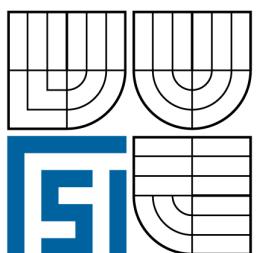


VYSOKÉ UČENÍ TECHNICKÉ V BRNĚ
BRNO UNIVERSITY OF TECHNOLOGY



FAKULTA STROJNÍHO INŽENÝRSTVÍ
ÚSTAV STROJÍRENSKÉ TECHNOLOGIE
FACULTY OF MECHANICAL ENGINEERING
INSTITUTE OF MANUFACTURING TECHNOLOGY

HODNOCENÍ OBROBITELNOSTI SLITIN HLINÍKU - KRITERIA HODNOCENÍ

MACHINABILITY EVALUATION OF ALUMINIUM ALLOYS - CRITERIA FOR EVALUATION

BAKALÁŘSKÁ PRÁCE
BACHELOR THESIS

AUTOR PRÁCE
AUTHOR

MICHAEL BAMBULA

VEDOUCÍ PRÁCE
SUPERVISOR

prof. Ing. BOHUMIL BUMBÁLEK, CSc.

Zadání

ABSTRAKT

Tato bakalářská práce se zabývá obrobitelností slitin hliníku. Jsou zde popsány problémy, které vznikají při obrábění hliníkových slitin, vliv chemického složení na obrobitelnost. Následující část vyhodnocuje obrobitelnost hliníkových slitin a kriteria pro její hodnocení. V poslední části jsou uvedeny řezné podmínky a řezný nástroj pro hliníkové slitiny.

Klíčová slova

Slitiny hliníku, obrobitelnost, adheze, třísky

ABSTRACT

This bachelor project is directed on aluminum alloys machinability. There are described problems which originate during aluminum alloys cutting, further influence of chemical composition on machinability. The following part deals with evaluation of aluminum alloys machinability and criteria for its appreciation. In the last part there are introduced the cutting conditions, and cutting tools for aluminum alloys.

Key words

Aluminum alloys, machinability, adhesion, turnings

BIBLIOGRAFICKÁ CITACE

BAMBULA, Michael. Název: *Hodnocení obrobitelnosti slitin hliníku – kriteria hodnocení*. Brno: Vysoké učené technické v Brně, Fakulta strojního inženýrství, 2008. 27 stran., 2 přílohy. Vedoucí práce: prof. Ing. Bohumil Bumbálek, CSc.

Prohlášení

Prohlašuji, že jsem bakalářskou práci na téma „Hodnocení obrobitevnosti slitin hliníku – kriteria hodnocení“ vypracoval samostatně s použitím odborné literatury a pramenů, uvedených na seznamu, který tvoří přílohu této práce.

Datum 22.5.2008

.....

Michael Bambula

Poděkování

Děkuji tímto prof. Ing. Bohumilu Bumbálkovi, CSc. za poskytnutí cenných rad, připomínek a literatury při vypracování bakalářské práce a také za to, že mi věnoval svůj čas.

OBSAH

| | |
|--|----|
| Abstrakt | 3 |
| Prohlášení | 4 |
| Poděkování | 5 |
| Obsah | 6 |
| Úvod | 7 |
| 1 HLINÍK | 8 |
| 1.1 Slitiny hliníku | 8 |
| 1.1.1 Slitiny hliníku pro tváření | 9 |
| 1.1.2 Slitiny hliníku pro odlitky | 9 |
| 1.1.3 Automatové slitiny hliníku | 9 |
| 1.1.4 Další rozdělení slitin hliníku | 9 |
| 2 OBROBITELNOST | 10 |
| 2.1 Obrobitevnost hliníku, obrobitevnost slitin hliníku | 10 |
| 2.1.1 Vliv chemického složení hliníkových slitin na jejich obrobitevnost | 11 |
| 3 HODNOCENÍ OBROBITELNOSTI | 13 |
| 3.1 Rozdělení materiálů do tříd obrobitevnosti | 14 |
| 3.2 Hodnocení obrobitevnosti materiálu podle tvaru třísky | 15 |
| 3.3 Hodnocení obrobitevnosti slitin hliníku podle vznikajícího tepla | 18 |
| 4 PODMÍNKY PRO OBRÁBĚNÍ SLITIN HLINÍKU | 19 |
| 4.1 Řezný nástroj | 19 |
| 4.1.1 Geometrie nástroje | 19 |
| 4.1.2 Materiál řezného nástroje | 20 |
| 4.1.3 Opatření proti nalepování hliníku | 20 |
| 4.2 Řezné podmínky | 22 |
| Závěr | 23 |
| Seznam použitých zdrojů | 24 |
| Seznam použitých zkrátek a symbolů | 26 |
| Seznam příloh | 27 |

ÚVOD

Používání hliníku a slitin hliníku se každým rokem zvyšuje. Prakticky neexistuje oblast průmyslu a každodenního života, kde bychom se s výrobky z hliníku a slitin hliníku nesetkali. Největší nárůst v používání je v dopravě. Důvodem je především poměr mezi hmotností a mechanickými vlastnostmi. Dalšími důvody, které vedou k rozširování hliníkových slitin, jsou dobré technologické vlastnosti a snadná technologie výroby. Stále častěji se objevuje snaha nahazovat jiné materiály slitinami hliníku. Velký nárůst je především v automobilovém průmyslu.

V roce 1980 bylo použito v každém automobilu v průměru 30 kg hliníkových slitin, v roce 1990 to bylo již cca 50 kg a v roce 2009 se předpokládá použití až 150 kg hliníkových slitin v každém automobilu. (8)

S tím také roste potřeba tyto slitiny opracovávat – obrábět. Slitiny hliníku se řadí mezi materiály, které jsou dobře obrobitevné. Při obrábění nejsou problémy s jejich mechanickými vlastnostmi. Zvláštní problém, který se objevuje z hlediska obrábění, je nalepování hliníku na nástroj. Problém také vzniká s utvářením třísek. Při hodnocení obrobitevnosti to vyžaduje v porovnání s ocelí nebo litinou zcela odlišný přístup.

1 HLINÍK

V technické praxi řadíme hliník a slitiny hliníku do široké skupiny neželezných kovů. Ve strojírenství se čisté prvky používají pouze ojediněle, téměř vždy se jedná o slitiny dvou a více kovů. Je to proto, že čistý hliník má především špatné mechanické a technologické vlastnosti. Pevnost v tahu nedosahuje 100 MPa, tvrdost čistého hliníku je 20–30 HB. Velmi dobré jsou plastické vlastnosti s tažností přesahující 20%. (14)

Tab.1.1 Některé fyzikální vlastnosti hliníku. (12)

| Vlastnosti | Hodnoty |
|---------------------------------|--|
| Mřížka | K2 |
| Parametr mřížky | $a = 0,404958 \text{ nm}$ |
| Hustota | $2,6989 \text{ g.cm}^{-3}$ (pi 20 °C) |
| Teplota tavení | 660,4 °C |
| Teplota varu | 2494 °C |
| Tepelná vodivost | 247 W.m^{-1} (pi 25 °C) |
| Elektrická vodivost | 62 % IACS (Al 99,8) 65 – 66 % IACS (Al 99,999+) |
| Latentní teplo tavení | 397 kJ.kg^{-1} |
| Latentní teplo varu | $10,78 \text{ MJ.kg}^{-1}$ |
| Atomová hmotnost | 26,98154 |
| Objemová změna při krystalizaci | 6,5 % |
| Elektrický odpor | $26,2 \text{ }\text{n}\Omega\text{.m}$ (Al 99,999+ pi 20 °C) $26,55 \text{ }\text{n}\Omega\text{.m}$ (Al 99,8 pi 20 °C) |

1.1 Slitiny hliníku

Čistý hliník se pro konstrukční účely nepoužívá. Přidáním vhodných prvků ovšem vznikají hliníkové slitiny, které mají velmi výhodné mechanické i technologické vlastnosti. Vhodnou kombinací a množstvím přísadových prvků vznikají slitiny s požadovanými vlastnostmi.

Slitiny hliníku se mohou rozdělit do několika skupin podle různých kritérií. Z hlediska obrobitevnosti se hliníkové slitiny rozdělují na slitiny pro tváření, slitiny pro odlitky a slitiny, které jsou přímo určené k obrábění tzv. automatové slitiny. (12)

1.1.1 Slitiny hliníku pro tváření

Hliníkové slitiny pro tváření se dále ještě dělí na dvě větší skupiny. Slitiny s nízkou pevností, které jsou odolné proti korozi. Do této skupiny patří slitiny neobsahující měď, zejména slitiny Al-Mg a Al-Mn.

Slitiny s vyšší pevností, které mají ovšem menší odolnost proti korozi. Zde jsou především slitiny s obsahem mědi. Nejpoužívanější slitiny jsou Al-Cu-Mg, zejména duraly.

Většina slitin hliníku pro tváření má výborné vlastnosti pro obrábění.

(13)

1.1.2 Slitiny hliníku pro odlitky

Slévárenské slitiny pro odlitky obsahují jako hlavní legující prvek nejvíce měď, křemík, hořčík nebo zinek. Pro nastavení optimálních řezných podmínek se rozdělují slévárenské slitiny na dvě hlavní podskupiny dle hlavního legujícího prvku. Slitiny s hlavními legujícími prvky mědí, hořčíkem nebo zinkem jsou velmi dobře obrobiteLNé a dají se srovnat se slitinami pro tváření. Slitiny, které mají jako hlavní legující prvek křemík, vyžadují odlišné nastavení řezných podmínek. (12)

1.1.3 Automatové slitiny hliníku

Slitiny hliníku určené k obrábění jsou legovány prvky, které mají zajistit podmínky pro tvorbu drobné lámavé třísky. Jedná se především o olovo, bismut, antimon a kadmiem. Tyto prvky mají nízkou teplotu tání, neropouštějí se v základní hliníkové matrici a tvoří měkké částice. Jako automatové slitiny jsou nejvíce používány slitiny Al-Cu a Al-Mg-Si. Z důvodu vlivu na životní prostředí se olovo ve slitinách nahrazuje jinými prvky, které zajistí potřebné vlastnosti. Většinou se olovo v automatových slitinách nahrazuje cíinem. (12)

1.1.4 Další rozdělení slitin hliníku

Slitiny hliníku je možné rozdělit do dalších skupin dle různých kriterií.

| | | |
|--|---------------|----------------|
| <u>Podle hlavních přísadových prvků:</u> | slitiny Al–Si | siluminy |
| | slitiny Al–Cu | duralaluminium |
| | slitiny Al–Mg | hydronalium |

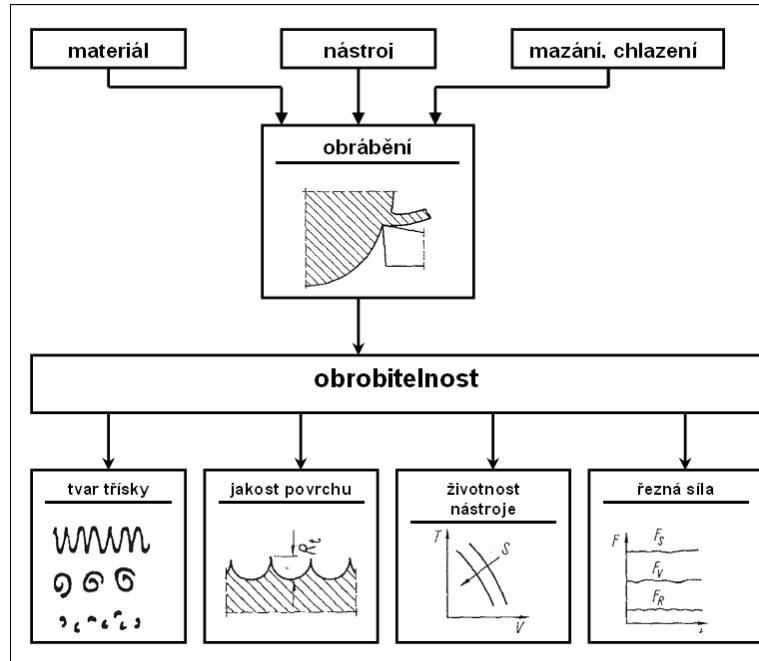
Podle schopnosti slitin tepelného zpracování: - vytvrditelné
- nevytvrditelné

(14)

Z hlediska obrobitelnosti se rozdělují slitiny hliníku do tří skupin. Jsou to slitiny slévárenské, tvářené a slitiny určené pro obrábění tzv. automatové.

2 OBROBITELNOST

Obrobiteľnosť je technologická vlastnosť daného materiálu, ktorá charakterizuje jeho vhodnosť k obrábaní. (7) Je to vlastnosť, ktorou nelze presne pojmenovať a vymezit. Vždy se jedná o interakciu materiálu obrobku a nástroja.



Obr. 2.1 Parametry charakterizující obrobiteľnosť (12)

Pojem obrobiteľnosť nelze odloučit od pojmu řezivost nástroje, protože konečný výsledek obrábaní závisí kromě charakteristiky materiálu obrobku také na fyzikálních vlastnostech břitu nástroje. (7) Vždy se jedná o vzájemné působení materiálů nástroje a obrobku. Rychlosť obrábaní a kvalita obrobenej plochy závisí na obou uvedených vlastnostech, obrobiteľnosti materiálu a řezivosti nástroje.

2.1 Obrobiteľnosť hliníku, obrobiteľnosť slitin hliníku

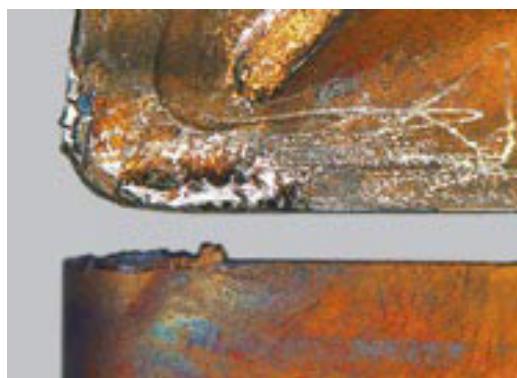
Všeobecně se řadí slitiny hliníku do skupiny materiálů, které jsou dobře obrobiteľné. (12)

Hliník a jeho slitiny však při obrábení, zejména za sucha, patří mezi problémové materiály i přes svoje poměrně nízké mechanické vlastnosti. (3)

Hliník je prvek, který má vysokou tepelnou vodivost. Proto velká část tepla, které vzniká při řezném procesu, je z místa řezu odváděna do obrobku. Hliník

má velkou tepelnou roztažnost a tímto tepelným namáháním dochází k deformaci obrobku. (8)

Další problém vzniká při utváření třísky. Hliník má poměrně nízkou teplotu tavení (660°C). Při odvádění třísky dochází k jejímu nalepování na břit nebo čelo nástroje. K nalepování hliníku dochází především u standardních řezných nástrojů ze slinutých karbidů. (8)



Obr. 2.2 Nárůstek na nástroji (6)

Obrobitelnost čistého hliníku je oproti hliníkovým slitinám velmi špatná a to především kvůli jeho struktuře. Vliv precipitátů, konstitučních fází a měkkých částic působí na obrobitelnost slitin hliníku velmi příznivě. Obrobitelnost slitin hliníku zhoršují především tvrdé fáze, které vznikají vlivem přísadových prvků nebo nečistot. Tyto tvrdé fáze se nazývají intermetalické sloučeniny. (12,14)

2.1.1 Vliv chemického složení hliníkových slitin na jejich obrobitelnost

Slévárenské slitiny s hlavním legujícím prvkem mědí, hořčíkem nebo zinkem jsou považovány za slitiny, u kterých nedochází k problémům s obrobitelností. Nalepování materiálu na nástroj není tak časté, tudíž na opotřebení nástroje nemá zásadní vliv. Na opotřebení nástroje má také vliv struktura materiálu. Pro obrábění je vhodnější jemnozrnná homogenní struktura. Struktura s hrubými nepravidelnými zrny, oxidické vrstvy, nekovové vložky a nečistoty jsou příčinami většího opotřebení řezného nástroje. (12)

Křemík je často klíčovým prvkem ve slitinách hliníku. Kromě toho, že velmi pozitivně působí na řadu slévárenských a dalších vlastností, zásadně ovlivňuje jejich obrobitelnost. Z pohledu opotřebení nástroje se slitiny s obsahem křemíku rozdělují na podeutektické, eutektické a nadutektické. Především nadutektické slitiny, které obsahují hrubé částice Si, způsobují rychlé opotřebení řezného nástroje. Opotřebení nástroje zpravidla závisí na velikosti obsahu křemíku. Existuje zde určitá výjimka. Slitiny s obsahem Si kolem 12% se vyznačují měkkou matricí, do které se tvrdé částice křemíku zatlačí a nedochází tak k opotřebení nástroje. (12)

U nevytvrzovatelných slitin vzniká problém s tvorbou třísky. Tříска se tvoří jako dlouhá a spojitá, je proto nutné ji odstraňovat. Zlepšení obrobitevnosti je možné tvářením za studena. Vytvrzovatelné slitiny jsou naproti tomu obrobitevně velmi dobře, výborná je především jakost povrchu. Ve vytvrzeném stavu se slitiny obrábějí lépe, tříска se tvoří jako dlouhá, stočená a často se snadno láme. V nevytvrzeném stavu je obrobitevnost těchto slitin srovnatelná se slitinami nevytvrzovatelnými, které se obrábějí hůře. (12)

Dalším prvkem, který významně ovlivňuje obrobitevnost hliníku, je železo. To je ve většině slitin považováno za nežádoucí prvek, nečistotu. Železo vytváří ve slitinách hliníku tvrdé intermetalické fáze, které vedou k většímu opotřebení řezného nástroje a zhoršuje se tím obrobitevnost daného materiálu. Podstatný vliv na obrobitevnost má železo při obsahu 1,2% a vyšším. (14)

Prvkem, který zlepšuje obrobitevnost slitin hliníku, je měď. Při obrábění vzniká krátká tříска, snadno lámavá. Důležitý je také velmi kvalitní povrch, který po obrobení vzniká. (14)

Automatové slitiny hliníku jsou slitiny, které jsou přímo určeny pro obrábění na obráběcích automatech. Tomu je přizpůsobeno složení těchto slitin. Obsahují legující prvky, které dávají slitinám vlastnosti vedoucí k lepší obrobitevnosti. Ve světě se nejvíce vyrábí tři základní typy těchto slitin: AlMgSiPb, AlCu4PbMg, AlCu6BiPb. Problémem těchto tří slitin je přítomnost olova. Olovo je prvek, který nejvíce ovlivňuje obrobitevnost slitin, a za tímto účelem je také do slitin přidáván. Olovo je v hliníku nerozpustné a tvoří ve struktuře nízkotavitelné fáze. Tyto fáze se v místě řezu natavují, snižují tření mezi nástrojem a odcházející třískou a zabráňují tvorbě nárůstků na čele nástroje. Řezný nástroj se méně opotřebovává a obrobený povrch je kvalitnější. Olovo také zlepšuje lámavost třísky. Obsah olova v těchto slitinách je 0,5–2,5% hm. Protože je olovo škodlivé vůči lidskému organismu a životnímu prostředí, byly vydány předpisy, které obsah olova ve slitinách hliníku výrazně omezují pouze na několik desetin procenta. Těmito předpisy byli výrobci slitin hliníku donuceni hledat jiné alternativy za olovo. Nejčastější náhradou za olovo je cín, který dodává slitinám hliníku potřebné vlastnosti pro obrábění podobně jako olovo. (12)

3 HODNOCENÍ OBROBITELNOSTI

Protože je obrobitevnost ovlivňována mnoha faktory, řadí se mezi vlastnosti relativní. Při určování obrobitevnosti se musí porovnat hodnocený materiál s jiným materiálem, který byl obráběn za stejných podmínek. Pro porovnání materiálů mohou být použita tato kritéria: drsnost obroběné plochy, teplota řezání, tvar třísky, velikost odporu při řezání, velikost opotřebení řezného nástroje. Při hodnocení obrobitevnosti materiálů se bere v potaz mnoho faktorů, které s obrobitevností souvisí, a přesto není možné obrobitevnost konkrétního materiálu nějakou veličinou ocenit, dát ji nějakou hodnotu. Vždy se bude jednat o porovnání s jiným materiálem.

Zde jsou některé faktory, které souvisí s obrobitevností:

- způsob výroby a tepelného zpracování obráběného materiálu,
- mikrostruktura obráběného materiálu,
- chemické složení obráběného materiálu,
- fyzikální a mechanické vlastnosti obráběného materiálu,
- metoda obrábění,
- řezné podmínky,
- řezné prostředí,
- geometrie nástroje,
- druh a vlastnosti nástrojového materiálu

(4)

Měření obrobitevnosti na základě porovnávání hodnot je možné, ale není zcela přesné. Přesnější by bylo sestavení všech vlastností obrobku, které obrobitevnost ovlivňují, do porovnávací tabulky a zpracovatel by si provedl vlastní vyhodnocení obrobitevnosti. Obrobitevnost ovlivňují metalurgie, chemie, mechanika, ale také tepelné zpracování, legující přísady, vměstky a charakter povrchu materiálu obrobku. Dalšími faktory ovlivňující obrobitevnost jsou kvalita břitu a držáku nástroje, obráběcí stroj a správně nastavené podmínky pro obrábění. (1)

3.1 Rozdělení materiálů do tříd obrobitevnosti

Strojírenské materiály jsou pro určení obrobitevnosti rozděleny do devíti skupin, které jsou označeny malými písmeny abecedy. Hliník a slitiny hliníku jsou zařazeny do skupiny d.

- a - litiny
 - b - oceli
 - c - těžké neželezné kovy a slitiny (měď a slitiny mědi)
 - d - lehké neželezné kovy a slitiny (hliník a slitiny hliníku)
 - e - plastické hmoty
 - f - přírodní nerostné hmoty
 - g - vrstvené hmoty
 - h - pryže
 - v - tvrzené litiny pro výrobu válců
- (4)

V každé z devíti skupin je vybrán vždy jeden materiál, který slouží jako etalon. S etalonem jsou porovnávány všechny ostatní materiály dané skupiny, tím se určuje jejich relativní obrobitevnost.

Kriteriem hodnocení je v_{cT} – hospodárná řezná rychlosť.

(4)

Tab. 3.1 Materiály a třídy obrobitevnosti (10)

| Druh Materiálu | Kategorie materiálu | Třída obrobitevnosti etalonového materiálu ($K_v = 1$) | Etalonový materiál |
|--------------------------------|---------------------|--|--------------------|
| Litiny | a | 10a | 42 2420 |
| Oceli | b | 14b | 12 051.1 |
| Těžké neželezné kovy a slitiny | c | 11c | 42 3213.21 |
| Lehké neželezné kovy a slitiny | d | 10d | 42 4380.11 |

Součinitel obrobitevnosti

Hodnota součinitele obrobitevnosti K_v se získá takto: (7)

$$K_v = \frac{v_{cT/VB} \text{ zkouš.mat.}}{v_{cT/VB} \text{ etal.mat.}} \quad (3.1)$$

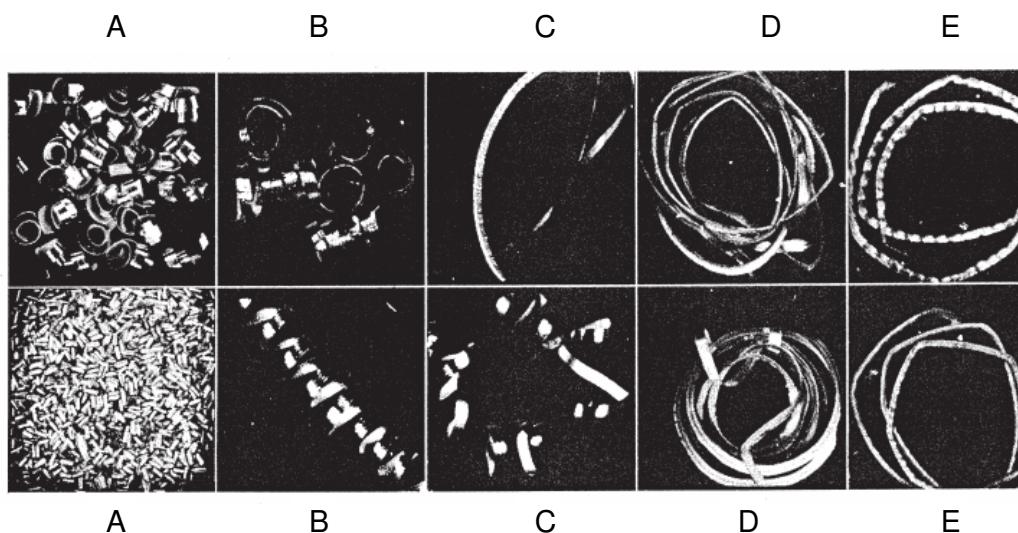
Při posuzování obrobitevnosti hodnotou v_{cT} (řezná rychlosť při konstantní trvanlivosti T, např. T=15 min.) se vlastně jedná o porovnání objemu materiálu odebraného za předem danou jednotku času a předem stanovených řezných podmínek. (4)

Tab. 3.2 Přehled tříd obrobitevnosti a součinitelů obrobitevných hliníkových slitin (15)

| Koeficient K_v | Skupina obrobitevnosti | | | | | | |
|------------------|------------------------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| | 4d | 5d | 6d | 7d | 8d | 9d | 10d |
| střední | 0,25 | 0,32 | 0,40 | 0,50 | 0,63 | 0,80 | 1,00 |
| minimální | 0,23 | 0,29 | 0,36 | 0,45 | 0,57 | 0,72 | 0,90 |
| maximální | 0,28 | 0,35 | 0,44 | 0,56 | 0,71 | 0,89 | 1,12 |
| | 11d | 12d | 13d | 14d | 15d | 16d | 17d |
| střední | 1,26 | 1,59 | 2,00 | 2,50 | 3,15 | 4,00 | 5,00 |
| minimální | 1,13 | 1,42 | 1,79 | 2,25 | 2,83 | 3,56 | 4,48 |
| maximální | 1,41 | 1,78 | 2,24 | 2,82 | 3,55 | 4,47 | 5,63 |

3.2 Hodnocení obrobitevnosti materiálu podle tvaru třísky

Tvar třísky je jedním ze základních parametrů pro hodnocení obrobitevnosti hliníkových slitin. Důvodem ke sledování parametrů třísek je skutečnost, že při obrábění jsou vyžadovány pouze určité druhy třísek, které jsou z hlediska plynulosti procesu nevhodnější. Třísky se rozdělují podle tvaru do několika skupin. Rozdělení se provede na základě vizuálního zhodnocení. Třísky se rozdělují na základě svého tvaru do pěti skupin, které se označují velkými písmeny A až E. (9, 12)



Obr. 3.1 Typické třísky rozdělené do skupin podle tvaru (12)

- A – velmi krátká a lámavá tříska, dobré obrobiteľný materiál, vynikající jakost povrchu
- B – stočená nebo dělená tříska, dobrý až výborný povrch
- C – plynulá tříska, dobrá jakost povrchu
- D – plynulá tříska , vyhovující povrch
- E – špatná tříska, nutné nastavit podmínky obrábění, aby bylo dosaženo lepší třísky a lepší jakosti povrchu

Tab. 3.3 Řezné podmínky pro získání tvaru třísek na obr. 3.1 (11, 15)

| Obrobiteľná skupina | Slitina | Rychlosť (m/min) | Posuv (mm/ot) | |
|---------------------|----------|------------------|---------------|--------------|
| | | | dolní snímek | horní snímek |
| A | 2011-T3 | 120 | 0,066 | 0,152 |
| B | 2024-T4 | 30 | 0,152 | 0,264 |
| C | 6061-T6 | 120 | 0,152 | 0,264 |
| D | 3004-H32 | 120 | 0,152 | 0,264 |
| E | 1100-H12 | 120 | 0,152 | 0,264 |

Tab. 3.4 Srovnání vybraných tvářených a slévárenských slitin hliníku z hlediska tvaru třísky (12)

| Slitina | Stav | Tvrdoš HB | Hodnocení | Slitina | Stav | Tvrdoš HB | Hodnocení |
|------------------|-------------------|------------------|-------------|---------------------|----------------------|----------------------|------------------|
| 1060 Al99.60 | O H12 H18 | 19 23 35 | E E D | 6061 AlMgSiCu | O T4 T6 | 30 65 95 | D C C |
| 2011 AlCuBiPb | T3 T8 | 95 10 | A A | 6063 AlMg0,7Si | O T1 T6 T83 | 25 42 73 82 | D D C C |
| 2014 AlCuSiMn | O T4 T6 | 45 105 135 | D B B | 6262 AlMg1SiPb | T9 | 120 | B |
| 2024 AlCu4Mg1 | O T3 T61 | 47 120 130 | D B B | 7001 AlZn7Mg3Cu2 | O T6 | 60 160 | B B |
| | | | | 7075 AlZnMgCu1,5 | O T6 | 60 150 | D B |
| | | | | 7178 AlZn7MgCu | O T6 T76 | 60 160 - | - B - |
| 2219 AlCu6Mn | O T351 T851 | - 100 130 | - B B | 208 AlSi10(Cu) | F | 55 | B |

| Slitina | Stav | Tvrnost HB | Hodnocení | Slitina | Stav | Tvrnost HB | Hodnocení |
|--------------------|----------|------------|-----------|----------------------|-----------------|----------------|-------------|
| 3003 AlMnCu | O H18 | 28 55 | E D | 242 AlMg3 | T21 T77 | 70 70 | B B |
| 4032 AlSi12NiMg | T6 | 120 | B | A332 | T551 T65 | 105 125 | C C |
| 5005 AlMg1 | O H12 | 28 36 | E E | A356 AlSi7Mg | T51 T6 T7 | 60 90 70 | C C C |
| | H18 | 51 | D | A357 AlSi7Mg0,6 | T6 | 85 | - |
| | H38 | 51 | D | A360 AlSi9,5Mg0,5 | F | 75 | C |
| | O H38 | 47 77 | D C | 413 AlSi12 | F | 80 | E |
| 5154 AlMg3,5 | O H38 | 58 80 | D C | | | | |

Vliv opotřebení břitu nástroje na tvar třísky

Změna tvaru třísky v průběhu řezného procesu signalizuje opotřebení řezného nástroje. Při opotřebení břitu nástroje se začne intenzivně tvořit nárůstek. Následkem toho se změní koeficient tření. Zvýšením tření dochází ke zvýšení teploty při řezném procesu a v důsledku toho k většímu tepelnému ovlivnění břitu nástroje. Tyto změny se projeví v kvalitě obrobene plochy a také ve tvaru vznikající třísky. Při neopotřebovaném nástroji vzniká krátká tříská. Po opotřebení břitu nástroje vzniká dlouhá plynulá tříská. (9)



Obr. 3.2 Tvorba plynulé dlouhé třísky (9)



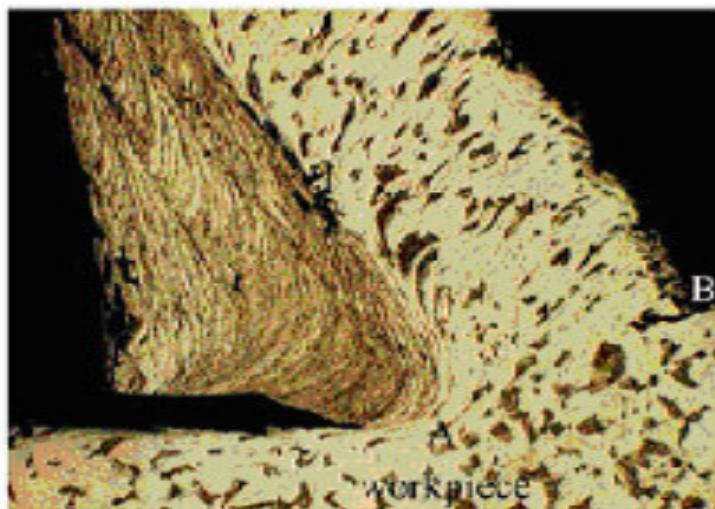
Obr. 3.3 Tvorba krátké článkovité třísky (9)

3.3 Hodnocení obrobitevnosti slitin hliníku podle vznikajícího tepla

Teplo vznikající při řezání má výrazný vliv na opotřebení nástroje a tím i na množství odebraného materiálu. Proto by bylo správnější hodnotit obráběné materiály v pojmech vygenerovaného tepla při řezání. Z tohoto hlediska patří slitiny hliníku mezi materiály dobré obrobitevné, protože jejich teplota tavení je nízká. (2)

4 PODMÍNKY PRO OBRÁBĚNÍ SLITIN HLINÍKU

Obrábění slitin hliníku vyžaduje zcela odlišný přístup v porovnání s obráběním ocelí nebo litin. Zejména se jedná o nastavení optimálních pracovních podmínek, které jsou u hliníkových slitin zcela odlišné. Optimální pracovní podmínky jsou rozhodující pro získání obroběné plochy požadované jakosti a zajištění hospodárnosti výrobního procesu.



Obr. 4.1 Vznik adheze (9)

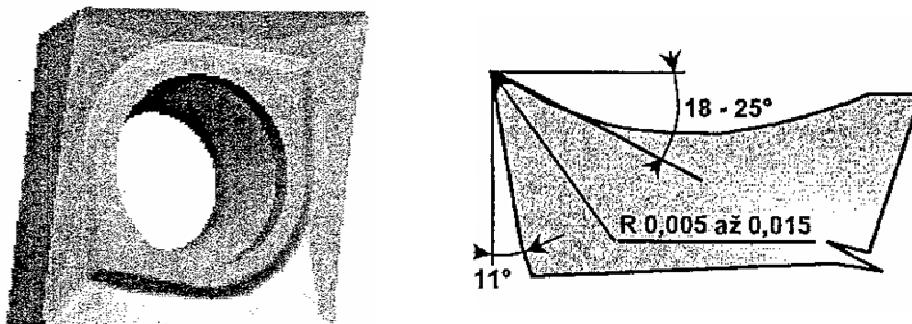
4.1 Řezný nástroj

Pro obrábění slitin hliníku nelze použít standardní řezné nástroje a to především z důvodu nalepování hliníku na řezné nástroje. Důsledkem toho je rychlé opotřebení řezného nástroje a nekvalitní obroběná plocha. Řezný nástroj pro obrábění slitin hliníku musí být odolný vůči nalepování nataveného hliníku. Z tohoto důvodu je nezbytné používání optimálních řezných materiálů, tvarů a typů obráběcích nástrojů, správné geometrie břitů a správných tenkých vrstev. Existuje celá řada moderních univerzálních nástrojů, se kterými lze některé slitiny hliníku hospodárně obrábět. Obecně ale platí, že pro obrábění slitin hliníku je potřeba nástroj, který je speciálně určený pro obrábění těchto slitin. (1,8)

4.1.1 Geometrie nástroje

Obecně platí, že pro obrábění slitin hliníku je potřeba nástroj s ostrým pozitivním břitem. Při obrábění slitin hliníku vzniká problém s odvodem třísky, proto musí geometrie břitu splňovat požadavky na odvod třísky. Často se tvoří dlouhá spojitá tříска, proto je nutné, aby měl řezný nástroj utvářec třísky. Pro obrábění slitin hliníku jsou určeny nástroje s vysoce pozitivním břitem, které

mají kvalitní utvářeče třísky. Pro obrábění není třeba velkých řezných sil, proto jsou vhodné vyměnitelné břitové destičky s pozitivní geometrií břitu, s malým úhlem a poloměrem špičky. (8, 5)



Obr. 4.2 Geometrie nástroje pro obrábění AL-slitiny (5)

4.1.2 Materiál řezného nástroje

Dnes nejpoužívanější řezné nástroje jsou vyměnitelné břitové destičky. Nejuniverzálnější použití mají vyměnitelné břitové destičky ze slinutých karbidů. Při obrábění těmito destičkami vzniká problém s nalepováním hliníku na břít a případně i na čelo destičky. Nalepování hliníku stoupá s větší zrnitostí karbidu wolframu a s vyšším obsahem kobaltu. Na nalepování hliníku má také vliv drsnost řezné hrany nástroje a povrch řezného materiálu. Materiál destiček musí zachovávat dobrou houževnatost při dostatečné otěruzdornosti a vysoké stabilitě řezného procesu. Tyto požadavky splňují vyměnitelné břitové destičky typu WC-Co. Speciálně pro obrábění slitin hliníku jsou určeny jemnozrnné nepovlakované druhy slinutých karbidů. Problém vzniká při obrábění slitin s vyšším obsahem křemíku. Velké tvrdé částice křemíku vyvolávají nadmerné a rychlé opotřebení nástroje. Pro tento druh slitin jsou určeny nástroje, které jsou opatřeny diamantovým povlakem nebo přímo osazené diamantem. Další možností je použití vyměnitelných břitových destiček z polykrystalického diamantu. Destičky z PD se uplatňují především při obrábění velmi vysokými řeznými rychlostmi a tam kde je požadavek na vysokou jakost obrobene plochy a vysokou přesnost rozměrů. (1, 8)

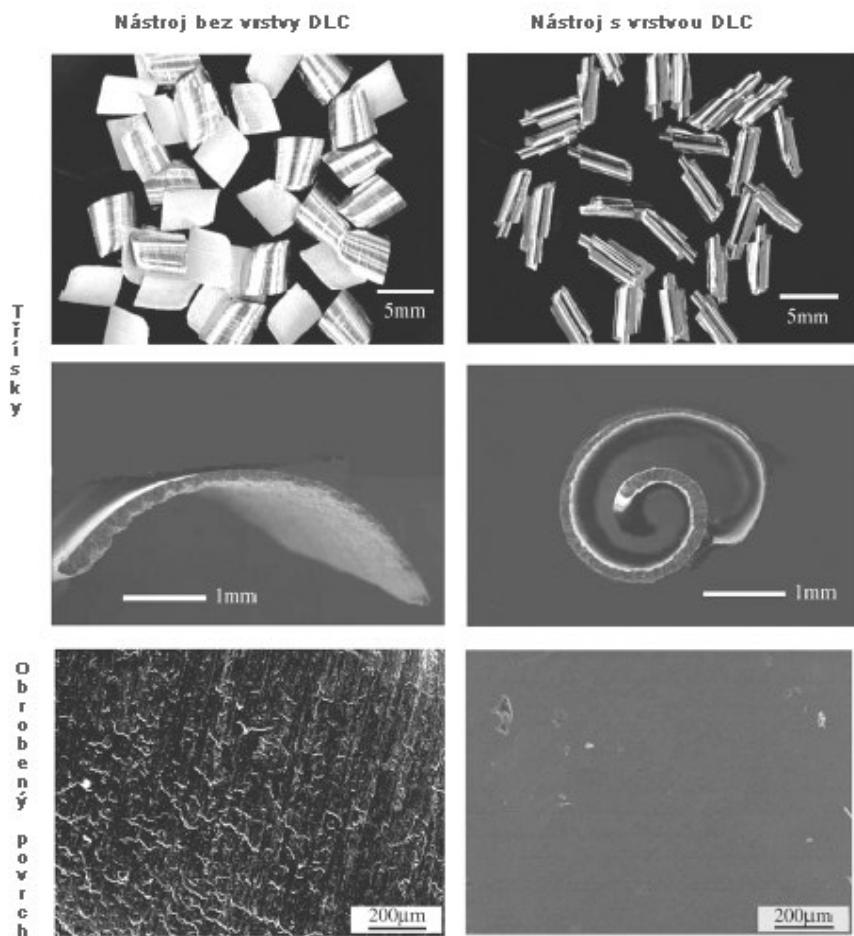
4.1.3 Opatření proti nalepování hliníku

Tendence k nalepování hliníku roste s vyšší drsností povrchu řezného nástroje. Jsou proto vyvíjeny nástroje s minimální drsností řezné hrany a povrchu řezného nástroje. Nástroje jsou upravovány diamantovým mikroleštěním, čímž je dosaženo nižší drsnosti nástroje. Při obrábění se snižuje adheze. Další možností je aplikace ochranných vrstev s nízkým koeficientem tření $\mu = 0,1\text{--}0,2$ (např. TiB_2 , MoS_2 , DLC vrstvy). Povrchové úpravy řezných nástrojů mají také vliv na kvalitu obrobene plochy. Kromě toho, že zamezují

tvorbě nářušků na nástroji, zlepšují jakost obrobene plochy a zvyšuje se rozměrová přesnost obrobku. Leštěný povrch vykazuje v porovnání s neleštěným nižší drsnost, a tím i nižší koeficient tření. Při obrábění dochází ke zlepšení odvodu třísky. (5, 8)

Řešení pro břitové destičky ze slinutých karbidů:

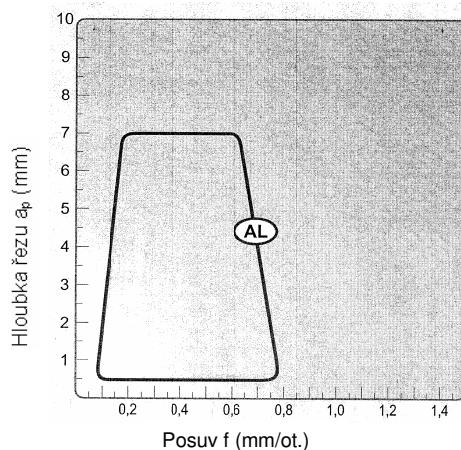
- používat velmi jemný submikronový substrát ($WC < 1\mu m$)
- nízký obsah kobaltu ($Co < 10\%$ a méně)
- ostření na diamantových kotoučích se zrnitostí 30–40 μm
- destičky s mikroleštěným povrchem



Obr. 4.3 Typy třísek a jakost povrchu při frézování za sucha bez DLC a s DLC (9)

4.2 Řezné podmínky

Nastavení optimálních řezných podmínek a zvolení správného nástroje je základním předpokladem k hospodárnosti obráběcího procesu. Zvláště u slitin hliníku je nastavení správných řezných podmínek velice důležité. Nástroje určené pro obrábění těchto slitin vyžadují většinou vysoké řezné rychlosti, ty se pohybují až 2500 m/min a často jsou omezeny kapacitou stroje. Důležitým faktorem je také tloušťka třísky a to především při frézování. Nastaví-li se při použití vysokých řezných rychlostí malý posuv, dochází spíše k silnému tření, než aby nástroj řezal. Následkem toho dochází k přehřívání nástroje, což vede ke zhoršení jeho trvanlivosti.



Obr. 4.4 Funkční diagram (5)

Řezné podmínky pro vybrané vyměnitelné břitové destičky: (5)

destička **VCGT 160408F-AL**

$v_c = 200 - 2500$ m/min
 $a_p = 0,60 - 7,0$ mm
 $f = 0,16 - 0,70$ mm/ot.

destička **TCGT 110204F-AL**

$v_c = 200 - 2500$ m/min
 $a_p = 0,50 - 5,0$ mm
 $f = 0,10 - 0,40$ mm/ot.

ZÁVĚR

Bakalářská práce byla zaměřena na zhodnocení obrobitevnosti hliníkových slitin. Bylo poukázáno na problémy vznikající při obrábění těchto slitin a byla navržená opatření, která tyto problémy řeší.

Řešení pro břitové destičky ze slinutých karbidů:

- používat velmi jemný submikronový substrát ($WC < 1\mu m$)
- nízký obsah kobaltu ($Co < 10\%$ a méně)
- ostření na diamantových kotoučích se zrnitostí $30\text{--}40\ \mu m$
- destičky s mikroleštěným povrchem

Bylo zjištěno, že pro hodnocení obrobitevnosti hliníkových slitin je kriterium hospodárné řezné rychlosti nevhodné.

Opotřebení řezného nástroje nezpůsobují mechanické, ale fyzikální vlastnosti obrobku. Problém vzniká s nalepováním hliníku na nástroj. To vede k problémům s tvorbou a odvodem třísky.

Jako vhodné kriterium pro hodnocení obrobitevnosti slitin hliníku je tvar třísky. Toto kriterium zohledňuje největší problém při obrábění hliníkových slitin, nalepování hliníku na nástroj. Při obrábění jsou požadovány pouze určité druhy třísek, které jsou z hlediska plynulosti procesu nejvhodnější.

Každé zhodnocení obrobitevnosti při specifikování podmínek zkoušky obrobitevnosti přispívá k poznávání chování materiálu při řezném procesu.

SEZNAM POUŽITÝCH ZDROJŮ

1. AB SANDVIK COROMANT – SANDVIK CZ, s.r.o. *Příručka obrábění – Knihy pro praktiky*. Přel. M. Kudela. 1. vyd. Praha: Scientia, 1997. 857 s. Přel. z: Modern Metal Cutting - A Practical Handbook. ISBN 91-97 22 99-4-6.
2. BUMBÁLEK, B. *Fyzikální podstata řezání* [online]. VUT v Brně, Fakulta strojního inženýrství, 2005, 125 s. Dostupné na World Wide Web: <http://ust.fme.vutbr.cz/obrabeni/opory-save/fyz_pods_rez/Opora05_Fyzikalni_podstata_rezani.pdf>.
3. HOFMAN, P. Obrábění za sucha – ano, či ne (2. část). *MM Průmyslové spektrum* [online]. 2001. Dostupné na World Wide Web: <<http://www.mmspektrum.com/clanek/obrabeni-zasucha-ano-ci-ne-2-cast>>
4. HUMÁR, A. *Technologie I, Technologie obrábění – 1. část* [online]. Studijní opory pro magisterskou formu studia. VUT v Brně, Fakulta strojního inženýrství, 2003. 138 s. Dostupné na World Wide Web: <http://ust.fme.vutbr.cz/obrabeni/opory-save/TI_TO-1cast.pdf>.
5. *Indexable inserts for machining of aluminium alloys*. Pramet Tools. Šumperk. 2002.
6. *Katalog soustružení 2008* [online]. Pramet Tools. Šumperk. Dostupné na World Wide Web: <<http://www.pramet.com/download/katalog/Turning%202008%20CZ.pdf>>.
7. KOČMAN, K., PROKOP, J. *Technologie obrábění*. 2. vyd. Brno: Akademické nakladatelství CERM, 2005. 270 s. ISBN 80-214-3068-0.
8. KOURIL, M., SPÁČILOVÁ, J. Nástroje pro obrábění hliníkových slitin s mikroleštěným povrchem. *MM Průmyslové spektrum* [online]. 2005. Dostupné na World Wide Web: <<http://www.mmspektrum.com/clanek/nastroje-pro-obrabeni-hlinikovych-slitin-s-mikrolestenym-povrchem>>
9. KRÍŽ, A., et al. Obrábění slitiny AlSiMg0,5Mn nástroji s progresivními tenkými vrstvami [online]. 5. mezinárodní konference Aluminium 2007. Hotel Bezděz, Staré Splavy. 21 s. Dostupné na World Wide Web: <http://www.ateam.zcu.cz/download/prispevek_Aluminium07.pdf>
10. LEINVEBER, J., VÁVRA, P. *Strojnické tabulky*. 2. vyd. Úvaly: ALBRA – pedagogické nakladatelství, 2005. 907 s. ISBN 80-7361-011-6.
11. *Machining handbook*, 9. Vydání, ASME, USA, 1989, 761-804.
12. MICHNA, Š., et al. *Encyklopédie hliníku*. 1. vyd. Prešov: Adin, 2005. 700 s. ISBN 80-89041-88-4.
13. PTÁČEK, L. a kolektiv. *Nauka o materiálu II*. 2. vyd. Brno: Akademické nakladatelství CERM, 2002. 392 s. ISBN 80-7204-248-3.
14. ROUČKA, J. *Metalurgie neželezných slitin*. 1. vyd. Brno: Akademické nakladatelství CERM, 2004. 148 s. ISBN 80-214-2790-6.

15. VALACHOVÁ, P. *Obrábění slitin hliníku.* Diplomová práce v oboru „Strojírenská technologie – obrábění“. Brno: VUT-FSI, Ústav strojírenské technologie. 2002. 29 s.
16. ZAKREPA, V. Nové možnosti v obrábění nerezu a hliníku. *Technicbay* [online]. 2005. Dostupné na World Wide Web:<<http://www.technicbay.com/zprava.php?id=70>>

SEZNAM POUŽITÝCH ZKRATEK A SYMBOLŮ

| Zkratka/ Symbol | Jednotka | Popis |
|--------------------|------------------------|--|
| a_p | [mm] | hloubka řezu |
| DLC | | Diamond-Like Carbon |
| f | [mm.ot ⁻¹] | posuv |
| HB | | tvrdost podle BRINELLA |
| K_v | | součinitel obrobitevnosti |
| PD | | polykrystalický diamand |
| T | | trvanlivost |
| v_c | [m.min ⁻¹] | řezná rychlosť |
| v_{cT} | [m.min ⁻¹] | hospodárná řezná rychlosť |
| $v_{cT/VB}$ | | řezná rychlosť při trvanlivosti T pro opotřebení hřbetu VB |
| μ | | koefficient tření |

SEZNAM PŘÍLOH

Příloha 1 Zařazení slitin hliníku do skupin obrobitelnosti

Příloha 2 Značení základních stavů hliníkových slitin

Příloha 1

Tab. 1a Slitiný hliníku tvářené a jejich skupiny obrobitelnosti

| Označení | Stav | Provedení | Tvrdost HB (500 kg) | Skupina obrobitelnosti |
|----------|------|--------------------------------------|--|------------------------------|
| 1060 | O | Tyče, trubky | 19 | E |
| | H12 | | 23 | E |
| | H14 | | 26 | D |
| | H16 | | 30 | D |
| | H18 | | 350 | D |
| 1100 | O | Plechy, pásy, fólie, tyče, trubky | 23 | E |
| | H12 | | 28 | E |
| | H14 | | 32 | D |
| | H16 | | 38 | D |
| | H18 | | 44 | D |
| 2011 | T3 | Tyče, trubky | 95 | A |
| | T8 | | 100 | A |
| 2014 | O | Plechy, trubky, tyče | 45 | D |
| | T4 | | 105 | B |
| | T6 | | 135 | B |
| 2017 | O | Trubky, tyče | 45 | C |
| | T4 | | 105 | B |
| 2018 | T61 | Výkovky | 120 | B |
| 2024 | O | Fólie, plechy, trubky, tyče | 47 | D |
| | T3 | | 120 | B |
| | T4 | | 120 | B |
| | T61 | | 130 | B |
| 2025 | T6 | Výkovky | 110 | B |
| 2117 | T4 | Tyče | 70 | C |
| 2218 | T72 | Výkovky | 95 | B |
| 2219 | O | Plechy, fólie, tyče, trubky | ... 100 117 115 130 130 | ... B B B B B |
| | T42 | | | |
| | T351 | | | |
| | T37 | | | |
| | T62 | | | |
| | T851 | | | |
| 2618 | T87 | | | |
| | T61 | Výkovky | 115 | B |
| 3002 | O | Fólie, plechy, tyče, trubky | 28 | E |
| | H12 | | 35 | E |
| | H14 | | 40 | D |
| | H16 | | 47 | D |
| | H18 | | 55 | D |
| 3004 | O | Plechy, fólie, trubky, tyče | 45 | D |
| | H32 | | 52 | D |
| | H34 | | 63 | C |
| | H36 | | 70 | C |
| | H38 | | 77 | C |
| 4032 | T6 | Výkovky | 120 | B |

| | | | | |
|------|------|--|-----|---|
| | O | | 28 | E |
| | H12 | | 36 | E |
| | H14 | | 41 | D |
| | H16 | | 46 | D |
| | H18 | | 51 | D |
| 5005 | H32 | Fólie, plechy, tyče, trubky | 36 | E |
| | H34 | | 41 | D |
| | H36 | | 46 | D |
| | H38 | | 51 | D |
| 5050 | O | | 36 | E |
| | H32 | | 46 | D |
| | H34 | | 53 | D |
| | H36 | | 58 | C |
| | H38 | | 63 | C |
| 5052 | O | | 47 | D |
| | H32 | | 60 | D |
| | H34 | | 68 | C |
| | H36 | | 73 | C |
| | H38 | | 77 | C |
| 5056 | O | | 65 | D |
| | H32 | | 105 | C |
| | H38 | Tyč nýtovaná | 100 | C |
| 5083 | O | | 67 | D |
| | H321 | Plechy, fólie, trubky, tyče | 82 | D |
| 5086 | O | | 60 | D |
| | H32 | | 72 | D |
| | H34 | | 82 | C |
| | H112 | Plechy, fólie, tyče, trubky | 64 | D |
| 5154 | O | | 58 | D |
| | H32 | | 67 | D |
| | H34 | | 73 | C |
| | H36 | | 78 | C |
| | H38 | | 80 | C |
| | H112 | Fólie, plechy, svařovaný drát | 63 | D |
| 5252 | H25 | | 68 | C |
| | H38 | Fólie | 75 | C |
| 5254 | O | | 58 | D |
| | H32 | | 67 | D |
| | H34 | | 73 | C |
| | H36 | | 78 | C |
| | H38 | | 80 | C |
| | H112 | Fólie, plechy | 63 | D |
| 5257 | H25 | | 32 | C |
| | H28 | Fólie | 43 | C |
| 5357 | O | | 32 | D |
| | H25 | | 50 | C |
| | H28 | Fólie, plechy | 55 | C |
| 5454 | O | | 62 | D |
| | H32 | | 73 | D |
| | H34 | | 81 | C |
| | H111 | | 70 | D |
| | H112 | Fólie, plechy | 62 | D |
| 5456 | O | | 70 | D |
| | H111 | | 75 | D |
| | H112 | Fólie, plechy, tyče, trubky, výkovky | 70 | D |
| | H116 | | 90 | D |

| | | | | |
|------|--|--|--|--------------------------------------|
| 5457 | O H25 H28 | Fólie | 32 48 55 | E C C |
| 5557 | O H25 H28 | Fólie | 27 46 55 | E D D |
| 5652 | O H32 H34 H36 H38 | Fólie, plechy | 47 60 68 73 77 | D D C C C |
| 5657 | H25 H28 | Fólie | 40 50 | D D |
| 6005 | T5 | Tyče, trubky | 95 | C |
| 6061 | O T4 T6 | Fólie, plechy, trubky, tyče, výkovky | 30 65 95 | D C C |
| 6063 | O T1 T4 T5 T6 T83 T831 T832 | Tyče, trubky | 25 42 60 60 73 82 70 95 | D D D C C C C C |
| 6066 | O T4 T6 | Tyče, trubky, výkovky | 43 90 120 | D C B |
| 6070 | T6 | Tyče, trubky | 120 | C |
| 6151 | T6 | Výkovky | 100 | ... |
| 6262 | T9 | Tyče, trubky | 120 | B |
| 6463 | T1 T5 T6 | Tyče, trubky | 42 60 74 | D C C |
| 6951 | O T6 | Fólie | 28 82 | |
| 7001 | O T6 | Tyče, trubky | 60 160 | B B |
| 7005 | T53 | Tyče, trubky | ... | ... |
| 7075 | O T6 | Tyče, trubky, výkovky | 60 150 | D B |
| 7079 | O T6 | Tyče, trubky, výkovky | ... 145 | ... B |
| 7118 | O T6 T76 | Tyče, trubky | 60 160 ... | ... B ... |
| 8280 | O H12 | Fólie, plechy | | B A |

Tab. 1b Slitiny hliníku slévárenské a jejich skupiny obrobiteľnosti

| Označení | Stav | Provedení | Tvrdosť HB (500 kg) | Skupina obrobiteľnosti |
|----------|------|---------------|------------------------|---------------------------|
| 208 | F | Lití do písku | 55 | B |
| 213 | F | Lití do kokil | 85 | ... |
| 222 | T52 | Lití do kokil | 100 | ... |
| | T551 | Lití do kokil | 115 | ... |
| | T65 | Lití do kokil | 140 | ... |
| 238 | F | Lití do kokil | 100 | B |
| A240 | F | Lití do písku | 90 | A |
| 242 | F | Lití do písku | ... | ... |
| | T21 | Lití do písku | 75 | B |
| | T571 | Lití do písku | 85 | B |
| | T571 | Lití do kokil | 105 | B |
| | T61 | Lití do kokil | 110 | B |
| | T77 | Lití do písku | 75 | B |
| A242 | T77 | Lití do písku | 70 | ... |
| 295 | T4 | Lití do písku | 60 | B |
| | T6 | Lití do písku | 75 | B |
| | T62 | Lití do písku | 90 | B |
| B295 | T4 | Lití do kokil | 75 | B |
| | T6 | Lití do kokil | 90 | B |
| | T7 | Lití do kokil | 80 | B |
| 308 | F | Lití do kokil | 70 | B |
| 319 | F | Lití do písku | 70 | C |
| | T5 | Lití do písku | 80 | B |
| | T6 | Lití do písku | 80 | B |
| A332 | T551 | Lití do kokil | 95 | C |
| | T65 | Lití do kokil | 105 | C |
| F332 | T5 | Lití do kokil | 125 | C |
| 333 | F | Lití do kokil | 90 | C |
| | T5 | Lití do kokil | 100 | B |
| | T6 | Lití do kokil | 105 | B |
| | T7 | Lití do kokil | 90 | B |
| 354 | T61 | Lití do kokil | 100 | B |
| | T62 | Lití do kokil | 110 | B |
| 355 | F | Lití do písku | ... | ... |
| | T51 | Lití do písku | 65 | B |
| | T51 | Lití do kokil | 75 | B |
| | T6 | Lití do písku | 80 | B |
| | T6 | Lití do kokil | 90 | B |
| | T61 | Lití do písku | 90 | B |
| | T62 | Lití do kokil | 105 | B |
| | T7 | Lití do písku | 82 | B |
| | T7 | Lití do kokil | 85 | B |
| | T71 | Lití do písku | 75 | B |
| | T71 | Lití do kokil | 85 | B |

| | | | | |
|------|-----------------|---|-----------------|-----------------|
| C355 | T6 T6 T61 | Lití do písku Lití do kokil Lití do kokil | 85 90 100 | B |
| 356 | F | Lití do písku | ... | ... |
| | F | Lití do kokil | ... | ... |
| | T51 | Lití do písku | 60 | C |
| | T51 | Lití do kokil | ... | C |
| | T6 | Lití do písku | 70 | C |
| | T6 | Lití do kokil | 90 | C |
| | T7 | Lití do písku | 75 | C |
| | T7 | Lití do kokil | 70 | C |
| | T71 | Lití do písku | 60 | C |
| A356 | F | Lití do písku | ... | ... |
| | T51 | Lití do písku | ... | ... |
| | T6 | Lití do písku | 75 | ... |
| | T6 | Lití do kokil | 80 | ... |
| | T61 | Lití do kokil | 80 | B |
| 357 | F | Lití do kokil | ... | ... |
| | T51 | Lití do kokil | ... | ... |
| | T6 | Lití do písku | 90 | B |
| | T6 | Lití do kokil | 85 | B |
| | T7 | Lití do písku | 60 | ... |
| | T7 | Lití do kokil | 70 | ... |
| A357 | T6 T6 | Lití do písku Lití do kokil | 85 85 | |
| B358 | T6 T62 | Lití do kokil Lití do kokil | 90 ... | B ... |
| 359 | T61 T62 | Lití do kokil Lití do kokil | 90 100 | ... B |
| 360 | F | Lití do formy | 75 | C |
| A360 | F | Lití do formy | 75 | C |
| 364 | F | Lití do formy | ... | C |
| 380 | F | Lití do formy | 80 | B |
| A380 | F | Lití do formy | 80 | B |
| 384 | F | Lití do formy | ... | C |
| 390 | F | Lití do formy | 120 | ... |
| A390 | F | Lití do písku | 100 | ... |
| | F | Lití do kokil | 110 | ... |
| | T5 | Lití do písku | 100 | ... |
| | T5 | Lití do kokil | 110 | ... |
| | T6 | Lití do písku | 140 | ... |
| | T6 | Lití do kokil | 145 | ... |
| | T7 | Lití do písku | 115 | ... |
| | T7 | Lití do kokil | 120 | ... |
| 413 | F | Lití do formy | 80 | E |
| A413 | F | Lití do formy | 80 | ... |
| 443 | F | Lití do písku | 40 | E |
| | F | Lití do kokil | 45 | E |
| | F | Lití do formy | 50 | E |
| A444 | F | Lití do písku | ... | ... |
| | F | Lití do kokil | 44 | ... |
| | T4 | Lití do písku | ... | ... |
| | T4 | Lití do kokil | 45 | ... |

| | | | | |
|------|----|---------------|-----|-----|
| 514 | F | Lití do písku | 50 | B |
| A514 | F | Lití do kokil | 60 | B |
| | F | Lití do formy | ... | B |
| B514 | F | Lití do písku | 50 | ... |
| F514 | F | Lití do písku | 50 | B |
| L514 | F | Lití do formy | ... | ... |
| 518 | F | Lití do formy | 80 | B |
| 520 | T4 | Lití do písku | 75 | B |
| 535 | F | Lití do písku | 70 | ... |
| A535 | F | Lití do písku | 65 | B |
| B535 | F | Lití do písku | 65 | A |
| 705 | F | Lití do písku | 65 | B |
| 707 | F | Lití do písku | 85 | B |
| A712 | F | Lití do písku | 75 | B |
| C712 | F | Lití do kokil | 70 | B |
| D712 | F | Lití do písku | 75 | B |
| 713 | F | Lití do písku | 75 | B |
| 850 | T5 | Lití do písku | 45 | A |
| | T5 | Lití do kokil | 45 | A |
| A850 | T5 | Lití do písku | 45 | A |
| | T5 | Lití do kokil | 65 | A |
| B850 | T5 | Lití do písku | 70 | A |
| | T5 | Lití do kokil | 70 | A |

Příloha 2

Tab. 2 Označení základních stavů hliníku a jeho slitin

| Označení | Tvářený | Žíhaný | | Ochlazený | Stárnutý | | Poznámka |
|----------|---------|--------|-----------|-----------|-----------------|--------------------|-------------------------|
| | | Uměle | Přirozeně | | Vložené tváření | Rozpuštěním žíhaný | |
| F | X | | | | | | Bez zaručení vlastností |
| O | X | X | | | | | |
| H1 | X | | | | | | Zaručené vlastnosti |
| H2 | X | | X | | | | |
| H3 | X | | | X | | | |
| T1 | | | | X | | X | |
| T2 | | | | X | X | X | |
| T3 | | | | | X | X | |
| T4 | | | | | X | X | |
| T5 | | | | X | | | X |
| T6 | | | | | X | | X |
| T7 | | | | | X | | X |
| T8 | | | | | X | X | X |
| T9 | | | | | X | | X |
| T10 | | | | X | X | X | Tvářený za studena |