

تقليل شدة الضجيج في الجرار الزراعي المحلي عنتر (٧١) بأستخدام مخفض الصوت
نوع الجريان العكسي⁺

REDUCE THE NOISE INTENSITY FOR THE LOCAL TRACTOR (ANTAR71) BY USING REVERSE FLOW SILENCER

معاذ فرحان عبد الله **

نصير سلمان كاظم *

المستخلص:

تم تصنيع مخفض الصوت silencer للجرار المحلي عنتر ٧١ نوع الجريان العكسي Reverse Flow Type في احدى الورش في السوق المحلية، حيث تم تغيير التركيب الداخلي والابعاد (الطول والقطر) لمخفض الصوت الاصلي بالاضافة الى زيادة طول انبوب التوصيل المرتبط بالمخفض من جهة المحرك وتغيير موقع المخفض من الوضع العمودي الى الوضع الافقي الممتد بجانب الجرار وبموازاة هيكل الجرار .

ان النتائج التي تم التوصل اليها تبين ان هناك فرقا بين مخفض الصوت الاصلي والمصنع حيث اظهر مخفض الصوت من نوع الجريان العكسي شدة ضجيج بمعدل 80dB ولثلاث سرع للمحرك وهي 1000,1500,2000 دورة / دقيقة بدون حمل في حين اعطى المخفض الاصلي شدة ضجيج بمعدل 87.3dB ولنفس السرعة السابقة وبدون حمل .

وقد تم اختبار هذا المخفض حقليا ولثلاث سرع ايضا في احدى المزارع في قضاء المحمودية من خلال تركيبه على الجرار واجراء عملية التسوية لارض محروثة حديثا وقد تم الحصول ايضا على معدل شدة ضجيج للنموذج المصنع اقل من النموذج الاصلي وكما مبين ادناه :

١ - اعطى مخفض الصوت الاصلي معدل شدة ضجيج 88.6dB للسرعات الثلاث .

٢ - اعطى مخفض الصوت المصنع معدل شدة ضجيج 81.2dB للسرعات الثلاث

وبناء على ماتقدم نوصي باستخدام النموذج المصنع من مخفض الصوت في الساحة المحلية عنتر ٧١ وذلك لزيادة انتاجية السائق والمحافظة على البيئة .

Abstract:

A silencer of a tractor ANTAR 71 reverse flow was manufactured in a local workshop by changing the structure and dimensions of the original silencer , lengthening the pipe connected to the exhaust manifold and changing the silencer from the vertical to the horizontal position .The results showed that there was a difference between the original and the manufactured one .the noise intensity of

⁺ تاريخ استلام البحث ٢٠٠٨/٧/١ ، تاريخ قبول النشر ٢٠٠٩/٥/٢٥

^{*} مدرس / كلية الزراعة/ جامعة بغداد

^{**} مدرس مساعد / كلية الزراعة/ جامعة بغداد

the manufactured silencer was 80 dB for three engine speeds 1000 , 1500 , 2000 rpm without load ,while the noise intensity in the original silencer was 87.3 dB for the same previous speeds without load .This manufactured silencer was tested practically with three speeds in farm in AL-Mahmudiya to perform grading operations in a newly plowed field .The noise intensity of the manufactured silencer was again less than the original one as showed below 1-The original silencer gave a 88.6 dB noise intensity for three speeds . 2-The manufactured silencer gave a 81.2 dB noise intensity for three speeds .

A according to what has been mentioned above , we recommended to use the manufactured model of silencer in the tractor ANTAR 71to improve the driver's productivity and to maintain the environmental standards .

المقدمة :

يعد مخفض الصوت في وقتنا الحاضر عاملاً رئيساً في خفض الضجيج والتلوث إذ تؤدي المحركات التي تعمل بأنواع مختلفة من الوقود إلى إصدار ضجيج فضلاً عن التلوث البيئي لذا لابد من معالجة ذلك عن طريق مخفض الصوت [1] و [2] .

والضجيج هو الصوت ذو الشدة العالية غير المرغوب بها أو هو الصوت ذو الدرجة العالية من الإزعاج بحيث يسبب الاضطراب للشخص الذي يتعرض له فيسبب له إرهاقاً وزيادة في ضربات القلب [3] ، [4] و [5] أي أن التعرض لنغمة غير منتظمة ذات ترددات غير ثابتة يكون سبباً في الإزعاج وأحد مصادر هذا الضجيج هو محركات الاحتراق الداخلي ، وتعد محركات الساحنات من أكثر المحركات إصداراً للصوت غير المرغوب والتي تؤدي إلى الإرهاق المستمر للسائق حيث أن الجرار الزراعي يصدر ضجيجاً مقداره ما بين 100-110dB عندما يكون الجرار مستعملاً وهذا المقدار من الضجيج يعد مضرًا على مختلف الأصعدة ويكفي أنه يسبب انخفاض ساعات العمل وإنتاجية الجرار ، ووفق ما حدده العلماء في مجال الصوت والضجيج إذ عدوا أن منسوب الضجيج (90dB) لثمانية ساعات عمل ولمدة خمسة أيام في الأسبوع أي بمعدل (40) ساعة عمل يعد أعلى حد يمكن أن يتعرض له سائق الجرار وإذا زاد عن ذلك فإنه يضر بالجهازين السمعي والعصبي للسائق وبالتالي يعمل على إصابته بالآزمة القلبية وضعف السمع [6] و [7] .

والجدول رقم (١) يوضح مستويات الضجيج المختلفة وأثارها على الإنسان

جدول (١) مستويات الصوت وأثارها على الإنسان

نوع الضجيج	درجة الضجيج dB
مؤلم	١٢٠
مزعج جداً	١٠٠
مشوش مزعج	٧٠
مدى الكلام	٦٠
مستويات الصوت	٣٠
يكاد يسمع	٢٠
الهمس	٣
عتبة السمع	٠

توجد عدة طرق لمعالجة الضجيج من خلال معالجة عوامل الضغط والحرارة والسرعة للغازات العادم كتزويد مخفض الصوت بمواد تعمل على امتصاص الحرارة أو زيادة حجم المخفض الى حد معين مما يؤدي الى تقليل سرعة الغازات وحرارتها وضغطها بسبب زيادة المساحة السطحية للمخفض أو تزويده بمواد تخفيض الحرارة مثل الصوف الزجاجي . [8] و [9]

ان الغاية من هذه الطرق هو خفض غازات العادم الى حد معين بدون حدوث ظاهرة الضغط العكسي Back Pressure ألتى تعمل على رفع درجة حرارة المحرك بشكل ملحوظ مسببة تلفه [10] .

ان جميع التصميمات الداخلية لمخفضات الصوت تعمل على تخفيض الضجيج الصادر من المحرك من خلال تشتيت غازات العادم والغاية من هذا التشتيت هو خفض سرعة وضغط وحرارة هذه الغازات لأن زيادة هذه العوامل تؤدي الى زيادة تصادم الغازات فيما بينها وتصادمها مع جدران الانابيب مما يسبب ضجيجا عاليا ،لذا وجب التحكم بهذه الاصطدامات من خلال تشتيت الغازات بتوفير منظومة ذات كفاءة عالية تعمل على خفض العوامل الثلاث انفة الذكر من اية عوارض جانبية لاعاقة مرور الغازات. [11] و [12] ، وتبعاً لما سبق فان كفاءة مخفض الصوت تختلف من نوع لآخر وذلك حسب تركيبه الداخلي وحجمه الخارجي .

ويهدف البحث الى التوصل الى تصنيع مخفض صوت ذو كفاءة عالية من خلال تقليل شدة الضجيج وهذا يمكن ان يؤدي الى رفع كفاءة اداء السائق وزيادة انتاجية الجرار من دون اية اعاقة لمرور الغازات ..

المواد وطرائق العمل :

المواد المستخدمة

- ١- صفائح معدنية بسمك (1 ملم) ويكون المعدن قابل للتشكيل وذات مقاومة عالية للتآكل والحرارة .
- ٢- انابيب معدنية مختلفة الاطوال وبقطر (3.9 سم) .
- ٣- جهاز قياس شدة الصوت (SLM)
- ٤- جهاز تاكوميتر لقياس عدد دورات عمود المرفق (rpm) ويثبت على لوحة المقاييس للجرار .
- ٥- ساعة توقيت .
- ٦- جرار زراعي بحالة جيدة سنة الصنع ١٩٧٩ واشتغل ٦٠٠ ساعة عمل حقلي .

طريقة حساب حجم مخفض الصوت

تعتمد طريقة حساب حجم المخفض على بعض المواصفات الخاصة بالجرار والتي يمكن بيانها للجرار الزراعي المحلي عنتر (٧١) بما يلي

Diesel Engine	4- stroke
Cylinder	4
Stroke	110 mm
Bore	102 mm
Max. engine speed	2200 (rpm)
Compression ratio	1١٧
Design HP	64.5 HP

طرق حساب ابعاد الكاتم

لحساب الازاحة الكلية للمحرك نستخدم القانون التالي [13]

$$V = \frac{\pi D^2}{4} \times L \times K \dots\dots\dots 1$$

حيث

V - ازاحة المحرك الكلية (سم مكعب)

D - قطر اسطوانة المحرك (سم)

L - طول الشوط (سم)

π - النسبة الثابتة

K - عدد الاسطوانات

أما حجم المخفض فيمكن حسابه بالمعادلة التالية [14]

$$V_m = \frac{5000 \times V}{W \sqrt{nc}} \dots\dots\dots 2$$

حيث

V_m - حجم المخفض (سم مكعب)

W - عدد دورات عمود المرفق (rpm)

nc - عدد ضربات المحرك

كما يمكن حساب حجم المخفض بالمعادلة التالية [15]

$$V_m = \pi \left(\frac{b}{2}\right)^2 \times a \dots\dots\dots 3$$

حيث

a - تمثل طول المخفض (سم)

b - تمثل قطر المخفض (سم)

ولأفضل تصميم فان [16]

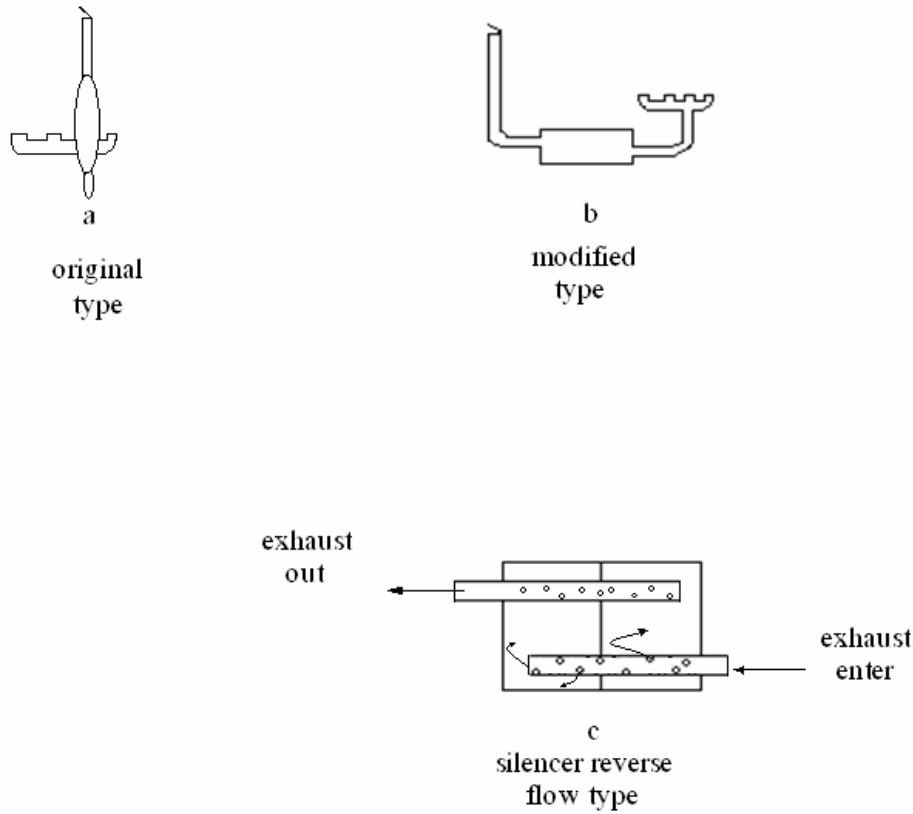
$$a = 4b \dots\dots\dots 4$$

وعليه تصبح المعادلة (3) [17]

$$5 V_m = \pi \times b^3 \dots\dots\dots 5$$

مراحل تصنيع مخفض الصوت من نوع الجريان العكسي Reverse Flow Type

- ١- عمل انبوبة معدنية للحجرة الرئيسة بطول (50سم) وقطر (39سم) مع انبوبيين بطول (45سم) وقطر (3.9سم) لكل منهما وكلاهما مثقب بعدة ثقوب بقطر (4.5ملم) لكل ثقب بشرط ان تكون مساحة الثقوب مساوية لمساحة فتحة انبوبي الدخول والخروج .
- ٢- عمل مسند عرضي مثقب بثقبين قطر كل منهما (4 سم)
- ٣- عمل غلافين دائريين قطر كل منهما بقدر قطر الحجرة الرئيسة مثقوب كل منهما بثقب لامركزي بقطر (4سم)
- ٤- اجراء عملية الدرفلة للقطع المعدنية لتكوين الشكل الاسطواني للحجرة الرئيسة ومن لحام طرفي كل حجرة رئيسة .
- ٥- تثبيت انبوبي الدخول والخروج وفتحتي المسند القرصي من حوالي ثلاثة ارباع طوليهما على ان يكونا متوازيين .
- ٦- دفع انبوبي الدخول والخروج والمسند القرصي داخل الحجرة الرئيسة ولحام المسند من منتصف طول الحجرة .
- ٧- لحام احد الغلافين الدائريين مع احد طرفي الحجرة الرئيسة بحيث يمر احد الانبوبيين المتوازيين بالفتحة اللامركزية للغلاف الاول ويمر الانبوب الثاني بالفتحة اللامركزية للغلاف الثاني .
- ٨- ربط مخفض الصوت بالمشعب باستخدام انبوب طوله (15 سم) من فتحة الدخول ويلحم من فتحة الخروج بانبوب طوله (1.15متر) حيث يربط احد جوانب هذا الانبوب ولمسافة (15سم) من فتحة الخروج ثم نحني الانبوب عموديا نحو الاعلى لمسافة (1متر) كما في الشكل (b-1)

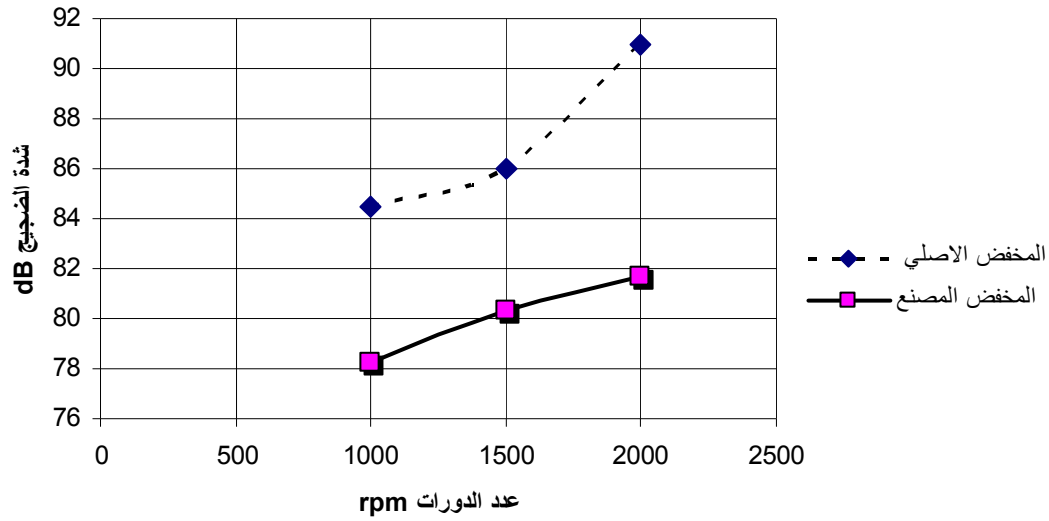


شكل (١) a- الشكل الخارجي للمخفض الاصلي يبين ارتباطه بالمحرك
b- الشكل الخارجي للمخفض المصنع يبين ارتباطه بالمحرك
c - مقطع داخلي للمخفض المصنع نوع reverse flow

طرائق العمل:

نفذت التجربة في احدى المزارع الخاصة التابعة لقضاء المحمودية وذلك باستخدام جرار زراعي محلي واخذت قياسات الضجيج لكل دورة من الدورات الثلاث المختارة للمحرك وهي على التوالي (1000,1500,2000) دورة/دقيقة بوجود المخفض الاصلي والمخفض المصنع ، حيث شغل الجرار بوجود المخفض الاصلي لمدة عشر دقائق وبدون حمل وبسرعة (1000 rpm) وتم قياس شدة الضجيج بواسطة جهاز (SLM) واذا تم وضعه عند مقعد السائق وبمستوى ارتفاع رأس السائق وبوضع افقي ثم اعيدت التجربة عند عدد الدورات (1500 rpm) و (2000rpm) وبعدها تم ايقاف المحرك لمدة خمسة عشر دقيقة لغرض التبريد حيث تم تسجيل شدة الضجيج لكل دورة .
تم ابدال مخفض الصوت الاصلي بالمخفض المصنع واجريت نفس الخطوات السابقة عليه ولنفس السرعة الثلاث حيث اخذت قياسات الضجيج للمخفض المصنع .
بعد الانتهاء من التجربة تم اعادتها لمرتين للتأكد من النتائج التي تم الحصول عليها.

والشكل (٢) يبين النتائج التي تم الحصول عليها مختبريا .



شكل (٢) العلاقة بين شدة الضجيج وعدد دورات المحرك مختبريا

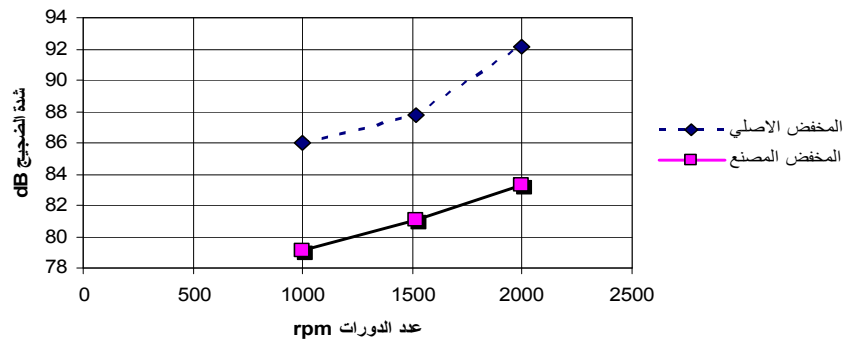
وقد تم اعادة التجربة بعد ربط الة التسوية على الجرار حيث اخذت قياسات الضجيج لكل دورة من الدورات الثلاث المختارة للمحرك وكما يلي

١- شغل الجرار بوجود المخفض الاصلي لمدة نصف ساعة حيث قام بعملية التسوية لمسافة (100 متر) وبعدد دورات (1000 rpm) وتم قياس شدة الضجيج عند هذه الدورات .

٢- اعيدت نفس الخطوة السابقة ولكن بعدد دورات (1500 rpm) و (2000 rpm) حيث سجلت قراءات شدة الضجيج لكل دورة .

٣- اطفأ المحرك لمدة عشر دقائق لغرض التبريد.

٤- ابدل المخفض الاصلي بالمخفض المصنع Reverse Flow واجريت نفس الخطوات (١، ٢، ٣) عليه وتم اعادة التجربة مرتين للتأكد من النتائج التي تم الحصول عليها وهي موضحة بالرسم البياني شكل (٣)



شكل (٣) العلاقة بين شدة الضجيج وعدد دورات المحرك حقليا

النتائج والمناقشة:

يبين المخطط في الشكلين (3,2) تأثير عدد دورات المحرك ونوع المخفض والتداخل بينهما في شدة الضجيج حيث أدت زيادة عدد الدورات من 1000 إلى 1500 ثم 2000 rpm إلى زيادة شدة الضجيج من (84.5 dB) إلى (86 dB) وإلى (91 dB) على التوالي للمخفض الأصلي مختبرياً، في حين أعطى المخفض المصنع شدة ضجيج ولنفس السرعة من (78.2 dB) إلى (80.3 dB) وإلى (81.7 dB) على التوالي أما حقلياً فقد أعطى المخفض الأصلي والمصنع شدة ضجيج أعلى نسبياً ولنفس السرعة حيث كانت شدة الضجيج للمخفض الأصلي من (86 dB) إلى (87.8 dB) وإلى (92.1 dB) أما للمصنع فمن (79.1 dB) إلى (81.1 dB) وإلى (83.3 dB) ويعود سبب ذلك إلى أن زيادة عدد الدورات أدى إلى زيادة كمية الغازات الخارجة من المحرك نتيجة زيادة عدد أشواط القدرة وبالتالي زيادة كمية الغازات المصطدمة مع بعضها البعض ومع الجدران الداخلية لمسارات العادم وأنبابه .

بالإضافة إلى أنه يلاحظ من المخطط في الشكلين (3,2) أن المخفض المصنع أعطى أقل معدل شدة ضجيج من المخفض الأصلي في التجريبتين المختبرية والحقلية وذلك لاحتوائه على الانبوبين المنقبين والذي ساعد على تشتيت الغازات بصورة منتظمة وتقليل انعكاس الغازات واصطدامها بجدران المخفض الداخلية في حين أعطى المخفض الأصلي أعلى معدل شدة ضجيج بلغت (88.6 dB) وذلك لرداءة تشتيت الغازات بسبب طبيعة التركيب الداخلي للمخفض .

الاستنتاجات والتوصيات:

من خلال النتائج أعلاه نستنتج مايلي :

١- تم الحصول مختبرياً وحقلياً على أقل شدة ضجيج للجرار الزراعي المحلي عنتر (٧١) وذلك باستخدام

المخفض Reverse Flow

٢- أن عملية تصنيع المخفض بشكل متقن أدى إلى بناء هيكل داخلي صلب مترابط بشكل جيد مما ساعد على عدم اهتزاز الأجزاء الداخلية وانفصالها عند مرور الغازات فيها والذي ساعد أيضاً في تخفيض شدة الضجيج .

٣- كان للانبوب الداخلي المنقب دوراً في تشتيت الغازات الخارجة وبالتالي تقليل من سرعة اصطدامها بالجدران وبالنتيجة قلل من شدة الضجيج .

ونوصي بدراسة تأثير المخفض المصنع على درجة الحرارة وضغط الزيت وتأثير نوعية الوقود المستخدم على العاملين السابقين وكذلك دراسة وتحليل غازات العادم وتأثيرها على صحة السائق وتحسين البيئة

المصادر:

١ - التميمي ، طالب حسين .. *صيانة واصلاح السيارات* ، الجزء الثاني ، مطبعة وزارة التعليم العالي والبحث العلمي ، العراق ، 1990 .

- ٢- رؤوف ، حكمت جميل . الضوضاء واثرها على صحة العاملين . المعهد العربي للثقافة وبحوث العمل . بغداد.العراق. ١٩٨٠ .
- 3 – Daived,E .Baker .2002 *Noise :The Invisible Hazard* .NASD, (National AG Safety Database) .USA . 2002..
- 4 – Thomas, L.B. *Noise On The Farm Can Cause Hearing Loss* . Ohio State University Extension , Food , Agricultural and Biological Engineering , Ohio, USA 2003 .
- ٥- كبة ، سلام ابراهيم . الضوضاء وصناعة الموت .وزارة العلوم والتكنولوجيا ، بغداد ، العراق . 2007 .
- 6 – Michael, T., *Noise Control on Farms* .Ministry Of Agriculture Food & Rura Affairs ,Ontario ,Canada .1996 .
- ٧- كمونة ، حيدر. " أهمية السيطرة على التلوث الضجيجي المروري " . الموقف الثقافي ، العدد 33 : 28-52 . 2001 .
- 8- Lowran , C.L., *Hand Book of noise and vibration control*. 4th eddition ,Trade and Technical Press.,ltd, England .1979 .
- ٩ - عبد الله ، معاذ فرحان تطوير كاتمة الصوت في الجرار الزراعي المحلي عنتر (٧١). رسالة ماجستير،جامعة بغداد،العراق . 2001 .
- 10 - كاظم ، عبد الواحد . اطالة عمر ماسورة العادم المستخدمة في السيارات في العراق " مجلة الهندسة والتكنولوجيا ، المجلد 10 ، العدد 1 : 7-12، 1991 .
- ١١- عبود ، مكي مجيد .الساحبات ووحدات القدرة .جامعة البصرة. العراق 1981 .
- ١٢ - كمونة ، حيدر . التلوث الضجيجي في المدينة المعاصرة . الحكمة، (24) . 2002 .
- 13- Maleev V.L.,*Internal Combustion Engine* . Mc Graw Hall,Inc,1973
- 14- Alfredson,R.J. and Davies,P.O.A.L.: " *The performance of exhaust silencer component sound & vibration* " . Vol 17 , pp. 175-196 , 1971 Edition , Prentice – Hall , inc. 1988 . 3rd
- 15- Harris, M.,*Hand Book of noise control* .
- 16 Munjal,M.I., *Acoustics of duct and muffler*. John Willy and sons .1987. -
- 17 – Peter , M .*Microwaves & RF Properly Understanding Noise In Test Applications* .Micronetics ,Inc,26 Hampshire,NH(603),USA.2006 .