

# KRALJEVINA JUGOSLAVIJA

UPRAVA ZA ZAŠTITU



INDUSTRISKE SVOJINE

KLASA 40 (3).

IZDAN 1 JULIA 1936.

## PATENTNI SPIS BR. 12417

Aluminium Limited, Toronto, Canada.

Usavršenja u legurama na aluminiumovoj osnovi, koje se mogu toplotno obradivati.

Prijava od 13 maja 1935.

Važi od 1 oktobra 1935.

Traženo pravo prvenstva od 15 avgusta 1934 (U. S. A.).

Ovaj se pronalazak odnosi na usavršenja u topotnom obradivajuju aluminiumovo magnezijumovih legura.

Legure na aluminiumovoj osnovi našle su široku primenu u obliku konstruktivnog materijala tamo gde je mala težina najglavnija činjenica a velika jačina je od drugo-stepene važnosti. Pojavila se međutim sve veća traženja jačih legura, koje bi pored toga bile otporne prema korozivnim napadima. Nađeno je da aluminiumo-magnezijumove legure, koje sadrže oko 5 do 15% magnezija zadovoljavaju ove uslove u vanrednom stepenu, pošto imaju neobično visoku jačinu i granicu razvlačenja pored znatne korozivne otpornosti. Iako ove osobine preporučuje ove legure za mnoge svrhe, pri proizvodnji livenih delova izvesnih tipova i pri izradi kovanih proizvoda naišlo se na znatnu teškoću. Bilo je naime otkriveno da se rastopljene legure lako oksidišu i da se često dobijaju nezadovoljavajući liveni delovi. Bilo je utvrđeno da se ova okolnost može ispraviti dodavanjem rastopljenom metalu pre livenja male količine kalacija. Smanjenje oksidacije tečnog metala, kako je to ogledima bilo utvrđeno, služilo je istovremeno i povećanju njegove tečnosti naročito pri izradi livenih delova složenog oblika u stalnim kalupima. Teškoće, na koje se naišlo u izradi proizvoda od gore pomenutih legura, trebalo bi prema tome da se smatraju kao rešene ovim poboljšanjem.

Za mnoge svrhe ove su legure u tek livenom ili obrađenom stanju potpuno zadovoljavajuće u pogledu jačine, ali su u nekim slučaju potreban još poseban obradili.

voljavajuće u pogledu jačine. S druge strane izvesne primene zahtevaju najveću moguću jačinu uporedno sa težinom materijala. Bilo je utvrđeno da se jačina na prekid i granica razvlačenja livenih ili kovanih aluminiumo-magnezijumovih legura može znatno povećati, ako se one u toku izvesnog vremena podvrgnu visokoj temperaturi za kojim sledi kaljenje ili naglo hlađenje legure do obične temperature. Poboljšanje se obično postiže zagrevanjem legure do temperature u oblasti od oko  $250^{\circ}$  do  $450^{\circ}$  C. u toku vremena od nekoliko minuta do izvesnog broja časova, koji zavisi od prirode proizvoda koji se obraduje i zatim brzim hlađenjem do znatno niže temperature. Ubrzo je međutim primećeno, da one legure, koje sadrže kalcijum ne odgovaraju na topotnu obradu u tolikom stepenu kao legure bez ovog elementa. Ovo se dejstvo kalacija ispoljava u manjim vrednostima jačine ovih legura, kao i u manjoj žilavosti. Pokušaji da se ovo štetno dejstvo kalacija umanju smanjenjem količine kalacija, koja se upotrebljava, samo bi imali težnju da smanje povoljno dejstvo ovog elementa na osobine legure u pogledu livenja. Zadovoljavajući kompromis između postižavanja poboljšane kakvoće u pogledu livenja i proizvodnja maksimalnih mehaničkih osobina u topotno obrađenim proizvodima nije mogao da bude postignut.

Jedan od glavnih ciljeva našeg pronašlaska sastoje se u proizvodnju boljih mehaničkih osobina kod topotno obrađenih aluminiumovo-magnezijumovih legura, koje sa-

drže kalcium. Dalji cilj je postizavanje ovih povoljnih mehaničkih osobina bez nepovoljnog delovanja na osobine legure u pogledu livenja. Drugi je cilj našeg pronalaska da se ovo poboljšanje postigne bez bitne promene postojeće livačke prakse u pogledu izrade i livenja legure.

Naš je pronalazak zasnovan na otkriću da prisustvo male količine kalaja ili olova ili jednog i drugog u aluminium-magnezijumovoj leguri, koja sadrži kalcium, uspešno suzbija nepovoljno dejstvo ovog poslednjeg elementa na osobine ove legure u pogledu toplotnog obradivanja. Za savlađivanje štetnog dejstva kalcija potrebna je samo veoma mala količina protivno delujućeg sredstva, od oko 0,01 do 1,25% olova ili kalaja ili i jednog i drugog u stanju su da ponište dejstvo od oko 0,01 do 2% zemno alkalinog metala. Kalcij se najčešće dodaje legurama, koje sadrže 5 do 15% magnezija, ali ovaj elemenat deluje i na legure bilo sa manjom bilo sa većom sadržinom magnezija. Dodavanje olova ili kalaja ili jednog i drugog nikako ne smanjuje povoljno dejstvo kalcija na karakteristike legura u pogledu livenja, one se mogu bez ikakvih teškoća liti u kalupe od peska ili stalne ili „ingo“ kalupe bez suvišne oksidacije tečnog metala na mestima, gde ovaj dolazi u dodir sa zidovima kalupa ili atmosferom. Za ciljeve našeg pronalaska elementi olovo i kalaj sačinjavaju grupu supstanca, koje mogu jedna drugu zamjenjivati ili se mogu zajedno upotrebljavati sa bitno istim rezultatom. U slučaju kada se upotrebljavaju oba elementa ukupna njihova količina ne treba da prevaziđa nekih 1,25%.

Prema našim posmatranjima, sa dodatkom kalcija, koji znatno sputava difuziju magnezija kroz aluminiumovu osnovu pri izlaganju legure rastvarajućoj toplotnoj obradi, u unutrašnjoj gradi (strukturi) aluminium-magnezijumovih legura nastaju izvesne promene. Naše je uverenje da olovo i kalaj imaju veći afinitet prema kalciju nego što ga sam kalcij ima prema magneziju i aluminiumu. Usled ovake razlike u relativnom afinitetu olovo i kalaj sprečavaju obrazovanje kakve bilo supstance, koja bi sputavala rastvaranje i difuziju magnezija pod uticajem toplote. Stepen jačine, koji se postizava u toplotno obrađenoj aluminium-magnezijumovoj leguri, određen je stepenom, u kojem se magnezijum rastvara i prema tome svaka prepreka koja bi se rastvaranju ovog poslednjeg elementa isprečila teži da smanji jačinu legure. Bilo da je prethodno tumačenje ponašanja olova i kalaja u pogledu kalcija tačno ili ne, ipak ostaje nepobitna činjenica da dodavanje kalaja ili olova ili jednog i drugog legurama, koje su

ovde u pitanju poboljšava njihove mehaničke osobine u toplotno obrađenom stanju.

Dobit, koja potiče od primene ovog pronalaska može biti mnogo jasnije prikazana upoređivanjem toplotno obrađenih legura sa i bez dodatka olova i kalaja. Legure navedene u tablici I sadrže oko 10% magnezija i bile su livenе u kalupe od peska. Zatim su bile toplotno obradivane u toku 16 sati na temperaturi od 432° C. i kaljene u vodi.

Tablica I.

% dodanih elemenata:	Jačina na prekid u kg.	Granica razvlačenja po kv. sm.	% izduženja na 50,8mm
Ca	Pb.	Sn.	
0,05	—	—	2466 1514 4,7
0,05	0,3	—	3422 1648 17,2
0,05	0,5	—	3270 1620 15,0
0,05	—	0,3	3272 1537 15,7
0,05	—	0,5	3166 1615 14,8

Poboljšanje osobina u pogledu toplotnog obradivanja kod legura, koje sadrže olovu i kalaj pojavljuje se najednom u obliku povećanja jačine na prekid i vrednosti izduženja. Povećanje izduženja predstavlja naročito poželjnu činjenicu pošto su mnoge toplotne obradene legure na aluminiumovoj osnovi manje žilave i prema tome su više podložne lomljenju pri udaru. Ispitivanje pokazuje sem toga da prisustvo olova i kalaja ne samo da služi poboljšanju mehaničkih osobina legura toplotno obrađenih pod istim okolnostima kao i legure, koje ne sadrže elemente, koji deluju nasuprot kalciju, nego da se prema potrebi može skratiti trajanje toplotnog obradivanja a da se još uvek mogu postići osobine, koje se mogu naći kod toplotno obradene legure, koja ne sadrži olova i kalaja.

Povoljno delovanje olova i kalaja zapada se takođe i kod legura, koje sadrže kalcij u većoj srazmeri. Legure navedene u tablici II sadrže istu količinu magnezija kao i legure iz tablice I i bile su izradene i toplotno obrađene pod istim okolnostima, tako da se glavna razlika između obeju seriju sastoji u sadržini kalcija.

Tablica II.

% dodanih elemenata:	Jačina na prekid u kg.	Granica razvlačenja po kv. sm.	Izduženje u % na dužini (50,8mm.)
Ca.	Pb.	Sn.	
0,10	—	—	2780 1613 5,7
0,10	0,6	—	3391 1559 16,2
0,10	—	0,4	3270 1643 13,7

Vidi se da prisustvo olova ili kalaja deluje nasuprot uticaju kalcija skoro u istom stepenu iako legure sadrže više kalcija. Bolje je da se sa povećanjem sadržine kalcija u leguri upotrebljava takođe i više olova ili kalaja.

Iako pronađak ima uspešno dejstvo u celoj oblasti sadržine magnezija i kalcijuma, koja je gore pomenuta, našli smo da dodatak olova ili kalaja ili jednog i drugog deluje sa naročitim uspehom u oblasti sadržine magnezija, koja se obično upotrebljava u trgovачke svrhe, a to je od oko 6 do 11%. Sadržina kalcijuma u ovakim legurama može se održavati između granica od oko 0,01 do 0,5%. Za legure, koje sadrže magnezijum i kalcijum u ovim granicama najpogodnija srazmerna kalaja i olova leži približno između 0,25 i 0,75%. Potrebna količina elementa, koji deluje nasuprot dejstvu kalcijuma može lako biti određena ispitivanjem, ali ova se količina menja uopšte sa sadržinom kalcijuma tako, da veća srazmerna kalcijuma zahteva odgovarajuće veću količinu olova ili kalaja ili jednog i drugog, nego kod legure sa malom sadržinom kalcijuma.

Legure izrađene u saglasnosti sa našim pronađaskom mogu biti sastavljene na isti način koji se uopšte praktikuje u livnicama, potrebno je jedino preduzeti obično preostrožnosti za srećavanje pregrevanja, savršeno mešanje legure i za livenje metala na podesnoj temperaturi.

Aluminijum obične komercijalne čistoće pogodan je za izradu ovde opisanih legura. Našli smo međutim da se bolje osobine postizavaju upotrebom aluminijuma koji sadrži manje od 0,3% primesa.

Zvezanje (uključujući tu i delove za njihovo pružavanje) i sestoji se u tom, što se ti predmeti izrađuju od brom-kobalitovih legura koje sadrže:

40–90%	kobalit
6–40%	brom
preko 6–30%	wolframa i/ili molibdena
0–20%	nikla i
0,01–2%	a najbolje ispod 0,01%
ugljenika.	

Legure su se mogu dodavati i drugi dodaci uobičajeni u tehnici ugradnje, na primjer cijam, bakar, mangan, aluminijum, titan, vanadijum, cirkon, teniel, berberijin, bor, gvođe i in pojedinačno ili pomešano, u koncentraciji do 6%.

Pokazalo se, da su predmeti izrađeni od tih legura vrlo pogodni protiv okidajućih uticaja, protiv nagrijavanja od strane telefonskih zvuka (na pr. sokova i u usis) i lekova, kao i protiv hemijskih reakcija (mlečne, sitčine, druge mastne, fluorovodnike, kiseline, supernočnog vodenca itd.) i da ni u kom pravcu ne ulen na žive ukrse. Ovi su u tom pogledu bar ravno pravni za delovima izrađenim od poznatih

#### Patentni zahtevi:

1) Legura na aluminijumovoj osnovi, koja se može toplotno obradivati, naznačena time, što sadrži oko 5 do 15% magnezija, 0,01 do 2% kalcijuma i 0,01 do 1,25% olova ili kalaja ili jednog i drugog, dok je ceo ostatak u glavnom aluminiju.

2) Legura u saglasnosti sa zahtevom 1, naznačena time, što sadrži magnezija približno od 6 do 11%, kalcijuma od 0,01 do 0,05% olova ili kalaja ili jednog i drugog od 0,25 do 0,75%.

3) Legura u saglasnosti sa zahtevom 1 ili 2, naznačena time, što sadrži oko 10% magnezija, 0,05% kalcijuma i 0,3% kalaja ili olova.

4) Legura u saglasnosti sa zahtevom 1 ili 2, naznačena time što sadrži oko 10% magnezija, 0,1% kalcijuma i 0,6% olova.

5) Legura u saglasnosti sa zahtevom 1 ili 2, naznačena time, što sadrži oko 10% magnezija, 0,1% kalcijuma i 0,4% kalaja.

6) Postupak za izradu legure na aluminijumovoj osnovi, koja se može toplotno obradivati, u saglasnosti sa kojim bilo od zahteva 1 do 5, naznačen time, što se aluminijumovo magnezijumova legura, koja sadrži oko 0,01 do 2% kalcijuma i 0,01 do 1,25% olova ili kalaja ili jednog i drugog, toplotno obraduje na temperaturi odprilike između 250° i 450° C. posle čega sledi brzo hlađenje legure do znatno niže temperature.

Uzimajući u obzir da se u običnoj praksi u elektrosmotri i slično sa naročito pogodni u takvim slučajevima u kojima mora da se vrši neko stekanje, zahvat će odlikujuće, što se njihovi nobičajeni odliveni komadi mogu odlići bez teškoća, jer legura prema pronađaku ispunjava srednje formu i pri najmanjoj debelini zida i time se omogućava najbolje livenje i majnajnih i najkomplikovanih komada. Isto tako se mogu legure sa preimnušenom malom sadržinom ugljenika kovati i razvlačiti u žice. Zato se mogu dobro lekovati, glačati, a uz od njihove hrđeće teško su, ne najma slveraju ogrebotline. Pomoću toploće obrade, može uticati na svojstva legura, na pr. na njihovu tvrdocu.

Navede se sledeći primjer legura prema ovom pronađaku:

10–35%	broma
7,5%	molibdena
0,5%	ugljenika
ostatak	kobalt
10–30%	brom
7%	wolframa
7%	molibdena
7%	afila
0,1%	ugljenika
ostatak	kobalt

