



سازمان صنایع کوچک و شهرکهای صنعتی ایران

شرکت شهرکهای صنعتی استان مرکزی

عنوان:

مطالعه امکان سنجی مقدماتی طرح تولید پروفیل های
دریایی (اکستروژن آلو مینیوم)

کارفرما:

واحد آموزش و پژوهش

شرکت شهرکهای صنعتی استان مرکزی

مجری:

شرکت فرا کیفیت اراک

سال ۱۳۹۰

فهرست مطالب

۱) معرفی محصول

| | |
|--|--------------------|
| ۱- نام و کد محصول آیسیک | ۷ |
| ۲- شماره تعریفه گمرکی | ۸ |
| ۳- شرایط واردات | ۹ |
| ۴- بررسی و ارائه استاندارد ملی یا بین المللی | ۹ |
| ۵- بررسی و ارائه اطلاعات لازم در زمینه قیمت | ۱۱ |
| ۶- بررسی کالاهای جایگزین و تجزیه و تخلیل اثرات آن بر مصرف محصول | ۱۲ |
| ۷- اهمیت استراتژی کالا در دنیای امروز | ۹۰ |
| ۸- کشورهای عمدۀ تولید کننده و مصرف کننده محصول (حتی الامکان سهم تولید یا مصرف ذکر شود) | ۹۹ |
| ۹- شرایط صادرات | ۱۰۵ |

۲) وضعیت عرضه و تقاضا

- ۱- بررسی ظرفیت بهره برداری و روند تولید از آغاز برنامه سوم تا کنون و محل واحد ها و تعداد آنها و سطح تکنولوژی واحد های موجود . ظرفیت اسمی . ظرفیت علمی . علل عدم بهره برداری کامل از ظرفیتها . نام کشورها و شرکتهای سازنده ماشین آلات مورد استفاده در تولید محصول ۱۰۵
- ۲- بررسی وضعیت طرحهای جدید و طرحهای توسعه ۱۰۵
- ۳- بررسی روند واردت محصول از آغاز برنامه ۱۰۵
- ۴- بررسی روند مصرف محصول از آغاز برنامه چهارم و ترسیم نمودار مقایسه ای بدون تاریخ ۱۰۵
- ۵- بررسی روند صادرات محصول از آغاز برنامه سوم سال تا پایان سال ۱۳۸۴ و امکان توسعه (چقدر به کجا صادر شده است) ۱۰۵
- ۶- بررسی نیاز به محصول با اولویت صادرات تا پایان برنامه پنجم ۱۰۵

۳) بررسی اجمالی تکنولوژی و روش های تولید و عرضه محصول در
کشور و مقایسه آن با دیگر کشورها

۱- تعیین نقاط قوت و ضعف تکنولوژی های مرسوم (به شکل اجمالی) در
فرآیند تولید محصول ۱۰۵

۲- بررسی و تعیین حداقل ظرفیت اقتصادی شامل برآورد حجم سرمایه
گذاری ثابت به تفکیک ریالی و ارزی (با استفاده از اطلاعات
واحد های موجود در دست اجرا UNIDO اینترنت و بانکهای
اطلاعاتی جهانی شرکتهای فروشنده تکنولوژی و تجهیزات و ۱۰۵

۳- محاسبه نقطه سربه سر و درصد آن
۱۰۶

۴- سرمایه گذاری کل سرانه و سرمایه گذاری ثابت ۱۰۶

۵- محاسبه نرخ بازده داخلی و نرخ بازگشت سالی ۱۰۶

۶- درصد سود سالیانه به هزینه کل و فروش کل ۱۰۶

۷- میزان مواد اولیه عمده مورد نیاز سالانه و ۱۰۶
ERROR! BOOKMARK NOT DEFINED.

۸- پیشنهاد منطقه مناسب برای اجرای طرح ۱۱۲

۹- وضعیت تامین نیروی انسانی و تعداد اشتغال ۱۱۴

۱۰- بررسی و تعیین میزان تامین برق . سوخت ۱۱۴

| | |
|---|-----|
| ۱۱- وضعیت همایت های اقتصادی و بازرگانی | ۱۱۸ |
| ۱۲- همایت های گمرکی (محصولات و ماشین آلات) | ۱۱۸ |
| ۱۳- همایت های مالی (واحد های موجود و طرحها) بانکها . شرکتهای سرمایه گذاری | ۱۱۸ |
| ۱۴- تجزیه و تحلیل و ارائه جعبه‌نده و پیشنهای نهایی در مورد احداث واحدهای جدید | ۱۲۱ |
| ۱۵- پیوست | ۱۲۳ |

خلاصه طرح

| نام مصوب | |
|------------------------------------|------------------------------|
| ظرفیت پیشنهادی | پروفیل دریایی |
| موارد کاربرد | ٤٥٠ تن |
| مواد اولیه مصرفی عمدہ | آلومینیوم |
| میزان مصرف سالیانه مواد اولیه (تن) | ٥٠٠ تن |
| اشغال زایی (نفر) | ٢٩ نفر |
| هزینه مطالعاتی طرح (میلیون ریال) | ٦٨٣ |
| زمین موردنیاز (متر مربع) | ٥٠٠٠ |
| اداری (متر مربع) | ١٠٠ |
| زیر بنا (متر مربع) | ٧٠٠ |
| انبار (متر مربع) | ٥٠٠ |
| میزان مصرف گاز (متر مکعب) | سا لانه ٤٦٠٠٠ |
| میزان مصرف آب (متر مکعب) | ٦٠٠٠ |
| یوتیلیتی ارز (دلار) | ١١٠٠ |
| سرمایه گذاری ریال (میلیون ریال) | ---- |
| ثابت طرح جموع (میلیون ریال) | ١٣٤٧٠ |
| محل پیشنهادی اجرای طرح (استان) | استان مرکزی . تهران . اصفهان |

نام و کد محصول آسیسک^۱

پروفیل های دریایی در کد بین المللی آیسیک ۳، ۱ با سه کد مطابق جدول زیر از چهار رقم تشکیل شده که مشخص کننده طبقه صنعت ISIC تعلق دارد شناخته میشود. کدهای بین المللی مورد نظر است. دو رقم سمت چپ، نشانگر بخش و دو رقم بعدی نشانگر گروه و طبقه صنعت است. چهار رقم هم توسط کشور به رقمهای قبلی اضافه می شود که به شناسایی دقیق محصول کمک می کند. چهار رقم اول (شامل بخش، گروه و طبقه) منشاء بین المللی دارد و از جامعیت لازم برخوردار است. برای تعیین چهار رقم دوم نیزکمیتهاي در وزارت صنایع و معادن وجود دارد که نسبت به تهیه کدهای جدید هشت رقمی (محصول) اقدام میکند. پروفیل های دریایی با کد آیسیک ۸ رقمی تعریف شده است

| ردیف | عنوان | کد | سنجد |
|------|----------------------------------|----------|------|
| ۱ | ریخته گری آلومینیوم روش اکسترودر | ۲۷۳۲۱۱۱۴ | تن |
| ۲ | پروفیل آلومینیومی | ۲۷۲۰۱۴۵۲ | تن |
| ۳ | انواع پروفیل کامپوزیت | ۲۵۲۰۱۱۸۴ | تن |

^۱International Standard Industrial Classification

طبق اطلاعات موجود در کتاب مقررات صادرات و واردات ایران سال ۱۳۸۷ تعرفه گمرکی ۷۶۰۴۲۱۰۰ مربوط به پروفیل های دریایی میباشد

| شماره تعرفه | نام کالا | حقوق ورودی | SUQ | ملاحظات |
|-------------|-------------------|------------|-----|---------|
| ۷۶۰۴۲۱۰۰ | پروفیل های دریایی | ۴ | kg | |

جدول تعرفه گمرکی پروفیل های دریایی

^۲: این نماد معرف واحد استاندارد بین المللی کالا میباشد که از واحد های مختلف با توجه به نوع کالا مانند KG برای وزن M2 متر مربع L یونیت و دستگاه استفاده میشود.

شرایط واردات:

طبق قانون مقررات صادرات و واردات ایران کالاهای صادراتی و وارداتی به سه گروه زیر تقسیم میشوند

۱-کالای ججاز: کالایی است که صدور یا ورود آن با رعایت ضوابط نیاز به کسب جوز ندارد.

۲-کالای مشروط: کالایی است که صدور یا ورود آن با کسب جوز امکان پذیر است.

² واحد استاندارد بین المللی SUQ

۳- کالای ممنوع: کالایی است که صدور یا ورود آن به موجب شرع مقدس اسلام (به اعتبار خرید و فروش یا مصرف) و یا موجب قانون ممنوع گردد.

بررسی و ارائه استاندارد ملی یا بین المللی

موسسه استاندارد و تحقیقات صنعتی ایران تنها سازمانی است در ایران که بر طبق قانون میتواند استاندارد رسمی فرآورده‌ها را تعیین و تدوین و اجرای آنها را با کسب موافقت شورایعالی استاندارد اجباری اعلام نماید.

شماره ملی مستقل پروفیل دریایی تا بحال تدوین نشده ولی در مورد پروفیل آلومینیم استاندارد تدوین شده و در سایت مربوطه می‌باشد. شماره استاندارد ۲۳۸۴ به نام ویژگی پروفیل آلومینیوم جهت تولید و مشخصات آن تدوین یافته است. در ذیل نام و مشخصات برخی از استاندارد های بین المللی آمده است

The standard mechanical properties listed below have been taken from

EN 485 – 2: Aluminium and aluminium alloys – Sheet, strip and plate – Part 2: Mechanical properties

EN 1386: Aluminium and aluminium alloys – Tread plate, Specifications

EN 755 – 2: Extruded rod/bar, tube and profiles – Mechanical properties

DIN 1748

DIN 1725

- ↳ **ASTM E1251** Optical Emission Spectrometric Analysis of Aluminum and Aluminum Alloys
- ↳ **ASTM E8, ASTM A370, ASTMB557.84** Tensile
- ↳ **ASTM E10** Hardness, Rockwell, Webster
- ↳ **ASTM E190, ASTM E290** Bend
- ↳ **ASTM A239** Plating Thickness

METALLOGRAPHY

- ↳ **ASTM E3** Sample Preparation
- ↳ **ASTM A247** Microstructure
- ↳ **ASTM E45** Inclusion Content
- ↳ **ASTM E112** Grain Size
- ↳ **ASTM E384** Microhardness
- ↳ **ASTM D3359-97** Paint Adhesion
 - ↳ Dye Penetrant
 - ↳ Paint Thickness
 - ↳ Anodic Coating



Microetching

Thickness

NSM Quality Programs :

- ↳ Establishment of SPC Programs, Six Sigma
- ↳ Emphasis on Defect Prevention (Proactive; Not Reactive)
- ↳ Development of Plant Wide Quality Plan to Enhance
↳ Continuous Quality Improvement
- ↳ Team Oriented Problem Solving
- ↳ Utilize MIL 105D Standard for Sampling - AQL of 1.0, Level
II
- ↳ Underwriters Lab (UL) Approval
- ↳ MIL STD-45208
- ↳ MIL STD-105
- "Approved-At-Source" Vendor
- Materials and Finish Testing
- Control Plan and FMEA Development Capabilities
- Utilize Quality Planning Techniques in Pre-Production
Stages

بررسی و ارائه اطلاعات لازم در زمینه قیمت تولید داخلی و جهانی و ترسیم نمودار مقایسه ای

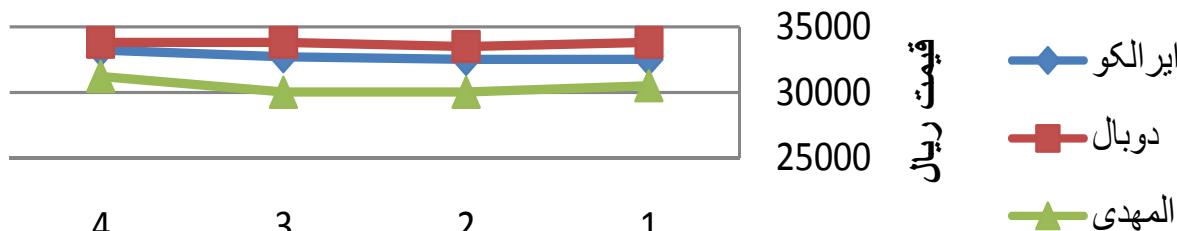
در بررسی های بعمل آمده فلز آلومینیوم به دلیل شرایط سیاسی و اقتصادی در اروپا و امریکا و کاهش تقاضا در امر تولید ماه های گذشته قیمت آن رو به کاهش است و قیمت در ایران وابستگی به شرایط جهانی دارد به همین خاطر نوسانات قیمت بسیار ناچیز است.



| ردیف | شرکت | مرداد | شهریور | مهر | آبان |
|------|---------|-------|--------|-------|-------|
| ۱ | ایرالکو | ۳۳۲۰۰ | ۳۲۷۰۰ | ۳۲۵۰۰ | ۳۲۵۰۰ |

| | | | | | |
|---|--------|-------|-------|-------|-------|
| ۲ | دوبال | ۳۳۸۰۰ | ۳۳۸۰۰ | ۳۳۵۰۰ | ۳۳۸۰۰ |
| ۳ | المهدی | ۳۱۲۰۰ | ۳۰۰۰۰ | ۳۰۰۰۰ | ۳۰۵۰۰ |

قیمت آلومینیوم خالص در چهار ماه گذشته



توضیح موارد مصرف و کاربرد

تأثیر عناصر آلیاژی بر روی آلومینیوم

مقدمه

با توجه به موقعیت عنصر آلومینیوم در جدول تناوبی عناصر و همسایگی این عنصر با اکثر عناصر و فلزات صنعتی باعث گردیده که این عنصر با عناصر گروه های مختلف آلیاژی را تشکیل دهد، که کثرت گروه های آلیاژی گواهی بر این مدعاست. موقعیت فلز آلومینیوم در جدول تناوبی طوری است که با تعدادی کثیری عناصر مهم صنعتی در همسایگی بوده و تعدادی از معیارهای (خواص

فیزیکی، شیمیایی و مکانیکی (فلز آلومینیوم بر این اساس به نظر می رسد. در این مبحث تاثیر عناصر مهم آلیاژی را روی فلز آلومینیوم مورد بررسی قرار می دهیم.

سیلیسیم:

سیلیسیم علاوه بر افزایش سیالیت، مقاومت آلومینیوم را در مقابل ترک گرم افزایش می دهد و به دلیل افزایش سیالیت، برد تغذیه هم افزایش می یابد. سیلیسیم دانه ها را ریزتر کرده و درصد سیلیسیم بین ۵-۲۵ درصد متغیر است. نقطه یوتکتیک آلیاژ فوق، $12/6$ درصد می باشد که در داخل قالب های ماسه ای درصد یوتکتیک ۱۲ درصد و در قالب فلزی تا ۹ درصد می باشد. به طور کلی در صورتی که درصد وزنی و یا حجمی یک فاز در نقطه یوتکتیک کمتر از فاز دیگر باشد آن فاز به صورت سوزنی رشد می کند آلیاژ های بالای نقطه یوتکتیک دارای مقاومت سایشی بیشتری می باشند، به همین دلیل پوسته موتور دیزل، از آلیاژ های Al-Si های پریوتکتیک ساخته می شود.

مس:

درصد این عنصر آلیاژی بین ۴ تا ۱۰ درصد می باشد. تاثیر عمده این عنصر افزایش استحکام و سختی به خصوص بعد از عملیات حرارتی می باشد کا هش حلالت مس با کا هش دما در درصد های پایین

مس می تواند از طریق مکانیزم رسوب سختی باعث افزایش استحکام شود.

افزودن مس به مذاب آلمینیوم، از نقطه نظر خصوصیات ریختگی، نه تنها خصوصیات مطلوبی را ایجاد نخواهد کرد، بلکه از کیفیت ریخته گری آلمینیوم نیز می کاهد.

منیزیم:

منیزیم وزن خصوص آلمینیوم را کا هش می دهد مثلاً "آلیاژ ۴ درصد منیزیم وزن خصوص را از ۲,۷ به ۲,۶۴ gr/cm^3 می رساند.

منیزیم وزن خصوص آلمینیوم را کا هش می دهد مثلاً "آلیاژ ۱,۵ درصد منیزیم رشد آلمینیوم را $0/0015$ به $0/00025 \text{ cm/cm}$ می رساند. منیزیم از دیاد طول حرارتی آلمینیوم را افزایش می دهد.

کشش سطحی (surface tension) آلمینیوم را شدیداً "کا هش می دهد و ویزکوژیته آلمینیوم را کا هش می دهد مثلاً" در دمای ۷۰۰ اصطحکاک داخلی (internal friction). آلمینیوم ۱,۱۲ سنتر یپوز است. در حالی که اصطحکاک داخلی آلیاژ آلمینیوم با ۵ درصد منیزیم به ۱/۰۵ سنتر یپوز می رسد.

منیزیم مقاومت خستگی آلومینیوم را شدیداً افزایش می دهد مثلاً آلیاژ آلومینیوم با ۴٪ منیزیم استحکام خستگی آلومینیوم را از حدود ۵/۵ به ۱۵ ksi می رساند. منیزیم خاصیت ریخته گری بویژه تغذیه آلومینیوم را کاهش می دهد.

نمودار تعادلی آلیاژ آلومینیوم- منیزیم نشان می دهد که منیزیم در دمای یوتکتیک (۴۵۰ سانتی گراد در حدود ۱۵ درصد در آلومینیوم حل شده و این حلalیت در دمای محیط به ۳ درصد کاهش می یابد، بنابراین در صورتی که درصد منیزیم بیشتر از ۳ درصد باشد این آلیاژها عملیات پذیر می شوند. در این حالت فاز اصلی سخت کنده Al_3Mg_2 می باشد. کاربرد اصلی عنصر منیزیم بهبود مقاومت به خوردگی و افزایش قابلیت عملیات حرارتی آلیاژهای Al-Si (گروه ۶۰۰) می باشد.

منگنز:

در نمودار تعادلی آلیاژ Al-Mn هیچ موردی که کاربرد صنعتی داشته باشد، مشاهده نمی شود. اما نتایج تحقیقات مختلف نشان می دهد که این عنصر اثر تخریبی آهن را کاهش داده و فازهای ترد سوزنی بین فلزی را به فاز فشرده تبدیل می کند. افزودن حدود ۰/۵ درصد منگنز باعث افزایش خصوصیات ریختگی و بدون عیب شدن قطعات می گردد.

روی:

همانطوریکه می دانیم با افزایش دما حلالت روی در آلومینیوم به شدت افزایش می یابد. اما این عنصر به تنها ی اثر چندانی در آلیاژهای آلومینیوم ندارد و در صورتیکه با فلزات دیگر مانند مس و منیزیم (هر دو قابلیت عملیات حرارتی را بهبود می جشنده) همراه باشد، استحکام به شدت به دنبال عملیات پیرسازی افزایش می یابد. مثل آلیاژ ۷۰۷۵ که در صنایع هوایپیما سازی کاربرد دارد.

بریلیم:

افزودن بریلیم در مقادیر خیلی کم مثلا چند قسمت در یک میلیون (در حدود صدم درصد) روی کاهش اکسید اسیون مذاب آلومینیوم موثر است در مقادیر بالاتر (بالای ۰/۰۴٪) بریلیم واکنش داده و به صورت ترکیب فلزی حاوی آهن ظاهر می شود که به طور قابل ملاحظه ای استحکام و انعطاف پذیری را بهبود می بخشد این عنصر با اکسیژن موجود در مذاب که به صورت ترکیبات اسیدی می باشد و واکنش داده و علاوه بر احیاء اکسیدها باعث تشکیل اکسید بریلیم به صورت فیلم BeO^3 روی مذاب می شود این فیلم به لحاظ این که دارای فاکتور متخلخل بالایی است می تواند روی مذاب را فرا گیرد و باعث کاهش اکسید اسیون مذاب گردد.

³ اکسید بریلیم BEO

بیسموت:

عنصر بیسموت در مقادیر بیشتر از ۱٪ باعث افزایش قابلیت ماشین کاری آلیاژهای آلومینیوم می‌گردد.

کلسیم:

این عنصر اصلاح کننده ضعیف ساختار یوتکتیک آلیاژ Al-Si است. کلسیم قابلیت جذب گاز هیدروژن در مذاب را افزایش داده به همین دلیل بایستی در مقادیر کم در مذاب حضور داشته باشد. حضور کلسیم در مقادیر بیشتر از ۰.۰۰۵٪ تاثیر مضری روی داکتیلته و انعطاف پذیری آلیاژهای Al-Mg دارد.

کادمیوم:

در مقادیر بالاتر از ۱٪ قابلیت ماشین کاری را افزایش می‌دهد. بایستی احتیاط نمود که این عنصر در دمای حدود ۷۶۷ درجه تبخیر می‌شود.

کروم:

افزون کروم در مقادیر کم رایج می‌باشد که باعث انجام عملیات رسوب سختی در دمای محیط گردد این عنصر در حالت جامد حلایت کمی در آلومینیوم داشته و تولید فاز CrAl_7 می‌نماید که در این فاز مانع از رشد دانه‌ها هنگام حرارت دادن می‌شود و عنصر مفیدی می‌باشد. کروم خواص مقاومت به خوردگی آلیاژهای Al را بهبود می‌بخشد. افزایش درصد این عنصر غلظت‌های بالا باعث حساسیت قطعات

ریخته گی نسبت به عملیات کوئنچ می شود.

نیکل:

این عنصر معمولاً به همراه عنصر مس به منظور افزایش خواص آلیاژها در دمای بالا مورد استفاده قرار می گیرد افزودن این عنصر باعث کاهش ضریب انبساط حرارتی آلیاژهای Al می شود.

آنتیموان

در مقادیر حدود ۰/۰۵٪ و یا بیشتر آنتیموان ساختار یوتکتیک Al-Si را در آلیاژهای هیپوتکتیک به شکل یوتکتیک لایه ای تبدیل می کند. (از یوتکتیک سوزنی به یوتکتیک لایه ای تبدیل می کند) کارآیی آنتیموان در تغییر ساختار یوتکتیکی وابسته به عدم حضور عنصر فسفر و کافی بودن سرعت انجام داد است آنتیموان همچنین با واکنش با عناصر سدیم و استرانیم باعث تشکیل فازهای بین فلزی درشت شده که تاثیر مضربی روی قابلیت ریخته گری و ساختار یوتکتیک دارد.

قلع:

حضور این عنصر در آلیاژهای آلومینیوم باعث ایجاد حفره اصطکاکی شده و بنابراین کاربرد آن در موارد سایشی سبب می شود. آلیاژهای ریخته گی تا ۲۵٪ می توانند عنصر قلع را داشته باشند که وجود این عنصر باعث افزایش قابلیت ماشین کاری قطعات

ریختگی می شود.

تیتانیم:

این عنصر به منظور اصلاح ساختار دانه بندی آلیاژهای آلومینیوم اغلب به همراه بور مورد استفاده قرار می گیرد. این عنصر اغلب به صورت TiB_2 برای ریز کردن دانه ها (اصلاح) به کار می رود. این عنصر با ریزکردن دانه و افزایش استحکام آلیاژ در حین انجام احتمال ترک قطعات ریختگی می شود.

آهن:

آهن باعث افزایش مقاومت به خزش آلیاژ می شود در ریخته گری در قالب های فلزی افزودن این عنصر باعث کاهش احتمال چسبیدن قطعه به قالب می گردد. افزایش عنصر آهن به هر حال توام با کاهش انعطاف پذیری است آهن با عنصر موجود در مذاب واکنش داده که حاصل آن تشکیل فازهای نا محلول از قبیل $AlFeSi$, $FeMnAl_6$, $FeAl_3$ است. فازهای نا محلول می توانند باعث افزایش استحکام آلیاژ گردند. به خصوص در دمای بالا (به منظور افزایش مقاومت به خزش و استحکام در دمای بالا است). با افزایش درصد فازهای نا محلول حاوی عنصر آهن خواص ریخته گری از قبیل سیالیت و تغذیه گزاری آن مشکل است آهن می تواند به همراه منگنز و کروم و سایر عناصر به صورت لجن در مذاب ظاهر شود

کاربرد آلیاژ های آلومینیوم گروه ۵۰۰

استحکام بالا قابلیت جوشکاری و مقاومت خوردگی خوب سه مشخصه خوب آلیاژ های آلومینیوم گروه ۵۰۰۰ است که برای آنها مصارف بسیار قائل شده است منجمله در حمل و نقل . حوضه ساختمانی و صنعت پروسس (process indust)^۴ مثل مصارف نظامی که خواص برای مطالعه ات موشکی و نیز کاربرد در دماهای خیلی پایین دارد.

(good ballistic or cryogenic properties)^۵ قسمت دیگر از آلیاژ گروه ۵۰۰۰ که تکمیل سطح (finishing^۶)

خیلی خوبی دارند مصرف زینتی دارند منجمله ۵۰۰۵-۵۰۵۰-۵۲۵۲ خوبی دارند و از آنها بهتر ۵۰۵۰ است که جهت زوارهای اتومبیل کاربرد دارد (automotive trim)^۷ جدول (مصارف کلی آلیاژ منیزیم دار آلومینیوم) را بیان نموده است دیگر خواص و مصارف این آلیاژها به قرار زیر است.

(آلیاژ ۵۰۰۵ : MG=.8)

^۴ proess indust فرآیند صنعتی

^۵ good ballistic or cryogenic properties خوبی

^۶ Finishing تکمیل

^۷ automotive trim زوار اتومبیل

این آلیاژ مانند آلیاژ ۳۰۰۳ بوده . کاربرد های عمومی زیاد دارد دارای استحکام متوسط مقاومت خوردگی خوب بوده و وقتی آندایز شود سطح شفاف و روشن خواهد داشت که بسیار زیبا تر از آلیاژ اکستروژن ۶۰۶۳ که مصرف معماری دارد از این رواز این آلیاژ جهت اکستروژن قطعات و پروفیلهای ساختمانی استفاده می شود همچنین این آلیاژ در ساخت ظروف آشپزخانه و داگهای الکتریکی و لوله های انتقال گاز و روغن نیز مصرف دارد.

آلیاژ ۵۰۵۰ ($MG=1.2$)

بصورت ورق های بریده شده جهت یخچال .لوله های خطوط انتقال گاز و روغن اتومبیل و فلز آلات خانگی مصرف دارد.

آلیاژ ۵۰۵۲ ($MG=2.5$ $CR=.25.25$)

این آلیاژ قابلیت کارپذیری خوبی داشته و استحکام خستگی (^۸FATIGUE) و قابیت جوش کاری آن بالا است استحکام آن در برابر نیرو استاتیک متوسط است.

^۸ خستگی

جهت خطوط سوخت و روغن هوایی ها . تانکهای سوخت و مصارف گوناگون دریایی^۹ (MARINE)

حمل و نقل و کلا" لوله های هیدرولیک و سیم پرج کاربرد دارد.

آلیاژ ۵۰۵۶ : (MG=5.2 MN=.1 CR=.1)

این آلیاژ در کارهایی که در آن مقاومت خوردگی خوب لازم است مثل پرج rivets^{۱۰} آلیاژ های منیزیم غلاف و پوشش کابلها ساخت توری مرغی حشرات مصرف دارد.

آلیاژ ۵۰۸۳ : (MG=4.5 MN=.7)

کلا" در کارهایی که نیاز به قابلیت جوشگاری خوب آلیاژی با مقاومت خوردگی خوب و استجکام بالا مطرح است مصرف دارد. مثل کاربردهای کشتیرانی و دریایی . قطعات جوشگاری ساختمانی حافظه فشار غیر سوختی مصارف هوایی آتن های تلویزیون لوازم حفاری DRILLING RING^{۱۱} و بعضی قطعات توپ . خمپاره انداز و موشك انداز بصورت میله . لوله و اشکال دیگر اکسیزود می شود

^۹ MARINE دریایی

^{۱۰} Rivets پرج

^{۱۱} DRILLING RING لوازم حفاری

لوله بی درز آن از طریق کشش(DRAWN)^{۱۲} نیز بدست می آید. جهت ساخت ورقهای زره و قطعات نظامی اکسپرس شده که تنها در ادواتی جنگی مصرف دارد.

آلياژ ۵۰۸۶ : (MG=4 MN=.5)

این آلياژ در کارهایی که نیاز به قابلیت جوشکاری خوب آلياژهایی که مقاومت خوردگی نسبتاً "خوب" و استحکام متوسطی داشته باشند مصرف دارد.

مثل: کابرد های کشتیرانی و دریایی . تانکها . واگنها (TRAILERS)^{۱۴} و نیز کابرد های آلياژ (TRUCKS)^{۱۳} و تریلرها .
۵۰۸۳

آلياژ ۵۱۵۴ : (MG=3.5 CR=.25)

این آلياژ مقاومت خوردگی قابلیت جوشکاری و استحکام عالی داشته و نمونه های مورد استفاده آن عبارت است از : قطعات مونتاژ با جوش (WELDED ASSEMBLIES) ^{۱۵} مثل تانکها

¹² DRAWN کشش

¹³ TRUCKS واگن

¹⁴ TRAILERS تریلر

¹⁵ WELDED ASSEMBLIES مونتاژ از طریق جوش

فشار (PRESSURE VESSELS)^{۱۶} کاربردهای دریایی و ابزاری که با آب نمک سر و کار دارند . تریلرها و اگنها تانکرها . تانکهای ذخیره خازن تحت (TRACKS)

آلیاژ ۵۲۵۲ : (MG=2.5)

قابلیت جوشکاری و مقاومت خوردگی خوبی داشته و برای زوار و قطعات ظاهربال مصرف دارد .

آلیاژ ۵۳۵۷ : (MN=.25 MG=1)

استحکام متوسط و خاصیت شکل پذیری (فرم گیری) خوبی دارد جهت کارهایی که به کیفیت سطح آندایزینگ عالی احتیاج دارد استفاده می شود مثل زوارهای داخلی اتومبیل و صفحه ساعت آندایز و برآق شده این آلیاژ برآقیت سطح مثل آبکاری کرم دارد .

آلیاژ ۵۴۵۴ : (CR=.12 MG=2.7 MN=.8)

¹⁶ مخازن تحت فشار PRESSURE VESSELS

قابلیت جوشکاری و مقاومت خوردگی خوبی داشته و موارد زیر دارد قطعات ساختمانی قابل جوشکاری مخازن تحت فشار و مصارف دریایی.

آلیاژ ۵۴۵۶ : (MG=5 MN=.7 CR=.15 CU=.15)

این آلیاژ جهت مصارفی که لازم است مقاومت خوردگی خیلی خوب و استحکام وجوش پذیری خوبی داشته باشد مانند کاربردهای دریایی. و اگنها قطعات ساختمانی قابل جوشکاری با استحکام بالا تانکهای و مخازن تحت فشار کاربرد زیادی دارد. این آلیاژ نیز مانند ۵۰۸۳ ولی با کیفیت بهتری بوده و کاربردهای نظامی مختلفی بصورت قطعات فرج شده با اکسترود و یا ورقهای زره و غیره دارد.

آلیاژ ۵۶۵۲ : (MG=2.5 CR=.25)

مقاومت خوردگی خیلی خوب همراه جوش پذیری خوب داشته و در ساخت مخازن و ظروف ذخیره مواد شیمیایی و آب سنگین مصرف دارد.

آلیاژ ۵۶۵۷ : (MG=.8)

در ساخت زوارهای آندازی شده که نیاز به پرداخت سطح خوبی دارد مصرف می شود.

| | | | | | | | | | | | | | |
|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|-------------|-----|
| ۵۴ | ۵۴ | ۵۱ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | ۵۰ | مصرف | ریف |
| ۵۹ | ۵۴ | ۵۴ | ۸۹ | ۸۳ | ۸۲ | ۵۹ | ۵۲ | ۵۰ | ۰۵ | | | | |
| * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | * | ورق | ۱ |
| | | | | | | | | | | | | sheet | |
| * | * | * | * | * | | | * | * | * | | | صفحه | ۲ |
| | | | | | | | | | | | | plate | |
| | | | | | | | * | * | * | | | فویل | ۴ |
| * | * | * | * | | | | * | * | | | | لوله کشیده | ۵ |
| | | | | | | | | | | | | tube | |
| | | | | | | | | | | | | شد | |
| * | * | * | * | * | | | | | | | | لوله | ۶ |
| | | | | | | | | | | | | اکستروژن | |
| | | | | | | | | | | | | tube & pipe | |
| * | * | * | * | * | | | | | | | | اکستروژن | ۷ |
| | | | | | | | | | | | | اشکال | |
| * | | | | | | | | | | | | نورد اشکال | ۸ |

| | | | | | | | | | | | |
|---|--|---|---|---|---|---|--|---|--|---------------|----|
| | | * | | | | * | | | | میله bar | ۹ |
| | | * | | | * | * | | * | | سیم wire | ۱۰ |
| | | * | | | * | * | | * | | rod | ۱۱ |
| | | | | | * | * | | | | پرج rivets | ۱۲ |
| * | | | * | * | | * | | | | فرج | ۱۳ |
| | | | | | | | | | | ضربه | ۱۴ |

جدول ۱ : مصارف کلی آلیاژ های کاری AL-MG

آلیاژ های کاری منیزیم دار آلومینیوم

آلیاژ های AL-MG

منیزیم بین ۱ تا ۷ درصد در آلیاژ های کاری و بین ۴ تا ۱۰ درصد در آلیاژ های ریخته گری آلومینیوم وجود دارد.

مقاومت خوردگی استحکام زیاد بدون نیاز به عملیات حرارتی و جوش پذیری خوب سه خاصیت مهم این آلیاژ هاست.

کلا" آلیاژ هایی که کمتر از درصد منیزیم دارند عملیات حرارتی نمی شوند بلکه فقط آلیاژ ریخته گری با ۱۰ درصد منیزیم حرارتی می گردد.

استحکام نهایی و تسلیم آلیاژ کاری آنیل شده با افزایش طول منیزیم تا ده درصد افزایش می یابد. اما کاهش سطح (با درصد افزایش طول) با افزایش منیزیم تا ۲۷ درصد به ۳ درصد کاهش می یابد.

استحکام حالت آنیل شده آلیاژ های AL-MG عبارت است از:

$$MG=1\% \quad CU=11.2$$

$$MG=10\% \quad CU=36.4$$

آلیاژ آلومینیوم با ترکیب ۱ تا ۵ درصد منیزیم مصارف زیادی دارد. آلیاژ با حدود ۳ درصد منیزیم درد های معمولی و دما بالا حتی در حالتی که بشدت نورد شده مقاومت ساختمانی خوبی

دارد. اما در بعضی مصارف ساختمانی ناپایدار (INSTABILITY^{۱۷}) در آلیاژ با درصد منیزیم بیشتر و حالتی که شدیداً "کار سخت اتفاق می‌افتد.

به اکثر آلیاژ AL-MG کرم .منگنز و تیتانیوم حدود ۲۵ / تا ۱ درصد به تنها یی با "مجموعاً" جهت افزایاد استحکام با خواص دیگر اضافه می‌شود.

مستحکمترین آلیاژ های این گروه ۵۰۰۰ (AL-MG) بترتیب عبارتند از : ۵۰۸۶ - ۵۴۵۶ و ۵۰۸۳

آلیاژ های AL-MG-ZN

روی خواص مکانیکی "خصوصاً" درصد نسبی افزایش طول (%۴۱) را کاهش می‌دهد اما خواص ریخته گری را افزایش داده و اثر کمی روی مقاومت خوردگی دارد.

افزایش روی با آلیاژ های کاری AL-MG خوردگی تنشی (STRESS CORROSION^{۱۸}) را کاهش می‌دهد.

¹⁷ INSTABILITY ساختار ناپایدار

¹⁸ INSTABILITY خوردگی تنشی

افزودن روی تا ۱٪ بر خواص مکانیکی اثر کمی دارد اما ۳٪ روی به علت رسوب سختی استحکام مکانیکی را کمی افزایش می دهد لیکن شکل نشان داده (FABRICITING)^{۱۹} دشوار است.

افزایش روی رسوبات را زیاد می کند اما نه به اندازه منگنز

آلیاژ های AL-MG2-SI

بیشترین استفاده آلیاژ های کاری اینها در گروه ۶۰۰۰ است.

آلیاژ های ریخته گری آن نیز محدود به شکل های ساده که استحکام زیاد همراه نرمی زیاد و مقاومت در برابر خوردگی لازم است می باشد.

جوش پذیری آلیاژ های گروه ۵۰۰۰

خواصیت مشترک خوب این گروه استحکام زیاد آنها در جوشکاری است وقتی که جوشکاری با روش قوس حفاظت شده انجام گیرد. (SHIELDED ARC PROCESS^{۲۰}) گرده جوش خوبی داشته و استحکام حالت آنیبل شده آلیاژ را دارد. آلیاژ هایی که کمتر از ۳,۵ درصد منیزیم دارند اغلب جوش پذیری کمتر دارند.

^{۱۹} FABRICITING

^{۲۰} SHIELDED ARC PROCESS گرده جوش

آلیاژ الکترود جوش کاری عبارت است از ۵۵۵۶-۵۵۵۴-۵۳۵۶.

کلا" آلیاژ الکترود مثل فلز پایه (فلز اصلی مورد جوش) است اما مقداری تیتانیوم جهت تصفیه کردن دانه های گرده جوش به آلیاژ الکترود اضافه میشود.

ساختمان میکروسکپی:

آلیاژهای AL-MG معمولاً" به حالت محلول جامد هستند زیرا حلalit منیزیم در AL زیاد است اما بعضی مواقع ذرات فاز MG2AL3 هم به عنوان ذرات غیر محلول و هم به عنوان ذرات ریز رسوب که با آهسته سرد کردن یا با عملیات حرارتی در دمای پایین توسعه می یابد وجود دارد. ذرات MG2SI به علت حلالیت کم MG2SI در حضور منیزیم اضافی بستگی به درصد وجود SI دارد.

بعلاوه ذرات متفرق و پراکنده شده با ذرات مجتمع که حاوی کرم CR و منگنز اند در آلیاژهایی که این عناصر را دارند ظاهر می شوند.

اگر در طی کار گرم تبلور دانه (RERYSTALIZATION)^{۲۱} اتفاق نیافتد دانه ها پاره و شکسته می شوند درجه شکسته شدن دانه ها و عدم پیوستگی دانه ها نشان دهنده درجه کار روی فلز است در حالی که اگر تبلور دانه اتفاق بیافتد بعد از کار گرم محصول حاوی دانه هایی است که جدیداً "تشکیل شده و ممکن است جهت دار باشند یا نباشند.

کار سرد نیز ساختمان دانه ها را میشکند مقدار و جهت این شکست نیز بستگی به عمل نوع و درجه کار سرد دارد. همچنین کار سرد ذرات متشکله ر شکسته و پراکنده کرده و آنها را در جهت کار سرد در خط میکند.

عملیات حرارتی آلیاژ های گروه ۵۰۰۰

برای تامین ریز دانه ها در جریان نرم کردن کامل (آنیل) آلیاژ های کاری عملیات حرارتی ناپذیر آلومینیوم (مثل

²¹ تبلور دانه RERYSTALIZATION

²² نرم کردن ANNEALING

۵۰۵۲-۵۴۵۶) باید آنها را با حد اکثر سرعت به درجه حرارت نرم کردن رساند برای آلیاژهای ذکر شده اگر یک ساعت در دمای ۲۴۰ + ۱۰ درجه سانتیگراد حرارت داده شوند کافی است (معمولًاً) از ۵/۰ تا ۲ ساعت زمان حرارت دادن متداول است ولی یک ساعت بیشتر رواج دارد.) آلیاژ های ۵۰۸۳-۵۴۵۶-۵۰۵۲ نباید بیش از

۳۷۰

درجه حرارت داده شود. زیرا منیزیم سطحی آنها اکسید می شود و بهتر است در هوای خنک سرد شوند تا ایجاد تنشهای ناتنشهای نخواسته نکنند.

اثر عملیات حرارتی برساختمان میکروسکوپی درطی عمل آنیل و نیز سرد کردن بعد از آنیل .رسوبات سنگین توسعه می یابد اگر سرعت سرد کردن خیلی زیاد باشد (QUENCH^{۲۳}) مثل بعد از عملیات حرارتی حلالت (SOLUTION KEAT TREATMENT)^{۲۴} در ساختمان میکروسکوپی تغییری مشاهده نمی شود اگر سرعت سرد کردن زیاد نباشد ذرات رسوبات در مرز های دانه مشاهده خواهد

²³ سرد کردن سریع QUENCH

²⁴ عملیات حرارتی حلالت SOLUTION KEAT TREATMENT

شد و اگر سرعت سرد کردن خیلی آهسته باشد ذارت رسوب در درون ضمینه فلز خواهد بود.

^{۲۰} همگن سازی (HOMOGENIZATION)

همگن کردن قابلیت کار (WORKABILITY)^{۲۶} را زیاد کرده و عمل دانه بندی (تبلور) و رشد دانه را کنترل می کند.

برای آنکه خواص شکل پذیری آلومینیوم را بهتر کنیم و بتوانیم کاشهای زیاد را مقطع فلز بدون ایجاد ترک بدھیم.

ساختمان کریستالی اسلب (شمش) باید همگن و با دانه های ریز بدون رگه باشد.

در نوردگرم ناهمگنی ساختار میکروسکوپی فلز کاملاً از بین نمیرود از این اسلبهایی را که عناصر آلیاژی آنها بین ۳ تا ۱۲ درصد باشد عملیات حرارتی (همگن کربن) میکنند.

در نتیجه همگن سازی عناصرآلیلزی به علت عمل دیفیوژن (نفوذ) در ساختار میکروسکوپی بطور یکنواخت توزیع شده و تمام اجزاء غیر محلول بصورت کروی در آمده (یعنی لبهای تیز خود را از

²⁵ همگن سازی

²⁶ قابلیت کار

دست می دهد) و با هم مجتمع و بصورت ذرات بزرگتر در میآیند . که این خود باعث بهبود خواص شکل پذیری فلز و همچنین بالا رفتن خواص مکانیکی و کیفیت سطح محصول نهایی می گردد .

زمان حرارت دادن بستگی به درجه همگن کردن . نوع آلیاژ .
ابعاد دانه های اسلب و شدت نا همگنی ساختمان میکروسکوپی دارد . این زمان بین ۴ تا ۴۰ ساعت می باشد .

هر چه دانه های اسلب ریزتر شود سرعت نفوذ (دیفیوژن) بیشتر و در نتیجه زمان برای همگن کردن کمتر لازم است .

برای آلیاژ های ۵۴۵۴-۵۰۸۳-۵۰۸۶ دمای همگن سازی بین ۵۳۵ تا ۵۴۵ و به مدت ۴ تا ۱۲ ساعت می باشد .

این زمان برای مقاطعی در حدود $300 \times 100 \times 25$ سانتیمتر می باشد و برای مقاطع کوچکتر زمان کمتری نیاز است .

میتوان سیکل حرارتی همگن سازی را با دمای پیش گرم نورد گرم یکی کرد . به این صورت که ابتداه همگن شود سپس تا دمای نورد گرم سرد شده آنگاه نورد گردد .

نمونه ای از عملیات حرارتی همگن سازی شمشهای آلیاژ های آلومینیوم برای کارهای فرج با اکستروژن در جدول ۲ آمده است.^{۲۷} این اطلاعات برای شمشهای ریخته شده بصورت DIRECT-CHILL و با سطح مقطع مربع با گرد به مقطع حد اکثر حدود ۱۶۰۰ سانتیمتر مربع می باشد. برای شمشهای تولید شده با روشهای دیگر با مقاطع بزرگتر زمان و دمای ممکن است جهت بدست آوردن ساختمان میکروسکوپی مناسب تغییر داد.

| ردیف | آلیاژ | دما فلز (سانتیگراد) | زمان نگهداری فلز این دما |
|------|--------------------------|------------------------|-----------------------------|
| ۱ | EC۱۰۶۰-۱۱۰۰ و | نیاز نیست | |
| ۲ | EC۲ | 535-550 | 4-8 |
| ۳ | 2011-2024 | 477-493 | 4-12 |
| ۴ | 2014-2017-2218-2219-2618 | 488-505 | 4-12 |
| ۵ | 3003 | 418-635 | 4-12 |
| ۶ | ۴۵۴۳ | ۴۸۸-۴۷۱ | ۲۴-۱۲ |
| ۷ | 5005-5050-5052-5154 | نیازی نیست | |
| ۸ | ۵۴۵۶-۵۰۸۹-۵۰۸۳ | ۵۵۰-۵۳۵ | ۱۲-۴ |

^{۲۷} DIRECT-CHILL

| | | | |
|----|---|---------|------|
| ۹ | $-6070-6099-6093-6091$ $-6463-6351-6263-6151$ $6101-6563$ | ۵۵۰-۵۳۵ | ۱۲-۴ |
| ۱۰ | $-7075-7039-7038-7001$ $7178-7079$ | ۴۷۱-۴۵۵ | ۴۸-۸ |

جدول ۲: نمونه ای از عملیات حرارتی همگن سازی شمش های آلیاژ های آلمینیوم

^{۲۸} STABILIZATION تثبیت سازی

هر چند آلیاژ های گروه ۵۰۰ بصورت حالت های H1-H2-H3 و H3 مصرف کلی تری دارد زیرا حالت H1 در دماهای بالاتر پایدار نیست از این خواص مکانیکی پایدار تر و از دیاد طول نسبی بیشتری جهت بهبود خواص شکل گیری به مقدار محدود تری هم از این آلیاژ ها به حالت H2 مصرف می شوند که در غیر دارا بودن از خواص مقاومت خوردگی خوب و خواص شکل پذیری بهتر هم برخوردار است.

هر چند آلیاژ های مورد بحث جزء غیر قابل عملیات حرارتی می باشند. چون حلایق آلیاژ ها در دمای آنیل بصورت محلول جامد بیشتر از حلایق محلول جامد منیزیم در دمای (در آلیاژ های

²⁸ STABILIZATION تثبیت سازی

(۵۴۵۶-۵۰۸۶-۵۰۸۳) بخاطر ایجاد در رسوبات در مرزهای دانه و صفحات زیاد ایجاد شده که در دمای معمولی به مدت خیلی زیاد پایدار می باشد. این رسوبات خوردنگی مرز دانه ای و ترکهای تنشی را محیط خورندگی ^{۲۹} (STRESS CORROSION CRACKING) زیاد می کند برای جلوگیری مسئله از حالت (TEMPER) ^{۳۰} ویژه یعنی H2** استفاده می شود

که عبارت H321 برای صفحه (PLATE) و H_{۳۰۳} برای ورق AL-MG بعد از کار سختی ثبیت (STABILIZE) ^{۳۱} می شوند این آلیاژ ها در دمای اتاق پیر نرمی (AGE SOFFEN) ^{۳۲} می گردند از این رو خصوصیات مکانیکی آنها و بهبود کار پذیری آنها را ثبیت دمای ثبیت سازی آلیاژ AL-MG عبارت است از ۱۷۷ سانتیگراد دمای عملیات ثبیت سازی معمولاً حدود ۲۰۴ سانتیگراد و بالاتر است

در عملیات ثبیت کردن برای آلیاژ های ۵۰۸۶-۵۰۸۳-۵۴۵۶ شده و به جهت جلوگیری از پیر نرمی انجام می شود زیرا تنشهای زیادی که در طی عمل کاری می شود باعث خروج منگنز از محلول جامد

²⁹ STRESS CORROSION CRACKING تنش خوردنگی

³⁰ TEMPER پیر نرمی

³¹ STABILIZE ثبیت

³² AGE SOFFEN پیر نرمی

شده و خواص مکانیکی را پایدار می کند از این رو آلیاژ ها به مدت زیاد در هوای معمولی بماند استحکام آنها کم می شود.

لذا آنها را در دما ۱۲۰ تا ۱۷۰ حرارت می دهند (ثبتیت می کنند که به حالت "H32-H34-H36-H38" خواهد شد مثلاً) که به ترتیب معادل یک چهارم . نیم . سه چهارم و کامل سخت و سپس ثبتیت شده می باشد.

شکل پیر نرمی ورق کار سخت شده آلیاژ AL-MG

خصوصیات آلیاژ ۵۰۸۳

۱- خواص کلی قابلیت خوب جوشکاری . استحکام متوسط مقاومت خوردگی خوب

۲- جرم خصوص در ۲۰ درجه سانتیگراد

۳- دمای مذاب شوندگی

۴- دمای جامد شوندگی

۵- ضریب انبساط حرارتی در هر دما

۶- گرمای ویژه در ۱۰۰

۷- ضریب انتقال گرمایی ۳۵

۸- ضریب هدایت الکتریکی (حجمی)

۹- مقاومت ۲۰

۱۰- دمای کار گرم

۱۱- دمای آنیل

۱۲- دمای هوژنایز کردن:

۱۳- دمای تثبیت سازی

۱۴- بعضی خصوصیات مکانیکی

۱۵- دمای نورد گرم آلیاژ های ۵۱۸۳-۵۰۸۳-۵۰۸۶

نکات:

۱- جهت کاهش سوختن منیزیم در آلومینیوم می توان به آن اضافه نمود تا منیزیم سرباره زیاد شده و در داخل شدن منیزیم آلیاژ به سرباره را کاهش دهد البته بعلت تاخیر سفارشات در تهیه آن ما در عمل موفق نشدیم که از (CL2MG) کلورومنیزیم استفاده کنیم.

تولید ماده اولیه شمش (Billet):



- اکستروژن یک فرآیند تغییر شکل یکپارچه میباشد که در آن ماده تحت تغییر شکل زیاد سیلان پیدا میکند و طی آن یک شمش فلزی تحت تاثیر فشار از داخل قالبی با شکل خاص عبور داده و سطح مقطع آن را کاهش میدهد. اکستروژن نسبت به فرآیندهای دیگر شکلدهی فلزات معمولاً قابل رقابت و اقتصادی‌تر است. از طرفی دامنه اشکال اکسترود شده نامحدود است.

فرآیندهای اکستروژن مختلفی وجود دارد، بسیاری از آن‌ها بصورت ³³patent بوده و به عنوان اختراع، امتیاز اخصاری دارند.

³³ Patent مقاله ثبت نشده

به علت نیاز به نیروی زیاد در اکستروژن (یا فشارکاری) بیشتر فلزات تحت شرایط گرم که مقاومت تغییر شکل فلز خیلی کم است اکسترود می‌شوند. در صورتی که شمش اولیه قبل از شروع شکل‌دهی حرارت داده شود، اکستروژن گرم و در غیر این صورت اکستروژن سرد نامیده می‌شود. و اکنون شمشال فشارکاری با محفظه و قالب به تنش‌های فشاری بزرگی منجر می‌شود که در کاهش ایجاد ترک در مواد حین تبدیل اولیه از شمش موثر هستند. این دلیل بسیار مهمی است برای استفاده روزافزون از اکستروژن در تغییر شکل فلزاتی که به سختی شکل می‌گیرند.

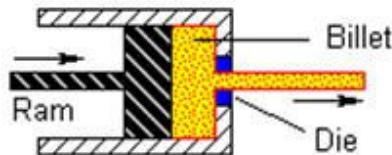
مثل فولادهای زنگنزن و سایر موادی که در دمای بالا بکار می‌روند. فرآیند اکستروژن گرم به منظور تولید محصولات فلزی نیمه تمام با طول نسبتاً زیاد و مقطع ثابت (مانند انواع پروفیلهای توپر و توخالی، متقارن و غیرمتقارن فولادی، آلومینیمی و مسی و آلیاژهای آنها) و اکستروژن سرد به دلیل وجود مقاومت به تغییر شکل زیاد در شکل‌دهی سرد، برای تولید قطعات نسبتاً کوچک، کوتاه و متقارن و به تعداد زیاد و با سطح مرغوب و دقت ابعادی به کار می‌رود.

بیشتر فلزات بطور گرم اکسترود می‌شوند تا از امتیاز کاهش تنش جریان یا مقاومت به تغییر شکل با افزایش دما برخوردار شوند. از آنجایی که گرمکاری مشکلاتی مثل اکسایش شمشال و

ابزار و نرمکردن قالب و ابزار را بوجود آورده و ضمناً انجام روغنکاری بعدی را نیز مشکل میکند، استفاده از دمای حداقلی که موسمانی مناسبی در فلز ایجاد کند مفید است. در یک تغییر شکل معین به طور کلی، دمای اکستروژن میتواند بیشتر از آهنگری یا نورد باشد چون تنشهای فشاری بزرگ، ایجاد ترک را به حداقل میرساند.

دو نوع اصلی اکستروژن عبارتند از: اکستروژن مستقیم و اکستروژن غیرمستقیم (معکوس).

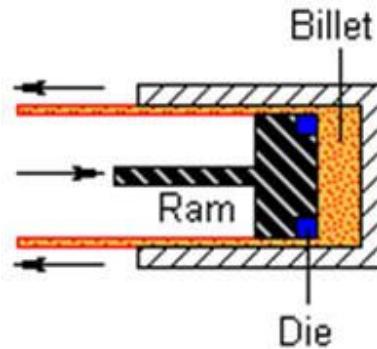
اکستروژن مستقیم: جهت سنبه با سیلان ماده یکسان است. در حین پرسکاری در اثر فشار، ماده در جهت حرکت سنبه سیلان نموده و قطعه شکل محفظه را پیدا میکند.



Direct extrusion

اکستروژن معکوس: جهت سیلان ماده بر خلاف حرکت سنبه میباشد. با فشار سنبه فراتر از مرز سیلان، ماده به سیلان در میآید. از آنجایی که راهگاه جانبی دیگری وجود ندارد ماده از داخل

محفظه و از طریق فضای حلقوی دور سنبه بر خلاف جهت سنبه به طرف بالا حرکت می‌کند.



Indirect extrusion

در اکستروژن معکوس فاصله بین سنبه و جداره قالب تعیین‌کننده ضخامت جداره محصول نظیر لوله یا کپسول است.

در فرآیند اکستروژن معکوس، یک شمش جامد در یک قالب بسته قرار می‌گیرد و یک میله، سنبه را درون قطعه کار وارد می‌کند سپس سنبه با قالب ترکیب شده و فلز در جهت خلاف جریان می‌یابد تا شکلی توخالی تشکیل شود. در انتهاي فرآيند، شکلي قوطي مانند با انتهائي بسته تشکيل ميشود. مزيت اکستروژن معکوس در آن است که قطر خارجي در حين تغيير شكل از شمش به محصول تغيير نمی‌کند (جز در قسمت انتهائي). اين فرآيند نسبت به اکستروژن مستقيم نيريوي كمتری نياز دارد زيرا نيريوي اصطکاك بين شمش و حفظه قالب اکستروژن حذف ميشود.

این فرآیند به لحاظ نوع ابزار، شکل نسبتا ساده قطعه کار و تکرارپذیری فرآیند (reproducibility) دارای توجیه اقتصادی است. از این رو اکستروژن معکوس از قطعه کارهایی با اشکال ساده استفاده میکند، ابزار آن پیچیده نیست و فرآیند بسیار نیرومندی دارد. چون تغییر شکل در آن یکنواخت است، ساختار ایجاد شده توسط فرآیند اکستروژن داغ تقریبا بدون عیب میباشد.

مزایای اکستروژن غیر مستقیم یا معکوس:

- کاهش حدود ۲۰ تا ۳۰ درصد نیروی لازم در مقایسه با اکستروژن مستقیم، به دلیل عدم وجود اصطکاک برخلاف اکستروژن مستقیم، به علت عدم وجود اصطکاک بین شمش و محفظه، حرارت لایه خارجی شمش افزایش نیافته و در نتیجه تغییر شکل یکنواخت انجام میگیرد و تشکیل عیب و ترک در لبه ها و سطح محصول کمتر میشود.
- به علت عدم وجود اصطکاک، ناخالصی های سطحی شمش به داخل محصول کشیده نشده و عیب قیفی نیز تشکیل نمیشود، اما در عوض ناخالصی های سطحی شمش میتواند در سطح قطعه ظاهر شود که از معایب اکستروژن معکوس محسوب میشود.
- به علت عدم وجود اصطکاک، عمر ابزار تغییر شکل، به ویژه لایه داخلی محفظه افزایش مییابد.

معايير اکستروژن معکوس:

- ۱- وجود امکانات کمتر برای خنک کردن قطعه اکسترود شده بعد از خروج از قالب
- ۲- کیفیت سطحی پایین‌تر محصول در اکستروژن معکوس نسبت به اکستروژن مستقیم



تجهیزات اکستروژن:

بیشتر عملیات اکستروژن با پرس‌های هیدرولیک انجام می‌شود. پرس‌های اکستروژن هیدرولیک بسته به جهت حرکت کوبه به دو نوع افقی و عمودی تقسیم می‌شوند. مزیت پرس‌های عمودی، تنظیم ساده‌تر پرس با کوبه و ابزار، میزان تولید بیشتر و نیاز به فضای کمتر در مقایسه با پرس‌های افقی است اما این پرس‌ها به فضایی با سقف بلند نیاز دارند و برای تولید قطعات اکستروژن با طول زیاد غالباً یک چاله زمینی

مورد نیاز است. پرسهای عمودی باعث میشوند تا شمشال بطور یکنواخت در حفظه سرد شود و بنابراین تغییر شکل متقارن و یکنواختی بوجود خواهد آمد. سرعت کوبه پرس میتواند نکته مهمی باشد چون در فشارکاری دمای زیاد که مشکل انتقال گرما از شمشال به ابزار وجود دارد، سرعت کوبه باید زیاد باشد. قالبها و ابزاری که در اکستروژن به کار میروند باید در برابر تنשهاي زیاد، شوك حرارتی و اکسایش پایداری زیادی داشته باشند.

متغیرهای اصلی که بر نیروی مورد نیاز در فرآیند اکستروژن تاثیر میگذارند عبارتند از:

۱- نوع اکستروژن (مستقیم یا معکوس)

۲- نسبت اکستروژن

۳- دمای کار

۴- سرعت تغییر شکل

۵- شرایط اصطکاکی در قالب و جدار حفظه.

افزایش سرعت کوبه فشار اکستروژن را زیاد میکند. با ده برابر شدن سرعت، فشار ۵۰ درصد اضافه میشود. در سرعتهای اکستروژن کم شمشال سریعتر سرد شده و فشار لازم برای

فشارکاری مستقیم زیاد میشود چون با سرد شدن شمشال تنفس سیلان زیاد میشود. بنابراین برای آلیاژهای مستحکمی که برای اکستروژن به دمای زیادی نیاز دارند سرعتهای اکستروژن زیادی مورد نیاز است.

انتخاب دما و سرعت صحیح برای اکستروژن هر شمشال با توجه به اندازه و آلیاژ آن با روش سعی و خطا تعیین میشود. نسبت اکستروژن که برای یک فشار معین اکستروژن میتواند به دست آید با زیاد شدن دما افزایش مییابد. در هر دمای معین با افزایاد فشار، نسبت اکستروژن بیشتری بدست میآید. از این رو فواید و مضرات اکستروژن داغ را میتوان به شرح ذیل خلاصه نمود:

۲- فواید:

۳- تنفس کمتر

۴- گاهی تنها راه اکسیود فلز مربوطه

۵- مضرات:

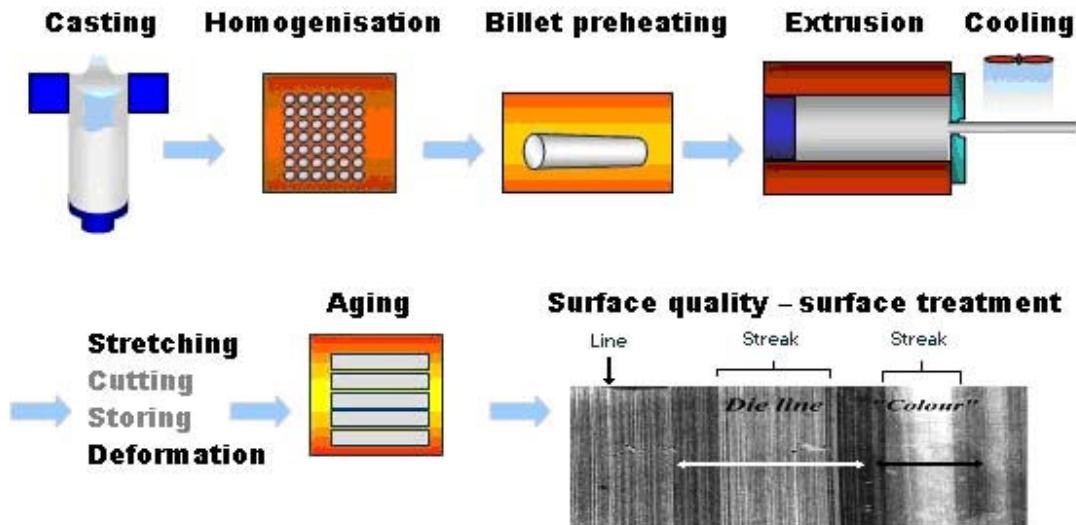
۶- سایش بیشتر قالب

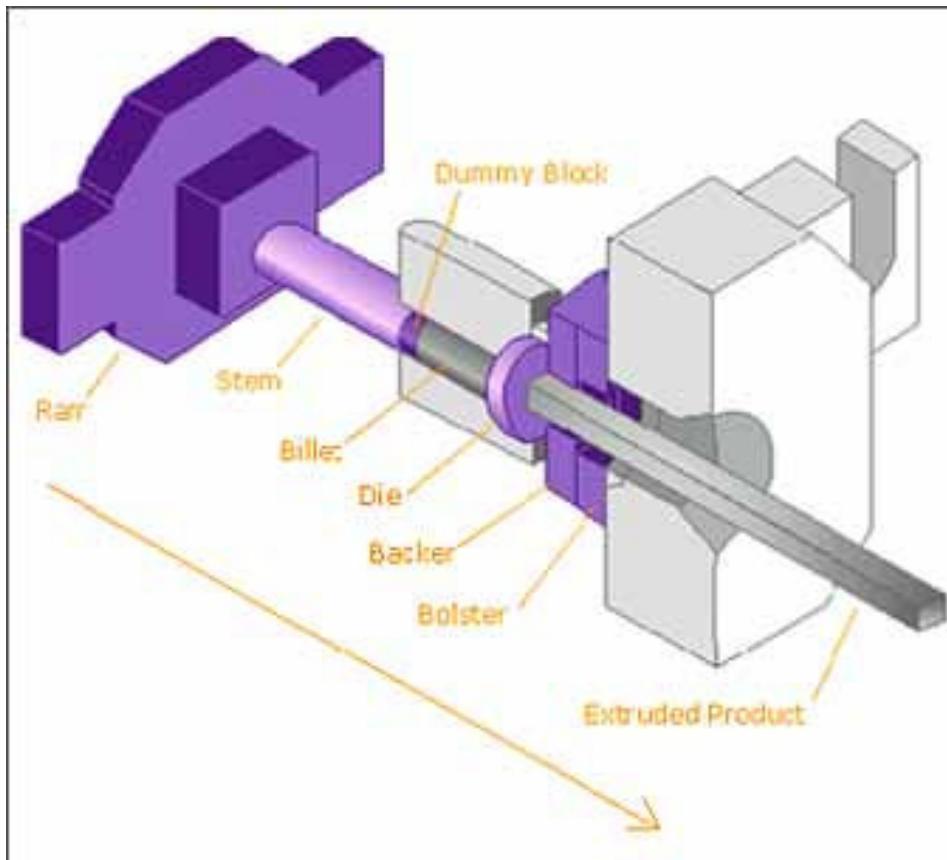
۷- وجود فیلم اکسیدی باعث سیلان غیریکنواخت و ایجاد ناخالصی‌ها و سطح نهایی ضعیف میشود. همچنین سرد شدن

شمش در محفظه تغییر شکل منجر به سیلان غیریکنو اخت

می‌شود.

-- آعوجاج در قطعات





- 9





مشخصی
نیروی
فشار

شكل دادن

فلزاتی از قبیل

آلومینیوم فرآیند

است که بوسیله

هیدرولیکی با

وارد قالب می گردد و به عنوان مخصوصات اکسترودی در
شکلهای متفاوت از قالب خارج می گردد.
پرسهای اکستروژن در اندازه های معینی ساخته می شوند و
اندازه آنها ارتباط مستقیم با اندازه شمشی دارد که باید
اکسترود شود.

مهمترین مراحل در فرآیند اکستروژن :

۱. بیلت (شمش) باید به دمای ۴۹۶-۴۲۶ درجه سانتیگراد رساند.

۲. بعد از رسانیدن بیلت به دمای مورد نظر آنرا توسط لودر به داخل رام رانده و بیلت را بوسیله دوده یا چربی خصوص چرب می کنند تا از چسبیدن بیلت به قالب جلوگیری شود و نیز نقش روان کننده را ایفا می کند.

۳. سپس بیلت به کرایدل انتقال داده می شود.
۴. رام با فشار بیلت را به جلو می راند تا اینکه بیلت وارد کانتینر شود.
۵. سپس فشار ادامه پیدا کرده و بیلت از قالب گذشته و رفته رفته کوچکتر شده تا اینکه به انتهای کانینر می رسد هنگام عبور آلومینیوم از قالب، از اطراف قالب نیتروژن مایع عبور داده می شود که باعث افزایش طول عمر و دوام قالب می شود.
۶. در نتیجه فشار بیلت از قالب عبور کرده و شکل قالب را به خود می گیرد.
۷. هنگامی که مواد اکسترودی از پرس خارج کی شود درجه حرارت مطلوب توسط سنورهای نصب شده در پرس کنترل و تنظیم می گردد. هدف اصلی از دانستن درجه حرارت انجام عملیات اکسترود با حداقل سرعت می باشد. مقدار حرارت خروجی اکستروژن بستگی به آلیاژ آلومینیوم است. و برای مثال حرارت آلیاژهای A۶۰۶۲، A۶۰۶۳، A۶۱۰۱، A۶۴۶۳ برابر حداقل ۴۹۸ درجه سانتی گراد و آلیاژهای A۶۰۰۵، A۶۰۶۱، A۵۱۰ برابر حداقل ۵۱۰ درجه سانتی گراد است.
۸. تمامی بیلت در عملیات اکستروژن استفاده نمی شود و رآخر پوسته ای به صورت اکسید باقی می ماند که بیلت

را برد اشته و بیلت دیگری بارگذاری شده و این پروسه همچنان تکرار می شود .

۹. هنگامی که محصول به طول دخواه رسید توسط اره بریده می شود .

۱۰. محصول پس از برش به میز خنک کننده منتقل می شود .

۱۱. بعد از خنک شدن محصولات آنها را به روی میز خصوصی (استریچ) هدایت می کنند که در این مرحله آنها را تابگیری می کنند که باعث می شود که پروفیلها به صورت صاف و یکنواخت طبق استانداردهای مورد نظر در آیند .

۱۲. سپس پروفیلها رادر اندازه های استاندارد (یا سفارش داده شده) برش می دهند

دستگاه پرس اکستروژن از دو قسمت اصلی جلویی و عقبی تشکیل شده که بوسیله چهار میله نگهدارنده این دو قسمت را به همیگر متصل می کند . اجزای تشکیل دهنده پرس به شرح زیر می باشد :

سیلندر اصلی : محفظه و سیلندر پرس که روغن هیدرولیکی پمپ شده و باعث ایجاد فشار و پیشروی رام می شود .

فشار هیدرولیکی : فشار هیدرولیکی توسط پمپ هیروولیکی ایجاد شده و بر حسب نیوتون بر متر مربع اندازه گیری

می

شود

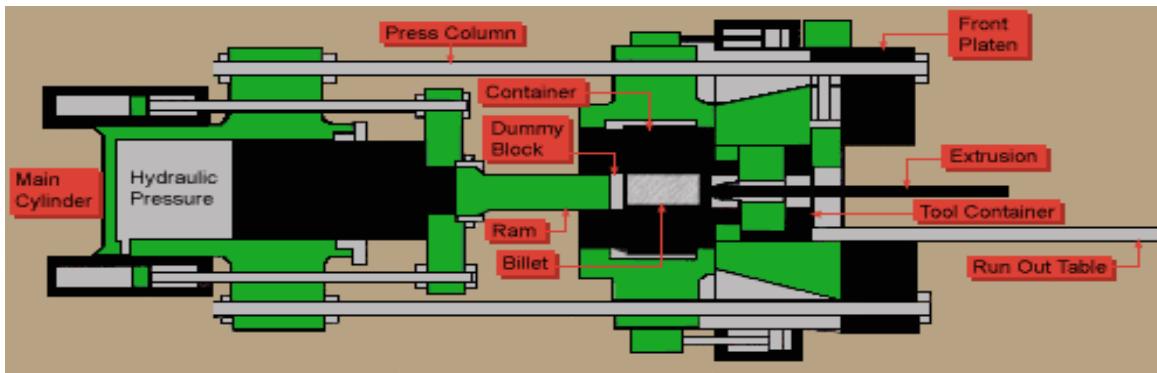
رام (چکش میله ای) : یک میله فولادی می باشد که به سیلندر اصلی متصل شده و به وسیله بلوک فولادی که به انتهای آن بسته شده وارد کانتینر شده و به بیلت

فشار آورد .

بلوک حافظ : یک بلوک فولادی محکم وآلیاژی است که مابین بیلت و رام قرار داده می شود که نتنها از چسبیدن بیلت به رام جلوگیری می کند بلکه از عقب راندگی بیلت نیز جلوگیری می کند .

شمیش (بیلت) : شمشهای آلومینیوم در اندازه های مشخصی طبق استانداردهای خاص خود تهیه می شوند .

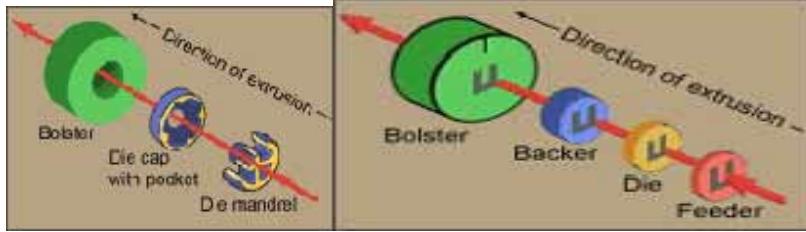
کانتینر : محفظه ای است در پرس اکستروژن که بیلت را نگه می دارد و باعث انتقال بیلت به درون قالب شده و تا زمانی که بیلت تا آخر از قالب خارج شود (کانتینر ثابت بوده و فقط به عنوان لوله قطور که درونش بیلت قرارداده نقش هدایت بیلت را تا قالب دارد) .



اجزای تشکیل دهنده قالب :

قالب توپر: تغذیه کننده، رینگ، قالب، نگهدارنده قالب، پشتی

قالب تو خالی: رینگ، محور قالب (مرغک)، کلاهک، پشتی



- ۱۰

کوره بیلت : به کمک انرژی الکتریکی بیلتها را در کانتینرگرم نگه دارد.

قیچی بیلت : برای بریدن بیلت استفاده می شود.

کوره قالب : قبل از استفاده از قالبها آنها را به مدت ۶-۴ ساعت در دمای ۴۸۲-۳۹۸ درجه سانتی گراد قرار می دهند.

گهواره : بیلت را هنگام آغاز فشار توسط رام نگه می دارد.

میز جلوی پرس : میزی است که ما بین پرس و میز جلوه ای قرار

می

گیرد.

میز جلوران : میز مستقیم و درازی است که بعد از میز جلوی پرس قرار می گیرد و مخصوصاً اکسٹرودی روی آن به جلو هدایت می شوند.

صفحه عقبی و جلویی پرس : در حقیقت مهمترین ساختار تشکیل دهنده پرس اکسٹروژن می باشند.

میله نگهدارنده : که به تعداد چهار عدد (دو تا بالا و دو تا پایین) می باشد و نگهدارنده و متصل کننده صفحه جلویی به صفحه عقبی می باشند.

صفحه رینگ : رینگ که از فولاد سخت تشکیل شده و در درون صفحه پرس قرار می گیرد و از قالب و متعلقات آن در برابرتش وسایش حاصله از فشار سیلندر اصلی حافظت می کند و در فوائل زمانی معینی تعویض می گردد.

اکسٹرود مستقیم و غیر مستقیم :

دو نوع فرآیند اکسٹرود وجود دارد، مستقیم و غیرمستقیم اکسٹرود مستقیم فرآیندی است که در آن قالب در نوک دستگاه به صورت ساکن نگه داشته شده و رام متحرک می باشد و به شمش نیرو وارد می کند.

اکسٹرود غیر مستقیم فرآیندی است که بیلت ساکن بوده در حالی که

مجموعه قالب در رام قرارداد و با حرکت رام در برابر بیلت فلز در قالب جاری می شود

عوامل موثر در عملیات اکستروژن: اندازه و شکل قالب یکی از عوامل تعیین کننده است، فشار، سرعت، درجه حرارت بیلت در هنگام عملیات، کیفت آلیاژ، تلرانس مورد نیاز و دیگر عوامل.

در کل سرعت اکستروژن رابطه مستقیم دارد با درجه حرارت شمش و میزان فشار موجود در داخل کانتینر، درجه حرارت و فشار به نوبه خود به جنس آلیاژ و شکل قالب وابسته است.

برای مثال : اکستروژن با دمای پایین معمولا برای تولید پروفیلهایی با کیفیت سطحی بالا و اندازه های فوق العاده دقیق (معمولای این نوع محصولات در صنایع هوا فضا استفاده می شوند) مورد استفاده قرار می گیرد. این نوع اکستروژن نیازمند فشار بسیار زیاد می باشد. گاهی به خاطر محدودیت فشار امکان اکستروز ناممکن است.

خاص

پروفیلهای

دمای مرتع شمش : دمایی است که فراهم کننده سطح و تلرانس قابل قبولی باشد.

بهتر است که شمش در دماهای پایین اکستروز شود و البته برای بعضی شمشهای آلومینیوم استثنایی وجود دارد که به صورت پیش گرم تا

دما^ی ۴۹۸ - ۵۲۶ درجه سانتی گراد حرارت می دهند.

در دماهای فوق العاده بالا سرعت اکستروود بالا خواهد بود و در نتیجه جریان خواهد فلز شبیه جریان سیال خواهد بود که این باعث می شود فلز از مجاری که کمترین مقاومت را دارا می باشد عبور کرده و به این ترتیب مجرى بزرگ درون قالب پر شده و مجرى کوچک و تنگ می مانند. تحت این شرایط اندازه و ترانس پروفیلهای تولیدی پایین تر از حد قابل قبول (استاندارد) بوده و این نقص بخصوص در قسمتهای نازک و اخناهای پروفیلهای تولیدی

بیشتر قابل مشاهده است.

از دیگر نتایج اکستروژن در دماهای بالا و سرعت بالا ایجاد پارگی در لبه های نازک و گوشه های تیز فلز می باشد. همچنین باعث کاهش مقاومت کشسانی فلز می شود. سرعت و دمای بالا باعث ایجاد نقصان و ناهمواری در هنگام تولید در سطح فلز با غلطکهای پیش برنده شده و باعث ایجاد تمایل شدید در پروفیلهای تولیدی برای تغییر شکل به صورت موجی (تاب برد اشت) می شود. یکی از قواعد مهم در کیفیت بالای مکانیکی یک آلیاژ پایین بودن ضریب اکستروژن می باشد، اصطکاک زیاد مابین بیلت و کانتینر باعث طولانی شدن زمان اکستروود می شود. ضریب اکستروژن : یک قالب نشان دهنده میزان کار مکانیکی است که در هنگام اکستروود پروفیل رخ می دهد.

وقتی ضریب اکستروژن یک قسمتی کمتر می باشد، آن قسمت از پروفیل با افزایش جرم فلز مواجه شده و کیفیت کار مکانیکی که نجام خواهد داد کا هش می یابد.

توانایی محصولات با ضریب اکستروژن بالا زمانی مشاهده می شود که فشار زیاد در قالبهای کوچک و ظرف نیاز بوده و نیز در هنگامی که کارهای سخت مکانیکی رخ خواهد داد.

ضریب اکستروژن قابل قبول و نرمال برای آلیاژهای سخت چیزی مابین ۱۰:۱ تا ۳۵:۱ می باشد و برای آلیاژهای نرم بین ۱۰۰:۱ تا ۱۰۰۰:۱ می باشد. آلیاژهای سخت نیازمند حد اکثر فشار برای اکسترود شدن هستند و این بسیار مشکل می باشد زیرا که سطح ضعیف این نوع آلیاژها شرایط خاص از جمله پایین بودن دمای طلبدهد.

از دیگر عوامل مهم که در اکسترود قطعه یا پروفیل نقش مهمی بازی می کند فاکتور اکستروژن است.

فاکتور اکستروژن : برابر است با محیط قطعه (پروفیل) تقسیم بر وزن آن در یک فوت (۴۸, ۳۰ سانتی متر) فاکتور اکسترود خیلی موضوع مهمی است زیرا به این طریق می توان سودمند یا زیان آور بودن فرآیند پرس را تشخیص داد. (از لحاظ اقتصادی).

سخت کاری : عملیات ترکیبی پیچیده حرارتی و مکانیکی است.

رسوب سختی آلیاژهای آلومینیوم :^{۳۴} Ageing

در این بحث سخت شدن آلیاژهای آلومینیوم بوسیله رسوب اجزاء ساختمانی از محلول جامد مورد بررسی قرار خواهد گرفت. کشف این روش مهم تقویت کردن آلیاژهای آلومینیوم بدون شک در صنعت آلمانی ایجاد انقلابی نمود.

Dr.A.Wilm فرآیند رسوب سختی (پیرسختی) در سال ۱۹۰۶ بوسیله آلمانی کشف گردید. دکتر Wilm یک آلیاژ ۴ درصد مس و ۵٪ درصد منیزیم را حرارت داده و پس از آن به سرعت سرد نمود و سپس سختی آلیاژ را اندازه گرفت. او متوجه شد که با گذشت زمان به مدت چند روز در درجه حرارت محیط سختی نمونه ها به مقدار قابل یافتن افزایش ای ملاحظه می کند.

در سال ۱۹۹۱ Wilm نتایج خود را منتشر نمود ولی نتوانست توضیحی برای این سخت شدن بددهد زیرا از نظر میکروسکوپی هیچ گونه تفاوتی بین نمونه های سخت و نمونه های نرم مشاهده نکرده بود. از زمان Wilm تا کنون دانشمندان و مهندسین متعددی فرآیند رسوب سختی را مطالعه و مطالب مختلف و متعددی در مورد آن یافته اند، ولی هنوز هم مکانیزم دقیق آن مورد مطالعه گیرد.

^{۳۴} پیرسختی Ageing

فرآیند اصلی

رسوب

سختی:

برای سخت کردن یک آلیاژ آلومینیوم از طریق فرآیند رسوب سختی ابتدا به فلز یک عمل حرارتی داده می شود. در این عمل حرارتی آلیاژ را به درجه حرارتی که بقدر کافی زیاد است تا عناصر آلیاژی را داخل محلول جامد بنماید حرارت می دهند. درجه حرارت مورد استفاده بستگی به ترکیب شیمیائی آلیاژ دارد. پس از حرارت دادن به درجه حرارت اخلاق و نگهداشتن در آن درجه حرارت به مدت لازم آلیاژ به درجه حرارت پائین تری سریعاً سرد می شود تا این عناصر را در محلول جامد فوق اشباع شده نگهدارد. قسمت دوم فرآیند رسوب سختی، پیر کردن است که در حلال رسوبات تشکیل می گردند. اگر رسوب گیری که باعث سختی آلیاژ می شود خود به خود در درجه حرارت محیط انجام گیرد گفته می شود که آلیاژ بصورت طبیعی پیر شده است^{۳۵} (Natural Ageing) در هر حال اگر لازم باشد آلیاژ را حرارت داد (معمولًا در ۲۰۰-۵۰۰ درجه فارنهایت، ۹۳-۲۶۰ درجه سانتی گراد به مدت چندین ساعت) تا رسوب گیری انجام گیرد در آن صورت آن را پیر سختی مصنوعی^{۳۶} می نامند. آلیاژهای آلومینیوم که قابل سخت

³⁵ Natural Ageing پیر سختی طبیعی

³⁶ AGEING ARTIFICIAL پیر سختی مصنوعی

³⁷ Overaged پر پیری

³⁸ TREATMENT Solution heat عملیات حرارتی انحلال

شدن از طریق رسوب سختی هستند را بنا به تعریف آلیاژهای عملیاتی می‌پذیری

شرایط مورد نیاز: برای این که آلیاژ آلومینیوم قابل رسوب سختی باشد باید برخی شرایط خاص را دارا باشد. اول این که آلیاژ باید حاوی مقادیرقابل توجهی از حداقل یک عنصر یا یک ترکیب که با کاهش درجه حرارت از حد حلالیت حالت جامد آن کاسته می‌شود باشد یعنی ای عناصر یا ترکیبات باید دارای حلالیت حالت جامد قابل توجهی در درجات حرارت بالا و حلالیت حالت جامد ناچیز در درجات حرارت پائین باشند.

منحنی های حلالیت جامد برخی از عناصر آلیاژی و ترکیبات مهم برای آلومینیوم است. این عناصر عبارتند از: مس، روی، منیزیم و سیلیسیم

شرط دوم این است که عنصر یا ترکیبی که در محلول جامد فوق اشباع نگهداشته می‌شود باید رسوب کرده و تولید تغییر فرم ها و اعوجاج شبکه ای در آلومینیوم بنماید. معمولاً رسوب این عناصر یا ترکیبات بتدریج باعث سخت شدن آلیاژ شده تا این که سختی آن به یک مقدار حد اکثر برسد. ادامه عملیات رسوب گیری پس از این نقطه باعث کاهش سختی می‌گردد.

آلیاژهایی که به مقدار کافی پیر نشده و به سختی حد اکثر نرسیده باشند را کم پیری underaged و آلیاژهایی که از سختی

حداکثر رد شده باشند (بعدت طولانی تر پیر شده باشند) را نامند.

^{۲۷} (overaged)

پرپیری

فرایند رسوب سختی آلیاژهای آلومینیوم را می‌توان بصورت زیر خلاصه نمود:

- ۱ گرم کردن به درجه حرارت عملیات حرارتی اخلاق (حل کردن)
 - ۲ حرارت دادن در آن درجه حرارت برای مدت زمان کافی
 - ۳ پیر کردن در درجه طبیعی حرارت
 - ۴ پیر کردن برای رسوب سختی از طریق:
- الف- پیرکردن طبیعی در درجه حرارت محیط یا،
ب- پیر کردن مصنوعی بوسیله حرارت دادن در یک درجه حرارت پائین (۵۰۰-۲۰۰ درجه فارنهایت) ۹۳-۲۶۰ درجه سانتی گراد بعد لازم.

به عنوان مثال عملیات حرارتی یک آلیاژ $\text{Cu}-\text{Al}-4\%$ را در نظر بگیرید. ابتدا آلیاژ به (۹۴۰ درجه فارنهایت) ۵۰۴ درجه سانتی گراد حرارت داده می‌شود تا تمام مس وارد محلول جامد گردد. سپس آلیاژ در آب سرد سریعاً سرد می‌گردد تا به درجه حرارت محیط برسد. اگر آلیاژ به (۳۴۰ درجه فارنهایت) ۱۷۱ درجه سانتی گراد بعدت ده ساعت حرارت داده شود از طریق پیر کردن مصنوعی سخت می‌گردد. باید توجه داشت که اگر این آلیاژ حاوی $5/0$ درصد منیزیم باشد می‌تواند در درجه حرارت محیط بصورت طبیعی پیر

- ۱ عمل حرارتی اخال (treatment Solution heat)

درجه حرارت عملیات حرارتی اخال طوری انتخاب می گردد که بالاتر از منحنی حلالت جامد باشد ولی خطر ذوب اجزاء یوتکنیکی نقطه ذوب پائین وجود نداشته باشد. معمولاً کنترل درجه حرارت کروه در حدود دقت (۱۰ درجه فارنهایت) $5/5 +$ درجه سانتی گراد نگهداری شود. آلیاژهایی که حتی چند درجه بیشتر از حد معین حرارت داده شوند بطور جزئی ذوب شده و در آن صورت فلز مربوطه را باید به علت از دست دادن خواص مکانیکی بصورت قراضه و ضایعات در آورد.

: پیرسختی برای آلیاژ Al-Cu-4%

زمان لازم برای عملیات حرارتی اخال بستگی به آلیاژ و نوع محصول دارد. بطور کلی قطعات کار شده احتیاج به زمان کمتری نسبت به قطعات ریختگی داشته و قطعات کار سرد شده زمان کمتری نسبت به قطعات کار گرم شده دارد. قطعات در ماسه به علت درشت بودن اجزاء ساختمانی آنها زمان بیشتری نسبت به قطعات ریختگی در قالب دائمی دارد. در مورد اغلب محصولات صفحه ای ورق، نیم ساعت تا دو ساعت زمان کافی برای عملیات حرارتی اخال است، از طرف دیگر برخی از قطعات ریختگی ممکن است تا ۱۲ ساعت حرارت

دادن نیاز داشته باشند. اگر ماده کار سرد شده باشد باید آن را تقریباً به سرعت به درجه حرارت اخلاق لازم رسانید تا از رشد دانه ها جلوگیری گردد.

باید به تفاوت بین عملیات حرارتی اخلاق و عملیات تابکاری کردن توجه شود. در هر دو مورد فرآیندهای بازیابی، تبلور مجدد و رشد دانه بطور مشابه انجام می گیرد. در هر حال عملیات حرارتی اخلاق نسبت به عملیات تابکاری در درجه حرارت بالاتری انجام می شود تا به اجزاء ساختمانی لازم چون اجازه اخلاق و ورودی به محلول جامد داده شود، که پس از آن رسوب می کند. در تابکاری قطعات، این اجزاء ساختمانی بقدار زیادی وارد محلول جامد نمی گردد ولی اجازه رشد و درشت تر شدن ذرات داده می شود. قطعات عمل حرارتی اخلاق شده نسبت به قطعات تابکاری شده، بعلت استحکام بخشی از طریق محلول جامد حاصل، معمولاً سخت تر هستند.

| | | | |
|--|------|-----|------|
| Quenching | کردن | سرد | سریع |
| پس از این که اجزاء ساختمانی وارد محلول جامد گردیدند آلیاژ آلومینیوم به سرعت به درجه حرارت پائینی سرد می شود تا این اجزاء در محلول باقی بمانند. معمولی ترین محیط های سرد کردن آلیاژ های آلومینیوم آب داغ و آب سرد است. سریع سرد کردن در آب سرد برای مواد نازکی چون ورق، قطعات | | | |

فشار کاری شده، لوله و قطعات پتکاری شده کوچک بکار می رود. درجه حرارت آب زیر (۸۵ درجه فارنهایت) ۲۹ درجه سانتی گراد نگهدارشته می شود و اجازه افزایش بیش از (۲۰ درجه فارنهایت) ۱۱ درجه سانتی گراد به آن داده نمی شود. این سرد شدن ناگهانی حد اکثر مقاومت در مقابل خوردگی را به آلیاژ می دهد ولی ممکن است باعث اعوجاج قطعه گردد. عموماً پس از سریع سرد کردن در آب سرد نمونه را صاف می کنند تا هر گونه چین و چروک و عیوب دیگر از این نوع را حذف نمایند.

سریع سرد کردن در آب داغ بر روی قطعات سنگین آلومینیومی چون قطعات بزرگ پتکاری شده و ریختگی که در مورد آنها مقاومت خوردگی زیاد مهم نیست بکار می رود. سریع سرد کردن در آب داغ عموماً در (۱۵۰ درجه فارنهایت) ۶۶ درجه سانتی گراد تا (۱۸۰ درجه فارنهایت) ۸۲ درجه سانتی گراد و یا در (۲۱۲ درجه فارنهایت) ۱۰۰ درجه سانتی گراد (آب جوش) انجام می گیرد. چون سرد کردن در آب داغ آهسته تر از سرد کردن در آب سرد است بنابراین اعوجاج قطعه در این مورد خیلی زیاد نبوده و به مقدار آب در سرد حاصل نیست.

یک لایه عایق بخار آب که در درجاتی بالاتر از (۷۵۰ درجه فارنهایت) ۴۰۰ درجه سانتی گراد باعث ایجاد یک اخناء بر روی منحنی می گردد مانع سرد شدن سریع قطعات ضخیم شده و باعث می

شود که مقاومت به خوردگی آنها کمتر گردد. در اینجا نیز تغییر اخناهای موجود بر روی منحنی ها در اثر تشکیل یک لایه بخار بر روی سطح قطعه ایجاد می گردد. منحنی سرد شدن برای آب جوش به صورت خط راست است. بنابراین سرد کردن در آب جوش یکنواخت بوده ولی کاملاً آهسته است. ماده ای که سرد می گردد باید تا حد امکان سریع از کوره به خزن سرد کردن منتقل گردد. برای ورق ساخته شده از آلیاژهای ۲۰۱۷ و ۲۰۲۴ زمان انتقال نباید از ۱۰ ثانیه تجاوز کند در غیر این صورت این آلیاژها ممکن است آمادگی برای خوردگی بین دانه ای پیدا کند.

۳- پیرسازی Ageing

آلیاژهای آلومینیوم پس از عملیات حرارتی انحلال و سریع سرد کردن پیر می شوند تا رسوب دهند. سریع سرد کردن از درجات حرارت بالا قسمت اعظم عناصر محلول را در درجات حرارت پائین در داخل محلول جامد فوق اشباع نگه می دارد. در هر حال آلیاژهای آلومینیوم قابل سخت شدن از طریق رسوب گیری در حالت سریع سرد شده ناپایدار هستند. در اثر پیر شدن، ذرات بسیار ریز میکروسکوپی تشکیل می گردند که به عنوان مانع در دانه ها و مرزدانه ها عمل می نمایند. این ذرات بسیار ریز پخش شده در آلیاژ بقدرتی به آن استحکام می بخشد که آلیاژ می تواند بار

بیش تری را تحمل کرده و تغییر فرم بیشتری را بدست آورد. اندازه و چگونگی توزیع رسوب بسیار مهم است زیرا ذرات بسیار درشت باعث ایجاد خواص مکانیکی ضعیف تر از خواص مکانیکی گردند.

می

مطلوب

آلیاژهای آلومینیوم قابل پیر شدن طبیعی استحکام کامل خود را پس از ۴ تا ۵ روز در درجه حرارت محیط بدست می آورند. در حدود ۹۰ درصد حد اکثر استحکام قابل حصول در این آلیاژها پس از ۲۴ ساعت حاصل می گردد. شکل دادن آلیاژهای قابل پیر سختی طبیعی عموماً در حالت نرم قبل از پیر سختی انجام می گیرد. با قرار دادن قطعات درست پس از سریع سرد شدن و قبل از پیر سختی طبیعی یافتن دریخ خشک (۱۰۰ تا ۵۰ درجه فارنهایت) ۷۳ - ۴۶ تا درجه سانتی گراد می توان از رسوب گیری جلوگیری نمود تا قطعه در زمان لازم قرار استفاده مورد گیرد.

پیر سختی مصنوعی آلیاژهای آلومینیوم عموماً در درجات حرارت (۲۰-۵۰۰ درجه فارنهایت) ۹۳-۲۶۰ درجه سانتی گراد انجام می گیرد وقت درجه حرارت در حد (+۵ درجه فارنهایت) درجه سانتی گراد نگهدارشته می شود. زمان لازم برای عمل بستگی به آلیاژ و درجه حرارت پیرسختی دارد وقتی که یک آلیاژ جدید ساخته شد در درجات حرارت و برای مدت زمان های مختلف منحنی های پیر سختی تجربی رسم می گردد تا مشخصات پیر سختی مناسب بدست آید.

بررسی کالاهای جایگزین و تجزیه و تحلیل اثرات آن بر مصرف محصول مهمترین دلیل استفاده از کامپوزیت‌ها در صنعت ساختمان مقاومت بالای آنها در برابر خوردگی است. به کارگیری پروفیل‌ها و آرماتورهای کامپوزیتی تولید شده به روش پالتروژن باعث افزایش عمر و کاهش هزینه‌های ساخت و ساز و نگهداری در محیط‌های خورنده‌ی ساحلی و دریایی

گردیده است؛ کاربرد کامپوزیت‌ها در شرایط خورنده‌ی آب‌های شور و سواحل دریایی قابل توجه می‌باشد.

آمارهای موجود در سطح جهان نشانگر آن است که سالیانه در جهان دو میلیارد دلار صرف جبران خسارت خوردنگی در سازه‌های ساحلی) نظامی و غیر نظامی(در حاشیه دریا می‌شود. نیاز به کاهش هزینه‌ی تعمیر و نگهداری سازه‌های عظیم و متعدد ساحلی و فراساحلی، مهندسان و کارشناسان این امر را به سمت بهره‌گیری و استفاده از مواد نوینی که داری مزیت‌های نسبی، نسبت به موارد مشابه الاستفاده (بتن، فولاد، چوب(دارای می‌باشد، سوق داده است.

در این مقاله سعی گردیده است مزایای کامپوزیت و کارکرد آن را به عنوان یک راهکار جدید در ساخت سازه‌های ساحلی و دریایی که تاکنون بوسیله بتن، فولاد و چوب ساخته می‌شدند، مطرح گردد.

کلیدواژه: خورنگی، کامپوزیت، پالتزوژن

استفاده از این‌گونه مواد مختلط از دهه 1940 آغاز شد و مثل بسیاری از فنون و تکنولوژی‌های دیگر ابتدا کاربرد نظامی داشت و بیشتر در صنایع هوافضای استفاده می‌شد، به گونه‌ای که پس از جنگ جهانی دوم کاربرد پلیمر‌ها و کامپوزیت‌های پلیمری در صنایع هواییما و موشک‌سازی در اروپای غربی و آمریکا به میزان هشتاد درصد افزایش

یافت؛ ولی وزن کم و استحکام بالای آن باعث شد بسرعت در سایر زمینه ها هم کاربرد پیدا کند از جمله صنعت

ساختمان، صنعت خودروسازی، ساخت اسکله ها و شناورها (کشتی و قایق های تند رو و سازه های دریایی)

مقاوم سازی سازه ها در صنایع مختلف با استفاده از کامپوزیت ها:

کامپوزیت ها یا مواد ترکیبی و مخلوط اخیراً کاربرد فراوانی پیدا کرده اند یطوریکه میزان مصرف این مواد در جامعه به عنوان یکی از شاخص های توسعه یافته‌گی محسوب می‌شود. در آسیا کشورهایی مثل ژاپن با مصرف سرانه ۴,۵ کیلوگرم مواد کامپوزیتی از استاندارد جهانی آن هم فراتر رفته اند ۳,۵ کیلوگرم در ایران اما میزان مصرف ۰,۳ کیلوگرم است که یک دهم استاندارد جهانی است. ما در این زمینه حتی از بعضی همسایه ها مثل ترکیه هم عقب‌تر هستیم (مصرف سرانه در ترکیه ۱,۵ کیلوگرم)

-1- (صنایع نفت و گاز :

استفاده از سازه های کامپوزیتی باعث صرفه جویی تا ۶۰٪ در زمینه صنایع نفت می‌شود. از ساخت سکوهای نفتی تا خطوط انتقال و بخصوص در مکانهایی که میزان خورندگی زیاد است. به عنوان مثال در محیط های دریایی استفاده از کامپوزیت ها بسیار مقرر و مناسب است از کاربرد های جالب کامپوزیت ها استفاده از آنها در استحکام بخشیدن به لوله های گاز و نفت است. افرادی که در زمینه نفت و گاز فعالیت

دارند چنوبی می دانند که رفع خوردگی در اینگونه لوله ها به روش معمول به چه مقدار هزینه و وقت را از کف متخصصین می رباشد . با این روش می توان بدون از مدار خارج کردن خطوط لوله ، همان (خطوط فرسوده و خوردگ شده را با لایه ای از کامپوزیت بطور کامل تقویت کرد . ۲۰ متأسفانه مدیران و تصمیم گیرندگان از کاربرد های این تکنولوژی اطلاع درستی ندارند و هر ساله مبالغ هنگفتی از بودجه کشور به دلیل زیانهای ناشی از خوردگی تضییع می گردد ، که می توان با کمی تدبیر آن را مرتفع نمود .

۲- تکنولوژی پالتروژن در تولید محصولات کامپوزیتی :

فرآیند پالتروژن یکی از سریع ترین و مهمترین روش های تولید محصولات کامپوزیتی می باشد . به کمک این روش می توان انواع پروفیل کامپوزیتی با مقطع ثابت با سرعت بالاتر تولید نمود . در ز کشور مانیز فعالیت هایی از سوی چند شرکت داخلی جهت بهره گیری از این فناوری آغاز شده است .

۱- پروفیل های پالتروژن :

دسته ای از مستحکم ترین و با داوم ترین مواد مهندسی هستند^{۳۹} . (FRP) پلاستیکهای تقویتشده با الیاف شیشه به شکلهای استاندارد در بازار مصرف عرضه می شوند . کیفیت این پروفیلهای با عواملی چون امروزه پروفیلهای جهت گیری ، موقعیت ، کیفیت الیاف و نوع رزین تعیین می شود . این پروفیلهای با محدوده متفاوتی از استحکام ،

³⁹ Fibre reinforced plastic (FRP)

مقاومت ؛) به خوردن و پایداری حرارتی تولید و عرضه میشوند . روش اصلی تولید این پروفیلها فرایند پالتروژن است¹)

پالتروژن از جمله روشهای سریع تولید کامپوزیتهاست قویت شده با الیاف پیوسته میباشد که اولین بار در سال 1951 بهکار گرفته شد . مخصوصات تولیدی به این روش دارای استحکام بالا ، وزن کم و عمر طولانی بهویژه در محیطهای شیمیایی میباشند .

در این فرایند ، الیاف پیوسته به صورت الیاف بلند ، پارچه بافته شده و پارچه الیاف کوتاه از داخل حمام حاوی رزین عبور کرده و آغشته به رزین میشود . پس از خروج از حمام ، الیاف به قالبی گرم هدایت شده و در داخل قالب مخصوص شکل نهایی را بهخود میگیرد . عملیات سختشدن و پخت نیز در داخل قالب صورت میپذیرد . پس از خروج از قالب ، مخصوص پیوسته سرد شده و با طول مورد نظر بشمرنگ میخورد . به این ترتیب مخصوص نهایی بدون نیاز به انجام عملیات دیگری آماده عرضه به بازار میباشد . قالب مورد استفاده معمولاً فولادی و دارای طول 30 الی 155 سانتیمتر است .



فرایند پالتروژن در ساخت مواد کامپوزیتی

1-مزیتها :

پروفیل‌های تولیدی متعارف، معمولاً در طولهای 25 میلیمتر تا 5، 3 متر تهیه می‌شوند. سرعت تولید در این فرایند 2 الی 30 متر در ساعت است که به شکل محصول و رزین مورد استفاده بستگی دارد. معمولاً در این فرایند از رزینهای پلی استر و اپوکسی و الیاف شیشه، کربن، آرامید و پلیاتین استفاده می‌گردد. محصولات این روش دارای نسبت استحکام به وزن بالا، مقاومت خوردگی و پایداری ابعادی خوب می‌باشند و از مقاومت الکتریکی بالا برخوردار می‌باشند.

از محصولاتی که با این روش تولید می‌شود میتوان انواع الوار، ناودانها، قابها، فنرهای خودرو، چوبهای ماہیگیری، تیرآهن، دستهای چکش، تیرک چادر، چوب‌گلف، چوب اسکی، راکت تنیس و دیگر شکل‌های پروفیلی را نام برد.

تولید قطعاتی با مقاطع پیچیده به صورت پیوسته و پیدرپی از ویژگیهای منحصر به فرد کامپوزیتها است. تنها با تعویض قالب مناسب میتوان مقطع دخواه را ساخت.

درصد وزن الیاف به کل وزن محصول در این نوع فرایند نسبت به سایر روش‌های تولید مواد مرکب بالاتر می‌باشد و به همین دلیل روش پالتروژن برای تولید قطعاتی با استحکام طولی بالا به کار می‌رود. محصولات تولیدی به وسیله روش پالتروژن در برابر مواد شیمیایی مقاومت بیشتری از خود نشان میدهند و یکی از موارد استفاده این محصولات در بالا می‌باشد، به علت فرآیند پیوسته‌ای که در

تولید قطعات به روش پالتروژن به کار PH محیط‌های اسیدی و بازی با گرفته می‌شود، قطعات تولیدی محدودیت طولی ندارند. بالا بودن سرعت و استفاده از تجهیزات ساده و ارزان و وابستگی کم به نیروی انسانی سبب پایین آمدن هزینه در تولید محصول نسبت به سایر روش‌های ساخت مواد مرکب شده است.

2- معایب :

با این‌مه استفاده از روش پالتروژن کاستی‌هایی دارد که سبب محدود شدن گستره کاربرد آن گردیده است.

همانگونه که ذکر شد در روش پالتروژن از یک قالب با مقطع خروجی ثابت برای شکل‌های قطعه استفاده می‌شود و امکان تولید قطعاتی که مقاطع متفاوت دارند وجود ندارد. پایین بودن مقاومت برشی محصولات تولیدی از دیگر نقاط ضعف محصولات تولید شده با این روش محسوب می‌شوند. همچنین این محصولات در مقابل عملیات سوراخکاری نسبتاً ضعیف می‌باشند.

پروفیل‌های حاصل از فرآیند پالتروژن در ساخت سازه‌های دریایی کاربرد فراوانی دارند. این پروفیلهای در اندازه‌های لازم بریده شده و به کمک اتصالات خاص خود به راحتی در محل احداث بنا مونتاژ می‌شوند. استفاده از این پروفیلهای در مقایسه با نمونه فلزی میتواند وزن سازه نهایی را تا حد نصف تقلیل دهد. در شرایط خورنده عمر چنین سازه‌هایی چندین برابر سازه فلزی تخمین زده می‌شود و با

احتساب هزینه تعمیر و نگهداری در طول عمر بنا میتوان گفت که هزینه نهایی حداقل 10 الی 15 درصد کا هش میباشد.

پروفیلهاي پالتروژني امروزه در صنایع عمرانی بسیار پرکاربرد جلوه می نمایند؛ به عنوان نمونه پروفیل های پالتروژني
شکل، نبشیها و پلها مورد استفاده واقع I در ساخت انواع معابر،
نرد ها، حفاظها، درها، پنجره ها، تیرهای با مقطع شده اند.
استفاده از آنها جهت ساخت پلهای آبی و سازه های اسکلهای به شدت مورد توجه اروپاییان قرار گرفته است.

این پروفیلها به عنوان بهترین گزینه ها جهت ساخت سازه های دریایی در کشورهای امریکایی نیز مطرح شده است.

دلایل این امر را به اختصار در 4 عامل زیر میتوان خلاصه نمود:

(1) قیمت اولیه مناسب

(2) تعمیر و نگهداری اندک

(3) عمر کاری بالا

(4) سادگی و سرعت نصب و کاربری

همانکنون بیش از دهها پل در کشور انگلستان با بهره گیری از پروفیلهاي پالتروژني ساخته شده است و در کشوری همچون کانادا سرمایه گذاری های عظیمی جهت تولید پروفیلهاي مقاوم به خوردنگی به روش پالتروژن صورت گرفته است (). هند، چین، مالزی و بسیاری کشورهای آسیایی دیگر نیز فعالیتهاي گسترد های را جهت تولید و استفاده از این محصولات در

ساختوساز انجام داده اند . مصرف سالانه کامپوزیت در جهان ۶ میلیون تن است و همانطور که گفته شد کشورهای صنعتی در این زمینه پیشتازند امروزه شاهد توسعه پل های کامپوزیتی در سراسر دنیا می باشیم . به عنوان مثال پل "وست بروک" در اوهایو (اولین پلی است که در



آن از کف

"سازهای کامپوزیتی استفاده شده است . این عمل در فاز اول" پروژه ۱۰۰ انجام شده است . هدف این پروژه که ابتکاری از مرکز ملی کامپوزیت است ، تعمیر و جایگزینی ۱۰۰ پل فرسوده به وسیله کامپوزیتها (NCC) می باشد .

بر اساس آمارهای موجود توسعه فرآیندهای تولید کامپوزیت در مناطق مختلف دنیا الگوی واحدی را دنبال نمی کند .
به عنوان مثال در ایالات متحده به علت شرایط خاص آن سرزمین و نیاز به سازه های دریایی در بسیاری از نقاط این کشور ، فرآیند پالتروژن به شدت مورد توجه قرار گرفته است) . این استقبال در اروپا نمود کمتری داشته است . در (اروپای غربی این بازار در بین سالهای ۱۹۹۵ تا ۲۰۰۰ با ۴۷ درصد افزایش به ۳۲۰۰ تن رسیده است) .

ساير موادر مخصوصات فرعی مخصوصات مقاوم به خوردگی حمل و نقل ساختمان
صناعي الکتروني

1995 - 2000 32% 17% 15% 17% 7% 17%

3200Ton در نگاره) ۲ (ما طولاني ترين سازه کامپوزيت خمیده در تمام اروپا را مشاهده مي کنيم . در ساخت عرشه ي اين پل از رزين های اصلي

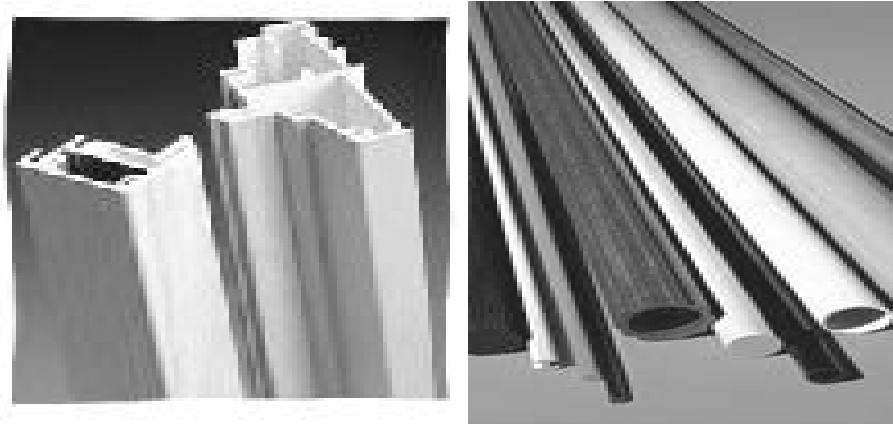
. است گردیده استفاده



علاوه بر هزینه نگهداري پايين اين پل نكته قابل توجه آن است که برای نصب با مشكل ترافيكی و سائط نقلیه روبه رو نبودند چرا که تنها نصب آن ۲۴ ساعت به طول انجاميد هم اکنون قيمت هر كيلو از اين پروفيلها در بازارهای جهانی ۵ ، ۱۳ الی ۶ دلار ميباشد . برای خريدار ايراني ، هزینه حمل و نقل ، گمرکات و انبارداري ، بيش از بيست درصد بر اين قيمت ميافزайд . در صوريكه اين پروفيلها در ايران با قيمت پايينتر از قيمت جهانی آن قابل حصول هستند . البته نوع کاربری پروفيلها باعث متغير بودن قيمت آن ميشود .

1- بازار پروفيلهای بالتروزن :

همانطور که گفته شد بعضی از صنایع الکتریکی و شرکتهای نفتی، مصرفکننده پروفیلهای پالتروزن هستند . با این وجود، میتوان ادعا کرد که رقم مصرف فعلی در برابر پتانسیل پنهانی که بازار ایران برای مصرف این محصولات دارد ،



بسیار ناچیز است . این پنهان بودن، ریشه در دو عامل بیاطلاعی و بیاعتمادی نسبت به فناوریهای جدید دارد . به طور مثال یکی از موارد مصرف این پروفیلهای خوطو گارد محافظ اتوبانها است . همکنون این گاردها از لوله ها یا پروفیلهای آهنی ساخته میشوند . در حالیکه پروفیلهای پالتروزن امنیت و ضربهپذیری بهتری نسبت به آهن دارند و شکیلت و زیباتر نیز هستند . حتی اگر هزینههای تعمیر و نگهداری آهن و کامپوزیت را بررسی کنیم ، در میابیم که در درازمدت استفاده از پروفیلهای پالتروزن بهتر است . اما به علت بیاطلاعی و بیاعتمادی تاکنون این پروفیلهای این بازار راه نیافته اند .

مثال دیگر سازهای بناشده در مناطق خورنده است . این سازهای بعضاً در کمتر از 5 سال دچار خوردگی خوب میشوند . در این مورد استفاده از پروفیلهای کامپوزیتی راهکاری اقتصادی و مناسب است؛ اما به علت بر اطلاعی سازندگان و نبودن این محصولات در کشور، تاکنون در ساخت سازهای از این مواد استفاده نشده است.

بازارهای متعدد دیگری همچون تجهیزات خطوط انتقال نیرو یا مصارف کشاورزی نیز وجود دارند که مصارف خوبی برای پروفیلهای پالتروژن محسوب میشوند . با اطلاع‌رسانی و جلب اعتماد مصرفکنندگان، می‌توان این بازارها را بگشاییم ، و به طبع آن افق فوکالعاده روشنی پیشروی صنعت کامپوزیت کشور به وجود خواهد آمد .

2- نقش تولیدکنندگان :

تولیدکنندگان نقش فوق العاده‌ای در حذف موانع بازار و پذیرش این محصولات نوین از سوی مصرفکنندگان دارند . به بازار رساندن یک فناوری نو، به صرف انرژی و زمان از سوی تولیدکنندگان آن نیاز دارد . بدون سرمایه گذاری برای شناساندن و اطلاع رسانی، غایتوان به انتظار مراجعه مصرف کننده بود . حتی شاید نیاز باشد مدتی صبر کرد

3- نقش تولیدکنندگان در گسترش بازار) مطالعه موردي: 1(پالتروژن‌های پروفیل)

اگر به آمار رشد فنا و ریهای شکلدهی کامپوزیتها نگاهی بیاند ازیم ، میبینیم که روش پالتروژن با نرخ رشدی نزدیک به 10 درصد ، سریعتر از سایر روشهاي شکلدهی در حال گسترش است . این در حالی است که پروفیلهای پالتروژن در کشور ما تاکنون جایگاه چندانی نیافتهاند و تنها در چند سال اخیر بوده که شرکتهای معدودی به تولید این پروفیلهای در کشور رغبت نشان داده اند .

این پروفیلهای در موادی که به طور همزمان نیازمند مقاومت خوردگی ، مکانیکی و الکتریکی و سبکی باشیم ، تنها گزینه های اقتصادی و مناسب هستند . سرمایه‌گذاری جهت ایجاد واحد تولیدی پروفیلهای کامپوزیتی ، با توجه به زمینه ایجاد صنایع تبدیلی آن ، اشتغال‌زایی مناسبی را به صورت مستقیم فراهم می‌آورد . از نظر قیمت اولیه و خواص فنی ، این پروفیلهای به خوبی با آلومینیم ، آهن و فولاد گالوانیزه قابل رقابتند و در خیلی از کاربردها میتوانند جایگزین مناسبتری برای پروفیلهای فلزی باشند . تولید داخلی این پروفیلهای صرفه اقتصادی و ارزش افزوده قابل توجهی دارد .

جدید به تدریج مورد قبول صنایع واقع شود . علاوه بر این جهت همگامی با خواست و نیاز بازار ، لازم است تا تولیدکنندگان بتوانند تکنولوژی وارداتی را بومی‌کنند .

در دهه 60 و اوایل دهه 70 ، بسیاری از افراد با انگیزهای غیرتولیدی همچون استفاده از تسهیلات ارزی ارزان ، اقدام به احداث واحدهای تولیدی

کردند . بعضی از این واحدها ، از آنجایی که با فرهنگ تولید آشنایی نداشتند ، هزینه‌های لازم را برای معرفی مناسب کالا به بازار ، افزایش کیفیت ، ریسک نوآوری و بومی‌سازی تکنولوژی وارداتی نپرداختند و به همین دلیل در سالهای بعد با مشکلاتی در تولید مواجه شدند . صرف این هزینه‌ها از ملزمات یک تولید موفق) بالاخص در عرصه های نوین (است که نباید یک تولیدکننده از پرداخت آنها خودداری کند . خوشبختانه اکثر کسانی که در عرصه کامپوزیت کشور مشغول فعالیت هستند ، متخصصین آشنا با این صنعت هستند و با فرهنگ تولید آشنایی دارند؛ از این سرمایه باید در جهت گسترش همکاری‌های صنفی بین این تولیدکنندگان و گسترش بازار مصرف بهره جست

2- میلگردهای کامپوزیتی :

بزرگترین سهم بازار مصرف مواد مرکب) کامپوزیت (در اختیار صنعت ساختمان است . در این میان آرماتورهای کامپوزیتی به میزان وسیعی در ساختمانسازی بهویژه احداث بناهای ساحلی و یا سازه‌های مستقرشده در شرایط به دلیل مزیتها که دارند در ساخت (FRP) اقلیمی خوردنده کاربرد یافته اند . میلگردهای کامپوزیتی ساختمانهای بزرگ مورد توجه مهندسین عمران قرار گرفته اند .

در داخل بتن، جلوگیری از پدیده خوردگی و افزایش میرایی ارتعاشات ایجاد FRP دلیل عمده استفاده از میلگردهای شده در سازه در برابر ارتعاش ، مقاومت کششی بسیار زیاد) تا 7 برابر فولاد (، مدول

الاستیسیت^ه قابل قبول ، وزن خصوص کم (۰,۲۵) فولاد ، مقاومت نهایی ویژه بسیار بالا) حدود ده برابر فولاد (، مقاومت خوب در مقابل خستگی و خزش ، عایق بودن در مقابل امواج مغناطیسی و چسبندگی خوب با بتون می باشد . هر چند که استفاده از میلگردهای به جای نمونه های فلزی سبب کاهش وزن بنا نیز خواهد شد ، اما در استفاده از این میلگردها ، مساله کاهش وزن FRP اهمیت ناچیزی نسبت به موارد بیان شده دارد .

دلیل بالا بودن ضریب میرایی کامپوزیتها ، خواص غیرکشسان آنهاست که انرژی جذب شده را میرا میکنند . در حالی که مواد فلزی حالت کشسان داشته و انرژی جذب شده را میرا نمی نمایند . بنابراین مواد کامپوزیتی در برابر ارتعاشات زلزله عملکرد بهتری خواهند داشت و بهترین گزینه جهت مقاومت (سازه در برابر لرزه ها خواهند بود ۴) .

به جای فلزی ، به طور قابل ملاحظه ای از زیانهای ناشی از بروز خوردگی جلوگیری می FRP - بکارگیری میلگردهای کند . ظهور تخریب ناشی از پدیده خوردگی در بتون مسلح شده با میلگرد فلزی بدین گونه است که نخست میله های فلزی داخل بتون دچار زنگزدگی شده و اکسید میشوند .

سپس این اکسیدها به سمت سطح بیرونی بتون شروع به مهاجرت کرده و با انتشار در داخل بتون باعث از بین رفتن آن میشوند . بدین ترتیب با خورده شدن دو جزء فلزی و بتونی سازه ، زمینه تخریب کامل سازه بتونی فراهم میگردد . روشای سنتی گذشته مانند چسباندن صفحات فلزی بر

روی سازه یا اضافه کردن ضخامت بتن جهت مقابله با پدیده خوردگی ضمن آنکه مشکل خوردگی فلز را مرتفع نخواهد نمود، سبب افزایش وزن سازه و آسیب پذیرتر شدن آن در برابر زلزله نیز خواهد شد. جهت جلوگیری از این امر میتوان با در داخل بتن، هم مشکل خوردگی FRP تقویت سطح خارجی سازه بتُنی توسط مواد مركب و استفاده از میلگرد های فلز داخل سازه را حل نمود و هم جلوی ختل شدن کارایی سازه در صورت خورده شدن بتن را گرفت که این بهترین روش مقابله با پدیده خوردگی در یک سازه بتُنی میباشد.

تکنولوژی تولید آرماتور های کامپوزیتی نیز روش پالتروژن است. عمر مخصوصات پالتروژنی بسیار بالاست و سرعت تولید یک محصول پالتروژنی نیز نسبتاً زیاد است. از نظر قیمت نیز با وجود اینکه یک تیر پالتروژنی قیمت ظاهري بيشتری نسبت به نمونه مشابه آهني دارد لیکن مقاومت خوب آن در مصارف خاص ضد خوردگی و زلزله و عمر بالاي آن ميتواند توجيه گر قيمت اوليه بالاي آن باشد. در مصارف عمومي مانند ساخت سازه ها اگر نياز به مقاومت در برابر خوردگي و (زلزله وجود داشته باشد، استفاده از تيرهای پالتروژنی ميتواند توجيه اقتصادي نيز داشته باشد).

علاوه بر آنچه ذكر شد مقاومت بسیار خوب آرماتور های کامپوزیتی در برابر خوردگی، آنها را به عنوان يكى از بهترین مصالح نوين ساخت بنا های ساحلی معروفی نموده است. اين آرماتورها در تقویت ستونهاي

بتنی سکوها ، ساخت پلها و سایر سازه‌های آبی مصرف با لایی دارند و طول عمر چندین دهه‌الله دارند.

در کشور ما نیز موارد فراوانی از خسارات خوردگی در مناطق ساحلی جنوب کشور مانند اسکله‌ها و بنادر بارگیری گزارش شده است . در اسکله‌ای واقع در بندر امام‌خمینی قبل از اتمام قسمتهاي نهايی اسکله، آثار خوردگی در قسمتهاي اولیه بنا مشاهده شده است که خود حکایت از شدت خسارت خوردگی دارد .

توسط مهندسین عمران ، عدم وجود آیین نامه های (FRP) از مهمترین موانع استفاده فراگیر از آرماتورهای کامپوزیتی مدون مشابه دستور العملهای کاربرد مصالح ساختمانی سنتی بوده است . در سالهای اخیر موسسه بتن آمریکا ارائه کرده است (FRP) آیین نامهای برای طراحی و ساخت ساختمانهای بتن آرمه با میلگرد های کامپوزیتی (ACI) که گام مهمی در جهت گسترش کاربرد این آرماتورها به شمار میرود . علاوه بر آمریکا کشورهایی (ACI-440)

همچون ژاپن و کانادا نیز آیین نامه هایی را در ارتباط با خواه استفاده از میلگرد های کامپوزیتی در ساختمانهای بتنی ارایه کرده اند . این آیین نامه ها به تشریح ملزومات طراحی و ساخت بتنهای تقویت شده با آرماتورهای کامپوزیتی در (ساخت بناهای بلند و مرتفع میپردازند) .

با توجه به شرایط آب و هوایی خورنده مناطق جنوبی و مرکزی کشور، پروژهای ملی جهت تولید آرماتورهای کامپوزیتی در گروه کامپوزیت پژوهشگاه پلیمر و پتروشیمی ایران در حال اجراست . اما با توجه به معضل اشاره شده لازم است تا همگام با تولید این آرماتورها ، تدوین آیین نامه های مرتبط با به کارگیری آنها نیز از سوی مراجع ذیربط مورد توجه قرار گیرد .

3-محصولات پالتزوژنی در صنعت ساختمان

ضرورت ارتقای کیفیت محصولات و بهینه سازی در صنایع مختلف، همه روزه باعث پیدا شدن یک کاربرد تازه برای اینگونه فرآوردها شده است . به طوریکه ضرورت استفاده از این فرآورده ها در صنایعی که به استحکام ، مقاومت حرارتی و یا خواص الکتریکی بالاتر دارند به دلیل خواص منحصر به فرد کامپوزیتها هر روز بیشتر احساس میشود . به عنوان مثال آمارها بیانگر گسترش روزافزون استفاده از کامپوزیتها در صنعت ساختمان میباشند .

موارد مصرف کامپوزیتها در صنعت ساختمان را میتوان به سه مورد ، سازه های باربر ، غیرباربر و مقاوم به خوردگی تقسیم بندي نمود که در دو حوزه سازه های باربر و مقاوم به خوردگی ، محصولات پالتزوژنی کاربردهای گستردهای دارند . سازهای باربر شامل کاربردهایی همانند نردها ، ریلها ، نفرروها) راههای یکنفره دور خط راه آهن و غیره) ، شکل ، تیرهای قوطی و غیره ، (پلها و قطعات پلها ، چارچوبهای باربر و I اجزای ساختار اولیه و ثانویه) تیرهای آرماتورها میشود .

سازهای مقاوم به خوردگی کاربردهای فراوانی دارند . در اسکله ها ، سازه های دور از ساحل ، سکوهای نفتی و کلیه تأسیسات دریایی و محیطهای شور به وفور از این سازهها استفاده میشود . در این بحث بیشتر به این نوع کابرد از کامپوزیت پرداخته می شود .

3- ضعف سازه های سنتی (دریایی و ساحلی)

هنگامی که یک سازه فلزی در جا ورت آبهای شور قرار گیرد ، سطح فلز طی یک واکنش الکتروشیمیایی شروع به زنگ زدن و خوردگی شدن مینماید و به سرعت ، ظرف کمتر از چند سال از بین میرود .

سازهای بتون آرمه نیز در جا ورت محیط خورنده دریایی دچار پوسیدگی زودرس میشوند . از یک سو خوردگی موجب از بین رفتن مقاومت و ازدیاد حجم اسکلت فلزی داخل سازه میشود که نهایتاً به ترکخوردگی داخلی و شکست آن منجر میگردد . از سوی دیگر بافت بتونی نیز در اثر تماس با رطوبت محیط ، انسجام خود را از دست میدهد و شروع به ترک برداشتن خارجی و گسیختن می نماید . تغییرات دمای محیطهای دریایی نیز به نوبه خود با انقباض و انبساط (موجب خستگی و از کار افتادن سازه میشود) .

مصالحی که به صورت سنتی در ساخت انواع سازهای موجود در شرایط اقلیمی جنوب ایران و به خصوص شرایط اقلیمی ساحلی و دریایی خلیج فارس به کار میرفته ، عمدتاً فولاد و بتون بوده است . از طرفی شرایط آب و هوایی خلیج فارس ، شرایطی بسیار خشن و متغیر بوده ، بتون و به خصوص

فولاد را به شدت تحت تهاجم قرار میداده است . در این راستا ضرورت مقابله با این تهاجم و حفاظت مصالح به کار رفته در منطقه در مقابل عوامل خرب از دیرباز مورد نظر بوده و کشورهای پیشرفته دنیا تحقیقات گستردهای را در این ارتباط انجام داده و تکنولوژیهای مناسبی را توسعه داده اند . با این وجود در ایران متأسفانه کمتر به صورت علمی به این مسئله پرداخته شده است) .

استفاده از کامپیوزیت ها در سازه های ساحلی و دریایی:

همانطور که می دانید خوردگی میلگرد در بتون مسلح به فولاد در اینگونه محیط ها به عنوان یک مسئله بسیار جدی تلقی میگردد . تاکنون بسیاری از سازه های بتنارمه در اثر تماس و مجاورت با سولفاتها ، کلرورها و سایر عوامل خورنده دچار آسیب جدی گردیده اند ، چنانچه فولاد به کار رفته در بتون تحت تنشهای بالاتر قرار گیرند ، این مسئله به مراتب بحرانی تر خواهد بود . یک سازه بتون آرمه معمولی که به میلگرد های فولادی مسلح است ، چنانچه در زمان طولانی در مجاورت عوامل خورنده نظیر نمکها ، اسیدها و کلرورها قرار میگیرد ، قسمتی از مقاومت خود را از دست خواهد داد . به علاوه فولادی که در داخل بتون زنگ میزند ، بر بتون اطراف خود فشار آورده و باعث خرد شدن آن و ریختن پوسته بتون میگردد . تاکنون تکنیکهایی جهت جلوگیری از خوردگی فولاد در بتنارمه توسعه داده شده و به کار رفته است که در این ارتباط میتوان به پوشش میلگردها توسط اپوکسی ، تزریق پلیمر به سطح بتون و یا حفاظت کاتدیک

اشاره نمود . با این وجود هریک از این روش‌ها تا حدودی و فقط در بعضی از زمینه‌ها موفق بوده‌اند . به همین جهت به منظور حذف کامل خوردگی میلگردها ، توجه محققین و متخصصین بتن آرمه به حذف کامل فولاد و جایگزینی آن با مواد مقاوم در مقابل پلاستیکهای مسلح به الیاف (از آنجا که به FRP (خوردگی معطوف گردیده است . در همین راستا کامپوزیتهاي شدت در محیط‌های نمکی و قلیایی در مقابل خوردگی مقاوم هستند ، موضوع تحقیقات گسترده‌ای به عنوان یک (جانشین مناسب برای فولاد در بتن آرمه ، به خصوص در سازه‌های ساحلی و دریایی گردیده‌اند) . برخلاف مصالح سنتی ، مواد مرکب در برابر محیط‌های خورنده شدید همچون آبهای شور دریایی ، سیالات شیمیایی ، نفت و گاز مقاومت فوق العاده‌ای از خود نشان میدهند . این مواد به عنوان یک راهکار جدید در ساخت سازه‌های ساحلی و دریایی که تاکنون به وسیله بتن ، فولاد و چوب ساخته میشند مطرح شده‌اند .

هم در برابر خوردگی شیمیایی و بیولوژیک ، (FRP) برخلاف بتن و فولاد یک سازه دریایی ساخته شده از کامپوزیتها ناشی از میکرو ارگانیسم‌های دریایی مقاومت بالایی دارد و هم در اثر تغییرات دمایی آب دچار تغییر طول و انقباض و انبساط سازه‌ای نمیشود . این سازه‌ها نیاز چندانی به تعمیر و بازرگانی ندارند و تا چندین برابر سازه‌ای متداول عمرمندی کنند .

یکی از خواص مواد کامپوزیتی ، عملکرد بسیار مناسبشان در برابر ارتعاشات زلزله می باشد ؛ در نتیجه این مواد می توانند بهترین گزینه جهت مقاومت سازی سازه در برابر لرزه ها باشد . و از آنجا که کشور ما خسارات بسیار جدی را در زمینه زلزله و عملکرد سازه ها در مواجهه با این رویداد طبیعی ، متحمل گردیده است ، پتانسیل استفاده از این مواد را دارا می باشد .

در بتون سازه های ساحلی FRP با توجه به آنچه که ذکر شد ، بسیار به جاست که در ارتباط با کاربرد کامپوزیتهاي و دریايی مناطق جنوبی ایران و به خصوص منطقه خلیج فارس ، تحقیقات گسترد های صورت پذیرد . در همین راستا و میزان مناسب بودن FRP (AFRP,⁴⁰ CFRP,⁴¹ GFRP) مناسب است که تحقیقات مناسبی بر انواع کامپوزیتهاي آنها برای سازه های دریایی که در منطقه خلیج فارس احداث شده است ، صورت پذیرد . این تحقیقات شامل پژوهش های مسلح FRP گستردۀ تئوريک بر رفتار سازه های بتنارمۀ متداول در مناطق دریایی) به شرط آنکه با کامپوزیتهاي شده باشند (خواهد بود . در همین ارتباط لازم است کارهای تجربی مناسبی نیز بر رفتار خمشی ، کششی و فشاری صورت پذیرد FRP . قطعات بتنارمۀ مسلح به کامپوزیتهاي در ایران کماکان ناشناخته باقی مانده است و به خصوص کاربرد آنها در بتنارمۀ در سازه های FRP کامپوزیتهاي ساحلی و

⁴⁰ CARBON FIBER REINFORCED POLYMER
⁴¹ GLASS FIBER REINFORCED POLYMER

دریایی کاملاً دور از چشم متخصصین و مهندسین ایرانی بوده است .
تحقیقاتی که در این ارتباط صورت در بتنارمه به عنوان یک FRP خواهد
گرفت، میتواند منجر به تهیه دستورالعمل و یا حتی آئیننامهای جهت
کاربرد جسم مقاوم در مقابل خوردگی در سازهای بندری و دریایی
ایران گردد . این حرکت میتواند منجر به صرفه جویی میلیارد ها
ریال سرمایهای شود که متأسفانه همه ساله در سازهای بتنارمه احداث
شده در مناطق مختلف کشور همچون پلهای دریاچه ارومیه و یا مناطق
جنوبی ایران) به خصوص در مناطق بندری و دریایی (، به جهت خوردگی
میلگردها و تخریب و انهدام سازه بتنارمی، به هدر میرود .

اهمیت استراتژیک کالا در دنیای امروز

چشم انداز صنعت آلومینیوم در کشور آلومینیوم فلز مهمی است که بدون
آن دنیای صنعتی امروز غیر قابل تصور بوده و این گویای نقش تعیین
کننده استراتژیک این فلز می باشد. در این زمان که بشر نگران استفاده
نامعقول از منابع مواد خام و انرژی است همه این منابع باید در راهی
بکارگرفته شوند که از نظر اقتصادی و سیاسی معقول باشد بویژه آنکه
زمان زیادی تمام شدن معادن شناخته شده این مواد باقی نمانده است. در
هر حال بکارگیری فرآیندهای صحیح در تولید قطعات و محصولات آلومینیومی
شرط اولیه و اصلی خصوصیات ویژه این فلز می باشد.

آلومینیوم (Al) با مصارفی متعدد از مواد اساسی و ضروری در اقتصاد پویای جهان بشمار می‌آید. استحکام، رسانایی، مقاومت در برابر خوردگی، قابلیت بازایابی و سبک بودن این فلز آن را برای رفع نیازهای متنوع و به لحاظ فناوری پیچیده دنیای امروز کاملاً مناسب می‌سازد. از همه مهمتر آلومینیوم را می‌توان در کره خاکی که همه روزه حساسیتی بیشتر می‌یابد ماده‌ای برخوردار از بالاترین پایداری محیطی به شمار آورد. این فلز می‌تواند فقط با 5 درصد از انرژی اولیه بازیافت شود. آلومینیوم بازیافت شده کیفیتی مشابه آلومینیوم اولیه دارد. در حال حاضر آلومینیوم در تولید لوازم خانگی، درب و پنجره، نمای ساختمانها، پل، کشتی، هوپیما، اتومبیل، ماشین آلات، صنایع هوا فضا، صنایع نظامی، برق و ... به کار می‌رود. علیرغم آنکه تیتانیوم در برخی موارد به رقابت با آلومینیوم پرداخته ولی آلومینیوم همچنان جایگاه خود را در صنعت خودروسازی، هوا فضا، کشتی و قطار بیش از پیش باز کرده و انتظار می‌رود مصرف جهانی آن در 20 سال آینده از 6 کیلوگرم سرانه فعلی به 10 کیلوگرم افزایش یابد. لازم بذکر است بالاترین مصرف سرانه آلومینیوم در جهان مربوط به کشورهای کانادا و آمریکا بوده که بترتیب معادل 27/30 و 94/22 کیلوگرم می‌باشد.

کانون‌های مصرف آلومینیوم در جهان شامل صنعت حمل و نقل 26 درصد، صنایع بسته بندی 20 درصد، صنعت ساختمان 20 درصد، برق 9 درصد، ماشین آلات و

تجهیزات 8 درصد، کالاهای مصرفی 6 درصد و سایر صنایع حدود 11 درصد می باشد.

کشور ایران با دارا بودن معادن غنی بوکسیتی و غیر بوکسیتی آلومینا و توان تولید برق ارزان به لحاظ دارا بودن منابع گازی فراوان و نیروی کار نسبتاً ارزان دارای استعداد قوی رقابتی در صنعت آلومینیوم می باشد. اهمیت این فلز در ایجاد اشتغال مستقیم توسعه صنایع پایین دستی مرتبط با آن برای کشوری با نیروی جوان، جویای کار و تحصیل کرده امری اجتناب ناپذیر می باشد. انرژی ارزان و قابل دسترس، موقعیت مناسب جغرافیایی، نیروی کار ماهر و ارزان، اشتغال زایی، وجود بازار مصرف داخلی، ظرفیت خالی صنایع پایین دستی و صادرات محصولات غیر نفتی از مزیت های نسبی کشورمان در توسعه صنعت آلومینیوم می باشد. در حال حاضر حدود 250 هزار تن آلومینیوم در کلیه واحدهای بزرگ و کوچک در ایران تولید می گردد که با این ظرفیت در سطح جهان دارای رتبه 30 و در منطقه و کشورهای خاورمیانه بعد از کشورهای امارات متحده عربی و جرین در جایگاه سوم قرار دارد. با توجه به مزیتهای نسبی کشور ایران در تولید آلومینیوم و براساس سناریوهای مختلف و برنامه ریزیهای موجود پیش‌بینی شده ایران تا سال 1400 در بخش تولید و مصرف به مقام اول در منطقه و کشورهای خاورمیانه و حداقل به مقام دهم درجهان ارتقاء یابد.

روند افزایش و میزان مصرف ظاهربنده که تفاصل بین واردات + تولید در داخل کشور و صادرات است بیشتر از روند میزان تولید آلومینیوم در کشور می باشد و این افزایش واردات آلومینیوم است که پاسخگوی نیاز روزافزون بازار است. در واقع بیش از دو سوم مصرف فعلی بازار در ایران از واردات تامین می گردد. بررسی های بازار یابی تخمین تقاضا شامل مصرف داخلی و صادرات برنامه ای، نشان می دهد که طی 10 سال آینده تولید آلومینیوم در کشور باید به ۱.۵ میلیون تن در سال افزایش یابد و بنابراین لازم است واحدهای جدید تولید آلومینیوم در کشور احداث شود. به علاوه تغییر نوع مصرف بخصوص در تولیداتی مانند اتومبیل سازی، واگن سازی و ... مقدار مصرف را به حدی بالاتر از این مقدار نیز افزایش خواهد داد.

بر اساس استراتژی توسعه صنعت آلومینیوم کشور که توسط وزارت صنایع و معادن که بر اساس سند چشم انداز جمهوری اسلامی ایران ابلاغی آذرماه ۱۳۸۲ مقام معظم رهبری تهیه شده است دستیابی به مقام برتر در منطقه برای تولید آلومینیوم اولیه و تولید بالغ بر ۸۰۰ هزار تن آلومینیوم در پایان برنامه چهارم توسعه و حدود ۱.۵ میلیون تن در پایان برنامه پنجم توسعه اجتناب ناپذیر است. در واقع فاکتورهای زیر فرصت مناسبی را برای توسعه آلومینیوم در کشور فراهم می نماید.

- وجود نیروی کار ماهر، ارزان و با تجربه در کشور

- وجود انرژی مازاد و ارزان در کشور (گاز ، نفت ، برق)
- وجود استادان خبره و رشته های مهندسی شیمی ، متالورژی ، مکانیک ، برق و معدن با سابقه طولانی در دانشگاهها و صنایع بزرگ کشور
- همایت مجلس، دولت و نهادهای ذیربسط در کشور به ویژه با توجه به قانون برنامه چهارم توسعه صنایع انرژی به رشد مناسب برای سرمایه گذاری در صنعت به دلیل ظرفیتهای خالی و پتانسیل موجود برای گسترش
- وجود تقاضای روبه رشد برای آلومینیوم در میان فلزات غیر آهنی به ویژه در صنایع هوا فضا ، دریائی ، حمل و نقل ، نظامی ، ساختمانی ، الکتریکی و الکترونیکی
- فقدان رقیب جدی از بخش غیر دولتی در صنایع بالا دستی
- بورس فلزات کشور ، برای عرضه محصول به قیمت تعادلی
- امکان دستیابی به تکنولوژی پیشرفته ، با توجه به توافق های به عمل آمده با دارندگان تکنولوژی برتر
- آمادگی برخی بانکها و شرکت های خارجی به ویژه اروپائی برای فاینانس طرح های صنعتی
- کشورهای عمده تولید کننده و مصرف کننده محصول (حتی امکان سهم تولید یا مصرف ذکر شود)

| ارزش دلاری | ارزش ریالی | وزن | نوع | کد | کشور | سال |
|------------|------------|-----|-----|----|------|-----|
|------------|------------|-----|-----|----|------|-----|

| | | | | (کیلوگرم) | | |
|------|----------------------|----------|---|-----------|-----------------|---------|
| 1388 | چین | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 26668 | 632986228 | 63493 |
| 1388 | چین | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 51334 | 195071613 1 | 195460 |
| 1388 | چین | | | 78002 | 258370235 9 | 258953 |
| 1388 | آلمان | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 15343 | 188746587 1 | 190102 |
| 1388 | آلمان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 14688 | 186528296 7 | 187748 |
| 1388 | آلمان | | | 30031 | 375274883 8 | 377850 |
| 1388 | اتریش | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 5025 | 185307222 | 18570 |
| 1388 | اسپانیا | 76041000 | میله، پروفیل از آلومینیوم غیرمزروج. | 300 | 11493695 | 1156 |
| 1388 | امارات متحده عربی | 76041000 | میله، پروفیل از آلومینیوم غیرمزروج. | 13023 | 751771754 | 76073 |
| 1388 | امارات متحده عربی | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 88209 | 267923452 8 | 271592 |
| 1388 | امارات متحده عربی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 65755 | 232118572 4 | 233062 |
| 1388 | امارات متحده عربی | | | 153964 | 500042025 2 | 504654 |
| 1388 | انگلستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 6618 | 448716619 | 45349 |
| 1388 | ایتالیا | 76041000 | میله، پروفیل از آلومینیوم غیرمزروج. | 1199 | 166928297 | 16693 |
| 1388 | ایتالیا | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 259574 | 710401074 5 | 714722 |
| 1388 | ایتالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 68213 | 311414927 4 | 312965 |
| 1388 | ایتالیا | | | 327787 | 102181600 19 | 1027688 |
| 1388 | ایرلند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 382 | 22106667 | 2220 |
| 1388 | بحرين | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 962 | 65905113 | 6570 |
| 1388 | بلژیک | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 5091 | 334463876 | 33672 |
| 1388 | بلژیک | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 17106 | 756504247 | 76328 |
| 1388 | بلژیک | | | 22197 | 109096812 3 | 110000 |
| 1388 | تاجیکستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 71180 | 643823100 | 65257 |
| 1388 | تایوان | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 20448 | 208569118 | 21063 |
| 1388 | تایوان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های | 1725 | 40125893 | 4054 |

| | | | | | | |
|------|------------|----------|---|---------|-----------------|---------|
| | | | آلمینیوم. | | | |
| 1388 | ترکیه | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 1442188 | 496098046 15 | 4990098 |
| 1388 | ترکیه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 772961 | 232427775 25 | 2339116 |
| 1388 | ترکیه | | | 2215149 | 728525821 40 | 7329213 |
| 1388 | جمهوری کره | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 94464 | 457705973 1 | 461839 |
| 1388 | جمهوری کره | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 25527 | 804225067 | 80862 |
| 1388 | جمهوری کره | | | 119991 | 538128479 8 | 542701 |
| 1388 | سوئد | 76041000 | میله، پروفیل از آلمینیوم غیرمزوج. | 510 | 52035974 | 5236 |
| 1388 | سوئیس | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 420 | 36227591 | 3638 |
| 1388 | سوئیس | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 14076 | 595819558 | 59854 |
| | | | | 14496 | 632047149 | 63492 |
| 1388 | عراق | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 400 | 12696164 | 1277 |
| 1388 | عمان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 28954 | 734571177 | 74022 |
| | | | | | | |
| 1388 | فرانسه | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 454 | 210534838 | 21018 |
| 1388 | فرانسه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 24499 | 929898095 | 93174 |
| 1388 | فرانسه | | | 24953 | 114043293 3 | 114191 |
| 1388 | هلند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 279 | 8916996 | 929 |
| 1388 | هنگ کنگ | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 486 | 163522134 | 16374 |

آمار واردات کشور، طی سال ۸۷

| | | | | | | |
|------|-------|----------|---|--------|------------|------------|
| 1387 | چین | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 17987 | 282811952 | 287 87 |
| 1387 | چین | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 87284 | 8828711791 | 953 314 |
| 1387 | چین | | | 105271 | 9111523743 | 982 102 |
| 1387 | آلمان | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 29815 | 2014363272 | 211 709 |
| 1387 | آلمان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلمینیوم. | 130886 | 7832374356 | 837 452 |
| | آلمان | | | 160701 | 9846737628 | 104 916 |

| | | | | | | |
|------|-------------------|----------|--|---------|-------------|-----------------|
| | | | | | | 1 |
| 1387 | اسپانیا | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 8 | 393195 | 41 |
| 1387 | اسپانیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 2500 | 273547232 | 279 57 |
| 1387 | استرالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 990 | 235923124 | 233 45 |
| 1387 | امارات متحده عربی | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 86012 | 3237200869 | 346 114 |
| 1387 | امارات متحده عربی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 56995 | 2039850575 | 209 599 |
| | امارات متحده عربی | | | 143007 | 5277051444 | 555 713 |
| 1387 | انگلستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 23515 | 1228481694 | 130 037 |
| 1387 | ایتالیا | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 279012 | 8492221182 | 881 729 |
| 1387 | ایتالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 15259 | 800095901 | 847 14 |
| | ایتالیا | | | 294271 | 9292317082 | 966 443 |
| 1387 | بحرين | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 4449 | 149756917 | 153 53 |
| 1387 | بحرين | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 1169 | 49042080 | 547 2 |
| | بحرين | | | 5618 | 198798997 | 208 26 |
| 1387 | بلژیک | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 20229 | 881832830 | 914 33 |
| 1387 | تایوان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3200 | 239917580 | 246 91 |
| 1387 | ترکیه | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 1300302 | 39257427459 | 408 985 5 |
| 1387 | ترکیه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 516930 | 15847005257 | 164 184 8 |
| | ترکیه | | | 1817232 | 55104432716 | 573 170 3 |
| 1387 | جمهوری کره | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 33078 | 1651100000 | 167 452 |
| 1387 | جمهوری کره | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3657 | 375049971 | 396 45 |
| | جمهوری کره | | | 36735 | 2026149971 | 207 097 |
| 1387 | سوند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 1798 | 49373640 | 508 8 |
| 1387 | عربستان سعودی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 7225 | 291581804 | 316 28 |

| | | | | | | |
|------|---------|----------|---|-------|------------|------------|
| 1387 | فرانسه | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 13 | 3355883 | 349 |
| 1387 | فرانسه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 3209 | 173795702 | 175 37 |
| | | | | 3222 | 177151585 | 178 86 |
| 1387 | مالزی | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 30131 | 3011542512 | 312 627 |
| 1387 | مالزی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 21670 | 8703031963 | 878 687 |
| 1387 | نروژ | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 257 | 35604147 | 372 4 |
| 1387 | هلند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 1922 | 248184624 | 269 03 |
| 1387 | هنگ کنگ | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 264 | 104296387 | 106 15 |
| 1387 | یونان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 10606 | 265032333 | 267 93 |

آمار واردات کشور طی سال ۸۶

| | | | | | | |
|------|-----------------------|----------|---|-------|------------|------------|
| 1386 | بلوروس () روسیه سفید | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 400 | 24588834 | 265 5 |
| 1386 | چین | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 32741 | 754812193 | 811 14 |
| 1386 | چین | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 15676 | 536742576 | 577 06 |
| 1386 | چین | | | 48417 | 1291554769 | 138 820 |
| 1386 | ژاپن | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 10205 | 797353180 | 859 15 |
| 1386 | آلمان | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 39462 | 3702333918 | 398 526 |
| 1386 | آلمان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 40418 | 1801231631 | 193 866 |
| | آلمان | | | 79880 | 5503565549 | 592 392 |
| 1386 | آندورا | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 6200 | 174197353 | 186 79 |
| 1386 | اتریش | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 100 | 20686854 | 222 2 |
| 1386 | اسپانیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 2198 | 122266510 | 132 67 |
| 1386 | استرالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 300 | 5738661 | 621 |
| 1386 | اسلوواکی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 7900 | 221770103 | 239 88 |
| 1386 | امارات متحده عربی | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 76386 | 2023474035 | 218 251 |
| 1386 | امارات | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 85794 | 2626396910 | 282 |

| | | | | | | |
|----------------------------|----------------------|----------|---|---------|-------------|-----------------|
| | متحده عربی | | آلومینیوم. | | | 630 |
| | امارات متحده عربی | | | 162180 | 4649870945 | 500 881 |
| 1386 | انگلستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 13000 | 663006863 | 716 45 |
| 1386 | ایتالیا | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 155554 | 5190416081 | 559 348 |
| 1386 | ایتالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 63636 | 3546992005 | 380 836 |
| | | | | 219190 | 8737408086 | 940 184 |
| 1386 | بحرين | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 38577 | 1307129008 | 141 404 |
| 1386 | بلژیک | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 16752 | 1175579395 | 126 337 |
| 1386 | تاجیکستان | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 38000 | 947659214 | 101 615 |
| 1386 | تایوان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3599 | 138933605 | 149 62 |
| 1386 | ترکیه | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 982463 | 26367940326 | 283 687 0 |
| 1386 | ترکیه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 331554 | 10157012922 | 109 103 6 |
| | ترکیه | | | 1314017 | 36524953248 | 392 790 6 |
| 1386 | جمهوری کره | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 8618 | 271861893 | 291 85 |
| 1386 | جمهوری کره | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 90 | 6835102 | 734 |
| | جمهوری کره | | | 8708 | 278696995 | 299 19 |
| 1386 | سوئد | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 450 | 30024969 | 324 8 |
| 1386 | سوئیس | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 350 | 32191176 | 345 2 |
| 1386 | عراق | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 41390 | 717992542 | 774 04 |
| 1386 | فرانسه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 10209 | 302755583 | 325 99 |
| آمار واردات کشور طی سال ۸۵ | | | | | | |
| 1385 | چین | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 92667 | 7041650306 | 764 015 |
| 1385 | چین | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 556507 | 32122959068 | 348 273 6 |
| 1385 | چین | | | 649174 | 39164609374 | 424 |

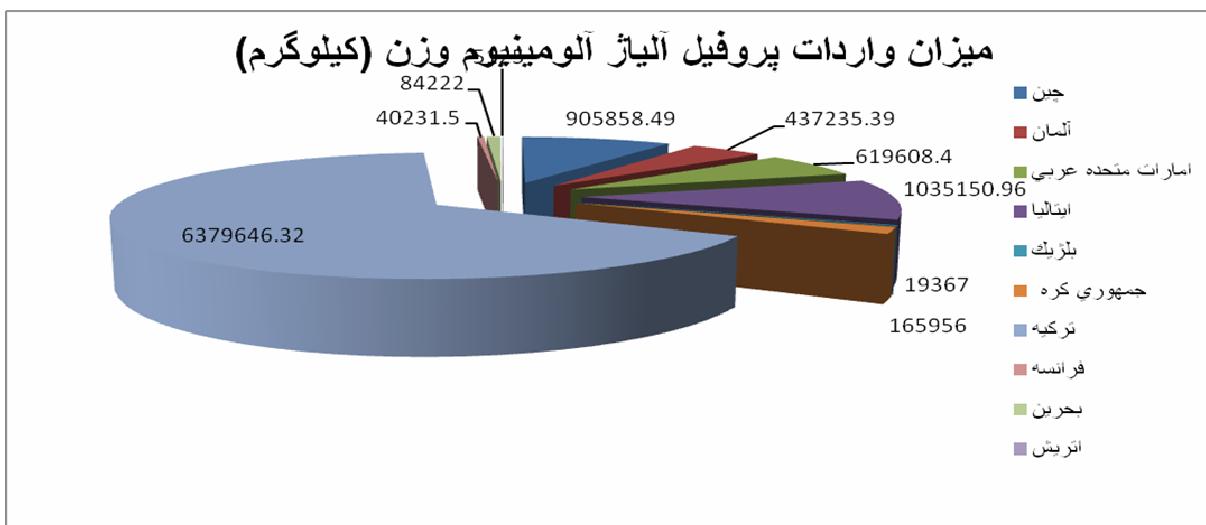
| | | | | | | |
|------|-------------------|----------|--|--------|-------------|-----------------|
| | | | | | | 675 1 |
| 1385 | ژاپن | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3410 | 168624945 | 184 47 |
| 1385 | آذربایجان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 100 | 3028035 | 330 |
| 1385 | آلمان | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 39772 | 2567880584 | 278 546 |
| 1385 | آلمان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 46117 | 1456633370 | 158 672 |
| | آلمان | | | 85889 | 4024513955 | 437 218 |
| 1385 | اسپانیا | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 171 | 8558998 | 932 |
| 1385 | امارات متحده عربی | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 94090 | 2636125989 | 285 789 |
| 1385 | امارات متحده عربی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 13140 | 620161754 | 672 29 |
| | امارات متحده عربی | | | 107230 | 3256287743 | 353 019 |
| 1385 | انگلستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 50 | 30965862 | 338 6 |
| 1385 | ایتالیا | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 63541 | 3009836772 | 328 703 |
| 1385 | ایتالیا | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 51405 | 2041611085 | 222 172 |
| | | | | 114946 | 5051447857 | 550 875 |
| 1385 | ایرلند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 257 | 108237074 | 117 43 |
| 1385 | بحرين | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3511 | 98361053 | 106 82 |
| 1385 | بلژیک | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 140 | 20733780 | 224 9 |
| 1385 | بلژیک | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 13733 | 1057814726 | 115 237 |
| | | | | 13873 | 1078548506 | 117 486 |
| 1385 | تایوان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3891 | 204305331 | 222 43 |
| 1385 | ترکیه | 76042100 | پروفیل تخلی از آلیاژ های آلومینیوم. | 509937 | 10020705049 | 108 886 0 |
| 1385 | ترکیه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 97147 | 2473463801 | 268 554 |
| | ترکیه | | | 607084 | 12494168850 | 135 741 5 |
| 1385 | جمهوری کره | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 522 | 37000000 | 401 0 |

| | | | | | | |
|------|---------------|----------|--|-------|------------|---------|
| 1385 | سنگلپور | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلمینیوم. | 653 | 1198365368 | 130 003 |
| 1385 | عربستان سعودی | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 15428 | 466858957 | 506 85 |
| 1385 | عربستان سعودی | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلمینیوم. | 11424 | 348937051 | 378 04 |
| 1385 | فرانسه | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلمینیوم. | 348 | 33441618 | 363 9 |
| 1385 | لهستان | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلمینیوم. | 238 | 22306963 | 243 7 |
| 1385 | هلند | 76042900 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلمینیوم. | 14777 | 669079291 | 727 78 |

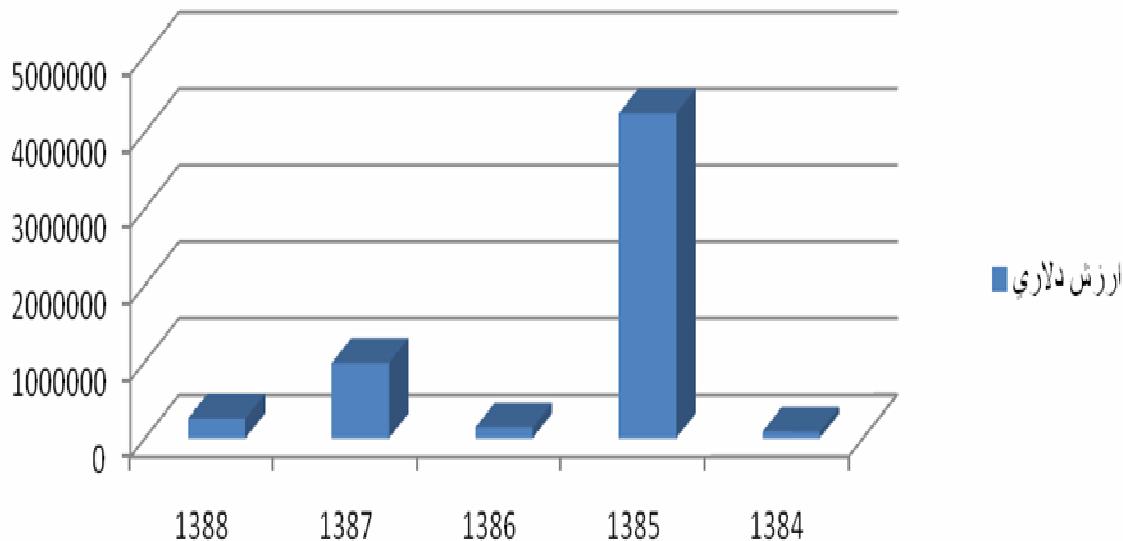
آمار واردات کشور طی سال ۸۴

| | | | | | | |
|------|-------------------|----------|--------------------------------------|--------|------------|---------|
| 1384 | چین | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 15376 | 485111243 | 541 43 |
| 1384 | چین | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 9618 | 271424335 | 300 10 |
| 1384 | چین | | | 24994 | 756535578 | 841 54 |
| 1384 | ژاپن | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 989 | 47012150 | 515 5 |
| 1384 | آلمان | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 25781 | 1969009766 | 217 462 |
| 1384 | آلمان | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 54955 | 1570536806 | 175 108 |
| | آلمان | | | 80735 | 3539546572 | 392 571 |
| 1384 | اسپانیا | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 1300 | 86879386 | 965 5 |
| 1384 | امارات متحده عربی | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 41727 | 537240386 | 595 76 |
| 1384 | امارات متحده عربی | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 11500 | 408818844 | 449 05 |
| | امارات متحده عربی | | | 53227 | 946059230 | 104 481 |
| 1384 | ایتالیا | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 63916 | 1755731220 | 194 658 |
| 1384 | ایتالیا | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 15041 | 439461444 | 485 67 |
| | | | | 78957 | 2195192663 | 243 226 |
| 1384 | بحرين | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 35554 | 883756690 | 981 41 |
| 1384 | بلژیک | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 19367 | 734919280 | 814 24 |
| 1384 | تایوان | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 18954 | 1237584606 | 137 632 |
| 1384 | ترکیه | 76042100 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 342613 | 7046448338 | 780 806 |

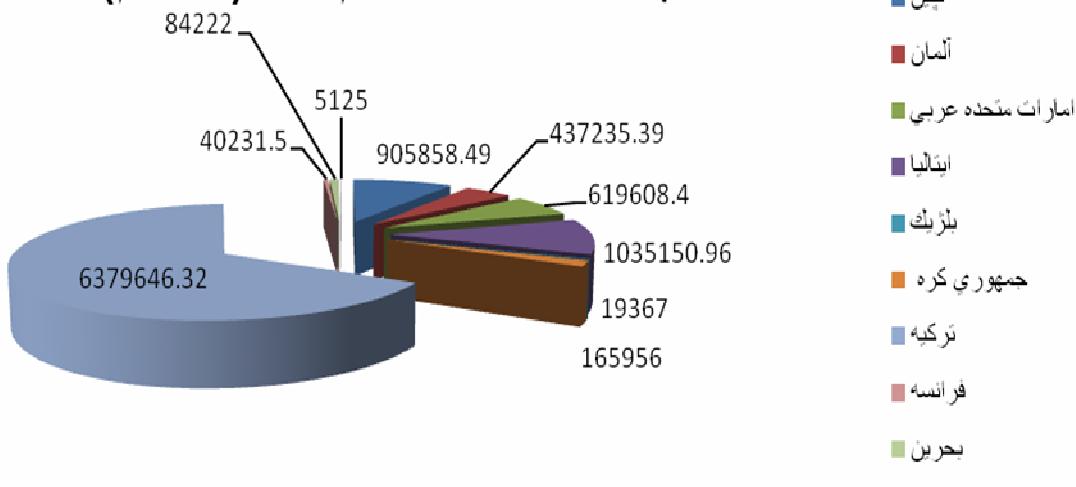
| | | | | | | |
|------|----------------------|----------|--------------------------------------|--------|------------|------------|
| 1384 | ترکیه | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 83552 | 1828841863 | 201 980 |
| | ترکیه | | | 426165 | 8875290201 | 982 786 |
| 1384 | سوئد | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 1090 | 35932684 | 394 7 |
| 1384 | سوئیس | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 3552 | 149153859 | 165 08 |
| 1384 | عربستان سعودی | 76042100 | پروفیل توحالی از آلیاژ های آلمینیوم. | 7270 | 239043018 | 267 03 |
| 1384 | فرانسه | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 1500 | 55286756 | 620 8 |
| 1384 | منطقه آزاد چابهار | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 100 | 1825890 | 200 |
| 1384 | هند | 76042900 | میله پروفیل از آلیاژ های آلمینیوم. | 600 | 15120656 | 167 8 |



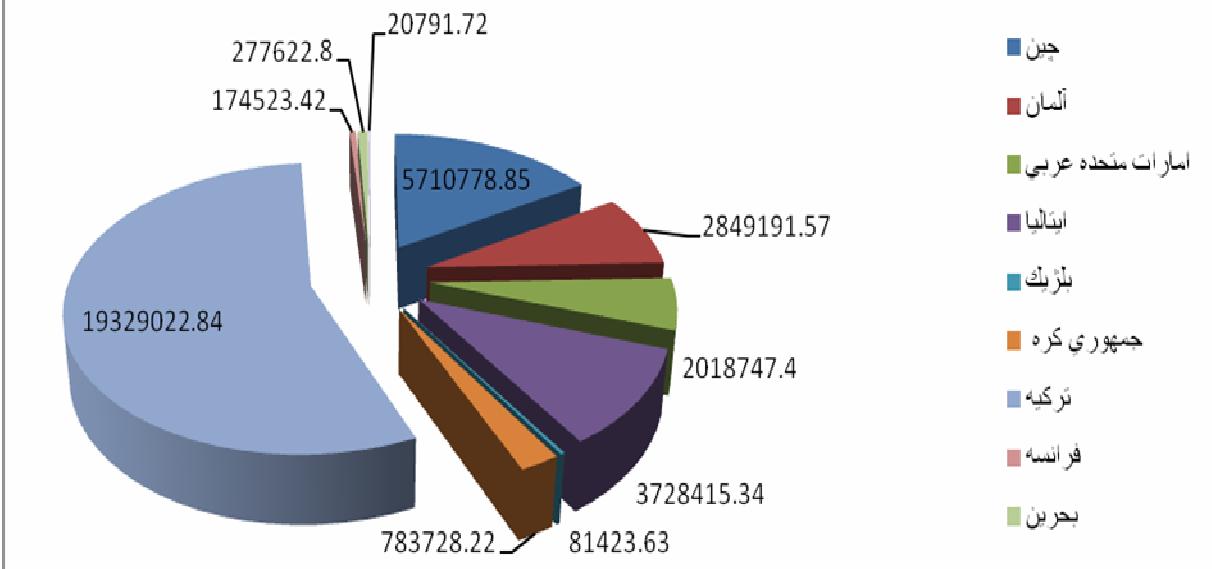
مقدار واردات پروفیل دریایی از کشور چین بر حسب دلار



میزان واردات پروفیل آلیاژ آلومینیوم وزن (کیلوگرم) چین



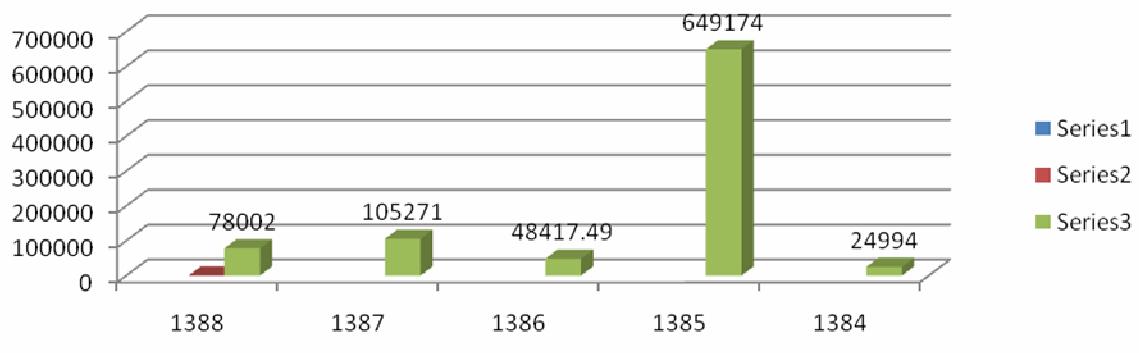
میزان واردات بر حسب ارزش دلاری



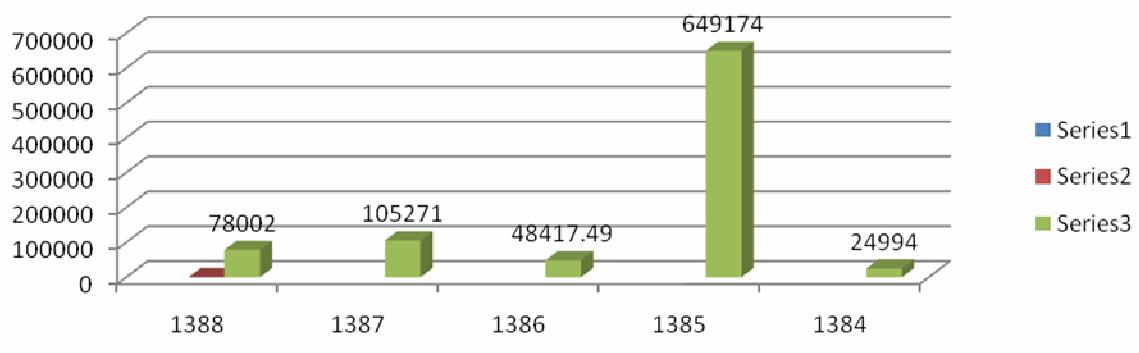
میزان واردات ارزش ریالی



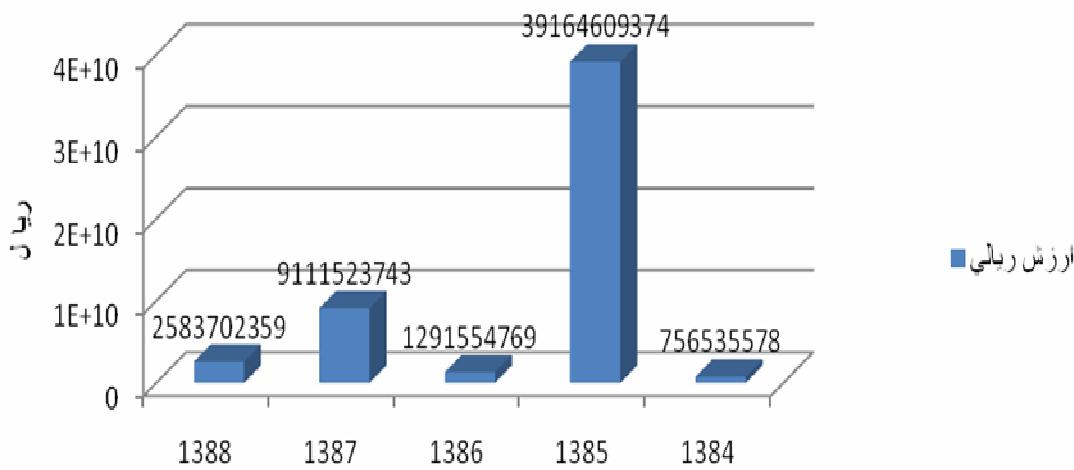
میزان واردات از کشور چین بر حسب وزن (کیلوگرم)



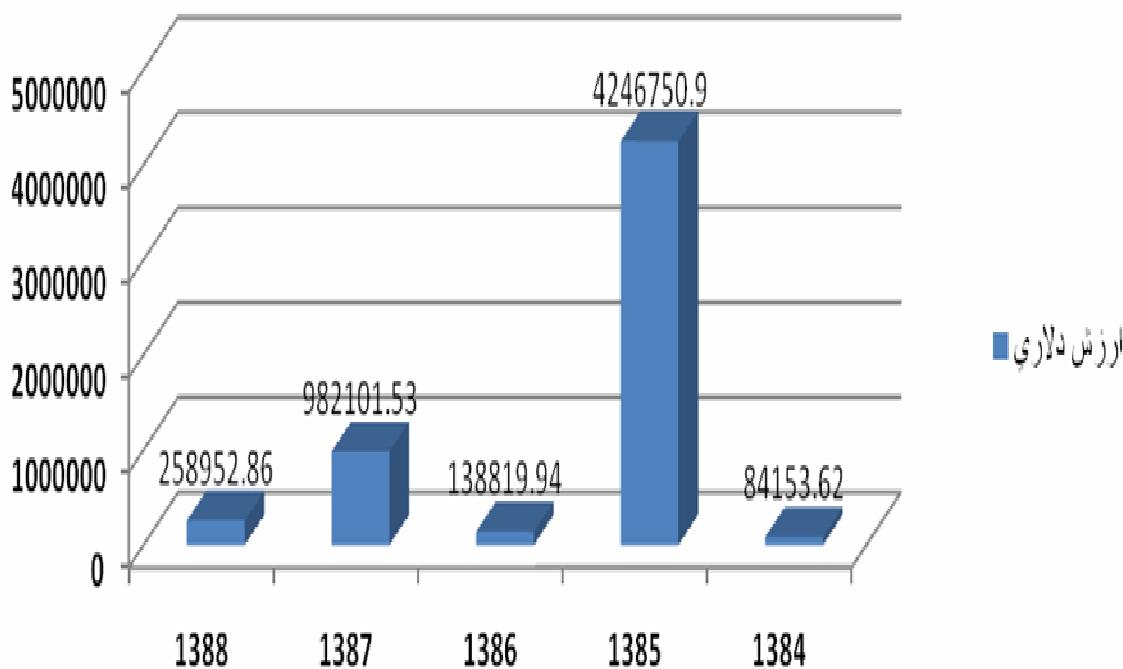
میزان واردات از کشور چین بر حسب وزن (کیلوگرم)



مقدار واردات پروفیل از کشور چین بر حسب ریال



مقدار واردات پروفیل دریایی از کشور چین بر حسب دلار



شرایط صادرات:

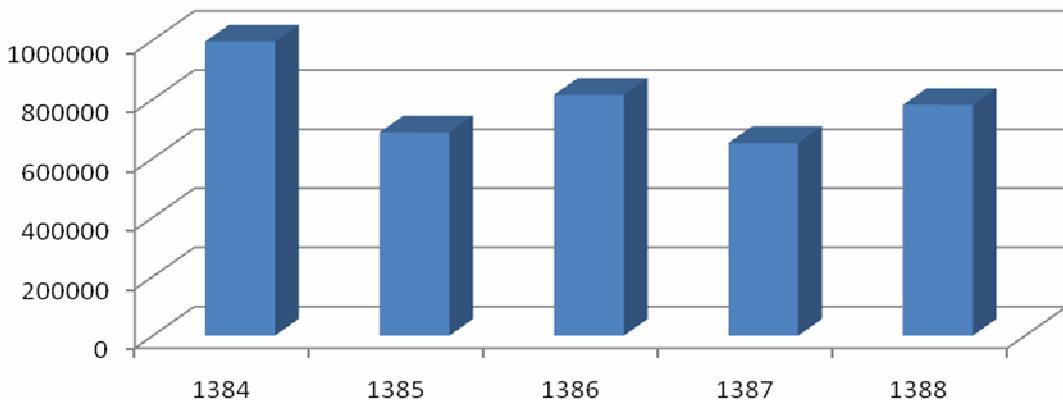
طبق قانون مقررات صادرات و واردات ایران سال ۱۳۸۷ ، این کالا (شماره تعریفه ۷۶۰۴۲۱۰۰ جزء کالاهای مجازگروه ۱) میباشد و بدون هیچگونه شرایط خاص امکان صادرات را دارا میباشد و درصورتی که کالای تولیدی از استانداردهای لازم برخوردار بوده و قابل رقابت با قیمت جهانی این محصول باشد صادرات آن میسر خواهد بود

| سال | کشور | کد | نوع | وزن(کیلوگرم) | ریال | دلار |
|----------|-------------------|--------------|--------------------------------------|--------------|------------|---------------|
| ۱۳۸ ۴ | آذربایجان | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 83660 | 1661895193 | 185096.7 9 |
| ۱۳۸ ۴ | آذربایجان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 29422 | 493156698 | 54741 |
| ۱۳۸ ۴ | آلمان | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 39753.5 | 790622390 | 87078 |
| ۱۳۸ ۴ | ارمنستان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 13730 | 399318136 | 44527 |
| ۱۳۸ ۴ | افغانستان | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 24741 | 561937128 | 62269 |
| ۱۳۸ ۴ | افغانستان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 43190 | 1001483282 | 111039 |
| ۱۳۸ ۴ | امارات متحده عربی | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 19857 | 300451971 | 32883 |
| ۱۳۸ ۴ | امارات متحده عربی | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 15190 | 283764864 | 31202 |
| ۱۳۸ ۴ | تاجیکستان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 1457 | 18893398 | 2098.8 |
| ۱۳۸ ۴ | ترکمنستان | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 18736 | 508114350 | 56534.33 |
| ۱۳۸ ۴ | ترکمنستان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 1855 | 45345065 | 5078 |
| ۱۳۸ ۴ | عراق | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 5740 | 109626322 | 12054.61 |
| ۱۳۸ ۴ | عراق | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 12110 | 204546006 | 22876.79 |
| ۱۳۸ ۴ | قرقیزستان | 7604210 ۰ | پروفیل توخالی از آلیاژهای آلومینیوم. | 1510 | 27601181 | 3041 |
| ۱۳۸ ۴ | قرقیزستان | 7604290 ۰ | میله پروفیل از آلیاژهای آلومینیوم. | 942 | 24474028 | 2726 |

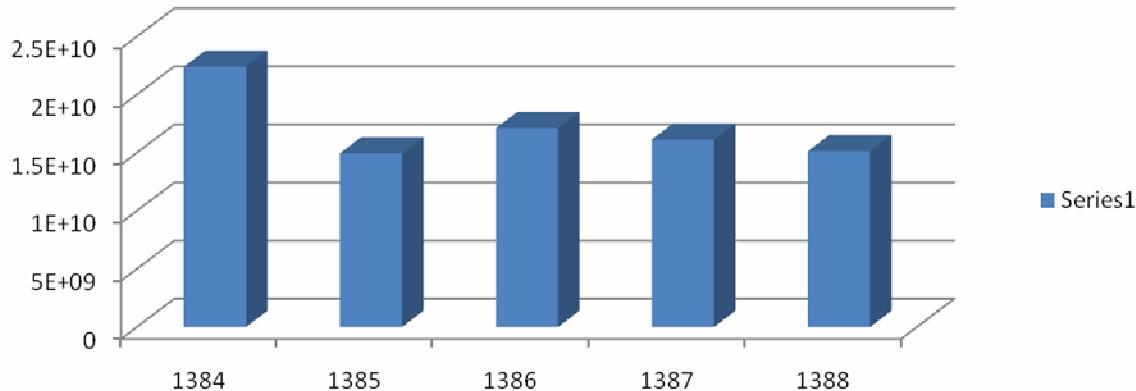
| | | | | | | |
|----------|----------------------|--------------|--|----------|-----------------|---------------|
| 138 4 | قزاقستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 19468 | 904052250 | 99675 |
| 138 4 | قزاقستان | 7604290 0 | میله پروفیل از آلیاژ های آلومینیوم. | 2800 | 31531500 | 3500 |
| 138 4 | قطر | 7604290 0 | میله پروفیل از آلیاژ های آلومینیوم. | 1575 | 43016400 | 4725 |
| 138 4 | هلند | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 659814.6 | 1498460737 3 | 1656699. 6 |
| 138 4 | | | | 995551.1 | 2239443753 5 | 2477844. 9 |
| 138 5 | گرجستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 250 | 5719430 | 620.93 |
| 138 5 | آذربایجان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 9160 | 152968608 | 16596.13 |
| 138 5 | آذربایجان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 138800 | 2274385500 | 246606.8 3 |
| 138 5 | آلمان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 17725 | 443343290 | 48305 |
| 138 5 | اتریش | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 2530 | 58082475 | 6324.31 |
| 138 5 | ارمنستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 16574 | 248230553 | 27061 |
| 138 5 | افغانستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 5542 | 136600779 | 14830.45 |
| 138 5 | افغانستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 32383 | 723067815 | 78546.27 |
| 138 5 | امارات متحده عربی | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 325 | 28439735 | 3095 |
| 138 5 | تاجیکستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 930 | 21937931 | 2381 |
| 138 5 | تاجیکستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 100 | 918700 | 100 |
| 138 5 | ترکمنستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 6700 | 184098900 | 20092.72 |
| 138 5 | ترکمنستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 794 | 22686010 | 2476 |
| 138 5 | جمهوری عربی سوریه | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 322 | 146928000 | 16000 |
| 138 5 | عراق | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 4911 | 89139883 | 9718.79 |
| 138 5 | عراق | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 17990 | 341004115. 4 | 37118.02 |
| 138 5 | قزاقستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 24676 | 655708319 | 71042 |
| 138 5 | کویت | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 2450 | 63742875 | 6976.02 |
| 138 5 | مجارستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 310 | 8535540 | 930 |
| 138 5 | نروژ | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها از آلیاژ های آلومینیوم. | 1550 | 33743851 | 3673 |

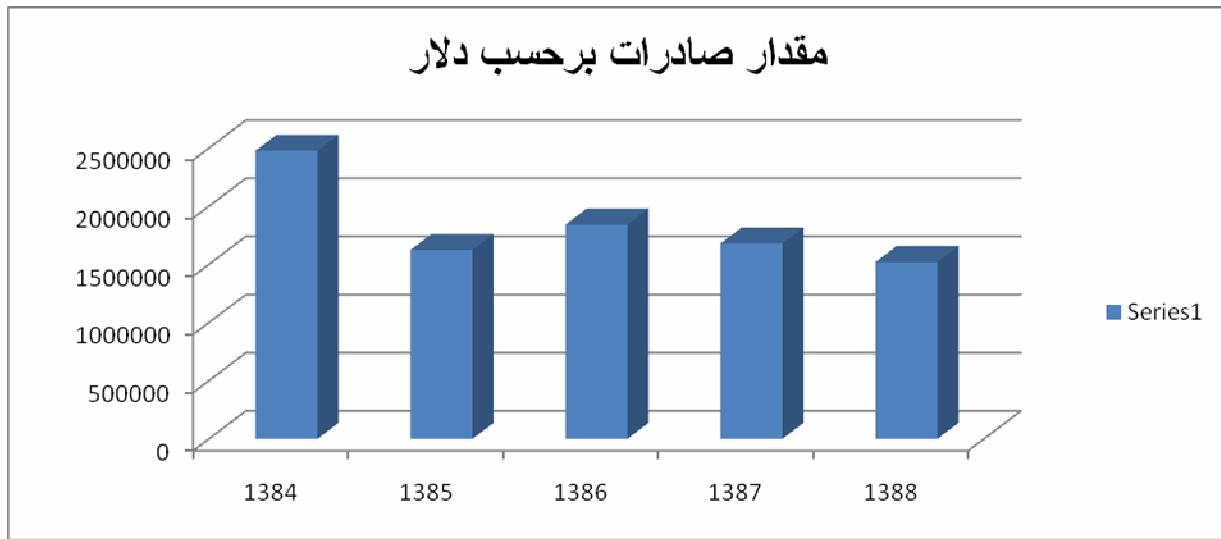
| | | | | | | |
|----------|------------------|--------------|---|----------|-----------------|---------------|
| 138 5 | هلند | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 404217 | 9294305839 | 1011702 |
| 138 5 | | | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 688239 | 1493358814 8 | 1624195. 5 |
| 138 6 | آذربایجان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 56755 | 945180890 | 101913.8 |
| 138 6 | آذربایجان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 70509 | 1156017985 | 124521.1 2 |
| 138 6 | اتریش | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 4190 | 125043008 | 13408 |
| 138 6 | اتریش | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3820 | 80995840 | 8728 |
| 138 6 | ارمنستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 450 | 12147726 | 1311 |
| 138 6 | افغانستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 187751.8 | 4309486339 | 463685.8 7 |
| 138 6 | افغانستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 216868 | 4848898315 | 522018 |
| 138 6 | تاجیکستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 300 | 7917774 | 849 |
| 138 6 | ترکمنستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 2333 | 56808202 | 6093 |
| 138 6 | ترکمنستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 3270 | 81636058 | 8771 |
| 138 6 | عراق | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 34690 | 428708544 | 46221.76 |
| 138 6 | عراق | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 29890 | 624753480 | 66909.79 |
| 138 6 | عربستان سعودی | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 133 | 1368260 | 148 |
| 138 6 | فرانسه | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 38 | 1342944 | 144 |
| 138 6 | قرقیزستان | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 1014 | 27380216 | 2953 |
| 138 6 | قرقیزستان | 7604290 0 | میله و سایر پروفیل ها ز آلیاژ های آلومینیوم. | 1245 | 28907500 | 3100 |
| 138 6 | هلند | 7604210 0 | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 202517 | 4365321723 | 470847 |
| 138 6 | | | پروفیل توخالی از آلیاژ های آلومینیوم. | 815773.8 | 1710191480 4 | 1841622. 3 |

میزان صادرات پروفیل دریایی بر حسب وزن (کیلوگرم)



مقدار صادرات بر حسب ریال





بررسی ظرفیت بهره برداری و رند تولید از آغاز برنامه چهارم تاکنون محل واحدات عدد آنها سطح تکنولوژی واحدهای موجود ظرفیت اسمی ظرفیت علمی علل بهره برداری کامل از ظرفیتها نام کشور و شرکت سازنده ماشین آلات مورد استفاده در تولید محصول

| ردیف | نام واحد | نام محصول | ظرفیت (تن) | آدرس |
|------|--------------------------|-----------|------------|--|
| ۱ | پروفیل آلومینیوم هرمزگان | پروفیل | ۲۰۰ | بلوار امام خمینی تعمیرگاه حسن زاده- شهرک صنعتی فاز ۲ |
| ۲ | پروفیل آلومینیوم هرمزگان | پروفیل | ۳۲۰ | شهرک صنعتی شماره یک بندرعباس |
| ۳ | آلومراد | پروفیل | ۲۲۰۰ | قزوین- بلوار آیت ا... خامنه ای |
| ۴ | یدک ذوب | | ۸۰ | قزوین- مجتمع شهید رجائي |
| ۵ | عزت الله کاظم لو | | ۲۸۸ | تاكستان- نرسیده به سه راهي شامي شاپ -جاده سيلو - رو بروي پاركى |
| ۶ | شکر الله اکبری | | ۵۰ | بوئین زهرا- ابتداي جاده قزوین- روستاي خونان- خ امام حسین ع |
| ۷ | صنايع پرتو چدن نشك | | ۶۰ | جاده بوئین زهرا- شهرک صنعتی لیا- انتهایی بلوار صنعتگران- خیاب |

| | | | | |
|----|---|--|-------|--|
| ۸ | مهندسي صنایع برق نامدار افروز | جاده بوئین زهرا - شهرک صنعتی لیا - خیابان هنر - خیابان تلش | ۱۱۲۰ | |
| ۹ | گداز افshan آذر | شهر صنعتی البرز - خ بلوار فارابی جنوبی - نبش ک 30 | ۵۰۰ | |
| ۱۰ | آلومینیوم کاران نوید | شهر صنعتی البرز - خ امیر کبیر شرقی - خ علمه قزوینی - روبروی تیزرو | ۷۳۵ | |
| ۱۱ | برادران محمد و مجید شکرپور | شیراز جاده بوشهر بعد از پلیس راه | ۷۵۰ | |
| ۱۲ | تولیدي و صنعتي آلومينيم شیراز | جاده بوشهر کوچه ۵۰ متری جنب کارخانه ریشمک | ۵۰۰ | |
| ۱۳ | صنایع پروفیل نقش رستم مرودشت | مرودشت جاده نقش رستم جنب روستای زنگی آباد | ۴۰۰۰ | |
| ۱۴ | تکنواراک | اراک - کیلومتر 13 جاده قم | ۳۰۰ | |
| ۱۵ | آلومرول نوین | اراک - کیلومتر 4 جاده قم | ۲۵۰۰۰ | |
| ۱۶ | صنایع ابتکار آلومینیوم | اراک - سه راهی خمین قطب صنعتی | ۶۴۵ | |
| ۱۷ | بنیاد آلومینیوم ایران | اراک - کیلومتر 6 جاده تهران روبروی کابل تک | ۲۰۰۰ | |
| ۱۸ | پروفیل سپهر | اراک - کیلومتر 12 جاده تهران 20 متری پرجم | ۴۰۰۰ | |
| ۱۹ | پرکار اراک | اراک - جاده مشهد کیلومتر 7 دوراهی آزاد مرز آباد | ۱۴۰۰ | |
| ۲۰ | پیوند پروفیل | اراک - کیلومتر 12 جاده قم خ کشتارگاه صنعتی موت آباد | ۱۴۰۰ | |
| ۲۱ | حديد آلومينيوم | اراک - شهرک صنعتی ایک آباد | ۶۰۰۰ | |
| ۲۲ | روان ذوب اراک | اراک - کیلومتر یک جاده فراهان روبروی پتویافی | ۴۰۰۰ | |
| ۲۳ | صنایع آلومینیوم قائم امیر | اراک - شهرک صنعتی ایک آباد | ۱۵۰۰ | |
| ۲۴ | آلومینیوم شفاف صنایع | اراک - شهرک صنعتی ایک آباد | ۱۷۵۰ | |
| ۲۵ | متعدد کار اراک | اراک - کیلومتر 13 جاده تهران خ چیبا | ۲۱۰۰ | |
| ۲۶ | پروفیل اراک | کیلومتر 5 جاده تهران - روبروی صدا و سیما | ۱۲۵۰ | |
| ۲۷ | آلومینیوم کارا | اراک - شهرک صنعتی ایک آباد | ۱۶۰ | |
| ۲۸ | گروه کارخانه های تولیدي نورد آلومینیوم | اراک - روبروی شهر صنعتی | ۱۵۶۰ | |
| ۲۹ | تعاوني پرتوروفيل آلومینیوم اراک | اراک - شهرک صنعتي سه راهي خمين 67319 | ۱۱۰۰ | |

| | | | | | |
|----------------------------------|----|--|--|--|-------|
| آلومینات | ۳۰ | | | اراک - کیلومتر 13 جاده تهران خ پرجم | ۵۰۰۰ |
| آلومینیوم تابش | ۳۱ | | | اراک - کیلومتر 12 جاده تهران خ پرجم | ۱۵۰۰ |
| زرین پروفیل اراک | ۳۲ | | | اراک - کیلومتر 30 جاده تهران شهرک صنعتی خیرآباد خ 30 | ۲۰۰۰ |
| البرز آلومینیوم مرکزی | ۳۳ | | | اراک - شهرک صنعتی خیرآباد فاز 2 | ۱۶۰۰ |
| تولیدی و صنعتی رنگین سرام | ۳۴ | | | اراک - کیلومتر 13 تهران انتهای خیابان صنعت | ۲۵۰۰ |
| ندا فجر مرکزی | ۳۵ | | | اراک - شهرک قطب صنعتی خیابان هواشناسی خ همت 7 | ۲۰۰۰ |
| صنعتی الومینیوم الوان پارس | ۳۶ | | | اراک - قطب صنعتی سه راهی خمین خ پژوهش انتهای خ | ۲۹۰۰ |
| تولیدی صنعتی فلز گستران نور | ۳۷ | | | اراک - کیلومتر 30 جاده تهران شهرک صنعتی خیرآباد | ۷۵۰ |
| لوله سازی دریا | ۳۸ | | | ساوه - شهر صنعتی خ 2 | ۲۸۰۰ |
| مسبار کاوه | ۳۹ | | | ساوه - شهر صنعتی کاوه خ 2 | ۲۰۰۰ |
| آلومینیوم اصفهان - شرکت | ۴۰ | | | منطقه صنعتی حسین آباد گاریچه خ 2 | ۱۴۰۰ |
| آلومینیم نگار پوشش سپاهان - شرکت | ۴۱ | | | منطقه صنعتی کوهپایه ف دوم | ۴۰۰ |
| آلومینیوم ایران - شرکت | ۴۲ | | | کاشان ک 38 جاده اردستان | ۱۲۰۰ |
| آلومینیوم کوپال اصفهان - شرکت | ۴۳ | | | منطقه صنعتی منتظریه نیش خ ش 103 قادری | ۴۵۰۰ |
| آلومینیوم پژواک سپاهان - شرکت | ۴۴ | | | منطقه صنعتی سه راهی مبارکه فاز 1 نیش خیابان 10 پ 5 | ۸۰۰۰ |
| ایران آلومینیم فجر | ۴۵ | | | جاده ساوه - پل شاتره - جاده گلستانه - خیابان مرغداری | ۳۷۰ |
| پروف آل | ۴۶ | | | شهرک شمس آباد خ فروردین نیش چهارراه اول زمین 8 فاز یک | ۶۰۰ |
| آل ایران | ۴۷ | | | شهرک شمس آباد شهرک الومینیوم سازان خ تیرپ 85 ال و 84 ال | ۱۲۰۰ |
| نگین شمس آرا | ۴۸ | | | شهرک شمس آباد بلوار نگارستان خ گلشن 17 قطعه 264 ام بلک 6 | ۱۱۲۰۰ |
| شفاف ایران | ۴۹ | | | کیلومتر 15 جاده مخصوص کرج - خ داروپیش | ۱۱۰۰ |
| آلیمکو | ۵۰ | | | جاده آعلی کیلومتر 14 مقابل صنایع مکانیک ارتش | ۶۸۰ |

بررسی نیاز به محصول با الگویت صادرات تا پایان برنامه پنجم

در بررسی های به عمل آمده و تحلیل روند توسعه صنایع نفت و پتروشیمی در ایران و منطقه نیاز این محصول در سازه های دریایی روبه افزایش است و علاوه برآن به کاربرد فراوان و خواص منحصر بفرد آلیاژ سری پنجاه میتواند در بازارهای کشور های همسایه های شمالی صادرات انجام داد. و علاوه بر آن از خروج ارز در مورد واردات این نوع محصول جلو گیری نمود.

بررسی و تعیین حداقل ظرفیت اقتصادی شامل برآورد حجم سرمایه گذاری ثابت به تفکیک ریالی و ارزی (با استفاده از اطلاعات واحد های موجود در دست اجرا UNIDO اینترنت و بانکهای اطلاعاتی جهانی شرکتهای فروشندۀ تکنولوژی و تجهیزات ...)

برآورد سرمایه گذاری ثابت در حداقل ظرفیت اقتصادی:

سرمایه گذاری ثابت طرح شامل موارد زیر میباشد:

-هزینه های مقدماتی

-زمین

-محوط هسازی

- احداث ساختمانهای صنعتی و غیرصنعتی

- تجهیزات

- تأسیسات

- تجهیزات اداری و اثاثیه

- وسائل نقلیه

که در آدامه هریک از آیتمهای فوق مورد حسابه قرارگرفته است.

جدول هزینه های مقدماتی

| شرح | مبلغ (میلیون ریال) |
|--|--------------------|
| هزینه مطالعات | ۲۵۰ |
| هزینه تاسیس شرکت، دریافت مجوزهای مربوطه | ۶۰ |
| هزینه ای جاری در دوره اجرای طرح | ۱۵۰ |
| هزینه های آموزش راه اندازی و بهره برداری آزمایشی | ۲۰۰ |
| سایر هزینه های قبل از بهره برداری (%۵) | ۲۳ |
| جمع کل | ۶۸۳ |

جدول هزینه های محوطه سازی

| شرح عملیات | مترا مربع | واحد | بمت واحد (میلیون ریال) | قیمت کل میلیون ریال) |
|---------------------------|-----------|------------------------------|---------------------------|-------------------------|
| خاکبرداری و تسطیح | ۴۵۰۰ | مترمربع | / ۰۷ | ۳۱۵ |
| خیابان کشی و پارکینگ | ۸۰۰ | مترمربع | ۱۴ | ۱۱۲ |
| فضای سبز | ۱۵۰۰ | مترمربع | ۰ / ۰۷ | ۱۰۵ |
| دیوار کشی | ۳۰۰ | مترمربع (به ارتفاع ۲ متر) | ۰ / ۵ | ۱۵۰ |
| پروژکتور چراغهای محوطه | ۴۰ | عدد | ۱ / ۲ | ۴۸ |
| جمع کل | | | | ۷۳۰ |

| قيمة كل (مليون ريال) | قيمة واحد (مليون ريال) | | متراً مربع واحد | شرح عمليات |
|----------------------------|------------------------------|------|-----------------|----------------------------|
| ٢٠٠٠ | /٠٤ | ٥٠٠٠ | تر مربع | كل مساحت زمین مورد نیاز |

جدول هزینه زمین

جدول هزینه احداث ساختمانهای صنعتی و غيرصناعي

| نام واحد | مساحت مسقف (متراً مربع) | مبلغ واحد (مليون ريال) | جمع كل (مليون ريال) |
|---------------------|----------------------------|---------------------------|----------------------|
| سالن تولید | ٧٠٠ | ٢ | ١٤٠٠ |
| انبار مواد اولیه | ٢٠٠ | ١,٥ | ٣٠٠ |
| انبار محصول | ٣٠٠ | ١/٥ | ٤٥٠ |
| تاسیسات | ٦٠ | ٢ | ١٢٠ |
| داری، رفاهی، خدماتی | ١٠٠ | ٣ | ٣٠٠ |
| جمع | | | ٢٥٧٠ |

جدول هزینه تأسیسات مورد نیاز

| شرح تأسیسات مورد نیاز | ارزش ریالی (میلیون ریال) |
|-------------------------|--------------------------|
| انشاء برق | ٤٥ |
| تأسیسات برق | ٨٠ |
| انشاء آب | ٥ |
| تأسیسات آب | ٩٠ |
| سوخت گاز طبیعی | ٨٠ |
| تأسیسات سرمایش و گرمایش | ٥٠ |
| систем اطفاء حریق | ٤٠ |
| تصفیه فاضلاب | ٧٠ |
| سیستم تلفن | ٥ |
| جمع کل ارزش تأسیسات | ٤٣٥ |

جدول هزینه لوازم اداری و اثاثیه

| تجهیزات اداری | تعداد | مبلغ واحد (میلیون ريال) | کل (میلیون ريال) |
|------------------------|-------|----------------------------|-------------------|
| میز و صندلی اداری | ۴ | ۱،۵ | ۶ |
| کامپیوتر و لوازم جانبی | ۲ | ۱۰ | ۲۰ |
| تجهیزات اداری | ۲ | ۰،۵ | ۱ |
| فاکس و کپی | ۱ | ۳ | ۳ |
| کتابخانه | ۱ | ۲ | ۲ |
| میز جلسات | ۱ | ۴ | ۴ |
| صندلی معمولی | ۸ | ۰،۵ | ۴ |
| جمع کل | | | ۴۰ |

جدول هزینه وسائل نقلیه مورد نیاز

| شرح | تعداد | مبلغ واحد (میلیون ریال) | جمع کل (میلیون ریال) |
|------------|-------|----------------------------|-----------------------|
| وانت ۱ تنی | ۱ | ۷۰ | ۷۰ |
| لیفتراک | ۲ | ۱۵۰ | ۳۰۰ |
| جمع کل | | | ۳۷۰ |

جدول هزینه دستگاه ها و تجهیزات تولیدی

| ردیف | نام دستگاه | تعداد | مبلغ واحد (میلیون ریال) | جمع مبلغ (میلیون ریال) |
|------|---------------------------|-------|-------------------------|------------------------|
| ۱ | دستگاه اکستروژن تن | ۱ | ۴۰۰ | ۴۰۰ |
| ۲ | دستگاه استریچ | ۱ | ۴۰ | ۴۰ |
| ۳ | دستگاه اره دیسکی | ۱ | ۱۰۰ | ۱۰۰ |
| ۴ | کوره پیش گرم | ۱ | ۲۰۰ | ۲۰۰ |
| ۵ | دریل رادیال | ۱ | ۱۰۰ | ۱۰۰ |
| ۶ | قالبها وابزارهای مصرفی | | ۸۰۰ | ۸۰۰ |
| ۷ | تجهیزات تست و اندازه گیری | | ۳۵۰ | ۳۵۰ |
| ۸ | کانویر | ۵۰M | ۶۰۰ | ۶۰۰ |
| | جمع کل | | ۶۶۵۰ | ۶۶۵۰ |

پیشنهاد منطقه مناسب برای اجرای طرح:

پارامترهای اصلی جهت انتخاب منطقه مناسب طرح تولیدپروفیل های دریایی عبارتند از :

- نزدیکی به مواد اولیه

- نزدیکی به بازار مصرف

- امکان تامین انرژی

- دسترسی به نیروی انسانی متخصص

امکان استفاده از معافیتهای مالیاتی و سایر گمایتها که دولتی

- با توجه به صنعتی بودن استانهای مرکزی، اصفهان و تهران و امکان تامین مناسب مواد اولیه و نیروی انسانی متخصص موردنیاز، این استانهای برای تولید این محصول مناسب می باشند، ضمناً نزدیکی این استانهای قطب‌های اصلی استفاده کننده از پروفیل دریایی از مزیتهای نسبی این مناطق محسوب می گردد.

وضعیت تأمین نیروی انسانی و اشتغال:

نیروی انسانی موردنیاز هر واحد تولیدی به پارامترهای مختلفی در تعیین تعداد و تخصص نیروی انسانی واحد تولیدی دخالت دارد. از جمله این عوامل میتوان به سطح تکنولوژی

مورد استفاده، تمايل به استفاده از سистемهاي دستي
ا اتوماتيك وحدود تخصص و مهارت موردنیاز اشاره کرد. نوع
و تعداد دنيري و انساني موردنیاز اين واحد به شرح زير است:

جدول تعداد کارکنان واحد تولیدي

| عنوان | تعداد |
|-------------------|-------|
| مدير توليد | ۱ |
| كارشناس و تكنسيين | ۶ |
| كارمند مالي اداري | ۲ |
| كارمند توليد | ۲۰ |

بررسی و تعیین میزان آب، سوت، برق و سایر امکانات

برآورد برق موردنیاز و چگونگی تأمین آن توان
موردنیاز برق با توجه به مصرف ماشین آلات و تأسیسات
و همچنین نیاز روشنايی ساختمانها و غيره حدود ۱۱۵ کيلووات
برآورده است. اين توان برق به راحتی از شبکه برق
سراسري کشور در شهرک هاي صنعتي در كليه استانهاي
کشور قابل تأمین مي باشد.

جدول میزان مصرف برق مورد نیاز سالیانه

| زمنیه مصرف | توان مصرفی (کیلو وات) | صرف سالیانه (مگا وات ساعت) |
|---------------------|-----------------------|----------------------------|
| روشنایی خوشه | ۶ | ۳ |
| روشنایی ساختمانها | ۱۴ | ۵ |
| تاسیسات | ۱۵ | ۷ |
| ماشین آلات خط تولید | ۸۰ | ۳۲ |
| جمع کل | ۱۱۵ | ۴۶ |

برآوردهاب مورد نیاز و چگونگی تأمین آن:

در این طرح از آب، جهت نیازمندیهای فرآیند تولید) شستشوی قطعات، محصول و (...، نیاز آشامیدنی و بهداشتی کارکنان و نیز آبیاری فضای سبز مورد استفاده قرار میگیرد. مصرف آب آشامیدنی و بهداشتی در این واحد به ازای تعداد پرسنل و با در نظر گرفتن سرانه 150 لیتر در روز محاسبه شده است و به منظور تأمین آب موردنیاز فضای

سبز و آبیاری محوطه به ازای هر مترمربع در هر روز ۱.۵ لیتر در نظر گرفته می شود.

جدول آب مورد نیاز سالیانه

| زمنیه مصرف | میزان آب موردنیاز روزانه (لیتر) | صرف سالیانه (مترمکعب) |
|----------------------|--|-----------------------|
| صرف بهداشتی و شرب | ۱۵۰ لیتر به ازای هر نفر در روز | ۵۲۵ |
| فضای سبز | ۱،۵ لیتر به ازای هر متر مربع در روز | ۴۸۵ |

برآورد میزان سوخت مصرفی:

موارد مصرف سوخت در واحد های صنعتی شامل سوخت مصرفی به منظور تامین بخار و حرارت موردنیاز فرآیند، گرمایش ساختمانها و سوخت وسایل حمل و نقل می باشد. سوخت مصرفی سیستم گرمایش باتوجه به مساحت فضاهای تولید و آزمایشگاه، اداری، و خدماتی حسابه می شود. به این ترتیب که به طور متوسط به ازای یک صدمترمربع مساحت ۲۲ مترمکعب گاز طبیعی در نظر گرفته می شود. بنابراین باتوجه به مساحت بناهای موجود سوخت مصرفی تاسیسات گرمایش حدود ۲۳۵ مترمکعب گاز طبیعی در هر روز خواهد بود. این مقدار گاز طبیعی برای تامین

انرژی گرمایی فضاهای اداری، رفاهی و خدماتی با سیستم شوفاژ در نظر گرفته شده است. به منظور تامین انرژی گرمایی سالن تولید از بخاریهای صنعتی استفاده می‌شود. به ازای هر 270 مترمربع، یک دستگاه بخاری مورد نیاز است.

برآورد امکانات خبراتی و ارتباطی لازم و چگونگی تأمین آن

به لحاظ امکانات خبراتی این طرح نیازمند 1 خط تلفن است که یکی از آنها برای فک سویک خط نیز جهت مکالمات روزانه نیازمند باشد. بخارتر اینکه این طرح در شهرکهای صنعتی اجرا می‌شود این امکان به راحتی وجود خواهد داشت.

برآورد امکانات زیربنایی مورد نیاز:

به لحاظ اینکه این طرح در شهرک صنعتی پیش بینی شده است "ممولا" موارد این چنینی توسط شرکت شهرکهای صنعتی ایران تامین میگردد.

وضعیت گایتهاي اقتصادي و بازرگاني:

گایتهاي مالي و احدهاي توليدي شامل اعطائي تسهيلات بانکي و خوه بازپرداخت آنها و نيزمعافيتهاي مالياتي ميباشدكه ميتواند سبب تسهيل در اجرای طرح گردد، يکي از مهمترین گایتهاي مالي برای طرحهاي صنعت ياعطائي تسهيلات بلندمدت برای ساخت و تسهيلات كوتاه

مدت جهت تأمین بخشی از سرمایه درگردش جهت خرید مواد ملزومات مصرفی سالانه طرح میباشد که شرایط این تسهیلات برای طرحهای صنعتی در سال ۸۹-۹۰ به شرح زیرمی باشد:

در جخش سرمایه گذاری ثابت جهت دریافت تسهیلات بلندمدت بانکی اقلام ذیل با ضریب عنوان شده تاسف % 70 سرمایه گذاری ثابت در محاسبه لحاظ می شود.

۱-۱-ساختمان و محوطه سازی طرح، ماشین آلات و تجهیزات داخلی، تأسیسات و تجهیزات کارگاهی با ضریب % 60 محاسبه می گردد.

۱-۲-ماشین آلات خارجی در صورت اجرای طرح درمنا طق محروم با ضریب % 90 و در غیر اینصورت با ضریب % 75 محاسبه می گردد.

۱-۳-دروصورتی که حجم سرمایه گذاری ماشین آلات خارجی در سرمایه گذاری ثابت کمتر از % 70 باشد جهت دریافت تسهیلات ریالی با ضریب 70 % محاسبه می گردد.

این امکان وجود دارد، طرحهای یکه به مرحله بهره برداری می رساند سرمایه درگردش مورد نیاز آنها به میزان % 70 از شبکه بانکی تأمین گردد. مدت زمان باز پرداخت این تسهیلات 6 تا 12 ماه می باشد و اخذ این تسهیلات منوط به جلب اعتماد بانکهای عامل و سابقه مطلوب در باز پرداخت تسهیلات دریافت شده می باشد. نرخ سود تسهیلات ریالی

دروامهای بلندمدت وکوتاه مدت درخش صنعت 12 درصدی باشد که این سودتوسط متقاضی ان و مابقی توسط دولت جهت حمایت از تولیدکنندگان صنعتی پرداخت می‌گردد. نرخ بانکی ارزهای مربوط در بازارهای بین‌المللی به اضافه 2% هزینه LIBOR (نرخ سودتسهیلات ارزی های مالی و جانبی) در حدود 1.25 % تسهیلات اعطائی و سودتسهیلات ارزی برای مناطق محروم 3% ثابت می‌باشد.

(4) مدت زمان دوران مشارکت، تنفس و بازپرداخت در تسهیلات ریالی و ارزی را باتوجه به ماهیت طرح از نقطه نظر سودآوری و بازگشت سرمایه حد اکثر 8 سال در نظر گرفته می‌شود که شامل حد اکثر 3 سال جهت سرمایه گذاری و بهره برداری آزمایشی از طرح و حد اکثر 5 سال جهت بازپرداخت تسهیلات اعطایی می‌باشد.

(حد اکثر مدت زمان تأمین مالی از محل حساب ذخیره ارزی برای مناطق کم توسعه یافته و محروم 10 سال در نظر گرفته می‌شود).

علاوه بر حمایتهاي مالي از نظر اعطاي و ام در قانون ماليات معافيتهاي مالياتي نيز در نظر گرفته شده است که به شرح زير مي باشد:

در صورت اجرای طرح در یکی از شهرکهای صنعتی معافیت مالیاتی تا ۵ سال می باشد. و معافیت از مالیات تا ۱۰ سال برای اجرای طرحهای صنعتی در مناطق محروم در نظر گرفته شده است

تجزیه و تحلیل و ارائه جعبه‌ندی و پیشنهاد نهایی در مورد احداث واحد های جدید

با توجه به مصرف تقریبی سه هزار تن انواع پروفیل های دریایی جهت استفاده در سازه های دریایی در سطح نواحی مورد تمرکز طرح و با عنایت به مزیت نسبی آلومینیوم در نواحی پیشنهادی طرح (خصوصاً استان مرکزی) و امکانپذیری تکنولوژیک این امر، قطعاً استفاده از آنها توجیه اقتصادی خواهد داشت. این مسئله با توجه به مقاومت بالا در مقابل خوردگی و کاهش هزینه های تعمیر و نگهداری پیشگیرانه و اضطراری و همچنین ضریب ریسک و خطرات احتمالی مواجهه با شکست اهمیت بیشتری می بابد. نیروی انسانی پیشビینی شده برای این طرح ۲۹ نفر می باشد که ۹ نفر نیروهای ستادی، پشتیبانی و خدماتی و بیست نفر نیروی تولیدی مستقیم می باشد

محاسبه نفطه سر به سر و درصد آن

$$Q=F_c/P-Vc=1/347000000/12500-8500=336000\text{Kg}$$

با توجه به شاخص های مالی خصوصاً هزینه ثابت طرح، برآورد قیمت‌های فروش (بر حسب کیلوگرم) و هزینه های متغیر تولید می‌توان به مقدار نقطه سر به سر دست یافت.

در سال

$$Q = Fc / (P - Vc) = 336.000 \text{ kg}$$

با در نظر گرفتن بازار منطقه ای، پیش بینی سهم بازار و قابلیت‌های تولیدی در نظر گرفته شده در این طرح

با توجه به نیاز سالیانه و نرخ بهره بانکی ۱۴ درصد امکان تولید ۴۵۰ تن محصول در سال قابل دستیابی می‌باشد.

درصد نقطه سر به سر

$$\text{هزینه متغیر-فروش/هزینه ثابت} = 100 * 47\%$$

سرمایه گذاری کل سرانه و سرمایه گذاری ثابت سرانه

تعداد کل پرسنل/سرمایه گذاری ثابت = سرمایه گذاری ثابت سرانه

$$134700000 / 29 = 46468000$$

مقدار کل پرسنل/سرمایه گذاری متغیر-سرمایه گذاری ثابت = سرمایه گذاری کل سرانه

$$134700000 + 240000000 / 29 = 3744700000 / 29 = 129200000$$

محاسبه نرخ بازده داخلی و نرخ بازگشت سالیانه سرمایه

باید توجه داشت که محل اجرای طرح در شهرک های صنعتی پیش بینی گردیده است که دارای حداقل پنج سال معافیت مالیاتی می باشد. با توجه به هزینه اجرای طرح که حدود ۱۳۴۷ میلیون تومان برآورد گردیده است دوره برگشت سرمایه حدود ۳ سال خواهد بود.

$$Q_f = 450.000 \text{ kg}$$

$$450.000 - 336000 = 114000 \text{ kg}$$

$$\text{سود سالیانه} = 114000 * 4000 = 456000000 \text{ تومان}$$

$$= \text{سود سالیانه} / \text{سرمایه ثابت} = 1347000000 / 456000000 = 3$$

$$\text{درصد نرخ بازگشت} = 3\%$$

در صد سود سالیانه به هزینه کل و فروش کل

$$= 456000000 / 5625000000 = 8\%$$

میزان مواد اولیه مورد نیاز سالیانه

$$= 450000 + (450000 * 10\%) = 500000 \text{ Kg}$$

محل تامین شرکت های داخلی (ایرانکو. المهدی ...)

برآورد قیمت مواد خام حدود پنج هزار تومان بر حسب هر کیلو محاسبه شده است. در یک بازه یکساله بدون تغییر در نظر گرفته شده است.

نتیجه کلی طرح:

با توجه به نیاز سالیانه و نرخ بهره بانکی ۱۴ درصد امکان تولید ۴۵۰ تن محصول در سال قابل دستیابی می باشد. در نتیجه با توجه به حاشیه سود ۴۰۰۰ تومان به ازای هر کیلوگرم محصول تولیدی نتایج ذیل حاصل خواهد شد و درصد نقطه سربسر ۴۷٪ می باشد.

باید توجه داشت که محل اجرای طرح در شهرک های صنعتی پیش بینی گردیده است که دارای حداقل پنج سال معافیت مالیاتی می باشد. با توجه به هزینه اجرای طرح که حدود ۱۳۴۷ میلیون تومان برآورد گردیده است دوره برگشت سرمایه حدود ۳ سال خواهد بود

پیوست شماره

برخی از جداول مورد نیاز

Table 3. Some common aluminium alloys, their characteristics and common uses.

| Alloy | Characteristics | Common Uses | Form |
|------------|---|---|-------|
| 1050/1200 | Good formability, weldability and corrosion resistance | Food and chemical industry. | S,P |
| 2014A | Heat treatable. High strength. Non-weldable. | Airframes. | E,P |
| 3103/3003 | Poor corrosion resistance. Non-heat treatable. Medium strength work hardening alloy. | Vehicle panelling, structures exposed to marine atmospheres, mine cages. | S,P,E |
| 5251/5052 | Good weldability, formability and corrosion resistance. Non-heat treatable. Medium strength work hardening alloy. | Vehicle panelling, structures exposed to marine atmospheres, mine cages. | S,P |
| 5454* | Good weldability, formability and corrosion resistance. Non-heat treatable. Used at temperatures from 65-200°C. | Pressure vessels and road tankers. Transport of ammonium nitrate, petroleum. Chemical plants. | S,P |
| 5083*/5182 | Non-heat treatable. Good weldability and corrosion resistance. | Pressure vessels and road transport applications below 65°C. Ship building structure in general. | S,P,E |

| | | | |
|-------------|---|--|-------|
| | Very resistant to sea water, industrial atmospheres. | | |
| 6063* | A superior alloy for cryogenic use (in annealed condition) Heat treatable. Medium strength alloy. Good weldability and corrosion resistance. Used for intricate profiles. | Architectural extrusions (internal and external), window frames, irrigation pipes. | E |
| 6061*/6082* | Heat treatable. Medium strength alloy. Good weldability and corrosion resistance. | Stressed structural members, bridges, cranes, roof trusses, beer barrels. | S,P,E |
| 6005A | Heat treatable. Properties very similar to 6082. Preferable as air quenchable, therefore has less distortion problems. Not notch sensitive. | Thin walled wide extrusions. | E |
| 7020 | Heat treatable. Age hardens naturally therefore will recover properties in heat affected zone after welding. Susceptible to stress corrosion. Good ballistic deterrent properties. | Armoured vehicles, military bridges, motor cycle and bicycle frames. | P,E |
| 7075 | Heat treatable. Very high strength. Non-weldable. Poor corrosion resistance. | Airframes. | E,P |

Where: * = most commonly used alloys, S = sheet, P = plate and

E = extrusions

Designations for Wrought Alloys

These alloys fall into two distinct categories

1. Those which derive their properties from work hardening.
2. Those which depend upon solution heat treatment and age hardening.

Work Hardened Aluminium Alloys

The 1000, 3000 and 5000 series alloys have their properties adjusted by cold work, usually by cold rolling.

The properties of these alloys depend upon the degree of cold work and whether any annealing or stabilising thermal treatment follows the cold work. A standardised nomenclature is used to describe these conditions.

It uses a letter, O, F or H followed by one or more numbers. It is presented in summary form in Table 4 and defined in Table 6.

Table 4. Standard nomenclature for work hardened aluminium alloys.

| New Symbol | Description | Old BS Symbol |
|------------|---|---------------|
| O | Annealed, soft | O |
| F | As fabricated | M |
| H12 | Strain-hardened, quarter hard | H2 |
| H14 | Strain-hardened, half hard | H4 |
| H16 | Strain-hardened, three quarter hard | H6 |
| H18 | Strain-hardened, fully hard | H8 |
| H22 | Strain-hardened, partially annealed quarter hard | H2 |
| H24 | Strain-hardened, partially annealed | H4 |

| | | |
|-----|---------------------------------------|----|
| | half hard | |
| H26 | Strain-hardened, partially annealed | H6 |
| | three quarter hard | |
| H28 | Strain-hardened, partially annealed | H8 |
| | fully hard | |
| H32 | Strain-hardened and stabilised, | H2 |
| | quarter hard | |
| H34 | Strain-hardened and stabilised, half | H4 |
| | hard | |
| H36 | Strain-hardened and stabilised, three | H6 |
| | quarter hard | |
| H38 | Strain-hardened and stabilised, fully | H8 |
| | hard | |

Table 5. Explanations of symbols used in table 4.

| Term | Description |
|------|--|
| Cold | The nomenclature denotes the degree of cold work |
| Work | imposed on the metal by using the letter H followed by numbers. The first number indicates how the temper is |

achieved.

- | | |
|-----|--|
| H1x | Strain-hardened only to obtain the desired strength without supplementary thermal treatment. |
| H2x | Strain-hardened and partially annealed. These designations apply to products which are strain-hardened more than the desired final amount and then reduced in strength to the desired level by partial annealing. For alloys that age-soften at room temperature, the H2x tempers have the same minimum ultimate tensile strength as the corresponding H3x tempers. For other alloys, the H2x tempers have the same minimum ultimate tensile strength as the corresponding H1x tempers and slightly higher elongation. |
| H3x | Strain-hardened and stabilised. These designations apply to products which are strain-hardened and whose mechanical properties are stabilised either by a low temperature thermal treatment or as a result of heat introduced during fabrication. Stabilisation usually |

improves ductility. This designation is applicable only to those alloys which, unless stabilised , gradually age soften at room temperature.

- H4x H4x Strain-hardened and lacquered or painted. These designations apply to products which are strain-hardened and which may be subjected to some partial annealing during the thermal curing which follows the painting or lacquering operation.
- The second number after H indicates the final degree of strain-hardening, number 8 being the hardest normally indicated.
- The third digit after H, when used, indicates a variation of a two digit temper. It is used when the degree of control of temper or the mechanical properties or both differ from, but are close to, that (or those) for the two digit H temper designation to which it is added, or when some other characteristic is significantly affected.
- The fully soft annealed condition is indicated by the letter O and the 'as fabricated' ie material that has

received no subsequent treatment is indicated as F.

To illustrate; it can be seen that 3103-0 denotes a particular aluminium manganese alloy in the annealed, soft condition, whilst 3103-H16 denotes the same alloy strain-hardened to three quarters hard.

To illustrate this, by reference to Tables 2 and 4, we can see that 3103-0 is an aluminium manganese alloy in the soft annealed condition and 3103-H16 is the same alloy three quarters hard.

With the flexibility of compositions, degree of cold work and variation of annealing and temperature a wide range of mechanical properties can be achieved especially in sheet products.

Multi-Scale Al 5083 for Military Vehicles with Improved Performance

A. Piers Newbery, Steven R. Nutt, and Enrique J. Lavernia

Mechanical milling at cryogenic temperatures produces a nanostructured powder that can be used to manufacture a bulk, ultrafine-grained (UFG), non-heat-treated aluminum alloy with an attractive combination of physical and mechanical properties. The use of a higher-strength aluminum alloy for the construction of military vehicles will reduce their weight substantially and lead to improved fuel consumption, range, reliability, and speed. By introducing coarse grains and creating a multi-scale microstructure, the ductility of the cryomilled aluminum alloy can be increased above that achieved with a fully UFG structure while still retaining high strength levels. The addition of reinforcing ceramic, in the form of particulate added during the milling process, has the ability to increase strength levels even further.

INTRODUCTION

The BAE Systems' Assault Amphibious Vehicle (AAV7A1) shown in Figure 1 provides a range of services on the battlefield that include the protected transport of infantry, covering fire for dismounted infantry, and reconnaissance. The AAV7A1 family of vehicles is capable of superior mobility, firepower, and protection in battle using a technologically advanced fighting system that maximizes lethality and survivability. The U.S. Marine Corps frequently deploys the AAV7A1 worldwide, including Iraq.

Driven by a VT400 Cummins diesel engine, with a NAVSEA hydro-mechanical automatic transmission, the AAV7A1 has a top road speed of 72 km/h and a range of 483 km. The AAV7A1 has the capability to cruise at 10 km/h in

water and negotiate 3 m plunging surf with its water jets. The weight of an empty AAV7A1 is 21 t, increasing to 27 t when loaded for combat. To this weight, the aluminum hull contributes approximately 14 t. The hull is made from Al 5083 (Al-4.4Mg-0.7Mn-0.15Cr), a non-heat-treatable alloy. The alloy, used in the work-hardened condition, is chosen for its excellent combination of strength (ultimate tensile strength [UTS] of 310 MPa), weldability, and corrosion resistance, particularly in a marine environment. A significant proportion of the additional weight is steel armor that is bolted on.

To decrease the fuel consumption and to increase the range of the vehicle in the field, reducing the overall weight of the AAV7A1 is a prime objective. Thinning the hull structure and/or decreasing the dependence on steel for bolt-on armor can achieve target weight reductions. Increasing the strength of the Al 5083 while retaining its welding and anti-corrosion properties, and consequently decreasing the amount required, is thus attractive. Improving Al 5083's ballistic performance will also decrease the amount of additional steel armor needed. Al 5083, with a tunable combination of strength and ductility, is desirable for use on different parts of the vehicle. This can be achieved through the implementation of cryogenic ball milling, which can produce ultrafine-grained (UFG) Al 5083 with a UTS greater than 700 MPa,¹ over twice that of the standard alloy.

The University of California at Davis (UCD) is currently leading a program funded by the U.S. Office of Naval Research to develop cryomilled Al 5083 for U.S. Marine Corps applications, such as the AAV7A1. The University of California at Davis is partnered with the University of Southern California

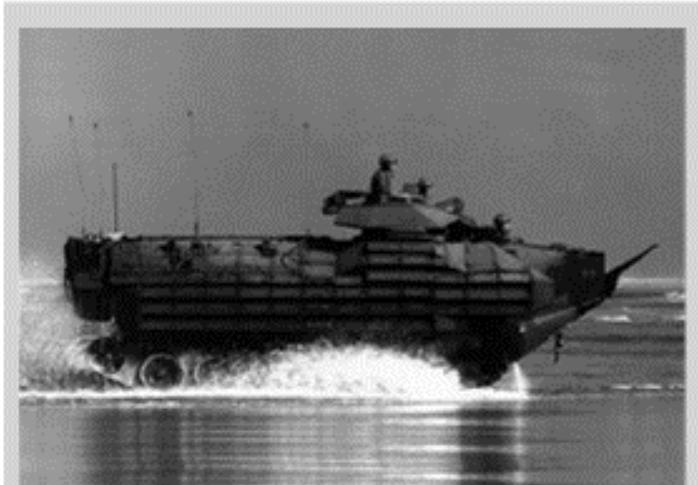


Figure 1. An Assault Amphibious Vehicle (AAV7A1) in motion (image courtesy of BAE Systems).

