

**TECHNICKÁ UNIVERZITA V LIBERCI**  
**Fakulta strojní**



# **BAKALÁŘSKÝ PROJEKT**

**Vzorový postup přípravy výroby součásti  
metodou CAD - CAM**

Vedenec práce: Doc. Ing. Zdeněk Šimánek, KFS

Konsultant: Ing. Radost Kratochvíl, MSc.

Počet stran: 50

Počet grafik: 1

S tabulkami: 3

Počet schématik: 10

Počet modelů: 1

Další soubory a jiné přílohy: 2

**1995**

**Martin Bílý**

Technická univerzita v Liberci

Fakulta strojní

Katedra výrobních systémů

Obor: 23 - 81 - 7 Strojírenství

Zaměření: výrobní stroje

**Vzorový postup přípravy výroby  
součásti metodou CAD - CAM**

KVS - 01

**MARTIN BÍLÝ**

Vedoucí práce: Doc.Ing.Přemysl Pokorný ,CSc., KVS

Konzultant: Ing. Radek Kratochvíl, KVS

Počet stran: 30

Počet příloh

a tabulek: 3

Počet obrázků: 19

Počet modelů

nebo jiných příloh: 2

Datum: 20.5. 1995

/

KVS/V

300., 10. příl. 10/1SKETA

**ANOTACE**

Řešitel: Martin Bílý

číslo projektanta: 01

**VZOROVÝ POSTUP PŘÍPRAVY VÝROBY SOUČÁSTI METODOU CAD/CAM**

Zpráva popisuje, jak by se mělo postupovat při přípravě výroby součásti. Pro názornost je příprava výroby zpracována pro konkrétní součást. Práce obsahuje výkres součásti, technologický postup, volbu řezných podmínek a nástrojů. Při volbě řezných podmínek se vycházelo z normativů. Výsledkem celé zprávy je CNC program zpracovaný pro CNC soustruh s řídícím systémem EMCOTRONIC TM02. Zpráva obsahuje také disketu, na níž je CNC program, výkres součásti a obsazení nástrojové hlavy. Tato práce stojí pouze na teoretických podkladech, není tedy prakticky vyzkoušena.

Klíčová slova: SOUSTRUŽENÍ, SOUSTRUŽNICKÝ NÚŽ, TECHNOLOGICKÝ POSTUP, ŘEZNÉ PODMÍNKY, CNC PROGRAM, VÝKRES

Zpracovatel: TU v Liberci, KVS

Dokončeno: 1995

Archivní označ. zprávy:

Počet stran: 30

Počet příloh: 2

Počet obrázků: 19

Počet tabulek: 1

Počet diagramů: -

# TECHNICKÁ UNIVERZITA V LIBERCI

Fakulta strojní

Katedra: výrobních systémů

Školní rok: 1994/95

## ZADÁNÍ BAKALÁŘSKÉHO PROJEKTU

pro Martina Bílého

obor: 23 - 81 - 7 Strojírenství

zaměření: výrobní stroje

Vedoucí katedry Vám ve smyslu zákona č.172/1990 Sb. o vysokých školách a ve smyslu studijních předpisů pro bakalářské studium určuje toto zadání bakalářského projektu:

Název tématu: Vzorový postup přípravy výroby součásti  
metodou CAD - CAM

Zásady pro vypracování: Projekt musí obsahovat:

1. Úvod, specifikace zadání
2. Výkres součásti v AutoCadu (disketa + výtisk)
3. Technologický postup, výběr nástrojů a řezných podmínek
4. CNC program (disketa + výpis)
5. Kapacitní propočty

Rozsah průvodní zprávy: cca 20 stran

Seznam odborné literatury:

Vytlačil, M.: Technologie automatizovaných výrob

Vališ, L.: Návod na programování CNC soustruhu E 120/E120P-EMCO

KCS: Přednášky a cvičení - AutoCAD

Konzultant: Ing. Radek Kratochvíl

Termín odevzdání bakalářského projektu: 26.5.1995

Doc. Ing. Přemysl Pokorný, CSc.

Vedoucí katedry

Prof. Ing. Jaroslav Exner, CSc.

Děkan

V Liberci dne 27.2.1995

TECHNICKÁ UNIVERZITA V LIBERCI  
Universitní knihovna  
Voroněžská 1329, Liberec 1  
PSC 461 17



V134/95 S 1

KVS/VIS  
30 s., 1A. říd., 1. roč. j. DISKEG

## **ANOTACE**

Řešitel: Martin Bílý

Číslo projektanta: 01

### **VZOROVÝ POSTUP PŘÍPRAVY VÝROBY SOUČÁSTI METODOU CAD/CAM**

Zpráva popisuje, jak by se mělo postupovat při přípravě výroby součásti. Pro názornost je příprava výroby zpracována pro konkrétní součást. Práce obsahuje výkres součásti, technologický postup, volbu řezných podmínek a nástrojů. Při volbě řezných podmínek se vycházelo z normativů. Výsledkem celé zprávy je CNC program zpracovaný pro CNC soustruh s řídícím systémem EMCOTRONIC TM02. Zpráva obsahuje také disketu, na níž je CNC program, výkres součásti a obsazení nástrojové hlavy. Tato práce stojí pouze na teoretických podkladech, není tedy prakticky vyzkoušena.

Klíčová slova: SOUSTRUŽENÍ, SOUSTRUŽNICKÝ NÚŽ, TECHNOLOGICKÝ POSTUP, ŘEZNÉ PODMÍNKY, CNC PROGRAM, VÝKRES

Zpracovatel: TU v Liberci, KVS

Dokončeno: 1995

Archivní označ. zprávy:

Počet stran: 30

Počet příloh: 2

Počet obrázků: 19

Počet tabulek: 1

Počet diagramů: -

Slovník použitých výrazů a slovek .....	6
I. Úvod a výročníkové známkování .....	7
II. Technologický postup .....	9
A. Výbava místnosti, umístění místnostové klavy .....	15
B. Stanovení letadlového počtu .....	16
C. Kódování letadlového počtu .....	19
D. 1. Skládání CMC programu .....	19
a) Skládání programu použitých příkazů .....	19
b) Skládání programu pro vytvoření polotovaru ..	21
c) Skládání programu pro výrobu .....	22
d) Skládání programu pro výrobu výrobků .....	24

**MÍSTOPRÍSEZNÉ PROHLÁŠENÍ**

Místopřísežně prohlašuji, že jsem bakalářský projekt vypracoval samostatně s použitím uvedené literatury pod vedením vedoucího a konzultanta.

V Liberci, 20.5. 1995

..... *Bílý* .....

Martin Bílý

DODATEČNÝ POUŽITÝCH  
SYMBOLŮ A ZNAČEK

**OBSAH :**

strana

Symbol	Strana
Seznam použitých symbolů a značek .....	6
1. Úvod a specifikace zadání .....	7
2. Technologický postup .....	9
3. Výběr nástrojů, obsazení nástrojové hlavy .....	15
4. Stanovení řezných podmínek .....	16
5. CNC program .....	19
5.1. Skladba CNC programu .....	19
5.2. Seznam a vysvětlení použitých příkazů .....	19
5.2.1. Seznam příkazů pro vytvoření polotovaru ..	21
5.3. CNC program součásti .....	22
5.3.1. CNC program polotovaru .....	24
6. Kapacitní propočty .....	25
7. Návrh uspořádání pracoviště .....	25
8. Závěr .....	27
Seznam literatury .....	28
Příloha I .....	29
Příloha II .....	30
Výkres součásti	
Disketa	
A10	trvanlivost ostří
B/10	pozná rychlosť
B/100	skutečná pozná rychlosť
C/10	periode
D/10	Lacolfova čísla (D = 3,1415927)

Pozn.: Použité značky a symboly použité v CNC programu jsou počínaje prvního programem umístěny jistě programu.

## PŘEHLED POUŽITÝCH SYMBOLŮ A ZNAČEK

Symbol	Jednotka	Název
D	mm	vnější průměr obráběné části
D <sub>o</sub>	mm	vnější průměr obrobku
D <sub>s</sub>	mm	střední průměr obráběné části
h	mm	hloubka třísky
k <sub>s2</sub>		opravný koeficient na posuv při čelním soustružení
k <sub>v1</sub>		opravný koeficient řezné rychlosti při změně obrobitelnosti
n	1/min	otáčky stroje
n <sub>c</sub>	1/min	otáčky čelního soustružení
n <sub>p</sub>	1/min	otáčky podélného soustružení
n <sub>u</sub>	1/min	otáčky při upichování
n <sub>z</sub>	1/min	otáčky při zapichování
Ra	µm	drsnost povrchu
RO		rychlořezná ocel
s	mm/ot; µm/ot	posuv
s <sub>c</sub>	mm/ot; µm/ot	posuv čelního soustružení
SK		slinutý karbid
T	min	trvanlivost ostří
v	m/min	řezná rychlosť
v <sub>s</sub>	m/min	skutečná řezná rychlosť
Ø	mm	průměr
π		Ludolfovo číslo (Pí = 3,1415927)

Pozn.: Použité značky a symboly použité v CNC programu jsou pro  
větší přehlednost umístěny před programem.

## 1. ÚVOD A SPECIFIKACE ZADÁNÍ

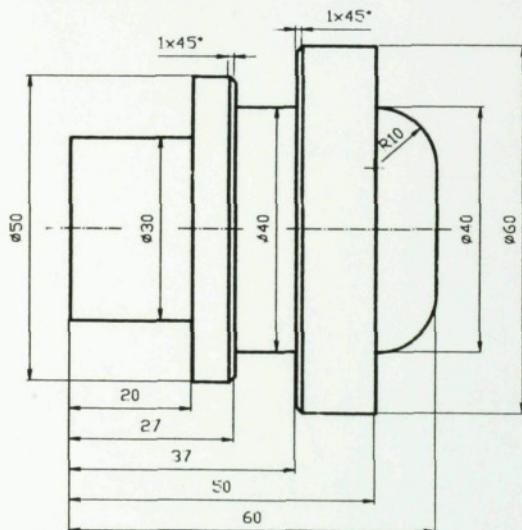
Rozhodující význam v rozvoji strojírenství má automatizace výroby, která umožnuje zvýšit produktivitu, zlepšit kvalitu výroby a snížit pracnost obsluhy. V současnosti se ustupuje od hromadné výroby, která využívala jednoúčelové stroje a automatické výrobní linky (hromadná výroba je málo přizpůsobitelná jakýmkoli změnám a změna výroby vyžaduje relativně vysoký požadavek na čas, popřípadě i vysoké náklady na strojní zařízení) a přechází se k výrobě kusové, malo a středně seriové. Tento přechod souvisí se snahou vyhovět rozličným přání zákazníků, rychle reagovat na požadavky trhu, snažit se o co nejkratší dodací lhůty, produkovat pouze takové množství výrobků, které zákazník odebere a to vše při nejnižších nákladech na výrobu. Toto nejlépe splňují číslicově řízené stroje, které jsou velmi dobře přizpůsobitelné změně výroby (z hlediska sortimentu i četnosti). U číslicově řízených strojů se pouze vymění starý program za nový, popřípadě se provedou nutné úpravy nástrojové hlavy. Zaváděním automatizace dochází ke zvýšení přesnosti a spolehlivosti výrobního procesu.

Tato práce slouží pouze jako vzorový postup přípravy výroby součásti metodou CAD/CAM. CAD/CAM je mezinárodně používaná zkratka na označení integrace počítačové technologie do předvýrobních a výrobních etap výrobního procesu. CAD/CAM systému je využíváno při projektování technologických postupů, výběru výrobního zařízení, přenosu a zpracování informací, konstrukcí nových výrobků a dalších činností.

Na součásti je názorně ukázán postup přípravy výroby až po zhotovení výsledného výrobního programu pro CNC soustruh. Celá tato práce využívá CNC soustruhu E120/120P s řídícím systémem EMCOTRONIC TM02 (základní technické údaje soustruhu - viz příloha I). U číslicových obráběcích strojů celá technická příprava výroby probíhá mimo stroj a nezávisle na něm. Vlastnosti číslicových obráběcích strojů lze především úspěšně využít při výrobě tvarových součástí, které by na klasických strojích nebylo možné vyrobit nebo jen s vysokými náklady. Základním podkladem pro technologickou přípravu výroby je konstrukční výkres, který

ukazuje součást jako celek, ale také rozměry, tvary, drsnosti, přesnosti. Z výkresu vyčteme i druh, tvar a rozměry polotovaru. K dalším informacím nutným pro vypracování řídícího programu patří stanovení technologického postupu, výběr druhů nástrojů a řezných materiálů. Velice důležité je také stanovení optimálních řezných podmínek a způsob upnutí polotovaru.

Součást, na které je ukázán postup přípravy výroby, je vyráběna z polotovaru 42 55 10.11 o rozměrech  $\varnothing 65 \times 90$  z oceli 11 373 (viz. obr.1). Jelikož jde jen o teoretický postup, nejsou zde uvedeny tolerance a drsnosti (předpokládaná drsnost je 1.6 až 3.2  $\mu\text{m}$  dle způsobu hlazení). CNC soustruh s řídícím systémem EMCOTRONIC TM02 je schopen dosáhnout přesnosti až 0.01 mm. Výkres je zpracován v AutoCADu r.12 od firmy AUTODESK (výkres součásti je uložen na přiložené disketě pod názvem SOUCAST.dwg).



Obr.1

## 2. TECHNOLOGICKÝ POSTUP

Pozn.: Místo, kde je právě odebírána tříška je přesně určeno souřadnicemi v programové části. Počátek souřadného systému je na čele výsledného obrobku.

1) upnutí polotovaru o  $\varnothing 65$  do sklíčidla

2) posun počátku na čelo výsledného obrobku

nastavení otáček  $S=670$  ot/min

nastavení posuvu  $F=0.35$  mm/ot

nastavení směru otáčení vřetena M04

zapnutí funkce M51 - otáčení revolverové hlavy  
nejkratší cestou

přiřazení nástroje - hrubovací nůž levý T0101

G54 M04 S670 T0101 F350

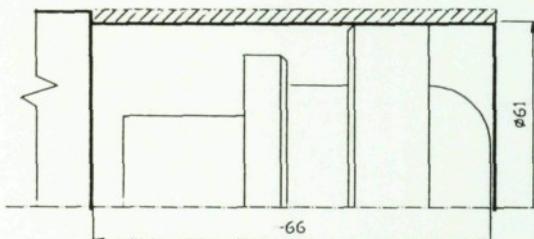
G92 X0.000 Z68.000

G59

3) nastavit nůž do bezpečné polohy

G00 X70.000 Z2.000

4) hrubování na  $\varnothing 61$  mm



Obr. 2

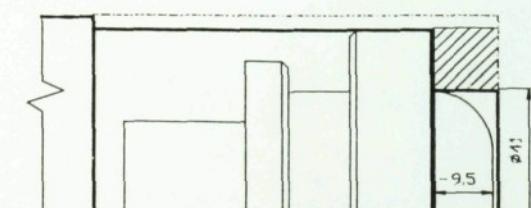
5) hrubování na  $\varnothing 41$  mm

změna otáček  $S=710$  ot/min

G00 X65.000 Z2.000

G84 X61.000 Z-66.000

D0=500 D3=1000



Obr. 3

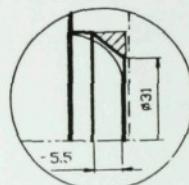
S720 G00 X60.000 Z2.000

G84 X41.000 Z-9.500

D0=1000 D2=500

D3=1000

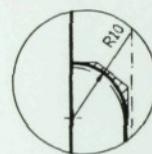
- 6) hrubování - zarovnání čela, změna posuvu F=0.28 mm/ot  
změna otáček S=1580 ot/min  
S1580 G00 X42.000 Z0.500  
G01 X0.000 Z0.500 F280
- 7) hrubování - sražení pro zmenšení třísky při kruhové interpolaci  
změna otáček S=1050 ot/min  
změna posuvu F=0.35 mm/ot
- S1050 G00 X41.000 Z1.000  
G84 X31.000 Z0.500 P2=-5.500  
D2=500 D3=1000 F350



Obr.4

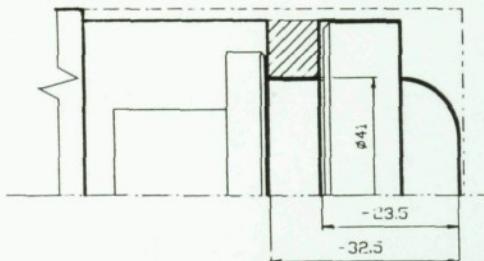
- 8) hrubování - kruhová interpolace o poloměru r=10 mm

G01 X21.000 Z0.500  
G03 X41.000 Z-9.500 K-10.000



Obr.5

- 9) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) ) výměna nože - zapichovací nůž T0202  
změna otáček S=600 ot/min
- 10) zapíchnutí na ø41 mm  
změna posuvu F=0.10 mm/ot  
zapnout chlazení

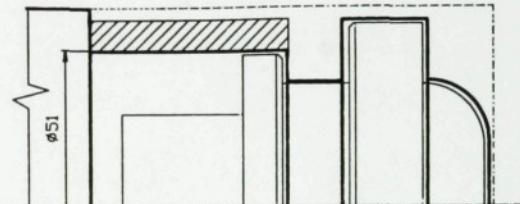


M08 G00 X62.000 Z-23.500  
G86 X41.000 Z-32.500  
D3=1000 D4=5 D5=4000  
F100

Obr.6

- 11) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) )  
a vypnutí chlazení výměna nože - hrubovací nůž levý T0101  
změna otáček S=710 ot/min

12) hrubování na  $\phi 51$  mm, změna posuvu  $F=0.35$  mm/ot

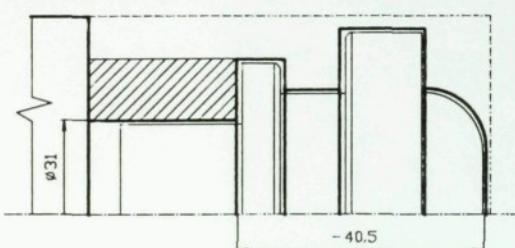


G00 X60.000 Z-31.500  
G84 X51.000 Z-66.000  
D0=500 D3=1000 F350

Obr.7

13) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) ) výměna nože - zapichovací nůž T0202

14) zapichování na  $\phi 31$  mm, změna posuvu  $F=0.10$  mm/ot  
zapnout chlazení



M08 G00 X52.000 Z-40.500  
G86 X31.000 Z-66.000  
D3=1000 D4=5 D5=4000  
F100

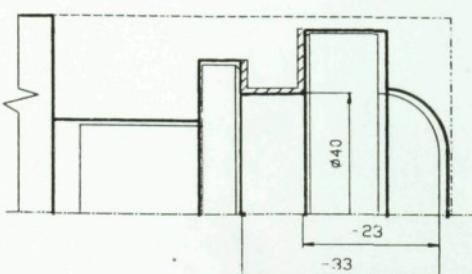
Obr.8

15) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) ) výměna nože - zapichovací nůž určený pro hlazení T0303  
změna otáček  $S=600$  ot/min

16) hlazení zápichu

změna otáček dle hlazené plochy

- hlazení čela na souřadnici  $Z=-23.000$
- hlazení na  $\phi 40$   $\rightarrow S=890$  ot/min
- hlazení čela na souřadnici  $Z=-33.000 \rightarrow S=710$  ot/min

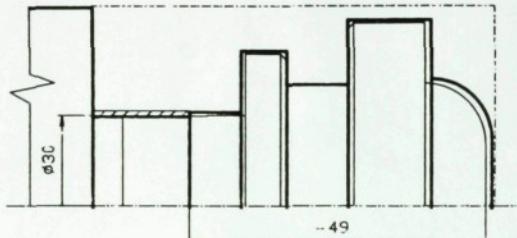


G00 X62.000 Z-23.000  
G01 X40.000 Z-23.000  
G00 X42.500 Z-23.000  
S890 G00 X42.500 Z-26.000  
G01 X40.000 Z-26.000  
G00 X52.000 Z-26.000  
S710 G00 X52.000 Z-29.000  
G01 X40.000 Z-29.000

Obr.9

Pozn.: Protože se do zápicu hladící uběrací nůž nevejde, je použito k hlazení nože zapichovacího. V případě potřeby kvalitnějšího povrchu by bylo možné použít speciální nůž nebo upravit hladící nůž.

- 17) hlazení na  $\varnothing 30$  mm, změna otáček S=1200 ot/min



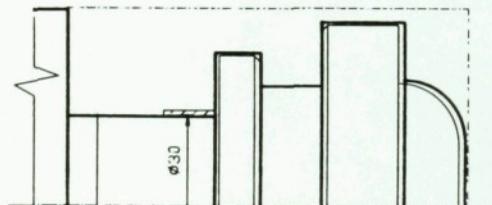
S1200 G00 X32.000 Z-49.000  
G86 X30.000 Z-66.000  
D3=500 D4=5 D5=4000

Obr.10

Pozn.: Pokud bychom vyžadovali v této části nižší drsnost, použili bychom hladící nůž levý (nutná úprava programu).

- 18) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) ) a po vypnutí chlazení výměna nože - hladící nůž pravý T0404 změna otáček S=2420 ot/min, změna posuvu F=0.12 mm/ot

- 19) hlazení na  $\varnothing 30$  mm



G00 X31.000 Z-50.000  
G01 X30.000 Z-50.000  
G01 X30.000 Z-40.000

Obr.11

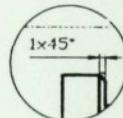
- 20) hlazení čela, změna posuvu F=0.09 mm/ot  
změna otáček S=2200 ot/min

S2200 G01 X30.000 Z-40.000  
G01 X60.000 Z-40.000 F90

- 21) hlazení na  $\varnothing 50$  mm, změna posuvu F=0.12 mm/ot  
změna otáček S=1470 ot/min

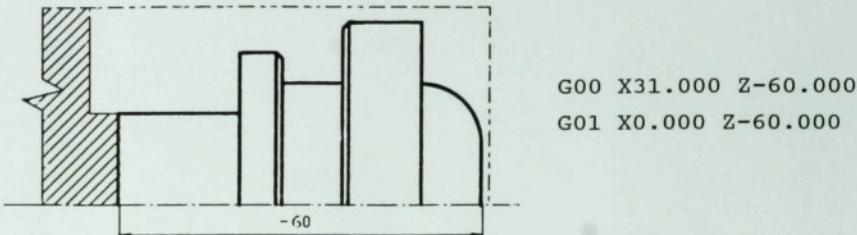
S1470 G01 X50.000 Z-40.000  
G01 X50.000 Z-33.000 F120

- 22) zkos  $1\times 45^\circ$   
 zapnutí korekce G41  
 G00 X59.000 Z-24.000  
 G41 G01 X59.000 Z-23.000  
 G01 X62.000 Z-20.000
- 23) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) a vypnutí korekce funkcí G40 výměna nože - hladící nůž levý T0505 změna otáček S=2810 ot/min, změna posuvu F=0.09 mm/ot
- 24) hlazení čela  
 G00 X42.000 Z0.000  
 G01 X0.000 Z0.000
- 25) hlazení rádiusu R10, změna posuvu F=0.12 mm/ot  
 změna otáček S=2420 ot/min  
 S2420 G01 X20.000 Z0.000  
 G03 X40.000 Z-10.000 K-10.000 F120
- 26) hlazení čela, změna posuvu F=0.09 mm/ot  
 změna otáček S=1840 ot/min  
 S1840 G01 X40.000 Z-10.000  
 G01 X60.000 Z-10.000 F90
- 27) hlazení na  $\varnothing 60$  mm, změna posuvu F=0.12 mm/ot  
 změna otáček S=1230 ot/min  
 S1230 G01 X60.000 Z-10.000  
 G01 X60.000 Z-23.000 F120
- 28) zkos  $1\times 45^\circ$   
 zapnutí korekce G42  
 G00 X49.000 Z-32.000  
 G42 G01 X49.000 Z-33.000  
 G01 X51.500 Z-35.500
- 29) po nastavení nože do bezpečné polohy ( viz. bod 3 ) výměna nože - upichovací nůž T0606  
 změna otáček S=530 ot/min  
 vypnutí korekce G40



Obr.12

30) upíchnutí ve vzdálenosti 60 mm od počátku



Obr. 13

31) posun nože do bezpečné polohy

G00 X66.000 Z-59.000

G00 X70.000 Z2.000

32) zrušení posunutí nulového bodu G53, G56

konec programu M30

### Vysvětlivky k obrázkům:

- polotovar
- \_\_\_\_\_ výsledná součást
- \_\_\_\_ tvar obrobku v dané části
-  technologického postupu
-  obrobená část

### 3. VÝBĚR NÁSTROJŮ, OBSAŽENÍ NÁSTROJOVÉ HLAVY

S rostoucí automatizací procesů obrábění stoupá význam řezných materiálů. Výkonné řezné materiály umožňují nasazení intenzivních řezných podmínek - nejčastěji zvýšením řezných rychlostí. Využitím vhodných řezných materiálů můžeme přispět k snížení nákladů, a to vysokým řezným výkonem, stabilitou řezných vlastností.

V této práci je převážně použito nástrojů ze slinutých karbidů P20, které jsou nejdůležitějším a nejpoužívanějším řezným materiálem. Tyto nástroje jsou vhodné i pro nestejnoměrnou hloubku řezu a přerušovaný záběr. Používají se pro obrábění oceli a ocelolitiny. K upichování je použito rychlořezné oceli 19 810 RADECO, která se používá pro práce dokončovací, pro nepřerušovaný řez, pro oceli pevnosti do 900 MPa, šedou a tvrzenou litinu.

Obsazení nástrojové hlavy je uloženo na přiložené disketě pod názvem TOOLS.lat .

Tabulka 1

#### Obsazení nástrojové hlavy

pozice v držáku	číslo nástroje	název	označení ČSN
1.	T0101	hrubovací nůž levý	22 3717
2.	T0202	zapichovací nůž	22 3731
3.	T0303	hl. zapichovací nůž	22 3731
4.	T0404	hladící nůž pravý	22 3722
5.	T0505	hladící nůž levý	22 3723
6.	T0606	upichovací nůž	22 3554

#### 4. STANOVENÍ ŘEZNÝCH PODMÍNEK

Při volbě řezných podmínek je třeba postupovat tak, aby určené řezné podmínky zaručovaly, že výrobek bude vyroben v požadované jakosti a co nejehospodárněji. Řezné podmínky musí odpovídат technickým parametrům stroje. Hlavními složkami řezných podmínek je řezná rychlosť  $v$ , posuv  $s$  a hloubka třísky  $h$ . Optimální velikost řezné rychlosti závisí hlavně na mechanických vlastnostech materiálu obrobku (tj. na stupni obrobitelnosti) na druhu materiálu nože (tj. na jeho řezivosti) na velikosti posuvu a hloubce odebírané vrstvy materiálu a na zvolené trvanlivosti nástroje. Také záleží na geometrii břitu, na druhu soustružnické práce, tuhosti soustruhu a chlazení. Posuv závisí na požadované jakosti plochy, na tuhosti a velikosti obrobku. Hloubka řezu závisí na mechanických vlastnostech materiálu obrobku, jeho tuhosti a na způsobu obrábění.

##### Stanovení řezných podmínek z normativů

Při soustružení je používán nástroj P20 s břitovou destičkou ze slinutého karbidu (upichovací nůž je z rychlořezné oceli RO). Třída obrobitelnosti materiálu 11 373 je 15b.

##### Vnější hrubování

dle výkonu CNC soustruhu volím soustruh o výkonu 3kW

hloubka řezu  $h=1$  mm

řezná rychlosť  $v=135$  m/min

posuv  $s=0.35$  mm/ot

pro čelní soustružení je nutné přepočítat posuv koeficientem  $k_{s_2}$   
 $k_{s_2}=0.80$

posuv pro čelní soustružení  $s_c=s \cdot k_{s_2}=0.28$  mm/ot

trvanlivost břitu  $T=30$  min

stanovení otáček:

otáčky při soustružení podélém  $n_p=v/\pi \cdot D$

D...vnější průměr obráběné části

pro  $D=65$  mm  $n_p=135 \cdot 10^3 / \pi \cdot 65 = 661 \div 670$  ot/min

pro  $D=61$  mm  $n_p=135 \cdot 10^3 / \pi \cdot 61 = 704 \div 710$  ot/min

pro  $D=41$  mm  $n_p=135 \cdot 10^3 / \pi \cdot 41 = 1048 \div 1050$  ot/min

otáčky při soustružení čelním  $n_c = v/\pi \cdot D_s = 3 \cdot v/2\pi \cdot D_s$   
 $D_s \dots$  střední průměr obráběné části  
 pro  $D=41 \text{ mm}$   $n_c = 3 \cdot 135 \cdot 10^3 / 2\pi \cdot 41 = 1572 \div 1580 \text{ ot/min}$

#### Vnější soustružení načisto

Při obrábění načisto není třeba brát v úvahu výkon elektromotoru a tuhost stroje - průřez třísky je malý. Důležitým faktorem ovlivňujícím volbu řezných podmínek při hlazení je požadovaná přesnost obrobku a drsnost obrobene plochy. Drsnost závisí na velikosti posuvu.

V normativech uvedené hodnoty jsou pro materiál třídy obrobitevnosti 14b - nutno přepočítat rychlosť koeficientem  $k_{v_1}$  pro materiál třídy obrobitevnosti 15b.

$$k_{v_1} = 1.26$$

hloubka řezu  $h=0.5 \text{ mm}$

trvanlivost břitu  $T=45 \text{ min}$

posuv  $s=0.12 \text{ mm/ot}$

pro drsnost  $R_a=1.6 \mu\text{m}$

řezná rychlosť  $v=187 \text{ m/min}$  - platí pro 14b

skutečná řezná rychlosť  $v_s = v \cdot k_{v_1} = 235 \text{ m/min}$

posuv pro čelní soustružení načisto  $s_c$  se musí přepočítat pomocí koeficientu  $k_{s_2}=0.75$  (pro drsnosti  $1.6 \div 3.2 \mu\text{m}$ )

$$s_c = s \cdot k_{s_2} = 0.09$$

výpočet otáček:

otáčky při podélném soustružení načisto  $n_p = v_s / \pi \cdot (D_o + 2h)$

$D_o \dots$  průměr obrobku v dané části

pro  $D_o=60 \text{ mm}$   $n_p = 1226 \div 1230 \text{ ot/min}$

pro  $D_o=50 \text{ mm}$   $n_p = 1467 \div 1470 \text{ ot/min}$

pro  $D_o=40 \text{ mm}$   $n_p = 1824 \div 1830 \text{ ot/min}$

pro  $D_o=30 \text{ mm}$   $n_p = 2413 \div 2420 \text{ ot/min}$

otáčky při čelním soustružení načisto  $n_c = v_s / \pi \cdot D_s = 3 \cdot v_s / 2\pi \cdot D_s$

$D_s \dots$  střední průměr obráběné části

pro  $D=41 \text{ mm}$   $n_c = 2805 \div 2810 \text{ ot/min}$

pro  $D=51 \text{ mm}$   $n_c = 2200 \div 2200 \text{ ot/min}$

pro  $D=61 \text{ mm}$   $n_c = 1839 \div 1840 \text{ ot/min}$

#### Zapichování

Hodnoty uvedené v normativech jsou pro materiál třídy obrobitevnosti 14b - nutno přepočítat rychlosť koeficientem  $k_{v_1}$

pro materiál třídy obrobitevnosti 15b.

$k_{v_1} = 1.26$

trvanlivost břitu  $T=30$  min

nutno chladit emulzí

šířka břitu 4 mm

max. hloubka zápichu 12 mm

posuv  $s=0.10$  mm/ot

řezná rychlosť  $v=90$  m/min - platí pro 14b

skutečná řezná rychlosť  $v_s = v \cdot k_{v_1} = 113$  m/min

výpočet otáček:

otáčky při zapichování  $n_z = v_s / \pi \cdot D$

D...vnější průměr obráběné části

pro  $D=61$  mm  $n_z = 592 \div 600$  ot/min

pro  $D=51$  mm  $n_z = 708 \div 710$  ot/min

pro  $D=41$  mm  $n_z = 881 \div 890$  ot/min

pro  $D=30$  mm  $n_z = 1203 \div 1200$  ot/min

### Upichování

Hodnoty uvedené v normativech jsou pro materiál třídy obrobitevnosti 14b - nutno přepočítat rychlosť koeficientem  $k_{v_1}$  pro materiál třídy obrobitevnosti 15b.

$k_{v_1} = 1.26$

nůž z rychlořezné oceli RO

trvanlivost břitu  $T=30$  min

nutno chladit emulzí

šířka břitu 5 mm

posuv  $s=0.10$  mm/ot

řezná rychlosť pro 14b  $v=26$  m/min

skutečná řezná rychlosť  $v_s = v \cdot k_{v_1} = 33$  m/min

otáčky při upichování  $n_u = 3 \cdot v_s / 2 \cdot \pi \cdot D$

D...vnější průměr obráběné části

pro  $D=30$  mm  $n_u = 525 \div 530$  ot/min

## 5. CNC PROGRAM

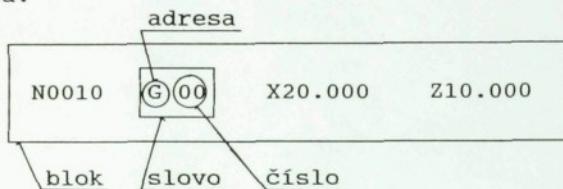
### 5.1. SKLADBA CNC PROGRAMU

CNC program se skládá z: - čísla programu

- přípravné části (stanovení posunu nulového bodu, technologické údaje)
- obsahové části (údaje potřebné pro zhotovení obrobku)
- závěrečné části

Členění programu:

Program se stává z bloků, blok ze slov a slovo z adresy a čísla.



### 5.2. SEZNAM POUŽITÝCH PRÍKAZŮ V PROGRAMU

G54....vyvolání posunutí nulového bodu pod registrem 1

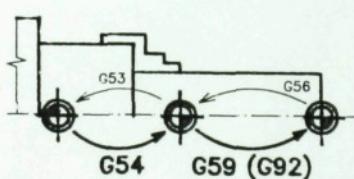
G92....uložení posunu nulového bodu pod registrem 5 do paměti

G59....vyvolání posunutí nulového bodu pod registrem 5

Pro praktické použití je výhodné posunutí nulového bodu na čelní část sklíčidla za pomoci 1. nebo 2. registru posunutí a následné posunutí na čelo obrobku s využitím funkce G92.

Posunutí funkce G92 je aktivováno povelem G59.

- ...nulový bod stroje - je počátkem souřadného systému a je pevně stanoven výrobcem stroje. Tento počátek můžeme posunout do námi zvolené polohy.
- ...nulový bod obrobku - určuje a programuje ho programátor.



Obr.14

G53....zrušení posunutí provedené funkciemi G54 a G55  
 G56....zrušení posunutí provedené funkciemi G57, G58 a G59  
 M04....roztočení vřetena proti směru hodinových ručiček  
 M51....otáčení revolverové hlavy nejkratší cestou v obou směrech  
 S.....funkce otáček vřetena v ot/min  
 F.....posuvová funkce v  $\mu\text{m}/\text{ot}$  nebo v  $\text{mm}/\text{min}$   
 T.....funkce pro výměnu nástroje  
 G00....rychloposuv z místa, kde se nůž zrovna nachází na místo o souřadnicích X,Z

Nxxxx G00 Xxx.xxx Zxx.xxx

G01....pracovní posuv z místa, kde se nůž zrovna nachází na místo o souřadnicích X,Z

Nxxxx G01 Xxx.xxx Zxx.xxx Fxxx

G84....cyklus čelního a podélného soustružení

Nxxxx G84 Xxx.xxx Zxx.xxx P0=xx.xxx P2=xx.xxx D0=xxx  
D2=xxx D3=xxx Fxxx

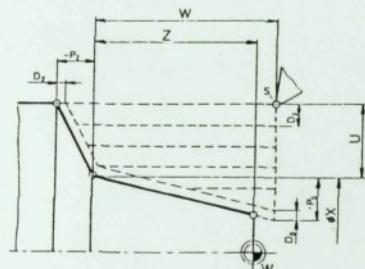
P0...kuželová míra v ose X [mm]

P2...kuželová míra v ose Z [mm]

D0...přídavek na opracování v ose X [ $\mu\text{m}$ ]

D2...přídavek na opracování v ose Z [ $\mu\text{m}$ ]

D3...hloubka řezu [ $\mu\text{m}$ ]



Obr.15

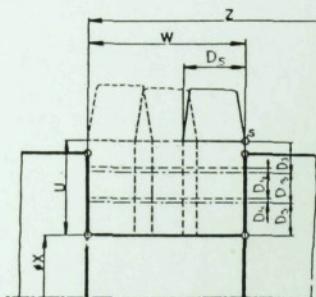
G86....zapichovací cyklus

Nxxxx G86 Xxx.xxx Zxx.xxx D3=xxx D4=x D5=xxx Fxxx

D3...hloubka jednoho úběru [ $\mu\text{m}$ ]

D4...časová prodleva [0.ls]

D5...šířka výrobního nástroje [ $\mu\text{m}$ ]



Obr.16

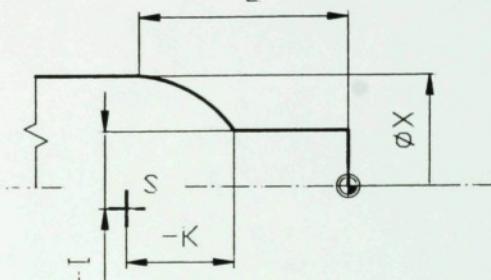
G03....kruhová interpolace - otáčení proti směru hodinových ručiček

Nxxxx G03 Xxx.xxx Zxx.xxx Ixx.xxx Kxx.xxx Fxxx

I,K...souřadnice středu oblouku vzhledem k jeho počátku

[mm]

-Z



Obr.17

G41,G42...korekce dráhy nástroje vlevo (G41) a vpravo (G42)

G40....zrušení korekce dráhy nástroje

M08....zapnutí chlazení

M09....vypnutí chlazení

M30....konec programu s návratem na začátek, vypíná chlazení, zastavuje vřeteno, ruší dráhovou korekci

#### 5.2.1. SEZNAM PŘÍKAZŮ PRO VYTVOŘENÍ POLOTOVARU

G64....umístění počátku na obrazovce

G62....startovací bod, od kterého začínáme kreslit

G68....zobrazení pozice nulového bodu

G65, G66...zobrazení polotovaru - vše co je mezi těmito funkcemi se vybarví

G01....funkce pro vykreslení obrysů polotovaru

Pozn.: Systém EMCOTRONIC TM02 umožňuje programovat programovat dráhu nástroje v absolutních X,Z; přírůstkových U,W nebo smíšených hodnotách. Absolutní míry jsou vztaženy stále k nulovému bodu obrobku. Přírůstková míra je dána vzdáleností od předchozí pozice nástroje a smíšené programování je kombinací absolutních a přírůstkových hodnot.

### 5.3. CNC PROGRAM SOUČÁSTI

```
N0000 G54 M04 M51 S670 T0101 F350
N0010 G92 X0.000 Z68.000
N0020 G59
N0030 G00 X70.000 Z2.000
N0040 G00 X65.000 Z2.000
N0050 G84 X61.000 Z-66.000 D0=500 D3=1000
N0060 S710 G00 X60.000 Z2.000
N0070 G84 X41.000 Z-9.500 D0=1000 D2=500 D3=1000
N0080 S1580 G00 X42.000 Z0.500
N0090 G01 X0.000 Z0.500 F280
N0100 S1050 G00 X41.000 Z1.000
N0110 G84 X31.000 Z0.500 P2=-5.500 D2=500 D3=1000 F350
N0120 G00 X21.000 Z2.000
N0130 G01 X21.000 Z0.500
N0140 G03 X41.000 Z-9.500 K-10.000
N0150 G00 X70.000 Z2.000
N0160 T0202 S600
N0170 G00 X62.000 Z-23.500
N0180 M08 G86 X41.000 Z-32.500 D3=1000 D4=5 D5=4000 F100
N0190 M09 G00 X62.000 Z-26.000
N0200 G00 X70.000 Z2.000
N0210 T0101 S710
N0220 G00 X66.000 Z-31.500
N0230 G00 X60.000 Z-31.500
N0240 G84 X51.000 Z-66.000 D0=500 D3=1000 F350
N0250 G00 X66.000 Z-60.000
N0260 G00 X70.000 Z2.000
N0270 T0202
N0280 G00 X66.000 Z-40.500
N0290 G00 X52.000 Z-40.500
N0300 M08 G86 X31.000 Z-66.000 D3=1000 D4=5 D5=4000 F100
N0310 G00 X66.000 Z-45.000
N0320 G00 X70.000 Z2.000
N0330 T0303 S600
```

N0340 G00 X62.000 Z-23.000  
N0350 G01 X40.000 Z-23.000  
N0360 G00 X42.500 Z-23.000  
N0370 S890 G00 X42.500 Z-26.000  
N0380 G01 X40.000 Z-26.000  
N0390 G00 X52.500 Z-26.000  
N0400 S710 G00 X52.500 Z-29.000  
N0410 G01 X40.000 Z-29.000  
N0420 G00 X55.000 Z-27.000  
N0430 G00 X55.000 Z-50.000  
N0440 S1200 G00 X32.000 Z-49.000  
N0450 G86 X30.000 Z-66.000 D3=500 D4=5 D5=4000  
N0460 M09 G00 X66.000 Z-52.000  
N0470 G00 X70.000 Z2.000  
N0480 T0404 S2420 F120  
N0490 G00 X66.000 Z-51.000  
N0500 G00 X31.000 Z-50.000  
N0510 G01 X30.000 Z-50.000  
N0520 G01 X30.000 Z-40.000  
N0530 G00 X40.000 Z-45.000  
N0540 S2200 G01 X30.000 Z-40.000  
N0550 G01 X60.000 Z-40.000 F90  
N0560 S1470 G01 X50.000 Z-40.000  
N0570 G01 X50.000 Z-33.000 F120  
N0580 G00 X59.000 Z-24.000  
N0590 G41 G01 X59.000 Z-23.000  
N0600 G01 X62.000 Z-20.000  
N0610 G40 G00 X70.000 Z2.000  
N0620 T0505 S2810 F90  
N0630 G00 X42.000 Z0.000  
N0640 G01 X0.000 Z0.000  
N0650 G00 X20.000 Z2.000  
N0660 S2420 G01 X20.000 Z0.000  
N0670 G03 X40.000 Z-10.000 K-10.000 F120  
N0680 G00 X40.000 Z2.000  
N0690 S1840 G01 X40.000 Z-10.000

N0700 G01 X65.000 Z-10.000 F90  
N0710 S1230 G01 X60.000 Z-10.000  
N0720 G01 X60.000 Z-23.000 F120  
N0730 G00 X49.000 Z-32.000  
N0740 G42 G01 X49.000 Z-33.000  
N0750 G01 X51.500 Z-35.500  
N0760 G40 G00 X66.000 Z-20.000  
N0770 G00 X70.000 Z2.000  
N0780 T0606 S530 F100  
N0790 G00 X66.000 Z-60.000  
N0800 G00 X31.000 Z-60.000  
N0810 M08 G01 X0.000 Z-60.000  
N0820 G00 X66.000 Z-59.000  
N0830 G00 X70.000 Z2.000  
N0840 G53 G56  
N0850 M30

#### 5.3.1. CNC PROGRAM POLOTOVARU

N0000 G64 X0.000 Z30.000  
N0010 G62 X0.000 Z0.000  
N0020 G68  
N0030 G65  
N0040 G01 X66.000 Z0.000  
N0050 G01 X66.000 Z70.000  
N0060 G01 X-66.000 Z70.000  
N0070 G01 X-66.000 Z0.000  
N0080 G01 X0.000 Z0.000  
N0090 G66  
N0100 M30

## 6. KAPACITNÍ PROPOČTY

Pozn.: Protože by při použití tohoto postupu docházelo ke značným ztrátám vzhledem k množství odpadu (nevzhodný polotovar pro výrobu) a časovým ztrátám (1/4 z celkového času je spotřebována na upínání a vyjmání obrobků) je tato část pouze informativní.

Počet kusů za rok:..... 750 000

Celkový čas 1 kusu:..... 1.97 min.

čas na obrobení 1 ks:..... 1.47 min.

čas na upnutí a vyjmoutí 1 ks:.. 0.50 min.

Čas na 900 000 kusů:..... 24 625 hod.

Roční časový fond 1 stroje:..... 4 992 hod.

1 stroj pracuje na 3 směny, 5 pracovních dnů v týdnu,

52 týdnů v roce, koeficient využitelnosti stroje je 0.8

Počet strojů:.... $24\ 625/4\ 992 = 4.93 \rightarrow 5$  strojů

## 7. NÁVRH USPOŘÁDÁNÍ PRACOVÍSTĚ

Způsobů, jak by mohlo být uspořádáno pracoviště je mnoho, a proto uvádíme 2 možné způsoby uspořádání.

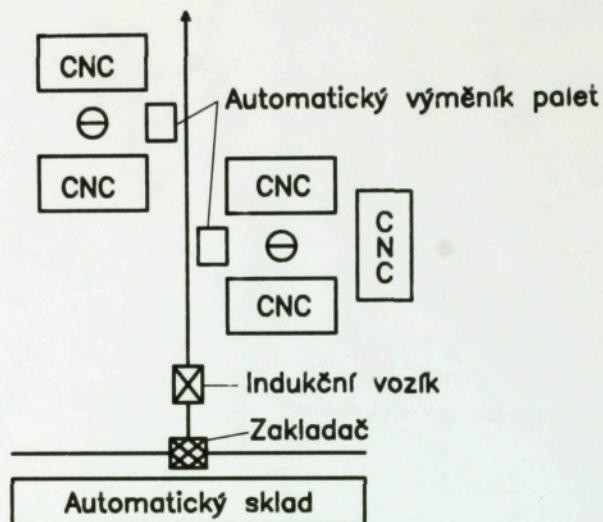
### Systém s lineární dráhou

Z automatického skladu se přes zakladač předávají polotovary na indukční vozík. K výměně palet mezi indukčním vozíkem a pracovištěm může docházet postupně nebo výběrovým způsobem dle priorit.

### Systém s rozvětvenou dráhou

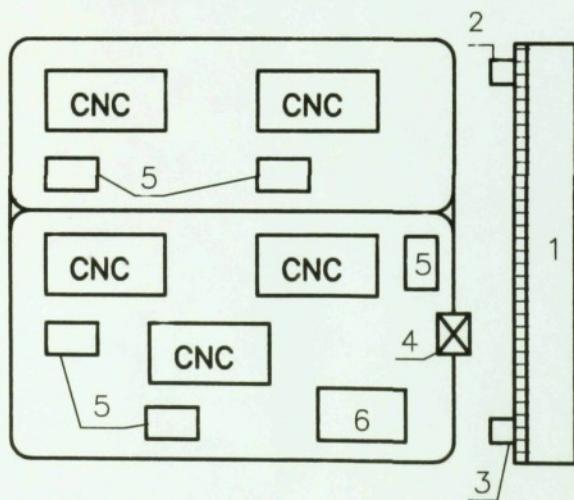
Z automatického skladu (1) se označená paleta přesouvá na přípravný stůl(2). Indukční vozík (4) přebírá paletu z přípravného stolu a přemisťuje ji po dráze na pracoviště a odebírá z nich hotové součástky v libovolném pořadí podle potřeby a priorit. Hotové součástky se dopravují na stůl (3) a odtud se automaticky zakládají do skladu. Několikrát za směnu odváží vozík nádrže s třískou (5) do skladovacího prostoru třísek (6). Systém klade vyšší nároky na přípravu a prostor, ale zásobování je plynulejší.

## Systém s lineární dráhou



Obr.18

## Systém s rozvětvenou dráhou



Obr.19

## 8. ZÁVĚR

Velkou výhodou řídícího systému EMCOTRONIC TM02 je jednoduchá obsluha, a proto je ve velké míře využíván ve výrobních procesech a k výuce. Součástí řídícího systému je simulační systém, který by nám měl zaručit, že při zavedení výrobku do výroby nedojde k chybám nebo dokonce poruše nástroje či stroje. Na simulaci názorně vidíme, jak je postupně součást obráběna až do výsledného tvaru. Rychlosť obrábění se dá nastavit od 0 do 120%.

Simulační systém nás upozorňuje na chyby a označuje, kde k chybě došlo. Neoznačuje však technologické chyby, např. nedostatečné otáčky, příliš velký posuv a také nezjistíme, jaká je drsnost povrchu. Simulační systém názorně zobrazuje, na kterých souřadnicích se nůž nachází, dále zobrazuje otáčky, posuv, směr otáčení vřetena, jaký nůž právě pracuje, zapnutí či vypnutí chlazení, na jakém řádku v programu se systém právě nachází (viz. příloha II.- kopie obrazovky s výsledkem simulace obrábění). Simulaci obrábění obrobku lze ještě více zvýraznit vytvořením polotovaru. V systému vznikají často chyby ve špatném definování počátku polotovaru. Polotovar zde slouží pouze jako znázorňující prostředek a pro samotné soustružení nemá význam (program polotovaru je uveden na přiložené disketě pod názvem 00070.lat). Zobrazování obrábění není příliš přesné. Ke kompletnímu zhodnocení řídícího systému EMCOTRONIC TM02 by bylo zapotřebí vyzkoušet program na dané součásti.

## **SEZNAM POUŽITÉ LITERATURY**

- 1) Federální ministerstvo všeobecného strojírenství: SOUSTRUHY s oběžným půměrem do 500 a 800 mm - I.díl. Část všeobecná; část technickoorganizační, Praha 1978.
- 2) Federální ministerstvo všeobecného strojírenství: SOUSTRUHY s oběžným půměrem do 500 a 800 mm - II.díl. Část metodická; část normativní, Praha 1979.
- 3) VALIŠ, L.: Návod na programování CNC soustruhu E120/120P s řídícím systémem Emcotronic TM02, Brno 1992.
- 4) VÁVRA, P.: Strojnické tabulky, Praha 1984.
- 5) VYTLAČIL, M., VEVERKA, J.: Technologie automatizovaných výrob, Liberec 1990.
- 6) DRÁB, V.: Technologie I, návody ke cvičení, Liberec 1983.
- 7) DRÁB, V.: Technologie I, Liberec 1979.

Příloha I

**POPIS STROJE EMCOTRONIC TMO 2**

Stroj má souvislé řízení dráhy nástroje ve dvou souřadných osách se stálou polohovou zpětnou vazbou a synchronizací posuvových pohonů. Vyznačuje se vysokou přesností, spolehlivostí a jednoduchostí obsluhy. Stroj je vybaven revolverovou hlavou pro osm nástrojů s řídící logikou, chlazením nástrojů, šikmým ložem, které umožňuje snadný odvod třísek a bohatým příslušenstvím. Dále je stroj vybaven pneumatickým koníkem a pneumatickým sklíčidlem. Soustruh je vhodný pro obrábění menších členitých součástí z oceli, barevných kovů a plastů.

Základní technické údaje stroje

Pracovní rozsah:

oběžný průměr nad ložem.....	180 mm
oběžný průměr nad příčným suportem.....	75 mm
největší soustružená délka.....	160 mm
největší průměr obrobku.....	90 mm

Pracovní vřeteno:

vrtání vřetene.....	20.7 mm
rozsah otáček.....	150-4000 ot/min

Hlavní pohon:

výkon stejnosměrného motoru.....	2.2/4 kW
maximální kroutící moment.....	23 Nm

Posuvové pohony:

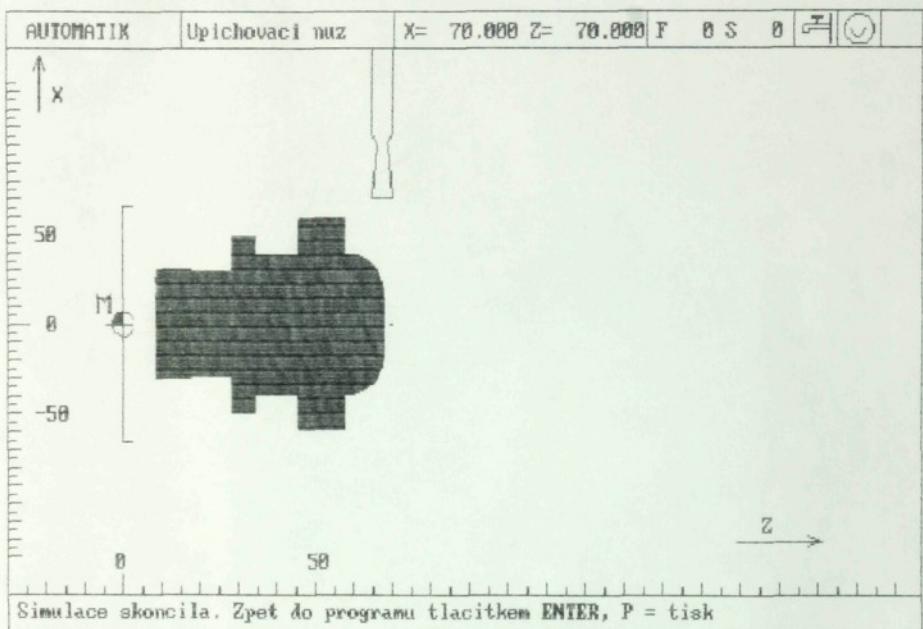
posuv v osách X a Z.....	1-2000 mm/min
rychloposuv.....	3 m/min
posuvová síla.....	2000 N

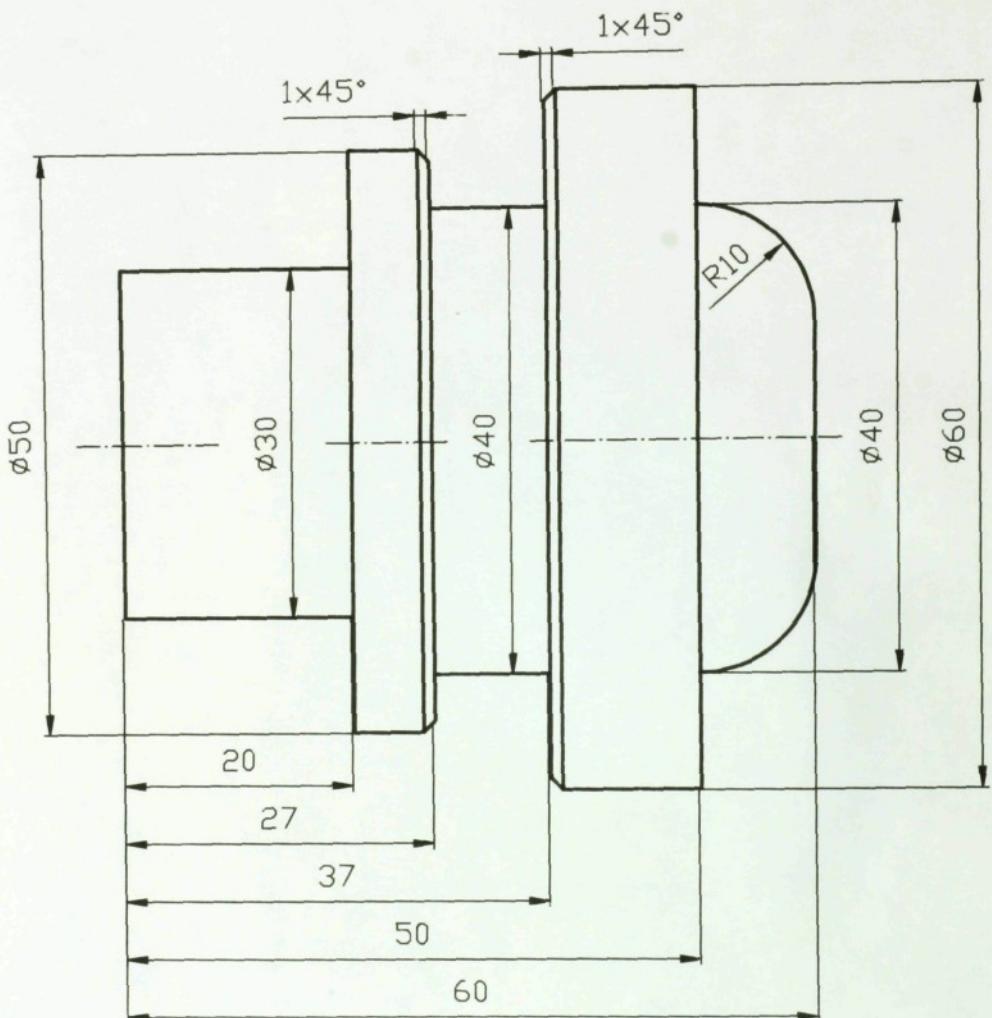
Revolverová hlava:

počet míst v revolver. hlavě pro nástroje....	8
maximální průměr stopky spirálového vrtáku...	12 mm

## Příloha II

Kopie obrazovky s výsledkem simulace obrábění





INDEX	ZMENA	DATUM	POPPIS	TU LIBEREC
ZN. MAT.	11 373	T.O. 001	HMETNOST kg	MĚR. 2:1
ROZM.-POLOT.	Ø65x90	42 55 10.11		TR. Č.
Č. POM. ZAŘ.			Č. SN.	Č. KUSOVNÍKU
VYPR. Martin Blý	NORM.REF.		POZN.	Č. V.
PŘEZK.			STARÝ V.	
TECHN.	SCHVÁLIL			
NÁZEV	SOUČÁST			4-KVS-00-01