنه بحاصل ضرب قوة دفع
المكبس $F \times X$ طول المشوار S ومن ثم يتم ايجاد القدرة
البيانية كالاتى:

$$I.P = [F S N n] / [(2) (60) (1000)] .. for$$

four stroke engine

$$I.P = [F S N n] / [(60) (1000)]$$

..... for two stroke engine

حيث

$F =$ قوة دفع المكبس لأسفل (نيوتن)

$S =$ طول المشوار (بالمتر)

$F =$ قوة دفع المكبس لأسفل = ضغط الغازات المؤثر على

سطح المكبس \times مساحة سطح المكبس و من ثم يتم

إيجاد القدرة البيانية كالاتى:

$$I.P = [P_i (\pi D^2 / 4) S N n] / 2 (60) (1000) \dots \text{for}$$

for four stroke engine

$$I.P = [P_i (\pi D^2 / 4) S N n] / (60) (1000) \dots \text{two}$$

stroke engine

حيث:

$D =$ قطر الاسطوانة بالمتر

$P_i =$ متوسط الضغط البياني الفعال (بسكال أو نيوتن / م^٢)

و تبلغ قيمته للمحركات كالاتي

محرك بنزين رباعي ٠,٦ - ١,٤ ميجا بسكال

محرك ديزل رباعي ٠,٧ - ١,١ ميجا بسكال

محرك ديزل ذو شاحن زائد رباعي حتى ٢,٢ ميجا بسكال

و يلاحظ أن قيم محركات الديزل اقل من البنزين و يرجع ذلك
لان الأولي تعمل عند معامل زيادة الهواء α ذو قيمة اعلي
و يمكن حساب القدرة البيانية كدالة في حجم المشوار أو حجم
ازحة المكبس كما يلي

$$I.P = P_i V_s N n / 2 (60) (1000) \dots\dots \text{for four stroke engine}$$

$$I.P = P_i V_s N n / (60) (1000) \dots\dots \text{for four stroke engine}$$

حيث :

Stroke volume (m³) = Vs حجم المشوار م^٣

Pi = متوسط الضغط البياني الفعال نيوتن / م^٢

imep (Newton/m²) (بسال)

Indicated power = I.P القدرة البيانية كيلو وات
(k watt)

Indicated Efficiency الكفاءة الحرارية البيانية

Thermal

هي النسبة بين كمية الحرارة التي تتحول لشغل بياني إلى كمية الحرارة الناتجة من احتراق الوقود و هي تعبر عن درجة الاستفادة من إجمالي الحرارة الناتجة من الاحتراق.

$$\eta_{ith} = I.P / \text{Fuel Power}$$

$$\eta_{ith} = 3600 (I.P) / G_f (F.C.V)$$

حيث:

I.P = القدرة البيانية (كيلو وات)

G_f = معدل استهلاك الوقود كجم / ساعة

F.C. = القيمة الحرارية للوقود (بالكيلو جول / كجم)

بالنسبة لمحركات البنزين = 0,26 – 0,35

بالنسبة لمحركات الديزل = 0,38 – 0,5

المعدل البياني النوعي لاستهلاك الوقود (I.S.F.C)

Indicated Specific Fuel Consumption

هو النسبة بين معدل استهلاك الوقود G_f (كجم/ساعة)
إلى القدرة البيانية I.P

(كيلووات) و يمكن حساب المعدل البياني النوعي
لاستهلاك الوقود من العلاقة :

$$I.S.F.C = Gf / I.P$$

حيث

Gf = معدل استهلاك الوقود كجم/ ساعة

$I.P$ = القدرة البيانية (كيلوات)

$I.S.F.C$ = المعدل البياني النوعي لاستهلاك
الوقود (كجم / كيلوات. ساعة)

- محرك البنزين (kW.h) 235 to 370 g

- محرك الديزل (kW.h) 170 to 230 g



و هي الفواقد المستتفةذة في التغلب علي كل المقاوامات ضد حركة المحرك و تقدر الفواقد الميكانيكية بمقدار الضغط الميكانيكي المفقود P_m و قد وجد من التجارب أن الفاقد الميكانيكي P_m يعتمد علي السرعة المتوسطة للمكبس و أن هناك علاقة خطية بين الفاقد الميكانيكي P_m و السرعة الخطية للمكبس و تختلف قيم ثوابت هذه العلاقة طبقا للنسبة بين طول المشوار إلي قطر الاسطوانة و أيضا عدد اسطوانات المحرك و ذلك في محرك البنزين. أما في محرك الديزل فتعتمد ثوابت المعادلة الخطية علي نوع غرفة الاحتراق و تحسب القدرة المفقودة من المعادلة:

**M.P= P_m .V_s.N.n / 2) 60) (1000) for
four stroke engine**

**M.P= P_m .V_s.N.n /) 60) (1000) for
two stroke engine**

حيث :

=M.P القدرة المفقودة ميكانيكيا (kW)

=P_m الضغط الميكانيكي المفقود (Pa) أو نيوتن / م^٢

= V_s حجم المشوار م^٣

متوسط الضغط الفرملّي الفعّال *bmp*

هي النسبة بين الشغل الفعّال علي عمود الكرنك إلي حجم الإزاحة و كما يمكن إيجاد الفرق بين الضغط البياني و فاقد الضغط الميكانيكي و ذلك طبقا للعلاقة :

$$P_b = P_i - P_m$$

لمحرك ذات الشاحن الميكانيكي

$$P_b = P_i - P_m - P_s$$

حيث

P_s = فاقد الضغط اللازم لإدارة الشاحنة

$$P_m = f_{mep} , \quad P_i = i_{mep} \quad \text{and} \quad P_b = b_{mep}$$

عند ظروف التشغيل العادية تكون قيمة متوسط الضغط الفرملني الفعال علي النحو التالي

محرك بنزين ؛ اسطوانات 0.6 to 1.1 MPa

محرك ديزل ؛ اسطوانات 0.55 to 0.85 MPa

القدرة الفرملية *Break power*

وهي القدرة علي عمود الكرنك و هي مستمدة من القدرة البيانية للمحرك عن طريق ذراع التوصيل و مجموعة الأجزاء المتحركة و تعرف القدرة الفرملية كالآتي :

$$B.P = I.P - M.P$$

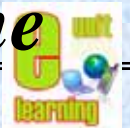
حيث

$M.P =$ القدرة المفقودة في الحركة الميكانيكية

و يمكن حساب القدرة الفرملية من العلاقة

$$BP = P_b \times V_s \times N \times n / 2 (60) (1000) \dots\dots \text{for four stroke engine}$$

$$BP = P_b \times V_s \times N \times n / (60) (1000) \dots\dots \text{for two stroke engine}$$



الكفاءة الميكانيكية *Mechanical Efficiency*

تعرف الكفاءة الميكانيكية بأنها النسبة بين القدرة الفرملية إلى القدرة البيانية

$$\eta_m = BP / IP$$

$$\eta_m = P_p / P_i$$

$$= 1 - (P_m / P_i)$$

و تعتمد الكفاءة الميكانيكية علي الفاقد الميكانيكي فزيادة الفاقد الميكانيكي تقل الكفاءة الميكانيكية وعموما تتراوح بين ٧٠ الي ٩٠% لمحركات البنزين و لمحركات الديزل رباعية الأشواط من ٧٠ الي ٨٢% و لثنائي الأشواط من ٧٠ الي ٨٥%.

الكفاءة الحرارية الفرملية *Indicated Thermal Efficiency*

هي النسبة بين كمية الحرارة التي تتحول إلى شغل علي عمود الكرنك إلى كمية الحرارة الناتجة عن احتراق الوقود.

$$\eta_{bth} = 3600 \text{ B.P} / \text{Gf} (\text{F. C. V})$$

و يمكن إيجاد الكفاءة الحرارية الفرملية من العلاقة

$$\eta_{bth} = \eta_{ith} \times \eta$$

و تستخدم الكفاءة الحرارية الفرملية لبيان مدى التشغيل
الاقتصادي للمحرك و العلاقة الحرارية الفرملية η_{th} و
الكفاءة الميكانيكية للمحرك.

و تبلغ قيمة الكفاءة الحرارية الفرملية لمحرك بنزين من
٠,٢٥ إلى ٠,٣٣ و لمحرك ديزل ٠,٣٥ إلى ٠,٤٠ و
يرجع السبب في ارتفاع الكفاءة الحرارية لمحرك الديزل
إلى ارتفاع معامل زيادة الهواء α و هذا يعني الاحتراق
الكامل للوقود الديزل.

الكفاءة النسبية

هي النسبة بين الكفاءة الحرارية الفرملية إلى الكفاءة الحرارية البيانية للدورة المثالية

$$\eta_{ret} = \eta_{bth} / \eta_{th}$$

المعدل الفرملية النوعي لاستهلاك الوقود B. S. F. C
Brake Specific Fuel Consumption

استهلاك الوقود النوعي الفرملني (كجم / كيلوات . ساعة)
هو النسبة بين معدل استهلاك الوقود G_f إلى القدرة الفرملية

B.P

و يمكن إيجاده من العلاقة:

$$\mathbf{B. S. F. C = G_f / BP}$$

تحت ظروف التشغيل العادية تتراوح قيمة معدل استهلاك
الوقود النوعي طبقا لما يلي:

لمحرك الديزل 210 to 280 g / kW.h

و لمحرك البنزين 250 to 325 g / kW.h

اختبار أداء المحركات Engine Performance

Test

هناك قياسات أساسية لتقييم أداء المحرك و هي

١- قياس السرعة الدورانية

هناك عديد من الأجهزة في السوق لقياس السرعة منها
عداد السرعة الميكانيكي و عداد السرعة الرقمي و
عداد السرعة الكهربائي و هناك عدد كبير من
المحركات تحتوي علي عداد للسرعة و المقصود
بالسرعة الدورانية هي قياس عدد دورات في فترة زمن
معينة .

٢ - قياس القدرة الفرملية

ويتم إيجادها بقياس العزم علي عمود الكرنك و سرعة دوران عمود الكرنك ثم التعويض في المعادلة التالية

$$B.P = 2\pi N T / 60 \times 1000$$

حيث

$$T = \text{العزم علي عمود الكرنك (N.m)}$$

وقياس القدرة الفرملية من أكثر القياسات أهمية عند قياس أداء المحرك و يتضمن قياس القدرة الفرملية إيجاد العزم و السرعة الزاوية لعمود الكرنك و يستخدم لذلك جهاز يعرف بالدينامومتر **Dynamometer**. ويمكن تصنيف هذه الأجهزة إلي فرملية أو ذراع الشد اعتمادا علي كيفية تطبيق الشغل كما قد تصنف إلي أجهزة رصد أو أجهزة نقل حسب كيفية تخليص الطاقة

1- فرملة الحبال

فرملة الحبال أو فرملة روب من أول الطرق المستخدمة في قياس القدرة الفرملية و هي عبارة عن حبل يلف حول طارة قطرها D مثبتة علي حدافة المحرك أو علي طارة مثبتة فيها و يمسك طرف الحبل في زنبرك S و الطرف الأخر توضع فيه أثقال W . حينما تكون السرعة ثابتة يكون الازدواج الذي يعطيه المحرك مساويا للازدواج الناتج عن التحميل و مضادا في الاتجاه.

بقراءة S, W بالنيوتن و بمعرفة قيمة D بالمتر و عدد لفات المحرك (لفة / دقيقة) ، تحسب القدرة الفرمالية بالكيلووات من العلاقة الآتية :

$$B.P = (W-S)(D/2) \cdot (2\pi N) / 1000 \times 60$$

ونظرا لان الحبال تكون عرضة للتلف فانه يتم تعديل هذه الطريقة باستخدام طريقة بروني

٢-الديناموميتر الامتصاصى- فرملة برونى:

هذا النوع يقيس القدرة وفى نفس الوقت يحولها الى شكل اخر من الطاقة غالبا حرارية وفرملة برونى من أقدم أشكال دينامومتر الامتصاص وهو مبين فى الشكل التالى و الذي يتكون من قطع خشبية (a) يمكنها أن تمسك بشدة أو بخفة حول بكرة المحرك (b) بواسطة العجلة اليدوية (c) . عندما يدور السهم باتجاه السهم المبين يضغط ذراع العتلة (d) على المقياس (e) الذي يمكن أخذ القراءة F منه.

و تعتبر فكرة عمل فرملة برونى الأساس الذى بنى عليه معظم أجهزة الدينامومتر . بفرض أن العجلة (b) فرملة وأن الاحتكاك أمكن توليده بواسطة العجلة اليدوية (c) وإذا كانت هناك قوة مقدارها F تبذل على الذراع (d) الذى يسمح له بالدوران دورة واحدة على طول الخط المنقط فان الشغل المنجز لكل دورة واحدة يساوى F مضروباً فى المسافة $2\pi L$

والآن نفرض أن الذراع (d) ثابت والعجلة (b) دارت
لفة واحدة داخل الكتل الخشبية فإن الشغل الناتج في أي
حالة سيكون هو الشغل الضروري للتغلب على الاحتكاك
بين الكتل الخشبية والعجلة وبالتالي فإن الشغل في الحالة
الثانية سيكون أيضا $(2\pi LF)$ وإذا دارت العجلة (b)
عدد N من الدورات في الدقيقة فإن الشغل الناتج
سيكون $(2\pi LFN)$ و هذا يعنى أن القدرة تساوى :

$$B.P = 2\pi LFN / 60000 \quad \text{kw}$$

ويمكن قياس عزم الدوران بواسطة فرملة وبنفس الدينامومتر
وفى المعادلة السابقة عزم الدوران يساوى FL وبالتالي

$$B.P = 2\pi N T / 60000 \quad kw$$

حيث (T) =عزم الدوران نيوتن.متر

و تعد فرملة برونى غير مناسبة بصورة كلية لإيجاد قيم القدرة
مقابل قيم السرعة لمحرك الاحتراق الداخلى نظرا لأن
منحنيات عزم الدوران مقابل السرعة للفرامل والمحرك
متساوية تقريبا وبالتالي فان السيطرة على السرعة تكون
ضعيفة. وبالاستعمال الدقيق يتوقع لفرملة برونى أن تقيس
قدرة مع خطأ لا يتجاوز ١ %.

٣-دينامومتر الامتصاص الهيدروليكي

الدينامومتر الهيدروليكي ويعرف أيضا FROUDE DYNAMOMETER ويتكون الدينامومتر الهيدروليكي المبين بالشكل من طارة داخلية بجانبها تجاويف ومتصلة بعمود المحرك المراد قياس قدرته الفرملية تدور معه بنفس سرعته وعلى جانبي الطارة الداخلية طارتان أخريتان بهما تجاويف متقابلة مع تجاويف الطارة الداخلية وهاتان الطارتان متصلتان ببعضهما. فحينما يمر الماء في الجهاز يندفع إلى فجوات الطارة الساحبة بفعل قوة الطرد المركزية ثم يتجه بسرعة كبيرة إلى التجاويف المتقابلة معه في الطارة المسحوبة بقوة اندفاع كبيرة تؤدي إلى دورانه في نفس الاتجاه وبواسطة حاجزين STOPS يمكن وقف الذراع المتصل بجسم الطارتين الخارجيتين على الدوران وبواسطة تحميل طرفه بالحمل W وشد الطرف بزنبك قوته S يمكن إعادته إلى وضعه الأصلي. ويكون العزم يساوي $W-S$

بإهمال الاحتكاك في كراسي التحميل فان عزم الدوران
المنتج يساوى عزم الدوران المبذول على الدينامومتر.
من المعروف أن قابلية امتصاص القدرة لتصميم معين
تتناسب طرديا مع مكعب سرعة الدوران ومع الأس
الخامس للقطر ومعادلة القدرة الحصانية هي نفسها في
حالة فرملة برونى.

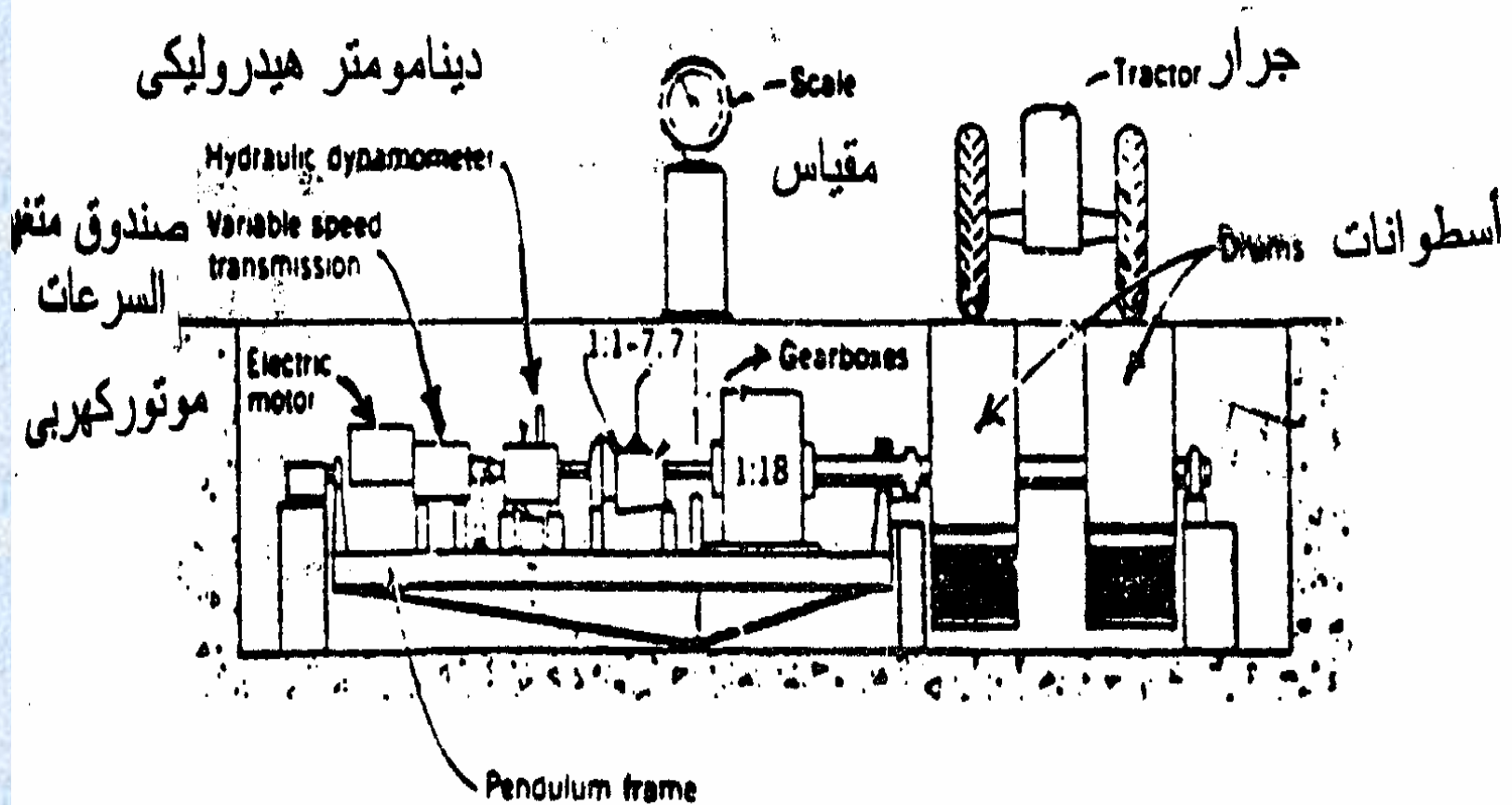
و يتميز الدينامومتر ذو الفرملة الهيدروليكية بأنه ذو دقة أفضل إلى حد ما من فرملة بروني إلا أنها تقل عن دقة الدينامومتر المتأرجح الكهربائي . وبما ان عزم الدوران على الدينامومتر الكهربائي يزداد مع مكعب السرعة فيكون من الأفضل إجراء الاختبار مع فتحة كاملة للوقود ويتم التحكم في السرعة بواسطة الحمل . كذلك فان خطر دوران المحرك الغير مسيطر عليه (RUNNING AWAY) غير موجود هنا والذي دائما يشكل خطرا مع فرملة بروني

٤-دينامومتر الهيكل (CHASSIS DYNAMOMETER)

يستخدم الدينامومتر الهيكل عندما يراد فحص المركبة -سيارة أو جرار بصورة كاملة بمعنى اختبار المحرك أثناء وجود المركبة ويوضح الشكل الدينامومتر الهيكل. وعند استخدامه توضع العجلات الخلفية على اسطوانة ثم يدار المحرك وتعشق مجموعة نقل الحركة وحينئذ تدار الاسطوانة بالمحرك وتتصل هذه الاسطوانة بالدينامومتر لقياس القدرة الناتجة من المحرك . وقد أصبح استعمال دينامومتر الهيكل أكثر شيوعا في محيط خدمة السيارات لأنه يمكن إعطاء تقرير سريع جدا عن حالة المحرك (بقياس إنتاج المحرك عند سرعات وأحمال متنوعة) كما أنه مفيد أيضا في اختبار وضبط مجموعات نقل الحركة

وفي الغالب يحدث اختلاف بين نتائج دينامومتر الهيكل والنتائج
المعلن عنها من المنتج للمحرك حيث تقل القدرة الناتجة من
المحرك عند اختباريه بدينامومتر الهيكل عن الاختبارات
الأخرى ويرجع ذلك بسبب أنه عند القياس بدينامومتر
الهيكل يحدث فقدان للقدرة نتيجة الاحتكاك في مجموعة نقل
الحركة والمحاور الخلفية والاختلاف الأخر يرجع لاختلاف
العوامل الجوية من درجات حرارة وضغط الهواء فعندما
تكون العوامل الأخرى متساوية سيرتفع إنتاج قدرة المحرك
مع ارتفاع الضغط وسيخفض مع زيادة درجة الحرارة (في
حدود معينة).

دينامومتر الهيكل

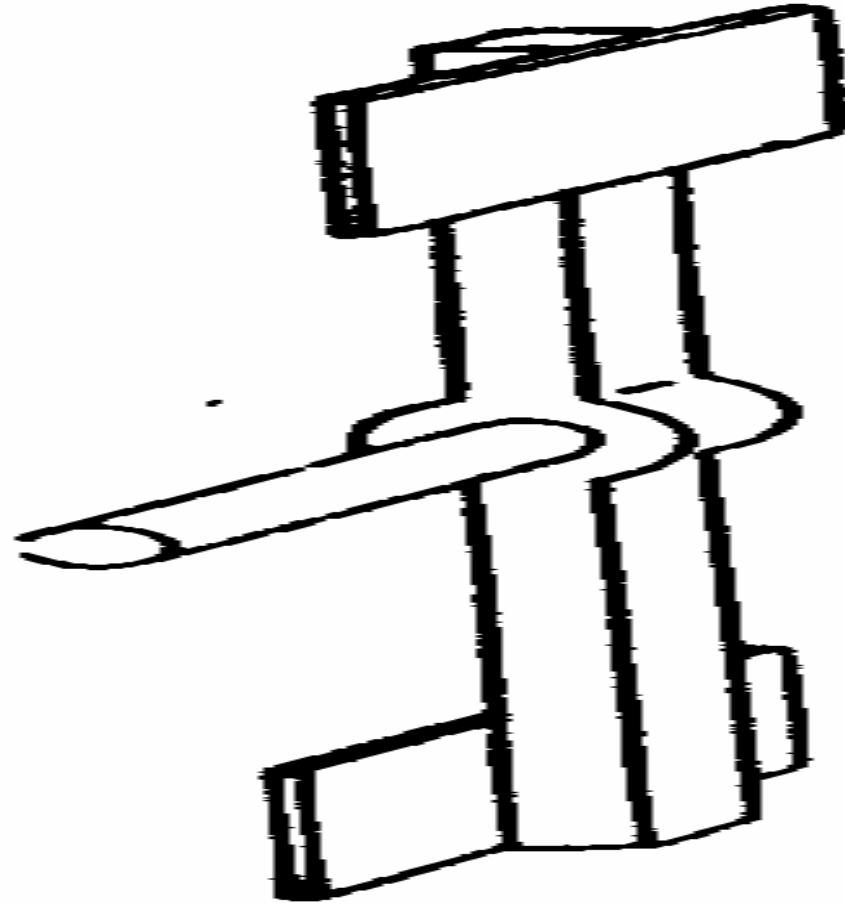


٥-دينامومتر الأمتصاص ذو الفرملة الهوائية

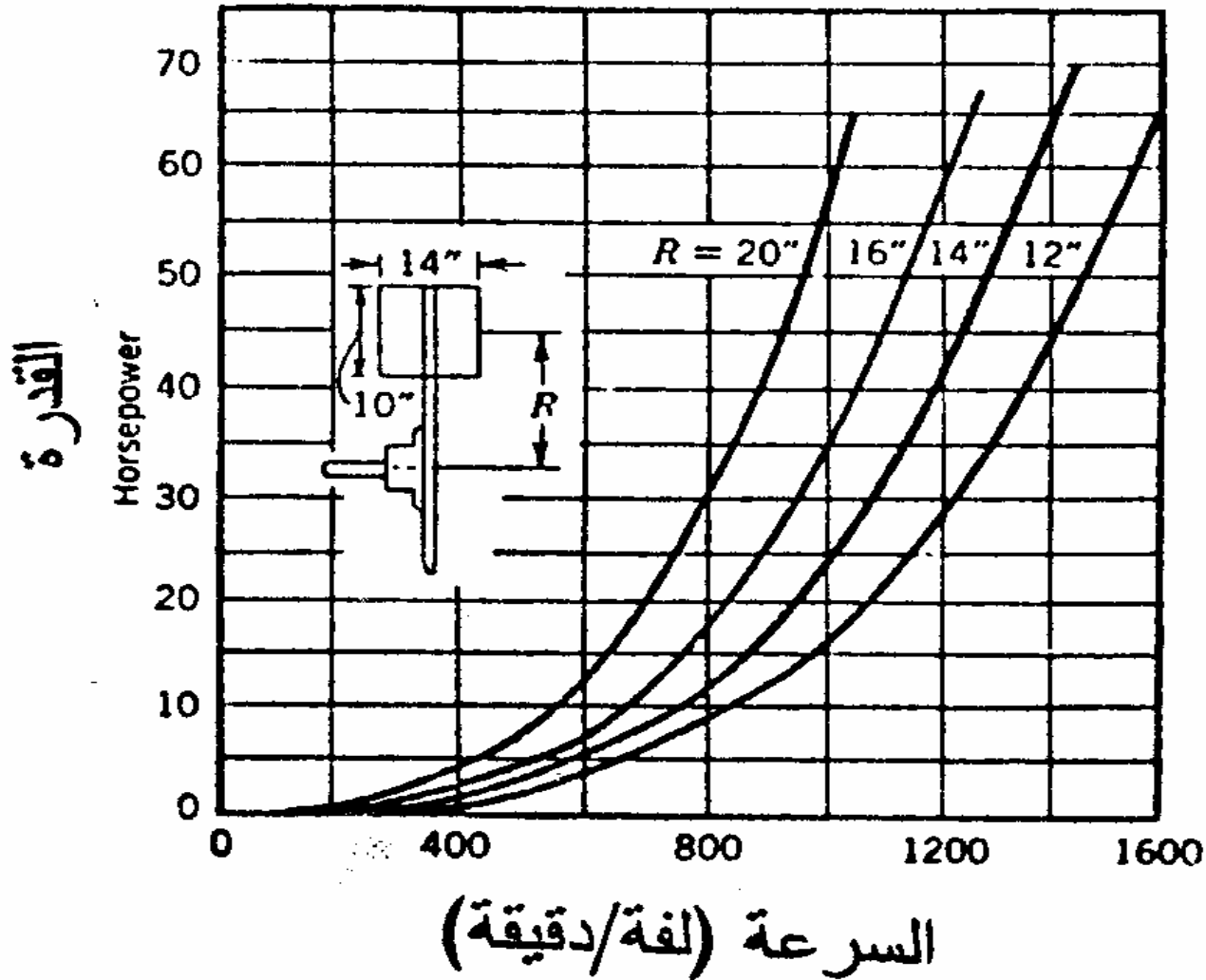
Absorption Dynamometer Air Brake

هذا النوع من الدينامومترات يناسب فقط حالة تحميل المحركات لأغراض تليين المحرك والاختبارات التقريبية عند السرعة العالية نسبيا . القدرة التي تنتقل إلى الهواء بواسطة المروحة تعتمد على حجم الريش وبعدها عن مركز الدوران. الخطأ المحتمل هنا قد يكون في حدود ٢٠ % نظرا لأن الفرامل يتأثر بدرجة حرارة وضغط الهواء. وبتوقع السرعة على منحنى معايرة الفرملة الهوائية يمكن الحصول على القدرة حيث يمثل هذا المنحنى العلاقة بين سرعة الهواء والقدرة الناتجة بحجم ريشة معين ولأبعاد مختلفة لمركز الدوران

دينامومتر الامتصاص ذو الفرملة الهوائية



منحني معايرة الفرملة الهوائية



٦-الدينامومترات الكهربائية ذات التيار المستمر

Electric Direct Current Dynamometers

يوجد نوعان رئيسيان من هذا النوع الأول عبارة عن مولد كهربائي بسيط وتقاس القدرة بقياس الكهرباء الناتج من المولد والثاني المتأرجح المعلق الذي يكون فيه إطار المجال الكهربائي معلق على موازين أثقال مناسبة .

في حالة ربط محرك بمولد كهربائي يمكن قياس القدرة بصورة صحيحة اذا عرفت كفاءة ذلك المولد وذلك عند سرعة معينة والقدرة الحصانية الداخلة للمولدات ذات التيار المستمر هي

$$B.P = I V / 0.746 \eta$$

حيث v = فرق الجهد فولت

I = التيار أمبير

H = كفاءة المحرك

الدينامومتر المتأرجح المعلق ذو التيار المستمر عبارة

عن مولد كهربائي موصل على التوازي – Shunt Wound Generator مع مجال ذو إثارة منفصلة يكون فيه إطار المجال الكهربائي حر الحركة . وبما أن جهد يبذل لتدوير عضو الإنتاج Armature يسبب في تدوير المجال المغناطيسي فان عزم الدوران الناتج عن هذا سوف يعمل على تسجيل قوة ما على المقياس . الدقة هنا مستقلة عن الكفاءة الكهربائية للالة وتكون في حدود % 0.25 . هذا النوع يمكن أن ينضم ليعمل كمحرك كهربائي وفي أي ترتيب القدرة الحصانية الداخلة إلى أو الناتجة من الوحدة هي :

$$B.P = 2\pi N FL / 60000$$



قياس القدرة البيانية والقدرة المفقودة في الاحتكاك

القدرة البيانية (Indicated Power) (I.P)

تعرف القدرة البيانية I.P بالقدرة فوق سطح المكبس ويتم قياس القدرة البيانية بواسطة جهاز يقوم بقياس تغيرات الضغط داخل الاسطوانة خلال الدورة الحرارية ويعمل الجهاز على رسما بيانيا لهذه الضغوط وتتسببها لوضع المكبس في الاسطوانة .

ولا يستخدم الرسم البياني أو المخطط البياني indicator digram لإيجاد القدرة البيانية فقط ولكنه يستخدم أيضا لدراسة ظاهرة الاحتراق في المحرك ومشاكل السحب وخروج العادم وتخلف الاشتعال .. الخ

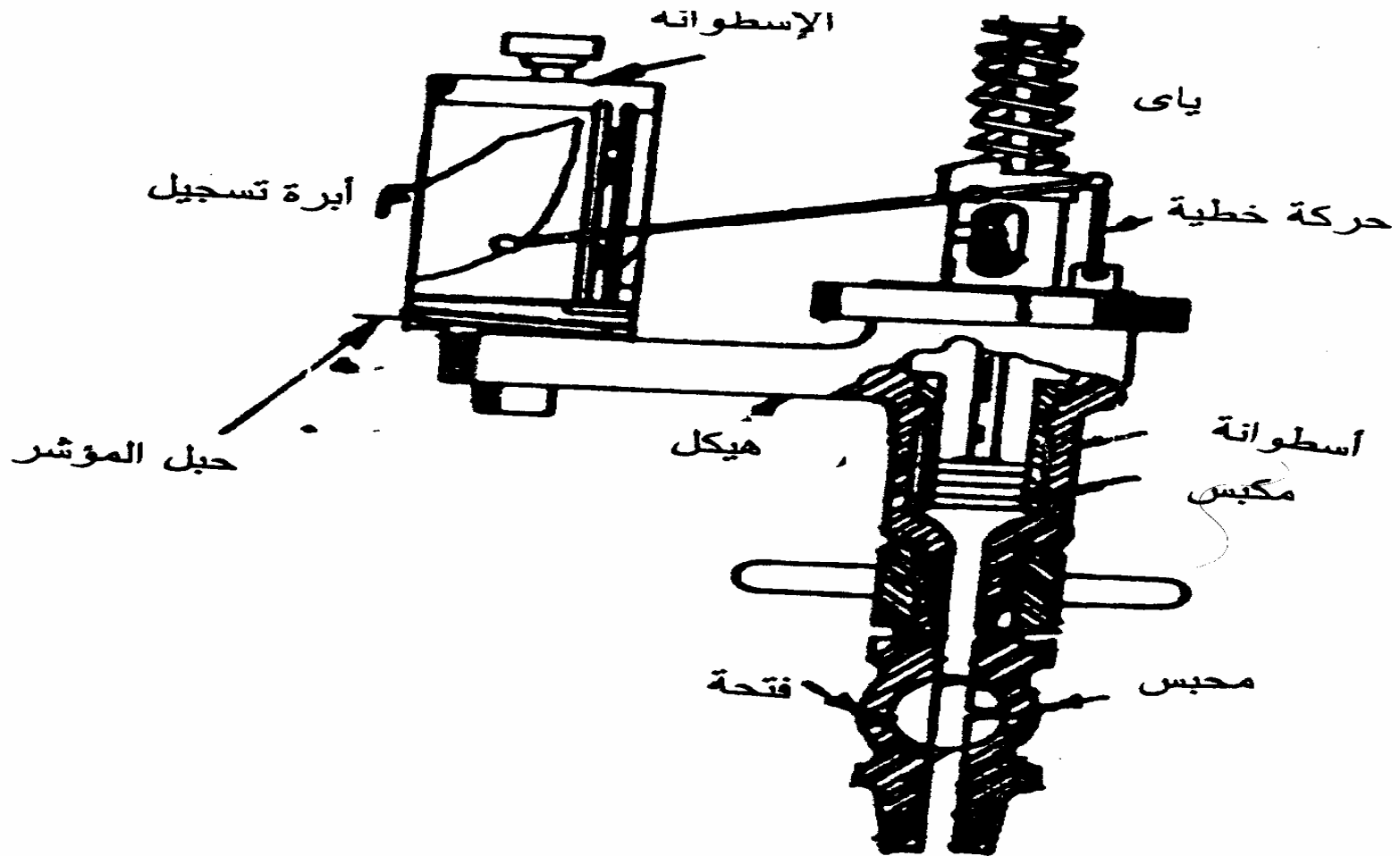
وهناك نوعان رئيسيان من المخططات البيانية يمكن
الحصول عليها وهما :

أ- مخطط الضغط - الحجم (P - V)

ب- مخطط الضغط - زاوية المرفق (P - ϕ)

ويعتبر مخطط الضغط زاوية المرفق أكثر أهمية من مخطط الضغط والحجم. ومن الرسم البياني يمكن تعيين مقدار الشغل البياني. وذلك بحسب المساحة الموجبة بالشكل البياني الموضح. ويتكون جهاز القدرة البيانية من جهاز لقياس الضغط وآخر لتسجيل إزاحة المحرك أو زاوية المحرك خلال دورة كاملة ثم وسيلة لتوقيع الضغط والإزاحة على ورقة أو على شاشة ويوضح الشكل جهاز توقيع التغير في الضغط وإزاحة المحرك والذي يعرف بمؤشر المكبس.

جهاز توقيع التغير في الضغط وازاحة المحرك



تعد القدرة المفقودة في الاحتكاك حلقة الوصل بين القدرة
الفرملية والقدرة البيانية للمحرك وهي تمثل الفرق بين
القدرة البيانية والقدرة الفرملية

$$M.P = I.P - B.P$$

وللاحتكاك تأثير كبير على أداء المحرك . إذ أن الفرق بين المحرك الجيد والمحرك السيئ يعود إلى اختلاف في فواقد الاحتكاك فيهما . ويؤثر الفاقد في الاحتكاك على حجم نظام التبريد اللازم للمحرك . فالاحتكاك الأقل دليل على وجود قدرة فرملية أكبر وبالتالي فإن استهلاك الوقود النوعي الفرملى يكون أقل . إن الاقتصاد فى الوقود مهم لأنه هو الذى يحدد السرعة التى يستغل فيها المحرك بصورة اقتصادية يزداد استهلاك الوقود النوعي الفرملى بزيادة السرعة . لذا فإن الاحتكاك يلعب دورا مهما فى تحديد الحد الأقصى لقدرة المحرك التى يمكن الحصول عليها بصورة اقتصادية

توجد طريقة نموذجية لحساب القدرة الاحتكاكية وتتخلص هذه الطريقة بأن تحسب القدرة البيانية (I.P) من المخطط البياني وتحسب القدرة الفرملية (B.P) بواسطة الدينامومتر والفرق بين I.P و B.P يمثل القدرة المفقودة في الاحتكاك. أن الطريقة أعلاه تستخدم فقط في مختبرات الأبحاث وعلى نطاق تجارى محدود جدا وذلك لصعوبة الحصول على مخططات بيانية دقيقة وخصوصا للمحركات ذات السرعة العالية. وتعتبر هذه الطريقة من أدق الطرق المستخدمة لحساب القدرة المفقودة في الاحتكاك .

ويمكن إيجاد القدرة المفقودة في الاحتكاك للمحرك بالطرق
الآتية :

أ- طريقة خط ولن Willan s Line

ب- اختبار مورس Morse Test

ج- فحص المولد

و فيما يلي شرح تفصيلي لكل من هذه الطرق

أ-طريقة خط ولن Willan''s Line

تستخدم هذه الطريقة مع محركات الاشتعال بالضغط فقط، و تتم كالاتى:

- ١ - يرسم منحنى استهلاك الوقود كدالة للقدرة الفرملية و ذلك عند سرعة ثابتة.
- ٢ - يتم استكمال المنحنى الى استهلاك الوقود الصغرى (كما فى الشكل المبين)

٣- النقطة التي يقطع فيها المنحنى محور القدرة البيانية
تمثل القدرة الاحتكاكية للمحرك عند تلك السرعة.

٤- مقدار الشغل السالب = الفاقد في الاحتكاك الميكانيكي +
الفاقد الناتجة عن تسرب غازات الاحتراق

ملحوظات:

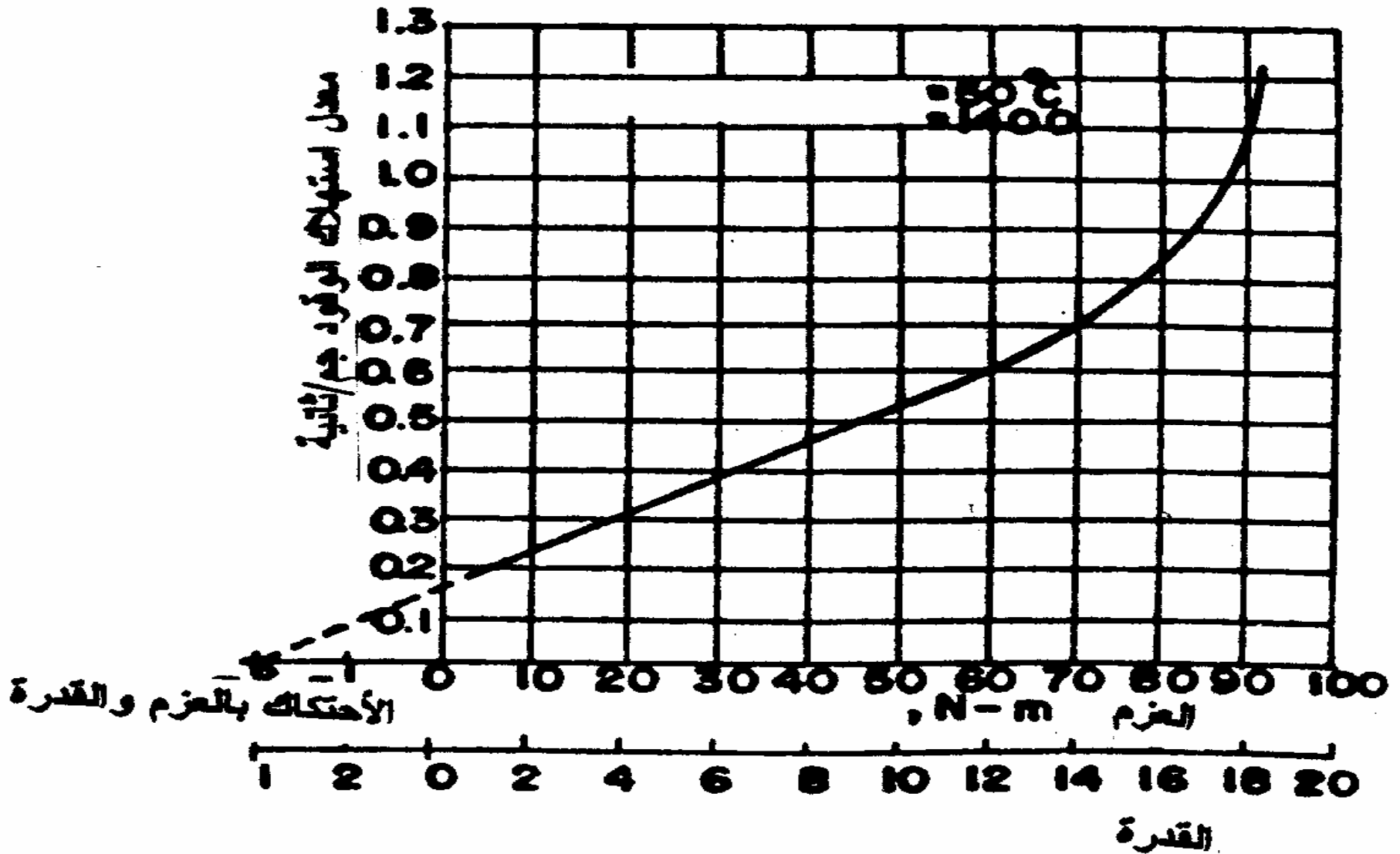
عدم استقامة المنحنى تؤدي إلى زيادة الخطأ في تحديد الاتجاه.

تغير الميل على امتداد المنحنى يعبر عن الكفاءات الجزئية لزيادة الوقود.

تغير الميل بالقرب من الحمل الكامل يعبر عن مدى تأثير نسبة الهواء إلى الوقود و نوعية الاحتراق.

يجب أخذ أكبر عدد ممكن من القراءات عند الأحمال الخفيفة للحصول على منحنى عالي الدقة.

طريقة خط ولن لتعين الفاقد في الاحتكاك



ب- اختبار مورس

تجرى هذه الطريقة مع المحركات متعددة الاسطوانات فقط، كما يلي:

١- يتم تشغيل المحرك عند سرعة محددة، ومنها تقاس قدرة المحرك البيانية.

٢- يتم إلغاء عمل إحدى الاسطوانات (بفصل الرشاش أو عمل دائرة قصيرة على الشمعة) وقياس قدرة المحرك البيانية عند ذات السرعة السابقة.

٣- الفرق بين القدرتين السابقتين يمثل قدرة الاسطوانة التي تم إيقافها.

٤- يتم قياس قدرة كل اسطوانة بنفس الطريقة السابقة.

٥- مجموع قدرات كل اسطوانة على حدة = قدرة المحرك البيانية.

.

ملحوظات:

قطع إحدى الاسطوانات قد يؤدي إلى حدوث تغيرات في توزيع الخليط و الكفاءة الحجمية و بالتالي عدم دقة النتائج المسجلة.

احتواء معظم المحركات على ماسورة عادم مشترك قد يحدث تأثيرا على دفع العادم عند إلغاء عمل إحدى الاسطوانات ومن ثم التغير في أداء المحرك لتعرضه لضغوط خلفية مختلفة

ج- فحص المولد

يجرى كما يلي هذا الاختبار :

- ١- يتم تشغيل المحرك بقدرته الذاتية عند سرعة محددة، ويظل لفترة زمنية مناسبة (تحت هذه السرعة و تحت حمل معين) والتي تصبح فيها كل من درجة حرارة الزيت و الماء و أجزاء المحرك في حالة استقرار.
- ٢- بواسطة ديناموميتر كهربائي ذو المجال المتأرجح، يتم امتصاص قدرة المحرك خلال الفترة سالفة الذكر.

٣- يتم انقطاع تجهيز الوقود، و يتم تحويل الدينامومتر الى مولد (بواسطة وصلات كهربائية) ليقوم بدوره بإدارة المحرك بنفس السرعة السابقة لانقطاع تجهيز الوقود.

٤- يتم قياس القدرة المجهزة للمولد وهي = القدرة الفرملية للمحرك أثناء فحص المولد بقطع تجهيز الماء للمحافظة على درجة حرارة المحرك الفعلية

ملحوظات:

- استخدام فحص المولد لإيجاد القدرة الفرمالية عند درجات حرارة مشابهة لحد كبير لتلك التي تحدث في ظروف التشغيل الفعلية و تحت سرعة وحمل محددين لا يعطى الفواقد الفعلية للمحرك أثناء التشغيل الفعلى، و يرجع ذلك لمايأتى:

١_ اختلاف درجة حرارة المحرك عند إدارته بواسطة محرك كهربى عن نظيرها عند الإدارة بواسطة الاحتراق حتى عند قطع تجهيز دورة المياه.

٢_ درجة حرارة الهواء الداخل أقل من نظيره عند الإدارة بواسطة الاحتراق، لعدم اكتسابه حرارة من الاسطوانة مما يسبب فاقدًا حراريًا.

٣_ الإدارة بواسطة محرك كهربائي ينتج عنها عدم وجود فرق كافٍ في الضغط بحيث تكتسب الغازات الطاقة الحركية اللازمة لطردها من العادم.

٤_ الخلوص بين المكبس و جدران الاسطوانة أكبر (نتيجة التبريد) مما يقلل من احتكاك المكبس.

يمكن تقدير الفواقد الناتجة عن أجزاء المحرك عن طريق
إدارة المحرك أولاً كهربياً، ثم فك المحرك تدريجياً مع
الاحتفاظ بدوران الزيت و الماء، ثم إزالة رأس
الاسطوانة و يحسب فاقد الانضغاط (عبارة عن الفرق في
الضغط قبل و بعد إزالة رأس الاسطوانة. و بالمثل شنابر
المكبس ثم المكبس لتقدير تأثير هذه الأجزاء على
الاحتكاك الكلى

قياس استهلاك الوقود Fuel Consumption

يتم قياس استهلاك الوقود بواسطة أنبوبة زجاجية مدرجة و
صمام ثلاثي Ways cock و ساعة إيقاف Stop watch

بفرض أن حجم الوقود المستهلك V في زمن قدره T و أن
كثافة الوقود ρ فان:

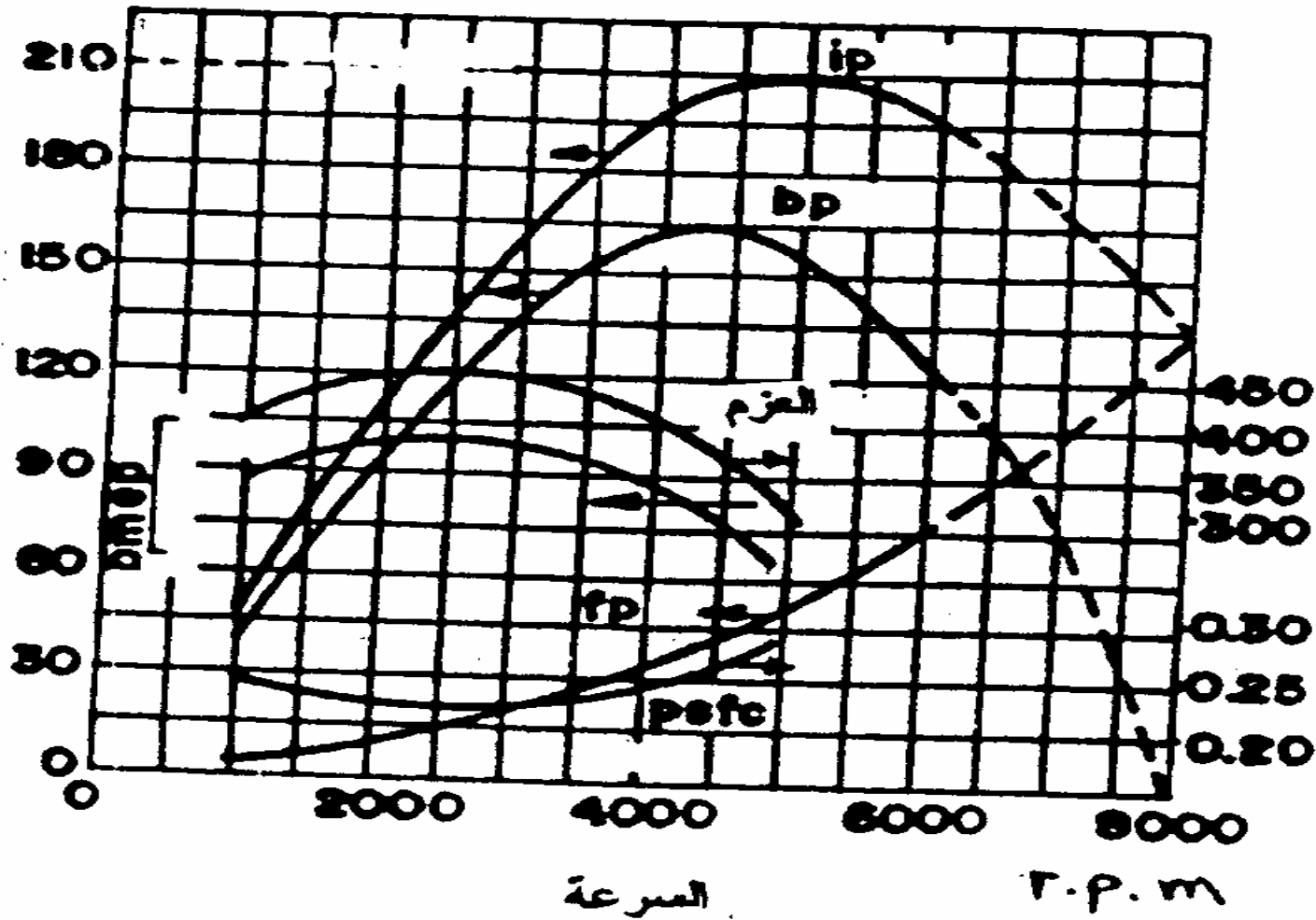
$$F = V \rho / T \quad \text{kg / h}$$

$$F = \text{استهلاك الوقود كجم / س}$$

و يمكن استخدام الميزان لتقدير الوزن المستهلك G في زمن
قدره T ومنه يكون المعدل

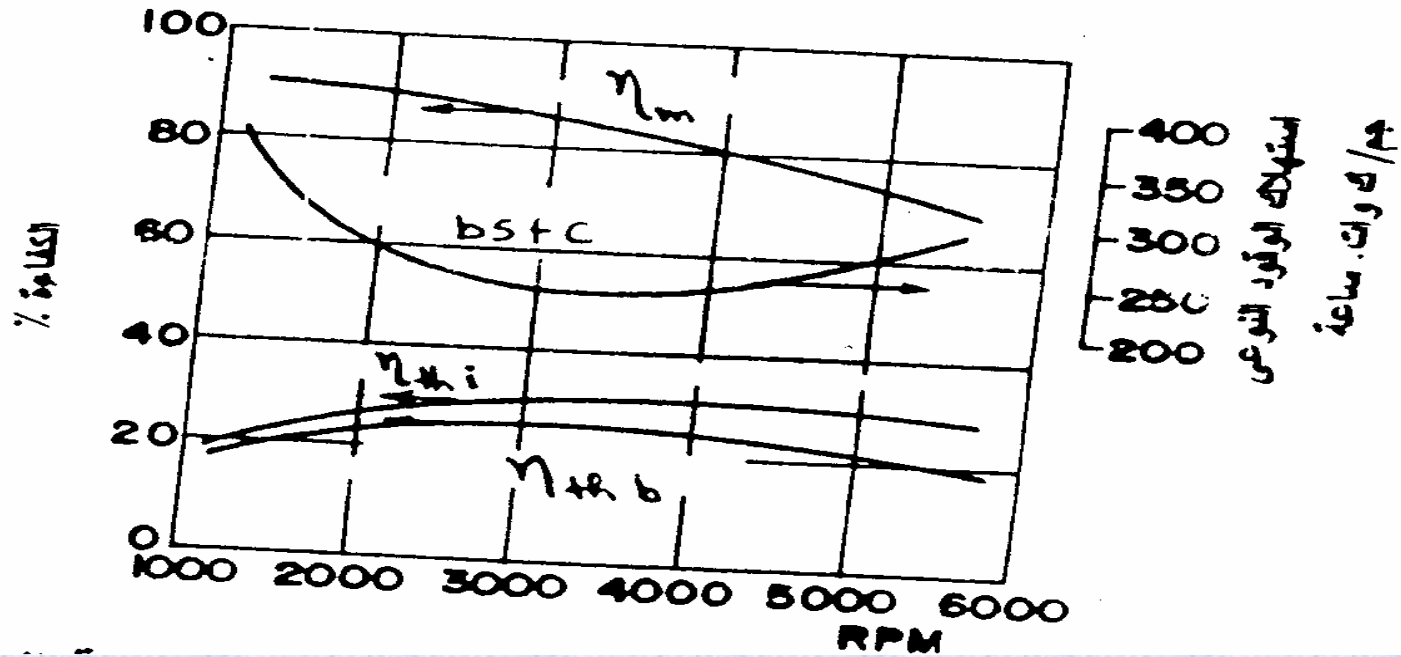
$$F = G / T \quad \text{kg / h}$$

القدرة ك وات



الغزم N.m
استهلاك الوقود النوعي
كجم/ك وات. ساعة

الشكل البياني الأول يوضح أن منحنى الاستهلاك النوعي للوقود مسطحا بدرجة كبيرة جدا و ذلك خلال نطاق واسع من سرعة المحرك



الشكل البياني الثاني يوضح أن امتداد منحنى استهلاك الوقود في الاتجاه السلب (خط ولن) يقطع محور bmep عند قيمة قدرها (180 kN / m²) والتي تعبر عن الفوائد الميكانيكية. و حيث أن أقصى bmep قدرها (600 kN / m²) فان :

$$\eta_{mech} = 600 / (600 + 180) = 0.77 \text{ or } 77\%$$

أجهزة قياس استهلاك الهواء Air Consumption

يمكن قياس استهلاك الهواء بعدة طرق مختلفة أهمها:

أ- فتحة القياس Orifice Meter

توضع هذه الفتحة قبل دخول الهواء للمحرك ، متصل بأنبوبة السحب ثم قياس الضغط قبل و بعد الأنبوبة. يتم حساب استهلاك الهواء من المعادلة التالية:

$$A = \text{Const. } \rho_a (\pi / 4) d^2 (2g \Delta h \rho_{\text{Hg}} / \rho_a)^{0.5}$$

Where:

A = Air consumption kg/h

ρ_a = Air density kg/m³

d = Orifice diameter

Δh = Pressure drop across orifice

ρ_{Hg} = Mercury density

ب - بوق القياس Venture Meter

يوضع البوق عند مدخل أنبوبة السحب و يقاس فرق الضغط بين مقطع الأنبوبة و مقطع الخانق. يتم حساب استهلاك الهواء من المعادلة السابقة

ج_ أنيموميتر Anemometer

و هي عبارة عن ريشة مروحة توضع عند مدخل أنبوبة السحب فتدور المروحة بنفس سرعة الهواء المسحوب.

هذا و يمكن حساب استهلاك الهواء بدون إجراء اختبار القياس و ذلك بمعرفة حجم الاسطوانة و عدد لفات المحرك، مع فرض كفاءة حجمية مناسبة للمحرك كما توضح المعادلة التالية:

$A = \text{Const. } V_s \rho a (N/2) \eta_v$ *for four stroke engine*

$A = \text{Const. } V_s \rho a (N) \eta_v$ *for two stroke engine*

Where:

$V = \text{Cylinder Volume,}$

$N = \text{RPM for engine}$

$\eta_v = \text{Volumetric efficiency (75\% for high speed engine \& 85\% for low speed engine).}$

قياس فاقد التبريد Cooling Loss

أ – التبريد بالماء

يتم قياس درجة حرارة المياه عند مدخل المحرك (T1) مخرج المحرك (T2) و كذلك قياس كمية الماء المستهلك في زمن معين بواسطة عداد مياه أو عن طريق تجميع الماء في وعاء معلوم الحجم.

$$C .W. Loss = (Const.) (Water rate) (T2 - T1)$$

$$C .W. Loss \% = [C .W. Loss / (F * L.C.V)] 100$$

Where:

C .W. Loss = Cooling water loss

F = Fuel consumption

L.C.V = Lower Calorific Value of fuel

ب – التبريد بالهواء

تقاس درجات حرارة الهواء قبل و بعد المحرك، مع قياس معدل مرور هواء التبريد عند مدخل الضاغط و بمعرفة ضغط هواء التبريد يمكن حساب كثافة الهواء ρ_A

$$C. A. Loss = A * \rho_A (I_2 - I_1)$$

$$C. A. Loss \% = [C .A. Loss / (F * L.C.V)] 100$$

Where:

C. A. Loss = Cooling air loss

A = Air flow rate

I2 = Enthalpy of outlet air

I1 = Enthalpy of inlet air