MOTORLARDA ASIRI DOLDURMA

Motorlu taşıtların boyutlarını ve ağırlığını arttırmadan, hızlarını ve taşıma kapasitelerini arttırmak için daha güçlü motorlara ihtiyaç duyulur. Aynı zamanda dağ şartlarında kullanılan motorların, atmosfer basıncının daha düşük olduğu böyle yüksek seviyelerde güçleri düşmeyecek şekilde dizayn edilmeleri gerekir. Bunun için, motorun silindir hacmi başına gücünü arttıracak bir metodun bulunması gerekir.

Motorlarda mil gücü;

iki stroklularda N_b = bmep V_s n ve dört stroklularda N_b = bmep $V_s \frac{n}{2}$

şeklinde daha önce ifade edilmişti. Bu ifadelere göre; motorun boyutlarını artırmadan gücünü arttırmak için, ya n-hızının veya fren ortalama efektif basınç bmep'in arttırlması gerekir. Fakat, nhızının artırılması pistonun ortalama hızını arttırdığından motorun ömrünü kısaltır. Bu yüzden, motorun ömrünü arttırmak için, fren ortalama efektif basınç bmep'in arttırılması daha uygun bir metod olacaktır. Bunun için, bmep'in hangi parametrelere bağlı olduğunun bilinmesi gerekir.

Dört stroklu motorlarda iç güç, N_i = imep $V_s \frac{n}{2} = \dot{m}_y \, \eta_i \, AID \, olur.$ Buradan indike ortalama basınç, imep = $\frac{2 \, \dot{m}_y \, \eta_i \, AID}{n \, V_s} \, seklini \, alır.$

Volumetrik ve mekanik verimin tanımından, $m_y = \frac{\eta_v \rho_a n_v v_s}{2(H/Y)_{ger}}$ ve bmep = imep η_m olur.

Buradaki ho_a ; aşırı doldurmalı motorlarda kompresör veya blover çıkışındaki havanın yoğunluğudur. Yani, aşırı doldurmalı motorlarda $\rho_a = \rho_k$ 'dır.

Bu bağıntılar yardımıyla, bmep = $\frac{\eta_i \ \eta_m \eta_v \ \text{AID} \ \rho_k}{(H/Y)_{ger}}$ olur.

Hava yakıt oranı, $(H/Y)_{get} = \frac{m_{hsto}}{m_v} \lambda = (H/Y)_{sto} \lambda$ olur.

Buradan fren ortalama efektif basınç, bmep = $\frac{\eta_i}{\lambda} \frac{\eta_m \eta_v \text{ AID } \rho_k}{(H/Y)_{sto}}$ şeklini alır.

Buradaki $\frac{\eta_i}{\lambda}$ oranı, silindirde meydana gelen iç olaylar tarafından belirlenir. Bu değer, yeteri kadar yüksek olduğundan, %1-2'den daha fazla arttırılamaz ve bmep üzerinde dikkate değer bir etkiye sahip olamaz. Volumetrik verim η_v 'de yeteri kadar yüksektir. Mekanik kayıpları azaltmak için yapılan çalışmalarda, bmep'te büyük bir artış sağlamayacaktır.

Dolgunun yoğunluğu ρ_{k_2} silindire emilen havanın veya karışımın basıncı yükseltilerek arttırılabilir. bmep'in değeri ve dolayısıylada motorun birim hacminden elde edilen güç, dolgunun yoğunluğuyla doğru orantılıdır. Motorun birim hacminden elde edilen gücü artırmak için, dolgunun silindirlere basınçlı olarak gönderilmesine aşırı doldurma (süperşarj) denir.

Aşırı doldurmalı motorlarda sürtünme kayıpları, daha büyüktür. Fakat, efektif (fren) ⁸¹ gücündeki yükselme yüzünden, mekanik verim aşırı doldurma yapılırsa artar.

Havanın basıncı motor tarafından tahrik edilen bir kompresör tarafından arttırılırsa, böyle aşırı doldurmaya mekanik aşırı doldurma denir. Bu tür aşırı doldurmada kompresör, motor tarafından tahrik edilmesine rağmen, motorun efektif (fren) gücü büyük ölçüde artar. Gazın sıkıştırılmasında harcanan veya genişlemesinde elde edilen iş, gazın ilk sıcaklığıyla+ orantılıdır. Kompresörde hava, nispeten düşük bir sıcaklığa sıkıştırılır ve silindirde daha yüksek bir sıcaklıkta genişler. Sonuçta, sıkıştırmada (kompresorde) sarfedilen işten daha fazla işte bir artış meydana

Motorun gücündeki artış, aşırı doldurma derecesiyle belirlenir. Aşırı doldurma derecesi, bmeps

 $\varepsilon_s = \frac{1}{\text{bmep}}$

şeklinde tanımlanır. Buradaki $bmep_s$, aşırı doldurmalı bir motorda elde edilebilen (maksimum) fren

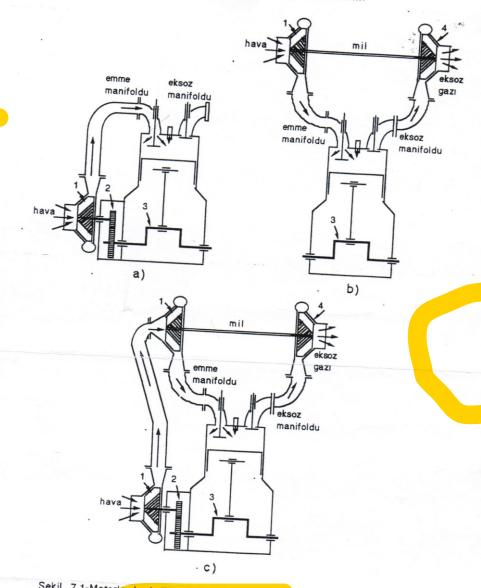
Aşırı doldurma, sıkıştırma sonunda havanın basıncını ve sıcaklığını arttırır. Bu durum, vuruntu ortaya çıkacağından, karbüratörlü motorlarda aşırı doldurma derecesini sınırlar. Kıvılcımla ateşlemeli motorlarda aşırı doldurma, dağ şartlarında motorun anma gücünü muhafaza etmek için kullanılabilir. Aynı zamanda, kıvılcımla ateşlemeli motorların anma gücü ; sıkıştırma oranı, aşırı doldurma basıncı ve hava fazlalık katsayısı vuruntuya sebep olmayacak şekilde seçilerek arttırılabilir.

Aşırı doldurma basıncının vuruntu tarafından sınırlanmadığı dizel motorlarında aşırı doldurmanın kullanılması, oldukça caziptir. Aşırı doldurma, dizel motorlarının birim hacminden elde edilen güçte büyük bir artışa sebep olur. Pratikte, emniyeti garanti etmek ve termik gerilmeleri müsaade edilen sınırlarda tutmak için, aşırı doldurmalı motorlarda maksimum çevrim basıncı sınırlandırılır ve hava fazlalık katsayısı arttırılır. Hava fazlalık k<mark>atsayısının artması, eksoz</mark> gazlarındaki zehirli maddeleri ve isi azaltır. Otomotiv dizel motorlarında aşırı doldurma sayesinde, bmep, yaklaşık %40-50 arasında arttırılabilir.

7.1 Aşırıdoldurma Sistemleri

Üç türlü aşırı doldurma sistemi vardır.Bunlar; motordan tahrikli kompresörlü sistem, türbokompresörlü sistem ve kombine sistemdir. Bu sistemler, sırasıyla, şekil 7.1'de gösterilmiştir. Şekil 7.1a'da gösterilen ilk sistemde, tahrik edilen kompresör, hız ayar dişlisi (2) vasıtasıyla krank miline (3) bağlanmıştır. Şekil 7.1b'deki ikinci sistemde, türbokompresör, gas türbinine gönderilen eksoz gazlarının enerjisiyle tahrik edilir. Bu sistemde, kompresörle gas türbini aynı mile monte edilir. Şekil 7.1c'deki kombine sistemde; ilk kademe, motor tahrikli kompresör ve ikinci kademe,

Sıkıştırmadan dolayı, kompresörde havanın sıcaklığı artar. Kompresörün basınç oranı ϵ_k = (p_k/p_o) > 2 olduğu zaman, dolgunun sıcaklığını azaltmak için; motorun emme manifolduyla kompresör arasına bir soğutucu yerleştirilir. (p_k ,kompresör basıncıdır ve kompresör çıkışındaki



Şekil 7.1-Motorlarda kullanılan aşırıdoldurma sistemleri

Aşın doldurmalı karbüratörlü motorlarda, kompresör, karbüratörden önce veya sonra yerleştirilebilir. öncesine yerleştirilirse, şamandıra kabındaki sızdırmazlığa özel bir dikkat verilmelidir. Sonrasına yerleştirilirse, gazların kompresörün içine kaçmaması için tedbir alınmalıdır. Aksi takdirde, emme sisteminde geri tepme meydana gelecektir. Geri tepmeyi önlemek için, kompresörden sonra boruya emniyet süpapları yerleştirilir.

Aşırı doldurmalı motorlarda havanın basıncını arttırmak için kullanılan kompresörler; 83 genellikle, döner deplasmanlı ve santrifüj kompresörlerdir. Bir kompresörü karakterize eden başlıca parametreler; basınç oranı ϵ_k = (p_k/p_o) , bastığı havanın debisi m_h ve adyabatik verimi η_{ad} 'dir. Kompresörün gücü, aşağıdaki bağıntılar yardımıyla hesaplanabilir;

$$N_{k} = \frac{\dot{m}_{h}c_{p}T_{o}}{\eta_{k}} \left(\varepsilon_{k}^{(k-1)/k} - 1 \right) \text{ veya } N_{k} = \dot{m}_{h} \frac{RT_{o}}{\eta_{k}} \frac{k}{k-1} \left(\varepsilon_{k}^{(k-1)/k} - 1 \right)$$

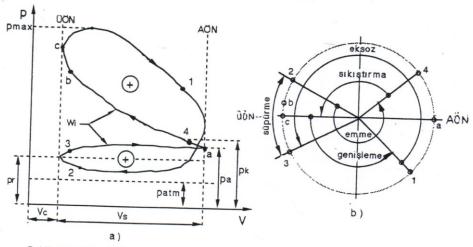
Buradaki kompresörün toplam verimi $\eta_k = \eta_{ad} \eta_{mk}$ 'dir. η_{mk} , kompresörün mekanik verimidir. Hava soğutulmazsa, blover veya kompresor çıkışındaki sıcaklık aşağıdaki bağıntıyla bulunur;

$$T_{k} = T_{0} \left(1 + \frac{1}{\eta_{ad}} \left(\varepsilon_{k}^{(k-1)/k} - 1 \right) \right) \qquad \left(T_{2} - T_{1} \right) = T_{2}^{1} - T_{1} \qquad T_{1}^{1}$$

Basınç oranı arttıkça, kompresorun adyabatik veriminin düşmesi; kompresorde havayı sıkıştırmak için harcanan işi ve çıkıştaki havanın sıcaklığını arttırır. Bu durum, aşırı doldurmanın etkinliğini azaltır.

7.2 Dört stroklu aşırı doldurmalı bir dizel motorunun indikatör diyagramı ve süpap (zaman) ayar diyagramı

1-noktasında eksoz süpabı açılmaya başlar ve eksoz gazları eksoz manifoldundan gaz türbinine veya dışarıya gitmeye başlar. 2-de emme süpabı açılmaya başlayınca, kompresörden gelen basınçlı hava silindire dolmaya başlar. 2 ila 3 arasında basınçlı hava, silndirdeki artık gazları eksoz manifolduna süpürür. Çünkü, bu iki nokta arasında her iki süpapta açıktır. 3-de eksoz süpabı kapanır ve basınçlı havanın silendire dolma işlemi devam eder. 4-de emme süpabı kapanır ve silindirdeki hava sıkıştırılmaya başlar. Sıkıştırma devam ederken, bnoktasında silindire yakıt püskürtülür. c-noktasından silindirdeki yanan gazlar genişler ve piston üzerende bir iş yapar.



Şekil 7.2-dört stroklu aşırı doldurmalı bir motorda; a) indikatör diyagramı b) süpap zaman ayar diyagramı

b) supap zaman ayar diyagramı
$$R = qp - cv \qquad R = kcv - cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad k - 1 \qquad k$$

$$R = cv \qquad R = kcv - cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

$$R = (k - 1)cv \qquad R = QP - CV - SQ$$

2 - SCIPER SARS (ASIRI DOLDURNIA) SISTENII NEDIR:

Dizel motorlarda fazla gis elde etmek amacıyla kullanılan bir devredir. Motorun güşünü artırabilinek işin silindire göndeilen yakıt miktarının artırılması gerekir. Normal çalışma sartlarında silindire alınan hava işindeti Oksijen miktarı püskürtüken yakıtın hepisini yaklanıyacağından istenilen güş temin edilemez. Bu nedenle silindirlerin işine normalden fayla hava gönderilmesi geretir.

Silindice bir gerrinde olinar hava mittarin actional irin harici bir taynak gercklidir. Bunu da super sarji odini verdisimiz yardımcı sistemlerin tullanılmasıyla sağlanır.) Bu sistemin tananmını super sarj sistemi denir. Gilindiclerine alınan hava mittarı normal enişti bir motora nazaran artınlmış motorlara da süper sarjılı motor denir.

3- SUPER SARS SISTERINE NIGIN INTIVAGE DUYCKMUSTUR!

Mormal emisti isten wannali bir motor in yonz ma sonucu elde edilen energinin bir kumını fayahlı ise çevirilir. İsten yanmalı bir motorda elde edilen güç;

1- Belieli bir zamanda silindin alman atman

2 - Bu havant silindira tanana kulla ulmasua

3- Motorun termodinamik verimine 4- Püskürtülen yakıt miktarına bağlıdır. Buradan su sonucu sitarlahilisin 2.1

Buradan su sanceu sitartabiliciz. Belicli bir zanan da silindire alman havanın artırılması ile daha puta yakıt yakabiline imkanı dasacağından matarın gücü artırılabilinir. Motorlar tendi emme stroku işinde havayı temin edemedişi işin bir et sisteme ihtiyaş dıyılmıştır. Bu sistem silindirlere basınş altında havay motorun gücü artırılır, hem de eksaz gazlarının motordan atılmasına yardımcı alur.

4- SUPERSAR'S SISTEMININ SINIFCANDIRIKMASI:

a) Mekanik soperson' sistemi.

1- Santrifrůj Kompresorler

2 - Aksinel Kamprosörka

3 - Döner tanath tompressirler.

4- Vida kompressirler.

5 - Roots kompressorler.

6- Pistonke tompressiler.

7 - Solinim tonotti tonprejorter

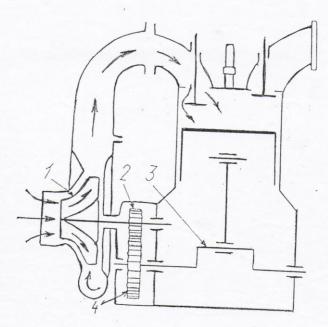
b) Turbosori sistemi

4- Sabit basm; sistem!

2 - Pulse sistemi.

6- MEKANIK SCIPERSARS SISTEMI NEDIR:

isten janmali motorun süpersarjında kullanılan kompresor hareketini, harici bir taynaktan vena motorun trank milinden aliyorsa bu motordaki supersarj sistemine Metanik supersarj sistemi denir.

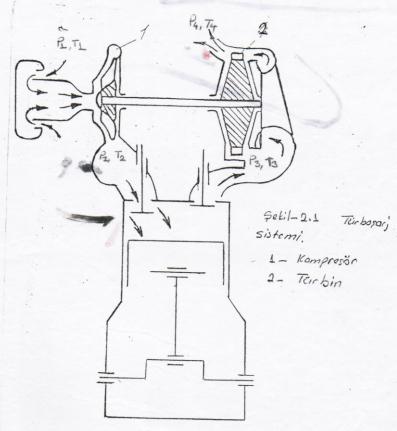


Setil- 6.1. Mekanik süpersan sistem.

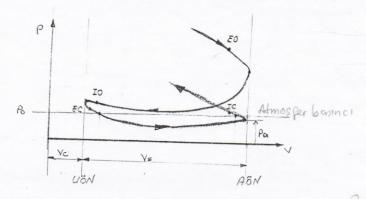
- 1- Kompresión
- 2 Kompresor distivi
- 3 Krank mili
- 4- Krank dishisi.

12 - TEIRBO SARS SISTEMERI NEDIR:

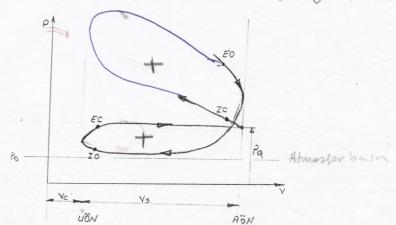
Silindice bir sevrimde alınan hava mittarnı artırmak için, haretetini silinderlerden çıkan eksez gazlarının teptisiyle temin eden türbin, kompresior ve manipoldlardan meydana pelen sisteme türbə şarı sistemi denir.



5- DORT ZAMANLI, SÜPERSAR'S VE NORMAL EMIŞL' MOTORIALIN GAZ DEGİSIM P-V DİYAGRAMLARININ KARŞILAŞTIRILMASI



Setil-5.1. Normal emisti bir motorun gar dogisim et dingicani.



petil-5.2. Superpails bir motoren por depisim P-V dipagrams.

Ve - Youma odasi hacmi

Vs - Kurs hormi (strok hacmi)

EAA IO - Emme Supabinin agilmost

Int K6 Ic- Emme superbinen toporman

EAA. EO - Etson supation agilmasi

EKG EC - EKSOZ Supakin tagamal.

Ek.K6.

9- KOMPRESÖR IGIN GEREKLI GÜG!

Mekanik süpersarili bir motorda kompresõrü tahrik etmek isin perckli güs

MK = mah = micp AT AT = T2-TI Kompresor yerim!

1/2 - TI = Sizentropik straklik fanki
Tz-TI = Pergek straklik fanki

Sekil-91. Kompreson T-s digagrant

Buroka izentropik durum desisimi sez tonusu abbugun- $\frac{1262}{T_1} \left(\frac{P_2}{P_1}\right)^{\frac{1}{k}} \Rightarrow \frac{1}{T_2} \left(\frac{P_2}{P_1}\right)^{\frac{1}{k}} dir.$ Kompressi- işin harranan püş; $\frac{1}{\sqrt{k}} = m cp \left(T_2 - T_1\right) veya$

Mc = mcp (T2-T1)

Tz' isin mazilar esitlik son ipodede yerine Konursa

 $N_{k} = \frac{m_{0}}{n_{0}} \frac{\pi}{k} \left[\left(\frac{p_{2}}{R} \right)^{\frac{k-1}{k}} \right]$ $N_{k} = m_{h} \cdot \frac{e \pi}{k} \cdot \frac{k}{k} \left[\frac{g_{k}}{g_{k}} \right]^{-1}$ $S_{k} = \left(\frac{p_{k}}{p_{0}} \right) Rasny a - hs opens$

Kompressran dänderilmesindeli metanik tayıplar da hesaba tatılırsa, tampressra tahrık atmek işin gercekli güş;

 $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad C_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$ $\frac{NK}{MC} = \frac{mc_{p}T_{1}}{2m}\left(\frac{\rho_{2}}{\rho_{1}}\right)^{\frac{1}{2}} \qquad \qquad c_{p} = sabit be}$

10- DEGERCENDIRME :

Metanik kompresorlerle dört tamanlı dizel motorlardı 40-50 nis betinde aşırı dolderma yapılı-bilinir. Buna tarşılık iti 2 amanlı motorların hava sarfiyatlarının yüksek olması, kompresorca tahrik işin sarfedilmesi gereken güçün seri olarak artmanım icabettirir. Bu sebepten metanik tompresorlerle aşırı dolderma iti 2 amanlılarda yüksek dolderma nisbetinde ekenemiklişin ardımasına sebeşe olur. Bundan dolayı iti 2 amanlıda metanik tompresorler ancak 46 15-25 nisbeti de güş artışı saşlar.

Dört 2 amanlı dizel motorlarab etsez

Dort 20manli dizel motorlando etsoz

+ Cirbini ile tahrik edilen tompressa asiri dolduna

yaparak 1. 50-60 nisbetande jüs artışı elde edil
bilmektedir. İti 20manlı dizel motorların eksoz

türbə kompresiden asırı doldurulman dört 20manlı

dizel motorlara nararan sok daha büyük zorluklar

Mekanik sciperorij sisteminde kompresse haram is (we), motorum indike pissinci dissirir. Aurica plotordon sikan epsoz garinin energisinden flagoladan). madigi isin klekanik scipe-porij, turbo sai) sistemin narama avantajli degildir. Bu nedenk motorla-da turbo saij sistemi tercih edilmektedir.

11- SONCIG :

Sonus olarak belirli bir sıkış gücü işin sopersaijli bir motorun ovantajlarını osodaki gibi sırolamak münkündür.

1 - Daha hafit motora sahiptin (KW-saat basim

2- Eksoz türboşai sistemi ile dalm yeksek vorm. (daha düşek özgel yakıt sarfiyatı)

3- Gikis piccinde kw-saat başına daha düşek

maliget. Ozellikk bigik motorlanda.

4- Ekson jansttasa, tarbojaijan ekson tarbin!
tarafından anattıldıyından, daha sesin bir motor.

5- Deniz sevipesinden pukseklede, dusek hava basınglarında normal emişli bir motora naraan daha yeksek volumetrik ve inu sahiptir. 6- Daha femir ekson para (normal emille motora nazoran hava farlalık tatsayın oldukra yüksetkir.) 7- Motor daha az vuruntulu galisir.