

۱۳۰۷

دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

دانشکده مهندسی مکانیک

پایان نامه دوره کارشناسی ارشد

گرایش ساخت و تولید

بهینه سازی فرآیند سنگ زنی آلیاژ تیتانیوم

به کمک خنک کاری فوق سرد با نیتروژن مایع

نگارش:

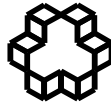
محمد نساج پور اصفهانی

استاد راهنما:

دکتر مجید قریشی

پاییز ۱۳۹۲

اللهم لا تحزننا ولا تجعلنا
من الحزينين



تاسیس ۱۳۰۷

دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

تاییدیه هیأت داوران

هیأت داوران پس از مطالعه پایان نامه و شرکت در جلسه دفاع از پایان نامه تهیه شده تحت عنوان:

بهینه سازی فرآیند سنگ زنی آلیاژ تیتانیوم به کمک خنک کاری فوق سرد با نیتروژن مایع

توسط محمد نساج پوراصفهانی صحت و کفایت تحقیق انجام شده را برای اخذ درجه

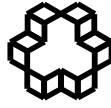
کارشناسی ارشد رشته مهندسی مکانیک - گرایش ساخت و تولید در تاریخ ۱۳۹۲/۸/۱۵ مورد تأیید قرار دادند.

امضاء ۱- استاد راهنما دکتر مجید قریشی

امضاء ۲- استاد ممتحن دکتر مهرداد وحدتی

امضاء ۳- استاد ممتحن دکتر عبدالحسین جلالی

امضاء ۴- نماینده تحصیلات تکمیلی دکتر مهرداد وحدتی



تاسیس ۱۳۰۷

دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی

اظهارنامه دانشجو

اینجانب محمد نساج پوراصفهانی دانشجوی کارشناسی ارشد رشته مهندسی

مکانیک گرایش ساخت و تولید دانشکده مهندسی مکانیک دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین

طوسی گواهی می‌نمایم که تحقیقات ارائه شده در پایان‌نامه با عنوان:

بهینه‌سازی فرآیند سنگ‌زنی آلیاژ تیتانیوم به کمک خنک‌کاری فوق‌سرد با نیتروژن مایع

با راهنمایی استاد محترم جناب آقای دکتر مجید قریشی توسط شخص اینجانب انجام شده

است. صحت و اصالت مطالب نگارش شده در این پایان‌نامه مورد تأیید می‌باشد. در مورد

استفاده از کار دیگر محققان به مرجع مورد استفاده اشاره شده است. به علاوه گواهی می‌نمایم

که مطالب مندرج در پایان‌نامه تاکنون برای دریافت هیچ نوع مدرک یا امتیازی توسط اینجانب

یا فرد دیگری در هیچ جا ارائه نشده است و در تدوین متن پایان‌نامه چارچوب (فرمت)

مصوب دانشگاه را به طور کامل رعایت کرده‌ام.

امضاء دانشجو:

تاریخ:

حق طبع، نشر و مالکیت نتایج

- ۱- حق چاپ و تکثیر این پایان نامه متعلق به نویسنده و استاد راهنمای آن می باشد. هرگونه تصویربرداری از کل یا بخشی از پایان نامه تنها با موافقت نویسنده یا استاد راهنما یا کتابخانه دانشکده مهندسی مکانیک دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی مجاز می باشد.
- ۲- کلیه حقوق معنوی این اثر متعلق به دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی می باشد و بدون اجازه کتبی دانشگاه به شخص ثالث قابل واگذاری نیست.
- ۳- استفاده از اطلاعات و نتایج موجود پایان نامه بدون ذکر مرجع مجاز نمی باشد.

تقدیم

تقدیم به پدر و مادر عزیزم که پشتیبان من در تمام مراحل انجام این پروژه بوده‌اند.

تشکر و قدردانی

بدین وسیله از جناب آقای دکتر قریشی که اینجانب را در انجام این مهم یاری نمودند، تشکر و سپاسگذاری می‌کنم.

چکیده

مصرف مایع خنک کننده در فرآیند سنگ زنی به ویژه برای سنگ زنی سوپر آلیاژها از جمله آلیاژ تیتانیوم (Ti-6Al-4V) به علت خواص این آلیاژ مانند هدایت حرارتی پایین آن و اهمیت کنترل و کاهش دمای منطقه سنگ زنی بسیار زیاد است. استفاده از خنک کننده‌های معمولی برای سنگ زنی این آلیاژ کارآمدی لازم را ندارد از این رو در این تحقیق سعی شده است با استفاده از خنک کاری فوق سرد با نیتروژن مایع آسیب هایی از جمله زبری سطح، میکروتِرک ها، اکسیداسیون و سوختگی سطحی، همچنین نیروهای سنگ زنی کنترل و به حداقل میزان خود برسند. علاوه بر این جدیدترین روش های آماری متناسب با طبیعت فرآیند، تأثیرات هر یک از پارامترهای سنگ زنی (سرعت برشی، سرعت پیشروی و عمق برش) و همچنین تعامل اثر آنها را بر روی خروجی های زبری سطح، نیروی عمودی و نیروی مماسی مورد بررسی قرار داده و بهینه ترین سطوح را برای آنها مشخص کرده است.

این تحقیق نشان می دهد استفاده از نیتروژن مایع به عنوان خنک کننده تأثیر مثبتی بر روی کاهش زبری سطح و نیروهای سنگ زنی دارد، همچنین باعث کاهش آسیب های سطحی قطعه کار شده و از اکسیداسیون سطح آلیاژ تیتانیوم هنگام سنگ زنی جلوگیری می کند. علاوه بر این هر یک از پارامترهای سرعت برشی، سرعت پیشروی و عمق برش بر روی خروجی های مورد مطالعه، موثر می باشد و بطور مثال افزایش سرعت برشی باعث افزایش زبری سطح و کاهش نیروهای سنگ زنی می شود، همچنین افزایش عمق برش، افزایش زبری سطح و نیروها را در پی دارد.

واژه های کلیدی : سنگ زنی آلیاژ تیتانیوم (Ti-6Al-4V)، خنک کاری فوق سرد با نیتروژن مایع

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
ح	فهرست جداول.....
خ	فهرست شکل‌ها.....
۱	فصل ۱- مقدمه.....
۴	۱-۱- تحقیق در منابع.....
۴	۱-۱-۱- بررسی مقالات مربوط به خنک‌کاری در سنگ‌زنی.....
۵	۱-۱-۲- بررسی مقالات مربوط به سنگ‌زنی آلیاژ تیتانیوم.....
۶	۱-۱-۳- بررسی مقالات مربوط به ماشین‌کاری آلیاژ تیتانیوم.....
۷	۱-۱-۴- بررسی مقالات مربوط به خنک‌کاری فوق‌سرد.....
۷	۱-۱-۴-۱- خنک‌کاری فوق‌سرد در ماشین‌کلی.....
۸	۱-۱-۴-۲- خنک‌کاری فوق‌سرد در سنگ‌زنی.....
۱۰	۱-۵- جمع‌بندی.....
۱۱	فصل ۲- فرآیند سنگ‌زنی.....
۱۲	۲-۱- سنگ‌زنی.....
۱۳	۲-۲- پارامترهای سنگ‌زنی.....
۱۳	۲-۲-۱- ضخامت براده تغییر شکل نیافته (h_{cu}).....
۱۴	۲-۲-۲- سرعت برشی (V_S).....
۱۴	۲-۲-۳- سرعت پیشروی (V_W).....
۱۴	۲-۲-۴- عمق برش (a_e).....
۱۴	۲-۲-۵- چگالی ذرات ساینده فعال (C).....
۱۴	۲-۲-۶- فاکتور شکل ذرات ساینده (f).....
۱۴	۲-۲-۷- نیروی وارد بر هر ذره ساینده.....
۱۵	۲-۲-۸- نیروها در سنگ‌زنی.....

- ۱۵.....۹-۲-۲- انرژی مخصوص سنگ‌زنی (e_c)
- ۱۷.....۱۰-۲-۲- نرخ براده‌برداری مخصوص (Q')
- ۱۷.....۱۱-۲-۲- قدرت سنگ‌زنی (P)
- ۱۷.....۳-۲- ماشین‌های سنگ‌زنی
- ۱۸.....۴-۲- سیال خنک‌کننده در سنگ‌زنی
- ۱۸.....۱-۴-۲- وظایف برشی
- ۱۹.....۱-۱-۴-۲- روانکاری
- ۱۹.....۲-۱-۴-۲- خنک‌کاری
- ۱۹.....۲-۴-۲- وظایف غیربرشی
- ۲۰.....۵-۲- انواع سیالات سنگ‌زنی
- ۲۱.....۶-۲- خنک‌کاری فوق‌سرد
- ۲۱.....۷-۲- انتخاب ابزار سنگ‌زنی
- ۲۲.....۱-۷-۲- سیلیکون کاربید (SiC)
- ۲۳.....فصل ۳- طراحی آزمایش‌ها و روش طراحی عاملی
- ۲۴.....۱-۳- خطوط راهنما برای طراحی آزمایش‌ها
- ۲۴.....۱-۱-۳- شناسایی فرآیند
- ۲۴.....۲-۱-۳- انتخاب عوامل و سطوح آن‌ها
- ۲۵.....۳-۱-۳- انتخاب طرح آزمایش
- ۲۵.....۲-۳- تجزیه و تحلیل داده‌ها
- ۲۵.....۳-۳- انواع روش‌های طراحی آزمایش
- ۲۶.....۱-۳-۳- طراحی آزمایش عاملی
- ۲۶.....۴-۳- تحلیل آزمایش‌ها
- ۲۷.....۱-۴-۳- تحلیل واریانس (ANOVA)
- ۳۱.....۲-۴-۳- تحلیل رگرسیون
- ۳۲.....۳-۴-۳- بررسی پارامتر R^2

- ۳۲.....تحلیل باقی مانده‌ها. ۳-۴-۴
- ۳۲.....نمودار توزیع نرمال باقی مانده‌ها. ۳-۴-۵
- ۳۳.....تعیین روش طراحی آزمایش در این تحقیق. ۳-۵
- ۳۵.....فصل ۴- روش انجام آزمایش‌ها و اندازه‌گیری‌ها. ۴-۳۵
- ۳۶.....۱-۴- پارامترهای ورودی. ۴-۱-۳۶
- ۳۷.....۱-۱-۴- سرعت برشی. ۴-۱-۱-۳۷
- ۳۷.....۲-۱-۴- سرعت پیشروی. ۴-۱-۲-۳۷
- ۳۷.....۳-۱-۴- عمق برش. ۴-۱-۳-۳۷
- ۳۷.....۴-۱-۴- خنک‌کار. ۴-۱-۴-۳۷
- ۳۷.....۵-۱-۴- چرخ سنگ. ۴-۱-۵-۳۷
- ۳۸.....۲-۴- پارامترهای خروجی. ۴-۲-۳۸
- ۳۹.....۳-۴- ماده خام. ۴-۳-۳۹
- ۴۰.....۴-۴- تجهیزات. ۴-۴-۴۰
- ۴۰.....۱-۴-۴- دستگاه سنگ. ۴-۱-۴-۴۰
- ۴۰.....۲-۴-۴- مخزن نیتروژن مایع. ۴-۲-۴-۴۰
- ۴۱.....۳-۴-۴- زبری سطح. ۴-۳-۴-۴۱
- ۴۲.....۴-۴-۴- نیرو. ۴-۴-۴-۴۲
- ۴۲.....۵-۴-۴- مورفولوژی سطح. ۴-۵-۴-۴۲
- ۴۳.....۵-۴- طراحی آزمایش‌ها و فرآیند. ۴-۵-۴۳
- ۴۴.....۶-۴- نحوه انجام آزمایش‌ها و اندازه‌گیری‌ها. ۴-۶-۴۴
- ۴۶.....فصل ۵- تحلیل نتایج. ۵-۴۶
- ۴۷.....۱-۵- زبری سطح. ۵-۱-۴۷
- ۴۷.....۱-۱-۵- محاسبات، نمودارها و نتایج. ۵-۱-۱-۴۷
- ۴۷.....۱-۱-۵- تبیین برخی مفاهیم آماری. ۵-۱-۱-۴۷
- ۵۰.....۲-۱-۵- اصلاح مدل زبری سطح. ۵-۲-۱-۵۰

- ۵۱.....تحلیل نتایج آنالیز واریانس زبری سطح ۳-۱-۵
- ۵۳.....بلوک بندی ۱-۳-۱-۵
- ۵۴.....سرعت برشی ۲-۳-۱-۵
- ۵۵.....سرعت برشی \times سرعت پیشروی ۳-۳-۱-۵
- ۵۶.....سرعت پیشروی \times عمق برش ۴-۳-۱-۵
- ۵۶.....جمع بندی ۵-۳-۱-۵
- ۵۶.....نیرو ۲-۵
- ۵۶.....تحلیل نتایج آنالیز واریانس نیرو ۱-۲-۵
- ۵۷.....نیروی عمودی ۱-۱-۲-۵
- ۵۷.....بلوک بندی ۱-۱-۱-۲-۵
- ۵۸.....سرعت برشی ۲-۱-۱-۲-۵
- ۵۹.....عمق برش ۳-۱-۱-۲-۵
- ۵۹.....سرعت پیشروی \times عمق برش ۴-۱-۱-۲-۵
- ۶۰.....جمع بندی ۵-۱-۱-۲-۵
- ۶۰.....نیروی مماسی ۲-۱-۲-۵
- ۶۱.....بلوک بندی ۱-۲-۱-۲-۵
- ۶۱.....سرعت برشی ۲-۲-۱-۲-۵
- ۶۲.....عمق برش ۳-۲-۱-۲-۵
- ۶۳.....سرعت برشی \times سرعت پیشروی ۴-۲-۱-۲-۵
- ۶۳.....سرعت برشی \times سرعت پیشروی \times عمق برش ۵-۲-۱-۲-۵
- ۶۳.....جمع بندی ۶-۲-۱-۲-۵
- ۶۴.....فازهای موجود در سطح ۳-۵
- ۶۸.....مورفولوژی سطح ۴-۵
- ۷۳.....فصل ۶- نتیجه گیری و پیشنهادها
- ۷۴.....۱-۶ نتیجه گیری

۷۵.....	۲-۶- پیشنهادها.....
۷۶.....	منابع و مآخذ.....
۷۷.....	فهرست منابع و مآخذ.....

فهرست جداول

صفحه

عنوان

جدول ۱-۳- آزمایش های انجام شده برای تعیین تاثیر یک پارامتر با a سطح و با n تکرار در هر سطح.....	۲۸
جدول ۲-۳- جدول تحلیل واریانس یا ANOVA برای حالت تک پارامتری.....	۳۱
جدول ۳-۳- جدول ANOVA بر تحلیل رگرسیون.....	۳۱
جدول ۴-۳- مقادیر واقعی سطوح پارامترها جهت انجام آزمایش ها.....	۳۴
جدول ۱-۴- فاکتورهای ثابت و متغیر و مقادیر آنها.....	۳۶
جدول ۲-۴- خواص آلیاژ Ti-6Al-4V.....	۳۹
جدول ۳-۴- آنالیز مواد آلیاژ تیتانیوم مورد استفاده در آزمایش ها.....	۴۰
جدول ۴-۴- مشخصات فنی دستگاه سنگ مورد استفاده.....	۴۱
جدول ۵-۴- ماتریس انجام آزمایش ها.....	۴۳
جدول ۱-۵- نتایج آنالیز واریانس زبری سطح.....	۴۷
جدول ۲-۵- نتایج آنالیز واریانس زبری سطح بعد از اصلاح مدل.....	۵۰
جدول ۳-۵- نتایج آنالیز واریانس نیروی عمودی.....	۵۷
جدول ۴-۵- نتایج آنالیز واریانس نیروی مماسی.....	۶۰
جدول ۵-۵- درصد فازهای موجود در سطح قطعه خام اولیه.....	۶۴
جدول ۶-۵- درصد فازهای موجود در سطح قطعه سنگ زنی شده با نیتروژن مایع.....	۶۵
جدول ۷-۵- درصد فازهای موجود در سطح قطعه سنگ زنی شده با محلول آب-صابون.....	۶۶

فهرست شکل ها

صفحه

عنوان

- شکل ۱-۲- ساختمان عمومی چرخ سنگ و نحوه باربرداری در ناحیه برش..... ۱۲
- شکل ۲-۲- نیروها در سنگ زنی..... ۱۵
- شکل ۳-۲- منحنی تابع زبری سطح بر حسب انرژی مخصوص سنگ زنی..... ۱۶
- شکل ۴-۲- تخمین دمای ناحیه سنگ زنی برای ساینده الماس [۲۵]..... ۱۷
- شکل ۱-۳- نمودار احتمال نرمال..... ۱۹
- شکل ۱-۴- نمونه قطعه کار مورد مطالعه..... ۳۹
- شکل ۲-۴- مخزن نیتروژن مایع..... ۴۱
- شکل ۳-۴- دستگاه زبری سنج..... ۴۱
- شکل ۴-۴- دستگاه دینامومتر..... ۴۲
- شکل ۵-۴- دستگاه میکروسکوپ الکترونی..... ۴۲
- شکل ۶-۴- دو نمونه از عکس های SEM گرفته شده..... ۴۲
- شکل ۷-۴- سنگ زنی با استفاده از نیتروژن مایع..... ۴۵
- شکل ۹-۴- سنگ زنی با استفاده از محلول آب-صابون..... ۴۶
- شکل ۱-۵- مقادیر باقی مانده بر حسب مقادیر برآزش شده زبری سطح..... ۴۹
- شکل ۲-۵- نمودار احتمال نرمال باقی مانده زبری سطح..... ۴۹
- شکل ۳-۵- نمودار احتمال نرمال باقی مانده مدل اصلاح شده زبری سطح..... ۵۱
- شکل ۴-۵- تعامل اثر سرعت برشی و سرعت پیشروی بر زبری سطح..... ۵۲
- شکل ۵-۵- تعامل اثر سرعت پیشروی و عمق برش بر زبری سطح..... ۵۲
- شکل ۶-۵- تعامل اثر سرعت برشی و عمق برش بر زبری سطح..... ۵۳
- شکل ۷-۵- تاثیر سرعت برشی بر زبری سطح..... ۵۴
- شکل ۸-۵- تاثیر سرعت برشی بر نیروی عمودی..... ۵۸

- شکل ۵-۹- تاثیر عمق برش بر نیروی عمودی..... ۵۹
- شکل ۵-۱۰- تعامل اثر سرعت پیشروی و عمق برش بر نیروی عمودی..... ۶۰
- شکل ۵-۱۱- تاثیر سرعت برشی بر نیروی مماسی..... ۶۲
- شکل ۵-۱۲- تاثیر عمق برش بر نیروی مماسی..... ۶۳
- شکل ۵-۱۳- تعامل اثر سرعت برشی و سرعت پیشروی بر نیروی مماسی..... ۶۴
- شکل ۵-۱۴- طیف EDX در سطح قطعه خام اولیه..... ۶۴
- شکل ۵-۱۵- طیف EDX در سطح قطعه سنگزنی شده با نیتروژن مایع..... ۶۵
- شکل ۵-۱۶- طیف EDX در سطح قطعه سنگزنی شده با محلول آب-صابون..... ۶۶
- شکل ۵-۱۷- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۶۸
- شکل ۵-۱۸- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۶۸
- شکل ۵-۱۹- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۶۹
- شکل ۵-۲۰- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۶۸
- شکل ۵-۲۱- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۷۰
- شکل ۵-۲۲- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۷۰
- شکل ۵-۲۳- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۷۱
- شکل ۵-۲۴- عکس SEM سطح قطعه کار..... ۷۱

فصل اول

مقدمه

۱- مقدمه

امروزه در ساخت تجهیزات پیشرفته که معمولاً در صنایع هوافضا کاربرد دارند از سوپر آلیاژها استفاده می‌شود، بسیاری از این سوپر آلیاژها را مانند آلیاژ تیتانیوم نمی‌توان با روش‌های معمولی (ابزارها و روش‌های خنک‌کاری معمولی) سنگ‌زنی نمود.

آلیاژ تیتانیوم به علت داشتن نسبت استحکام به وزن بالا، مقاومت به خوردگی، مقاومت به خستگی و رشد ترک و دمای کاری بالا بدون خزش، به طور وسیعی در قسمت‌های مختلف هواپیما استفاده می‌شود. لازم بذکر است به علت هزینه بالای تولید آلیاژهای تیتانیوم بیشتر در هواپیماهای نظامی به کار می‌رود. همچنین مقاومت به خوردگی عالی تیتانیوم آن را به عنوان فلزی با ارزش در صنایع شیمیایی و پتروشیمی مانند تولید لوله، مبدل‌های حرارتی، فیلترها و ... مطرح کرده است. استفاده از این آلیاژ در صنایع حساس نیاز به ساخت قطعاتی با کیفیت بالا دارد، از طرفی به دلیل فعال بودن این آلیاژ همچنین پایین بودن هدایت حرارتی مشکلاتی در ماشین‌کاری همچنین سنگ‌زنی این آلیاژ وجود دارد، از جمله این مشکلات می‌توان به سوختگی سطح، میکروتُرک‌ها و اکسیداسیون سطح اشاره کرد، برای کاهش این عیوب باید پارامترهای موجود در ماشین‌کاری و سنگ‌زنی را بهینه کرد، از جمله مهمترین این پارامترها نوع و نحوه خنک‌کاری است.

خنک‌کاری فوق‌سرد^۱ با استفاده از مایعاتی مانند هل‌پوم، هیدروژن، نئون، اکسیژن و نیتروژن در رفع مشکلات ذکر شده موثر است. نیتروژن مایع به دلیل بی‌بو بودن، بی‌رنگ بودن، غیر سمی بودن و همچنین خاصیت ضد اکسیداسیون بیشترین استفاده را در خنک‌کاری فوق‌سرد دارد. استفاده از نیتروژن مایع به عنوان مایع خنک‌کننده با استفاده از یک جت در سنگ‌زنی تعدادی از فولادها بهبود قابل ملاحظه‌ای در سطح سنگ‌زنی شده داشته است.

در این پژوهش سعی گردیده با مطالعه پارامترهای سنگ‌زنی از جمله سرعت برشی، سرعت پیشروی، عمق برش و استفاده از نیتروژن مایع به عنوان خنک‌کننده و مقایسه آن با خنک‌کننده معمولی با استفاده از روش طراحی آزمایش‌ها اثر هر پارامتر به صورت جدا و همچنین تعامل اثر آن‌ها بر روی خروجی‌ها و امکان به حداقل رساندن عیوب سطحی در سنگ‌زنی آلیاژ تیتانیوم

^۱Cryogenic

(Ti-6Al-4V) مورد بررسی قرار گیرد و پارامترهای فوق برای برای رسیدن به یک حالت مطلوب، بهینه شوند.

بر این اساس در این فصل مختصری از تحقیقات صورت گرفته بر روی Ti-6Al-4V و همچنین تحقیقات بر روی استفاده از نیتروژن مایع به عنوان خنک کننده در ماشین کاری و سنگ زنی نمونه های فولادی ارائه گردیده است.

در فصل دوم فرآیند سنگ زنی و پارامترهای موثر در آن و اثرات نیتروژن مایع بیان گردیده است.

در فصل سوم ضمن طراحی آزمایش ها بر اساس روش طرح های عاملی توضیحاتی درباره مزایای استفاده از روش های آماری در طراحی آزمایش ها مورد بحث قرار گرفته است.

در فصل چهارم ضمن معرفی مشخصات دستگاه ها و لوازم مورد استفاده در انجام آزمایش ها، روش انجام آزمایش ها و مشخصات ماده مورد مطالعه یعنی Ti-6Al-4V ذکر گردیده است.

در فصل پنجم تحلیل های آماری صورت گرفته بر نتایج آزمایش ها نظیر زبری سطح، میزان نیرو، میزان آسیب های سطحی و نمودارهایی جهت تشریح تعامل اثر پارامترهای مختلف ارائه و نیز علل مختلف رفتار نمودارها با استفاده از مدل های علمی فرآیند پیچیده سنگ زنی توجیه و صحت آنها با نتایج دیگر کارهای مشابه مقایسه گردیده است.

در نهایت در فصل ششم نتایج حاصل شده با اهداف اولیه مورد انتظار که پروژ ه بر مبنای آنها تعریف و انجام شده مقایسه و پیشنهادهایی جهت پروژه های تکمیلی ارائه گردیده است.

۱-۱- تحقیق در منابع

در این فصل مروری بر مقالات مربوط به سیالات خنک کاری در سنگ زنی، سنگ زنی و ماشین کاری آلایژ تیتانیوم و همچنین استفاده از خنک کاری فوق سرد در فرآیندهای ماشین کاری و سنگ زنی ارائه گردیده و همچنین نکاتی که در این تحقیق مورد استفاده واقع خواهد شد ، بیان شده است.

۱-۱-۱- بررسی مقالات مربوط به خنک کاری در سنگ زنی

به طور کلی تاثیر گرمای تولید شده در طی فرآیند سنگ زنی بر کیفیت قطعه کار، حیاتی است. علت تولید گرما، اصطکاک نسبتا بالا به هنگام سنگ زنی است، این حرارت باعث ایجاد آسیب های سطحی قطعه کار می شود و داشتن اطلاعات در مورد بارهای حرارتی - مکانیکی وارد بر قطعه کار امری ضروری برای بدست آوردن سطحی یکپارچه است. خنک کاری و روانکاری تاثیر به سزایی در کنترل این حرارت دارد.

موارد بسیاری در خصوص سیال برشی مورد تحقیق قرار گرفته اند. مکانیزم خنک کاری، انواع خنک کار، نگرانی های استفاده از سیال به لحاظ زیست محیطی و... از مواردی هستند که توجه بسیاری از محققین را به خود جلب نموده اند. بعنوان نمونه در زمینه مکانیزم خنک کاری بیان می گردد که سیال برشی عموما دارای چند کارکرد اصلی است.

سیال برشی علاوه بر کاهش اصطکاک قسمتی از حرارت تولید شده را نیز منتقل و دفع می کند در نتیجه حرارت کمتری تولید شده و سهم قطعه کار نیز از این حرارت تولیدی کاهش می یابد. هرچه این سیال خنک تر باشد بازدهی آن در انتقال حرارت بیشتر خواهد بود [۱].

سومین هدف سیال برشی خارج کردن براده هاست، در صورتی که براده ها جمع و متراکم گردند علاوه بر تغییر مکانیزم باربرداری به شخم و مالش، سبب افزایش نیروی سنگ زنی خواهد شد [۲]، همچنین اگر ذرات براده در سطح چرخ سنگ نفوذ کرده و در آن جا باقی بماند فرآیند براده برداری مختل خواهد شد، پاشیدن مایع خنک کننده با فشار بالا بر روی چرخ سنگ می تواند از تجمع ذرات براده در سطح چرخ سنگ جلوگیری نماید.