

strojní a textilní
Vysoká škola: v. Liberci
obrábění a montáže
Katedra:

Fakulta:
strojní
Školní rok:
1983/84

ZADÁNÍ DIPLOMOVÉ PRÁCE

(PROJEKTU, UMĚLECKÉHO DÍLA, UMĚLECKÉHO VÝKONU)

pro
Karla Ježka
23-07-8 strojírenská technologie
obor

Vedoucí katedry Vám ve smyslu nařízení vlády ČSSR č. 90/1980 Sb., o státních závěrečných zkouškách a státních rigorózních zkouškách, určuje tuto diplomovou práci:

Název tématu:
Technologie obrábění hlavy válců motoru
LIAZ typ "A" na stroji FQH 50 A

Zásady pro vypracování:

1. Současný stav ve výrobě hlav válců
2. Technologie při použití klasických obráběcích strojů
3. Technologie při nasazení obráběcího centra FQH 50 A
4. Zhotovení řídícího programu pro vybrané operace
5. Ekonomické zhodnocení

V. 119/84 S.

Autorské právo se řídí směrnicemi
MŠK pro státní záv. zkoušky č.j. 31
727/62III/2 z dne 13. července
1962-Věstník MŠK XVII, sešit 24 ze
dne 31.3.1962 §19 aut. z. č. 115/53 Sb.

VYSOKÁ ŠKOLA STROJNÍ A TEXTILNÍ
Ústřední knihovna
LIBEREC 1, STUDENTSKÁ 6
č. 461 17

Rozsah grafických prací: dle potřeby

Rozsah průvodní zprávy: 50 stran

Seznam odborné literatury:

1. Návod k obsluze, seřízení a údržbě obráběcího centra FQH 50 A
2. Výkresová dokumentace
3. Racionalizace obrábění nerotačních součástí, ČSVTS Dům techniky Plzeň, 1978
4. Békés, J.: Inženierská technologia obrábania kovov
5. Technická příprava výroby pro NC, INPRO
6. Normativy řezných podmínek

Vedoucí diplomové práce: ing. Janoušek Jaroslav

Konzultant DP : ing. Fouqué Matouš, Láz Hanychov

Datum zadání diplomové práce: 15.10.1983

Termín odevzdání diplomové práce: 25.5.1984

L.S.

Gazda
Doc. Ing. Jaromír Gazda, CSc.

Vedoucí katedry



Stříž
Doc. RNDr. Bohuslav Stříž, CSc.

Děkan

v Liberci dne 14.10. 1983

Mistopřísežné prohlášení

Mistopřísežně prohlašuji, že jsem diplomovou
práci vypracoval samostatně s použitím uvedené
literatury.

je. Živák

V Liberci dne 20. května 1984

Vysoká škola strojní a textilní v Liberci
nositelka Řádu práce

Fakulta strojní

Obor 23-07-8

strojírenská technologie

zaměření

obrábění a montáž

Katedra obrábění a montáže

OBRABĚNÍ HLAVY MOTORA LIAZ A ZA POUŽITÍ
ČÍSPLICOVÉ HÍZMENSKÉ STROJE.

KOM - GM - 208

J. R. Z. E. K. Marek

Vedoucí diplomové práce: Ing. Jaromír Jancůšek
VŠST Liberec

Konsultant: Ing. Matouš Pouque LIAZ n.p.
závod 03 Hanušov

Rozsah práce a příloha:	počet listů	62
	počet příloh	1
	počet tabulek	6
	počet obrázků	35

v Liberci dne 20. května 1984

OBSAH

	strana
1. ÚVOD	4
2. SOUČASNÝ STAV V OPRACOVÁNÍ HLAV VÁLCŮ NAFT. MOTORU .	6
2.1. Současný stav v n.p. LIAZ	6
2.1.1. Velkoseriová výroba hlav válců	6
2.1.2. Prototypová výroba hlav válců	7
2.2. Současný stav v o.p. ČKD Praha, záv. Hořovice ...	7
2.2.1. Výroba hlavy válce typu S 160	7
2.2.2. Výroba hlavy válce typu S 110, S 150	8
3. OBLAST VYUŽITÍ ČÍSLOICOVÉ ŘÍZENÝCH STROJŮ	10
4. PROGRAMOVÁNÍ NC STROJŮ	12
4.1. Řídící program	12
4.2. Ruční programování	12
4.2.1. Rozbor součástkové základny, výběr obrobku, určení stroje a jeho vybavenosti	14
4.2.2. Uprnutí obrobku, určení polohy obrobku na pracovním stole stroje	14
4.2.3. Zpracování technologického postupu obrábění a určení nástrojů a nářadí potřebných pro obrábění	15
4.2.4. Volba řešených podmínek	15
4.2.5. Výpočet souřadnic	16
4.2.6. Vypracování seřizovacích listů stroje a přehle- du ručních zásahů, katalog nástrojů	16
4.2.7. Určení pořadí obrábění, sestavení programu ...	17
4.2.8. Odladění programu	17
4.3. Kontrola programu	17
5. ZPRACOVÁNÍ TECHNOLOGIE MALOSERIOVÉ VÝROBY HLAVY VÁLCE MOTORU LIAZ A	19
5.1. Zpracování technologického postupu	19
5.2. Postup při stanovení normy spotřeby řasen	19
5.3. Návrh technologického postupu při použití NC strojů	20
5.3.1. Normový list technologie a NC obráběcími stroji	39
5.4. Směrný technologický postup maloseriové výroby hlavy motoru LIAZ A s použitím klas- ických obráběcích strojů	40

5.4.1. Normový list technologie s konvenčními stroji ..	47
6. ZPRACOVÁNÍ ŘÍDÍCÍHO PROGRAMU PRO 150 OPERACI NA OBRÁBĚCÍM CENTRU PGH50A S ŘÍDÍCÍM SYSTÉMOM MS 471	48
6.1. Schéma seřízení stroje	49
6.2. Seřizovací list nástrojů	50
6.3. Výpis z dárné pánky	52
7. EKONOMICKÉ ZHODNOCENÍ	57
7.1. Porovnání a výhodnocení technologie s klasickými obráběcími stroji a technologie s NC stroji	57
7.1.1. Pracnost výrobku a výrobního úkolu, počet jednotcových pracovníků, náklady na výrobní plochy	57
7.1.2. Mzdové náklady	58
7.1.3. Určení počtu strojů, stanovení jednorázových investičních nákladů	58
7.1.3.1. Varianta NC strojů	58
7.1.3.2. Varianta konvenčních obráběcích strojů	59
7.2. Ekonomické výhodnocení obou variant	60
8. ZÁVĚR	61
Literatura	62

I. Úvod

Neustálý růst životní úrovně naší socialistické společnosti vyžaduje, aby byly stále více uspokojovány všechny materiální potřeby obyvatelstva. Základem těchto požadavků je správný chod hospodářství, v daném případě průmyslu. Ale právě v oblasti průmyslu nedosahujeme úrovňě vyspělých zemí, hlavně v technologii a přípravě výroby /8/.

Tento fakt je patrný ve struktuře a primárném stavu strojírenského zařízení. Při nepatrném podílu automatizovaných výrobních procesů ve výrobě a naopak, při vysokém podílu ručních prací.

Jednou z možností, jak urychlit inovační proces, je kvalitní technologická příprava výroby. Tím můžeme ovlivnit průměrnost i produktivitu výrobního procesu. Právě prostřednictvím technologických postupů se přenáší do výroby technicky i technologicky pokrok, na jejichž úrovni závisí efektivnost výrobního procesu.

Kvalitní technologická příprava výroby vytrádí předpoklady pro skutečně efektivní výrobu na dlouhou dobu dopředu, pro zvýšení stupně mechanisace a automatizace výroby. Proto výsledné řešení musí z perspektivního hlediska odpovídat nejnáročnějším požadavkům. Zavedení nových technologií je také sáviale na uplatnění kvalifikovaných dělníků, zabezpečení personálně i technicky vybavených pracovišť.

Ke splnění těchto náročných cílů v oblasti průmyslové výroby je nutno se více zaměřit na rozvoj pokrokových a efektivnějších metod výroby. Zadáním a vyznacováním diplomové práce je řešení problematika malosériové výroby hlavně za použití číslicové řízených strojů.

Tento úkol je řešen v oblasti malosériové výroby, jehož úkolem je především usnadnění a možnost ověřit funkční vlastnosti vyráběných motorů v provozu.

Na základě dosažených skutečností pak následně ovlivnit vývoj nového motora. Tento motor má podle státního úkolu

· RVT P 19-124-257 "Výskum nových pohonnéch jednotek pro těžké nákladní automobily, autobusy a jiné průmyslové použití" mít velkou provozní spolehlivost při životnosti 500 000 km do I.generální opravy. Je stanoveno několik dalších požadavků jako je např. vztah mezi celkovou hmotností soustavy a výkonem pohonné jednotky. Spoluřešitelem tohoto úkolu je i n.p. LIAZ. Vývoj motoru probíhal s ohledem na možnosti jeho využití v unifikované řadě nákladních automobilů Liaz.

2. Současný stav v opracování hlav válců naftových motorů.

V rámci přípravy a vypracování diplomové práce jsem měl možnost porovnat výrobu hlav válců v n.p. LIAZ a o.p. ČKD Praha - závod Hořovice. Mohl jsem tak v obou podnicích srovnat dosavadní výrobu na konvenčních strojích a nově zavedenou výrobu pomocí číslicové řízených strojů.

2.1. Současný stav v n.p. LIAZ.

V současnosti jsou v tomto podniku v chodu dvě technologie výroby hlav válců. Jedna je velkoseriová a druhá je ve stadiu prototypové výroby.

2.1.1. Velkoseriová výroba hlav válců.

Velkoseriová výroba hlav válců pro motory M 634 je zabezpečována v n.p. LIAZ - závod Rýnovice. Roční objem produkce při dvousmenném provozu činí 25 000 ks. Na výrobu tohoto typu hlav válců byla sestavena tvrdá výrobní linka. Tato tvrdě automatizovaná obráběcí linka se skládá z frézovací a vrtací části. Výrobcem tohoto jednoúčelového výrobního celku je n.p. TOS Kuřim.

Výrobní linka je rozdělena na jednotlivé stanice. Přenášení hlavy od jedné stanice ke druhé je mechanizováno. Frézovací část linky má 10 stanic. Po ukončení frézařských operací je hlava automaticky přesouvána do vrtací části linky. Tato část má 16 stanic a je ukončena konečnou kontrolou.

Po průchodu hlavy automatizovanou linkou následují další operace - oplach, osušení, zámečnické práce a tlakové zkoušky vodního a olejového kamálu. Celou linku obsluhují dva pracovníci.

2.1.2. Prototypová výroba hlavy válce.

Druhá technologie, t.j. prototypová výroba hlavy válce motoru Liaz A probíhá na dílně výrobně vývojové základny. Hlava válce se obrábí na číslicově řízeném centru CKOZ 1400 s řídicím systémem NC 470. Jedná se o prototypovou výrobu do té doby, než se plně rozběhne seriální výroba, kde se budou hlavy válce vyrábět pomocí technologie, k jejímuž řešení měla napomoci i tato diplomová práce.

Při obrábění na centru CKOZ 1400 se hlava při několika přepnutích kompletně opracuje. Vyjímačka tvoří frézování tvárových ploch a frézování horní a spodní plochy hlavy. Nevýhodou této technologie je při současném množství výráběných hlav velmi dlouhý čas přípravy a zakončení výroby. Příprava stroje, tzn. seřízení stroje, příprava a seřízení nástrojů a ostatní matné práce, zaměstnají dva pracovníky na 4 pracovní směny. Jednotkový čas opracování hlavy je 360 min.

Po ukončení prototypové výroby se rozběhne výroba sériová, jejíž výrobní úkol na další léta uvádí 2100 ks/rok. Později se tento úkol zvýší na 3000 ks/rok.

2.2. Současný stav v o.p. ČKD Praha - závod Hořovice.

Srovnatelným měřítkem s výrobním úkolem n.p. LIAZ, zavést maloseriovou výrobu naftových motorů, je výroba v o.p. ČKD Praha - závod Hořovice.

V současnosti v tomto podniku probíhá výroba 3 typů hlav válce motorů. Jedná se o typy S 160, S 110, S 150.

2.2.1. Výroba hlavy válce typu S 160.

Hlavy pro motory S 160 se vyrábějí v počtu 7 000 ks/rok.

the 500' marker on the Herring River, and the 300' marker on the Pachuck River, both located in the same area as the first two. Both areas were considered for possible location of a diversion dam because of the relatively shallow water and lack of a rocky bottom. The water was very turbid and did not allow for accurate measurement of water levels in either of these areas. Another consideration was the lack of a bridge in either of these areas. All three sites were considered to be unsatisfactory because they did not have enough water available for diversion. The Pachuck River site was eliminated due to the lack of water available for diversion. The other two sites were considered to be unsatisfactory because of the lack of a bridge. The 300' marker on the Herring River was chosen for further investigation due to its proximity to the mouth of the river and the availability of a bridge.

VOLUME AND FLOW MEASUREMENTS
Volume and flow measurements were made at the 300' marker on the Herring River during the first week of October. Two types of measurements were made: a cross-sectional area measurement and a time-area measurement.

Volume and flow measurements were made at the 300' marker on the Herring River during the first week of October. The area was measured using a tape measure and a surveying compass. The distance between the two markers was measured using a tape measure. The distance between the two markers was measured using a tape measure. The distance between the two markers was measured using a tape measure.

The volume and flow measurements were made at the 300' marker on the Herring River during the first week of October. The area was measured using a tape measure and a surveying compass. The distance between the two markers was measured using a tape measure.

Na jejich výrobu byla vyprejektována výrobní linka, která se skládá z několika jednoúčelových strojů. V první řadě je to vrtací 4-vřetenový stroj se speciálními vrtacími nástroji, které slouží k výrobě technologické základny. Následuje frézka řízená koncovými derazy a vybavená speciálním otočným přípravkem, kde dochází k celkovému opracování všech ploch hlavy. Soustružnické práce se uskutečňují na soustružnickém kopírovacím automatu SKK 63. Další operaci je vrtání otvorů pro sedla a vedení ventila. Provádí se na jednoúčelovém stroji vlastní výroby, sestavovaném ze tří vrtacích jednotek. Následující operace se provádějí na dvou obráběcích centrech MCPHS 63, řízených systémem MS 471. Délky operací jsou zámerně programovány tak, aby došlo k překryvání strojních časů, což umožňuje plynulý chod linky.

Vysoko programovaný technologický projekt této výrobní linky umožňuje použití speciálních přípravků, zvedacích manipulátorů, možnosti paletizace a vícestrojového obsluhu. Celou tuto výrobní linku obsluhují dva pracovníci.

2.2.2. Výroba hlavy válce typu S 110, S 150.

Výroba hlav S 110 je ve stadiu ukončení výroby. Výroba se uskutečňuje na konvenčních strojích. Výrobní množství se každým rokem snižuje. Plán pro rok 1984 ukládá výrobu 10 000 ks.

Předávání jednotlivých operací je jako u hlavy S 160. Uskutečňuje se na jednoúčelovém 4-vřetenovém vrtacím stroji, dvou soustruzích SU 5, VR 3, frézce FB 50 H, revolverovém soustruhu R 5 a šesti vrtačkách VR 4. Na soustruhu R 5 je upraveno speciální zařízení pro soustruhení vřívé komínky ve tvaru koule. Celou tuto linku ve 2-směnném provozu obsluhuje 10 pracovníků.

Majновější technologie, t.j. použití NC strojů, se využívá při výrobě nového typu hlav S 150.

Tato linka se skládá z portálové frésky, soustruhu SPL 32B, souřadnicové vrtačky VR 5E, horizontální vyvrtávačky VHM 9. Tato linka je součástí výrobního úseku, ve kterém se uskutečňuje výroba dalších součástí motoru.

Snažou je využít všechn strojů v 3-směnném provozu, což zatím není plně umožněno v důsledku nedostatku kvalifikovaných pracovníků pro obsluhu těchto strojů.

3. Oblast využití číslicové řízených strojů

Jedním z hlavních úkolů strojírenství je růst objemu výroby a její kvality. Současně se ale zvyšují nároky a složitost a přesnost výrobků. Jednou z cest, jak všechny tyto úkoly splnit, je automatizace výroby.

Automatizace je závislá na typu výroby. V hromadné a velkoseriové výrobě se uplatní t.zv. tvrdá automatizace, spočívající v nasazení jednoúčelových strojů, polosautomatů a stavebnicových strojů do výroby. Jsou to zařízení nákladné a náročné na seřízení. Proto je účelné je používat u těch operací, které se nemění a mají trvalý charakter.

V oblasti výroby maloseriové a středněseriové, kde dochází k častým změnám výrobního programu, se nejvíce uplatňují číslicové řízené stroje. Tyto stroje umožňují rychlé seřízení a tím i rychlý mění na novou výrobu. Činnosti spojené se seřízením stroje spočívají v nasazení děrné pásky, na které je napsán program, nebo na volemí příslušného programu, pokud řídící systém je vybaven pamětí, nastavením východních bodů odměřování, přispůsobení stroje pro upnutí obrobku a založení nástrojů. Přitom veškerá technologická příprava strojů (tvorba programu, známy programu) je přesunuta do předvýrobních útvarů, čímž se zvyšují nároky na technickou přípravu výroby.

Číslicové řízené stroje umožňují provádět složité výrobní operace ve vysoké, opakovné přesnosti. Umožňují využívat vyšších forem řízení samočinnými počítači, zkracují časy při obrábění složitých obrobků a umožňují přesné kapacitní plánování. Dosahuje se úspor v nákladech na speciální přípravky. Zavedením automatizace se snižuje fyzická náročnost a oblast působení obsluhy stroje se přesouvá přičiněním automatizace do sféry kontrolní a řídící činnosti.

Pokud je zvládnuta technická příprava výroby, pak NC stroje umožňují rychlejší náběh nových výrobků, což přináší působí na tempo technického rozvoje.

Nasazení NC strojů do výroby je prováděno :

Jednotlivě - jedná se o nasazení NC stroje do výroby pro zvládnutí speciálních úkolů, které nelze konvenčními stroji zajistit (výroba složitých tvarů, lopatky turbin a pod.)

Skupinově - NC stroje jsou profesně uspořádány do výrobního procesu. Běžná současná strojírenská výroba, kde na vhodné operace jsou nasazeny NC stroje.

Integrovaně - jedná se o formu skupinového nasazení a komplexní mechanizaci a automatizaci, kde vedle výrobního a technologického procesu jsou automatizovány i obslužné činnosti (příslun a odvoz dílců, kontrola, příslun měření, odvoz třísek a pod.). Řízení procesu výroby je prováděno počítači.

Na závěr je nutno zdůraznit, že zavedení NC strojů do výroby vyžaduje pečlivou přípravu, jinak efekt z jejich zavedení je minimální.

4. Programování NC strojů.

4.1. Řídící program

Řídící program obsahuje všechny potřebné údaje pro řízení NC stroje a je v podstatě složen z informací o změnách:

- 1) Geometrického pohybu nástroje (nastavení souřadnic)
- 2) Technologických funkcí stroje (způsob nastavení souřadnic, korekce, vrtací cykly a pod.)
- 3) Pomočních funkcí (nastavení otáček, velikost posuvu, zastavení programu, chlazení a pod.)

4.2. Ruční programování

Úkolem technologa-programátora při sestavování programu je vypracování přesného sledu obrábění jednotlivých úkonů v operaci, prováděné na NC stroji. Cílem je maximální úspora času při respektování hospodárnosti a přesnosti opracování obrobku tak, jak předpisuje výkres. Činnost technologa - programátora při spracování programu lze rozdělit do následujících pracovních etap:

- a) Rozbor součástkové základny, výběr obrobku, určení stroje a jeho vybavenosti
- b) Upevnit obrobku, určení jeho polohy na pracovním stole stroje.
- c) Zpracování technologického postupu obrábění a určení nástrojů a nářadí potřebného pro obrábění dle programu.
- d) Volba řezných podmínek.
- e) Výpočet souřadnic.
- f) Vypracování seřizovacích listů stroje a přehledu ručních zásahů, katalog nástrojů.
- g) Určení pořadí obrábění, sestavení programu.
- h) Odhadení programu

4.2.1. Rozbor součástkové základny, výběr obrobku, určení stroje a jeho využitnosti

V této počáteční fázi se jedná o provedení výběru vhodných obrobků pro stroj. Musí být posouzeny nároky na přesnost obráběného dílu, požadovanou jakost obráběných ploch, respektovat dovolené zatištění stolu stroje a parametry pojedzdu stroje. Posoudit technologičnost konstrukce vybraného obrobku a realizaci případných návrhů změn předem projednat s konstruktéry.

4.2.2. Uprnutí obrobku, určení polohy obrobku na pracovním stole stroje

Po provedeném výběru obrobku provede technolog návrh upnutí obrobku. Vyspecifikuje potřebné upínací zařízení, uhlíniky, přídavné stoly, upínací kostky nebo skladbu stavebnice upinačů. V případě potřeby speciálního upínacího přípravku musí pro konstruktéra přípravků uvést hlavní rozměry upínacího přípravku, včetně rozmištění upínek a dorazů pro ustavení a upnutí obrobku.

Způsob obrábění na NC strojích je převážně volen tak, aby celý obrobek byl opracován na jedno upnutí. Přepínání obrobku do různých poloh může zhoršit výslednou geometrickou přesnost obráběného kusu. Uprnutí obrobku na NC stroje musí zajistit pro každou obráběnou součást v dávce stejnou polohu. Uprnutí musí být pevné, ale nesmí při upínání docházet k následujícím deformacím obrobku.

Pro upínání přesných obrobků je výhodné používat technologických palet, na kterých se může obrobek přemisťovat k dalším operacím nebo na jiná pracoviště. Při použití palet odpadá přepínání a seřizování polohy obrobku a upínání obrobku na palety je možno provádět mimo NC stroj, čímž se docílí vyššího využití NC stroje.

4.2.3. Zpracování technologického postupu obrábění a určení nástrojů a nářadí potřebného pro obrábění.

Zápis technologického postupu musí být zpracován velmi podrobně po úkonech obrábění. Při popisu technologie obrábění se současně provádí specifikace potřebných nástrojů a nářadí pro obrábění. Nástroje se vypisují z katalogu nářadí popř. se navrhují použití speciálních nástrojů, pokud standardním nástrojem nelze popisovaný úkon provést. V této fázi není nutné provádět zápis úkonů v takovém sledu, v jakém bude sestaven vlnatní program. Je však nutné nevynescházet žádny úkon, který má být v operaci na NC strajích zhotoven. Proto je nejlepší, např. u skřňových součástí, sestavovat technologický postup popisem obrábění celých prvků (otvorů, rámečků a p.), neboť tento způsob zaručuje přesnou specifikaci všech potřebných nástrojů. Po zpracování technologického postupu může být uplatněn požadavek na zajištění zkušebních polotovarů obrobků, zhotovených dle nového technologického postupu pro odladění programu.

4.2.4. Volba řezných podmínek

K jednotlivým nástrojům jsou přiřazovány řezné podmínky. Řezné podmínky musí technolog stanovit takové, aby nástroj při obrábění se v řezu choval klidně a přitom byl hospodárně využit. Při volbě řezných podmínek, do nichž zahrnujeme základní parametry - řeznou rychlosť, posuv a hloubku řezu - je zřejmé, že se musí zajistit dosažení kvalitativních parametrů, požadovaných výkresem a maximálně hospodárný úběr.

Musíme však respektovat zásady pro určování řezných podmínek a těmi jsou : optimální trvanlivost, maximální možný posuv a limitující výkonové parametry stroje. Stanovené řezné podmínky nakonec technolog-programátor převádí do příslušných adres programu.

4.2.5. Výpočet souřadnic.

Na základě zpracovaných předcházejících podkladů (návrh ustanovení obrubku na stroj, velikost nástrojů atd.), může technolog-programátor přistoupit k výběru počátku souřadnicového systému a výpočtu jednotlivých souřadnic. Je-li již výkres kótován souřadnicovým způsobem, výpočet se značně zjednoduší. K určení souřadnice Z je třeba znát délky stanovených nástrojů.

Jiná situace je u řídícího systému který má dostatečný počet programovacích korekcií délek nástrojů. U těchto systémů jsou spočítány souřadnice Z na nulové délky nástrojů a celé délky nástrojů jsou zadávány do korekcií. Tento systém práce umožňuje spracovat celý program velice rychle, až k etapě ovládání, která se provede v době, kdy je k dispozici všechno potřebné nářadí, obrubky a stroj.

4.2.6. Vypracování seřizovacích listů stroje a přehledu ručních zásahů, katalog nástrojů.

Nezbytnou dokumentací programu jsou seřizovací listy stroje a nástrojů, tabulky ručních zásahů a tabulky použitých korekcií. Tato dokumentace slouží k seřizování stroje a obsahuje:

- schématický nákres upnutí obrubku na stroj, s mísami pro rozmištění upínek, ustavovacích dorazů a ostatních pomocek potřebných k upnutí,
- výkres a popis pro nastavení výchozích bodů souřadnic,
- tabulky korekcií. V těchto tabulkách jsou uvedeny velikosti a druhy zadávaných korekcií - délkové nebo průměrové. Předepsané hodnoty se zadávají ručním zápisem do paměti řídícího systému.

V některých případech se korekce uvádějí přímo v seřizovacích listech nástrojů.

- katalog nástrojů. Obsahuje seřizovací listy jednotlivých nástrojů. Na seřizovacím listě nástrojů jsou vyznačeny následující údaje: číslo nástroje (pro obsluhu), kódové označení (jestliže se jedná o nástroj použitý u programu na obráběcím centru), programovací míry (průměr, délka), obrys nástroje (rozměrové omezení velikostí nástroje), evidenční údaje (z jakých částí se nástroj skládá) a řezné podmínky.

4. 2.7. Určení pořadí obrábění, sestavení programu.

Po soustředění všech technologických údajů pro program, určí technolog-programátor sled úkonů v operaci. Následuje vlastní napsání programu. Zápis programu se provádí do programovacích listů aby sestavený program byl přehledně uspořádán a umožňoval snadnou orientaci při odladování. Sestavený program je pak převeden na nositele informací.

4.2.8. Odladění programu.

Odladění programu je prováděno v pracovním režimu "blok po bloku". V průběhu obrábění jsou ověřovány řezné podmínky, správnost sestavení programu, optimální dráhy nástrojů a sled operace. Jsou dočkovány nástroje, především vrtačky určené pro konečné obrubení přesných otvorů, které jsou při seřizování nástrojů předseřízeny, t.j. nastaveny na menší průměr. Tím jsou kompenzovány nepřesnosti způsobené seřizovacím přístrojem, seřizováním, upnutím nástroje, strojem.

4.3. Kontrola programu.

Po napsání programu před děrováním technolog-programátor kontroluje správnost zápisu programovaných funkcí.

Kontroluje počty dekád funkcí a čtením programu si pomáhá promítat průběh pracovních cyklů nástrojů. Je to důležité u těch souřadnic, které mají být nastaveny pracovním posuvem, aby byly správně programovány s funkcí pracovního posuvu a kontrolovat správné místo programování startu a stopu otáček.

Po napsání děrné pásky musí být proveden výpis programu, který se kontroluje s ručním zápisem programu technologa. Proto jsou v programovacích listech pro zápis jednoho bloku určeny dva řádky. První řádek je rukopis, do druhého se provádí výpis programu z napsané děrné pásky. Potom se provádí kontrola porovnáním zápisu. Tím se zjišťují chyby při psaní děrné pásky.

Další kontrola se provede již na stroji. Děrná páska se začne do čtečky řídícího systému. Kontrola programu se provede v pracovním režimu "blok po bloku". U strojů s ruční výměnou nástrojů se provádí kontrola bez nástrojů s upnutým obrubkem. Tak je možné dobře kontrolovat dráhy nástrojů. U obráběcích center s automatickou výměnou nástrojů se provádí kontrola programu s nástroji bez upnutého obrubku.

Novější řídící systémy fy MAZAK, PHILIPS, mají možnost na terminal promítat průběh celého programu. Na barevném terminalu jsou postupně vyznačovány pracovní cykly a vyznačovaný průběh obrábění je kontrolován. Po kontrole programu následuje odladění. Odladění programu zaručuje :

- bezporuchový program
- obrabený dílce odpovídá výkresu
- optimální řezné podmínky
- časové úspory

5. Zpracování technologie maloseriové výroby hlavy válce motoru LIAZ A.

Při návrhu technologie výroby bylo nutno provést rozbor výrobního úkolu:

- seznámit se s výkresovou dokumentací
- prostudovat vhodnost uplatnění výrobních prostředků a to podle volné kapacity nebo nákupem nových strojů
- koncepcí dalšího vývoje výrobku
- možnosti uplatnění normalizovaných řezných nástrojů a přípravků, případně jejich vlastní výroby.

5.1. Zpracování technologického postupu.

Na základě získaných poznatků jsem zvolil dva způsoby zpracování technologického postupu.

U varianty číslicově řízených strojů v části 5.3. jsem, s přihlédnutím ke složitosti výkresové dokumentace a jednotlivých operací, zvolil obrázkový technologický postup. Každá operace obsahuje jen takové údaje a kóty, které jsou nezbytně nutné pro její provedení bez dalšího odvozování nebo výpočtu. Rozměry jsou kotovány od výrobních základů. U některých složitých operací jsou zakresleny měrky ustanovení a polohy i údaje potřebné k seřízení stroje.

Pro variantu konvenčních strojů v části 5.4. jsem zvolil směrný technologický postup. Mení v něm zahrnutu mezioperační kontrolu ani samokontrolu při jednotlivých operacích.

5.2. Postup při stanovení normy spotřeby času.

Pro porovnání obou variant jsem zpracoval dva podrobné technologické postupy. Tyto postupy jsem pro jejich rozsah do diplomové práce neuvedl. Na základě těchto postupů jsem pomocí výpočtu a normativu stanovil řezné podmínky. Vypočtené otáčky byly upraveny podle otáčkových rám obráběcích strojů. Na základě technologických postupů jsem vypočetl strojní časy a dále dle normativu určil časy jednotkové a dávkové práce s přirůžkami směnového času. Všechny tyto výpočty jsou uvedeny v normových listech, kap. 5.3.1., 5.4.1.

SLOV TSERNIOLOV CEDRO POREGU

LIST 6.2

Síťová součást řízení	Pojem	Popis	Místo	Místo výstavby		Místo výstavby
				Horizontální	Vertikální	

1) Vležit 4 kůlky vlož horní plochu do přípravky,
pohovorit, upnut

2) Procent spodní plochou hřív v rozmezí 115,6 - 0,2

SPODNI PLOCHA

HORNÍ PLOCHA

3) Místo výstavby mnoho 1000 - 240; + následně zamotefon
1 místo - 1000

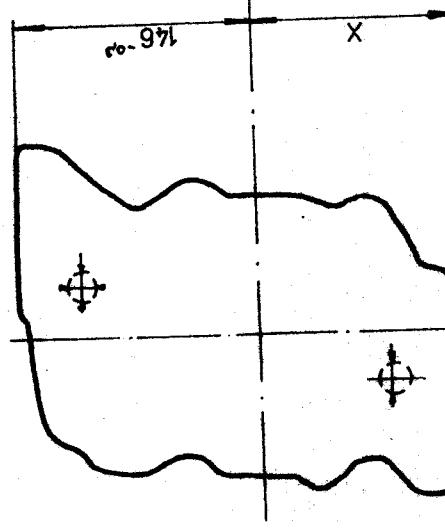
1) Vležit akt 1 do přípravky
2) Zamotit a pohovorit vertikální desku, upnut
3) Kontrolovat kvalitu vrtání desky, pohovorit upnut

MEET 3.3
MILITARY COMMUNICATIONS REPORT

LINE 3.3

Number of report.	Point of reference in grid square	Relative position	Distance from grid square	Date and time of report
4)	Point 2 x grid 15 to 15 to	Point 4 to	150 m	PI 247222.2 DTG 22 21 04Z REF ID: KLO
5)	Referred 2 x 4 25, 0 to	Point 5 to	65 m	PI 25 1184 DTG 25 1104 REF ID: KLO
6)	Barrett 2 x 6 2127 to	Point 6 to	60 m	PI 5040870 DTG 25 0304-1 REF ID: KLO

070
REF ID:
SCA



- 1) Helit, #1 to Hiltern, vehicle no 010-1707,
represent
2) Helit and #1 to Hiltern, vehicle no 010-1707,

TDF 3
TDF 5

DIA 1401 140302Z
REF ID: KLO

via express State 000

DIA 1401 140302Z
REF ID: KLO

via express State 000

SKRIPNÝ ŠABLONOVÝ RYTÍ

STR 5.4

MATERIAŁ ILOŚĆ KOMÓR LAVA LAVA LAVA	MATERIAŁ ILOŚĆ PRZY PRZECIĘ JESTEŚCIE	MATERIAŁ ILOŚĆ PRZY PRZECIĘ JESTEŚCIE	MATERIAŁ ILOŚĆ PRZY PRZECIĘ JESTEŚCIE	WIĘCEJ WYSZERZENIA	
				A	B
0	0	0	0	116	X + 30
1	0	0	0		
2	0	0	0		
3	0	0	0		
4	0	0	0		
5	0	0	0		
6	0	0	0		
7	0	0	0		
8	0	0	0		
9	0	0	0		

1) Wykonać dno do płytki zjednoczonej z pokrywą na głębokość 17mm.

2) Przełożyć dole matkę śrubową i płytkę z jaskółkami do głębokości 14,5mm.

875 ± 0,15

R145 ± 0,25

70

116

Plik pierwotny 202-005-1

Trzecia faza:
Elektrostaż 150
USS 25 1184

Šablona:

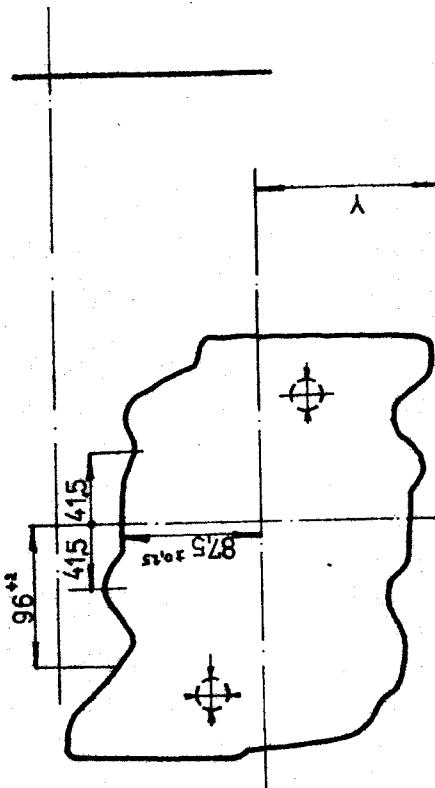
LINER 6 + 5

DATA FABRICATION OF PERMANENT

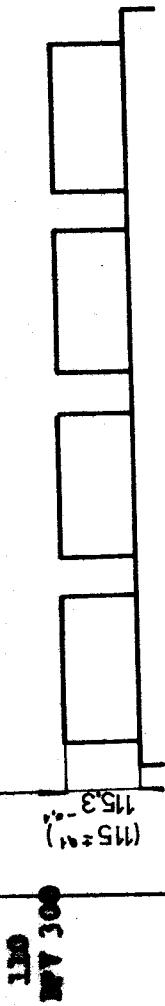
ITEM NUMBER P/N	PICTURE OF PART	MATERIAL				DATA SHEET	PIECE OF TISSUE
		A	B	C	D		
1) Vlecht 611 te plaatstaal, polerend in strook 67,5[±] 0,25 mm	140 1 5,5 80 40						
2) Transversal transverse plech in roolstof 67,5[±] 0,25 mm	140 1 5,5 80 40						

PTT, pravex 208-005-1
Plaatstaal, staal
Flexiblaadje 150
CEN 25 110A
Tablens

Magnetfield, deel
Breedheid segment
2500000
Type 0845 A993 50 K 80



- 1) **Vlecht 611 te plaatstaal, polerend in strook 67,5[±] 0,25**
- 2) **Transversal transverse plech in roolstof 67,5[±] 0,25**



- 1) **Spanen 4 haken pleches na magnetlozen deelza**
- 2) **Breidt oefdel plech na roolstof 125,3[±] 0,1**
- 3) **Grofhi. 611, waardt na opged. plech**
- 4) **Breidt na roolstof 115[±] 0,1**

Ukázka technologického rozcitu

LIST č. 6

Pracov.	P o p ř e p r ě c e	Název souboru	Slava betonu	Cíle výroby
Pracov.	P u s t u v i c h	Název souboru	Hlava betonu	Místo
220 Průdušná 11	1) Pevnit na pánce do průdušky 2) Vrtat 3) Výrobač stálebých vložek			
219 Proužek				
 Úkon č. 1 - 12				
1) Přeslit dřív speciální plášťem do poliprenu, pevnost m. 2 otvary s 17x7, vymenit 2) Ostatní střely s 180° 3) Hruškovat otvor do d. 10 pro otvor s 9,8+0,-1 4) Vrtat s 9,8+0,-1, přesobět 5) Ostatní střely split s 180° 6) Kružnovat s 25x3 a d. 27 na otvor s 22 7) Vrtat s boční d. 27 na hledání 13± 0,1 8) Kružnovat s 25x3 na otvor s 27,75 přesobět 9) Vrtat 10) Přeslit dřív do poliprenu s 22 a 11 s 27,75				
Příprava 208-087-1				
19 1 18,360 600 Frakce karet 30° 20 1 18,360 600 Frakce s 9,8 21 1 18,360 600 Výrobna sít 22 1140				
22 1 12,560 600 Výrobna sít 6 22 23 1 10,050 600 Výrobna sít 6 27 24 1 10,030 125 Výrobna sít 6 11 s 27,75				

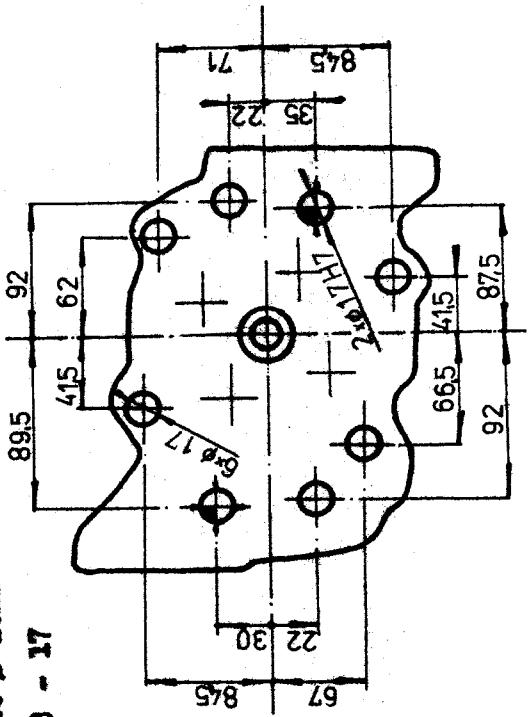
V12 sheet 6 . 3

7	1	98	60
5	2	57	50
5	4	67	50
5	7	98	500
1	2	25	60
1	3	35	500
1	4	45	500
1	5	55	500
1	6	65	500
1	7	75	500

23) Mortar em aluminio de 17,5 pr eitroy # 17
1 x ceder de 7
4 x aluminio de 7
2 x aluminio de 5
1 x aluminio de 10,5
1 x aluminio de 12,5
2 x aluminio de 11,5
4 x aluminio de 17
5 x aluminio de 8,5
5 x aluminio de 10,5
1 x aluminio de 12,5
1 x aluminio de 11,5
5 x aluminio de 16H7

V12 sheet 6 . 2

25	6	20	40
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60
26	5	58	60

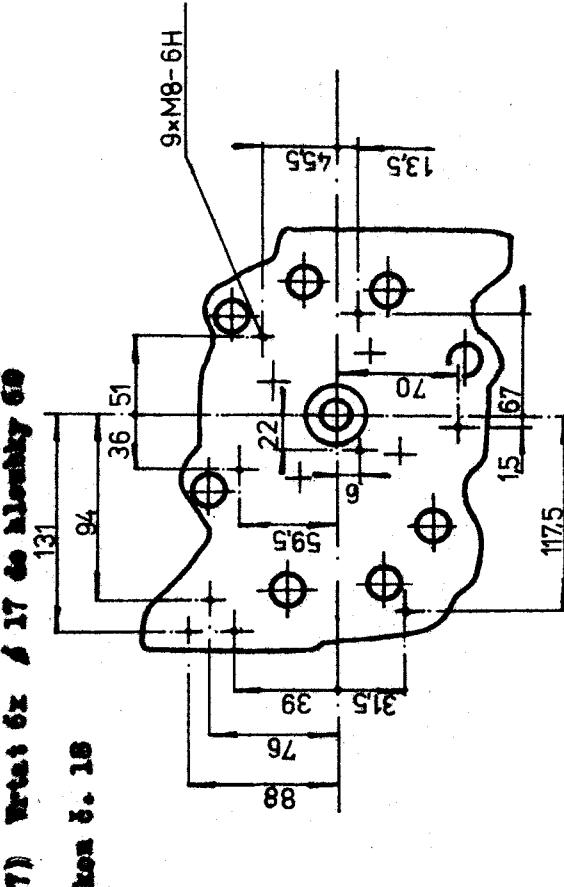


Peces	Peces	Peces												Mold
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
9) Serrilho de 2mm														
10) Frentes e laterais de 14mm a 13,7 da Montagem 5 ad apartado 11,00mm														
11) Paredes e aberturas de 11,0 a 15,0 mm														
12) Possivel de 1mm Gros. 8, 12 - 17														
13) Serrilhos de 2mm														
14) Serrilhos de 2mm														
15) 12222100														
16) 12222101														
17) 22222100														
18) 22222101														
19) 25310														
20) 25311														
21) 22222100														
22) 22222101														
23) 22222100														
24) 22222101														
25) 22222100														
26) 22222101														

VIVEN TECHNOLÓGICO POSTUP

List 8. 8

Upprocc Præc.	Poppis præc.	Materiale 422425	Materiale 422424	Materiale 422424	Hvad hænger			Hvad virkner		
					Resist potentiometer	Kondensator	Kondensator	Resist potentiometer	Kondensator	Kondensator
14)	Vrtst 2x teknologiskt øver # 17H7 m. # 15 do bleubry 60	65	2	160	40 339	Vrtst # 15 CBN 22 1140				
15)	Protedit 2x # 17H7 m. øver # 15,8 do bleubry 60	65	2	75	90 900	Vrtst ved tids # 15,8				
16)	Stretid 2x # 17H7 do bleubry 60	65	2	70	40 112	Vrtst vid 17H7				
17)	Vrtst 6x # 17 do bleubry 60 tiden 6. 18	65	6	170	40 339	Vrtst # 17 CBN 22 1140				
18)	Vrtst 9x øver # 6,8 pro 12 do bleubry 17+1	20	9	120	90 900	Vrtst # 6,8 CBN 22 1140				
19)	Vrtst 5x øver # 8,5 pro 120 do bleubry 21+1	25	5	260	60 600	Vrtst # 8,5 CBN 22 1140				
20)	Vrtst øver # 10,2 pro 112 do bleubry 21+1	25	1	160	60 500	Vrtst # 10,2 CBN 22 1140				



MÍVÍN TECHNOLOGIČNÉ PODSTAVY

LÍSTEK 6. 9

Načet sloužící MOTOR LIAN A	Material 422425	Různé součásti MÍVÍNA MOTORU	Cílové výkresy
Opis, Typ	Poppin pásce	Mřízky	Mřízky
Gvan č. 19,20 Fracev,			

WITTE TURMLOCKCHINO PISTOLE

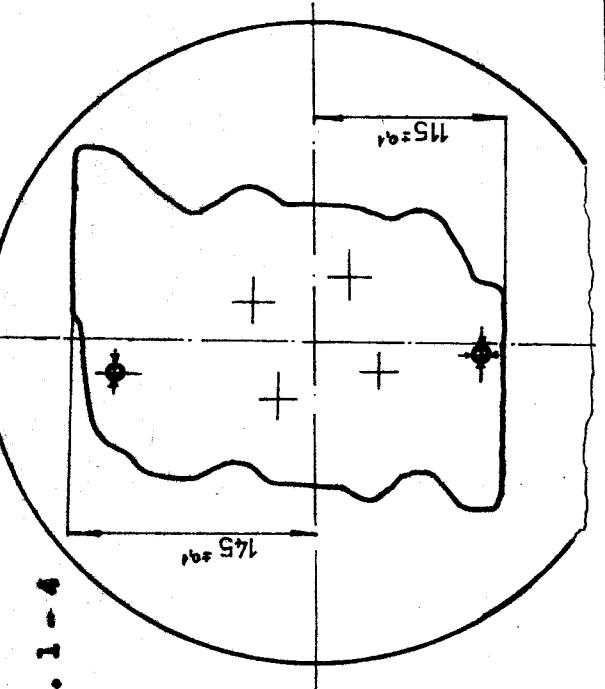
LINIE 5, 10

Nummer.	Pistole	Pistole 1 - 8		Pistole 1 - 8		Pistole 1 - 8		Pistole 1 - 8		Pistole 1 - 8	
		Rechte	Linke	Rechte	Linke	Rechte	Linke	Rechte	Linke	Rechte	Linke
21)	Vrouw 2x others / 10,2 de Leeddy 25 (od lipice vrakina)	25	2 150	60 500	713 item 5, 20						
22)	Brabaret 2x / 1437 na oter / 10,8 de Leeddy 21	25	2 150	60 300	713 item 5, 20						
23)	Stahlit 2x / 1437 na blooty 20	25	2 60	60 200	713 item 5, 20						
24)	As arboret / 1637 na oter / 14,5; vrakina	50	4 220	70 500	713 item 5, 20						
25)	As sablebit / 35 na blouka 32 ed herst pleely 1437	15	4 190	30 100	713 item 5, 20						
REGENS (item 5, 1 - 8)											

LÍSTEK 4, II

NAJÍME TECHNICKÉMOCNÉ POKRYPY

NEJVÝHODNĚJŠÍ VÝBĚR LINE A		Výběr B		Nejvýhodnější výběr B		Cíle výběru	
Výběrov.	Počet v průs.	Výběrov.	Počet v průs.	Výběrov.	Počet v průs.	Výběrov.	Počet v průs.
1)	Výběr č. 11 bezd. plošen na plánování, pokračovat na výběr č. 17B7, opakovat	15	6 22,0 40 4000 Výběr hrot 90°	15	4 442 30 335 Výběr hrot 90° / 42	15	6 22,0 40 4000 Výběr hrot 90°
2)	Rovnost dle výběru č. 17,5 pro všechny č. 17 2 x výběr č. 6 0,5 pro všechny č. 6C7 1 x výběr č. 6 20 pro všechny č. 20	15	2 24,5 50 5000	15	4 39,0 30 335 Výběr hrot 90° / 47,5	15	2 24,5 50 5000
3)	Výběr č. 6 17 do blízkosti 70	15	1 37,5 50 5000	15	4 42,0 90 1250 Výběr hrot 90° / 47,5	15	1 37,5 50 5000
4)	Hroznovit č. 6 48B7 na všechny č. 42 do blízkosti 9,5 od speciálního hroznovit	15	1 37,5 50 5000	15	4 42,0 90 1250 Výběr hrot 90° / 47,5	15	1 37,5 50 5000
5)	Hroznovit (nahledit) č. 6 48B7 na všechny č. 47,5 do blízkosti 10,5 do blízkosti 10,5	15	1 37,5 50 5000	15	4 7,0 60 140 Výběr hrot 90° / 48B7	15	1 37,5 50 5000
6)	Prostřelit č. 6 18B7 na všechny č. 15,5; přednost	15	1 37,5 50 5000	15	4 7,0 60 140 Výběr hrot 90° / 48B7	15	1 37,5 50 5000
7)	Střílet č. 6 18B7 do blízkosti	15	1 37,5 50 5000	15	4 7,0 60 140 Výběr hrot 90° / 48B7	15	1 37,5 50 5000
8)	Výběr hrotů č. 6 48B7 do blízkosti 10 číslo č. 9 - 14	15	208 ^{±0,01}	15	4 7,0 60 140 Výběr hrot 90° / 48B7	15	208 ^{±0,01}
		86	96 ^{±0,01}	86	96 ^{±0,01}	86	96 ^{±0,01}
		65	49,5	65	49,5	65	49,5
		59	74	59	74	59	74
		DULEK 67		DULEK 67		DULEK 67	
		2x Ø 25		2x Ø 25		2x Ø 25	
		88	113	88	113	88	113
		2x Ø 8C7		2x Ø 8C7		2x Ø 8C7	
		9	+	9	+	9	+



VECTORES
100

VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
9) Distanza 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	10) Distanza 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 16,1	11) Serrato 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	12) Serrato 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1 (ed ilice vrtile)	13) Serrato 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	14) Vettore 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	15) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	16) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	17) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	18) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	19) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1	20) 1,0000 22,6 887 m oltre 6,7,8 da linea 21,1
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.
VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.	VECTORES PUNTO.

NIVN TECHNICKO PROSTUP

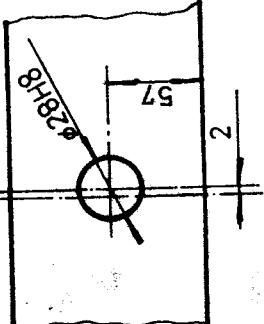
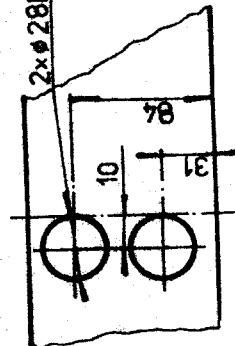
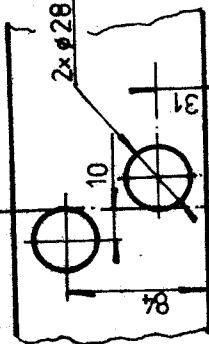
List 6. 13

číslo řezu	Popis řezu	Materiál	Mírov součástí	Míra výroby	Lze využít				Míra výroby
					G	T	V	S	
Naivn slupky kroužek A									
1)	Vložit díl speciální plechov do přijímače, pevněnat na 2 otvory Ø 8CT, upnut	100	1	135	60000	Fréza Ø 105 mm			
2)	Převoret příruby smíšné ohraničení na rozměr 115 ^{+0,-1} od svy streše	100	1	135	60000	Fréza Ø 115 mm			
3)	Otevrit otvor • 130 ⁰	100	1	255	60000	Vln šíra 6• 2			
4)	Převoret příruby smíšné ohraničení hrotov na rozměr 145 ^{+0,-1} od svy streže 100	100	1	255	60000	Puvrtka 400 mm	Puvrtka 400 mm	Puvrtka 400 mm	Puvrtka 400 mm
číslo řezu 5 - 7									
	3xM10-4H5H								
číslo řezu 5 - 10									
	3xM10-6H								
5)	Invertat 3x otvor do Ø 10,5 pro svorey M10	15	3	130	60	600	Fréza Ø 10,5	Fréza Ø 10,5	Fréza Ø 10,5
6)	Vratit 3x otvor Ø 8,5 pro M10 do blity 18 ^{0,-1}	25	3	130	60	600	Fréza Ø 8,5	Fréza Ø 8,5	Fréza Ø 8,5
7)	Otevrit otvor • 130 ⁰								

LIST 1. 24

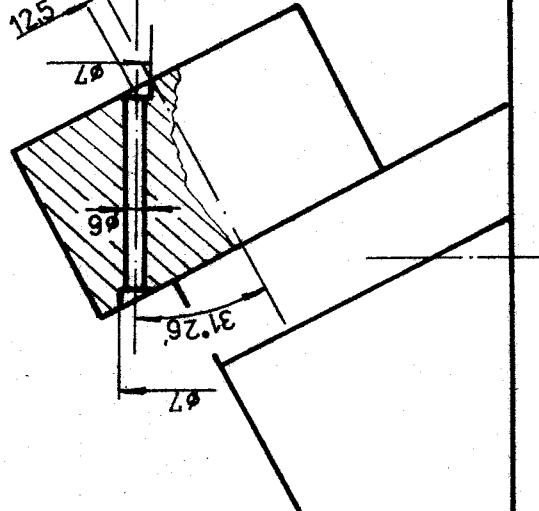
NAME: TROUBLESHOOTING REPORT

OPERATION TESTED.	TESTING LINE A			TESTING LINE B			TESTING LINE C		
	TEST 1	TEST 2	TEST 3	TEST 1	TEST 2	TEST 3	TEST 1	TEST 2	TEST 3
8) Vertical 3x 0.5mm dia. & 10.5 mm apart every 100 mm to height 28.1	15.3	19.6	20.0	Vis. Show 8. 5					
9) Vertical 3x others & 0.5 mm apart every 100 mm to height 28.1	25.3	15.0	6.0	Vis. Show 8. 6					
10) Outside steel plate & 90°									
Span 6. 12 - 13									
11) Horizontal 2x 4.2mm dia. results & 251, pitchout	20.2	47.2	60.0	Vis. Show 8. 25					
12) Vertical 2x 4.2mm dia. results & 27.7	20.2	42.2	60.5	Vis. Show 8. 12					
13) Strut 1: 2x 4.2mm	20.2	22.8	30.5	Vis. Show 8. 13					
Span 6. 14 - 17									
14) Offset strut + 10°	20.2	47.1	50.5	Vis. Show 8. 14					
2x 4.28H8	15) Horizontal 2x 4.2mm dia. results & 251, pitchout	20.2	32.2	59.5	Vis. Show 8. 15				
16) Vertical 2x 4.2mm dia. results & 27.7	20.2	32.8	30.6	Vis. Show 8. 16					
17) Strut 1: 2x 4.2mm	20.2	32.8	30.6	Vis. Show 8. 17					
Span 6. 18 - 21									
18) Offset strut + 60°	20.1	47.1	50.5	Vis. Show 8. 18					
19) Horizontal 4.2mm dia. results & 251, pitchout	20.1	52.2	60.6	Vis. Show 8. 19					
20) Vertical 4.2mm dia. results & 27.5	20.1	52.2	60.6	Vis. Show 8. 20					
21) Strut 1: 4.2mm	20.1	52.2	60.6	Vis. Show 8. 21					



Lund 6. 1965

KONTAKT HYLDE MED SPROUT		SØRGEN FØR PÅMONTERING AF HYLDE		OPDRAG PÅ MONTERING		MONTERING		TEST	
ENDEL	HOLDNING	ENDEL	HOLDNING	ENDEL	HOLDNING	ENDEL	HOLDNING	ENDEL	HOLDNING
1) Hylde	Fremsættes med hylde i en sproot.	2) Rør ved hylde med et blyde	3) Monter hylde i et blyde	4) Monter hylde i et blyde	5) Monter hylde i et blyde	6) Monter hylde i et blyde	7) Monter hylde i et blyde	8) Monter hylde i et blyde	9) Monter hylde i et blyde



1) Tæll til d. 1) og sæt plasten af på hylde, hold den!

2) Monter d. 2) over på d. 1), oppe!

3) Monter d. 3) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

4) Monter d. 4) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

5) Monter d. 5) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

6) Monter d. 6) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

7) Monter d. 7) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

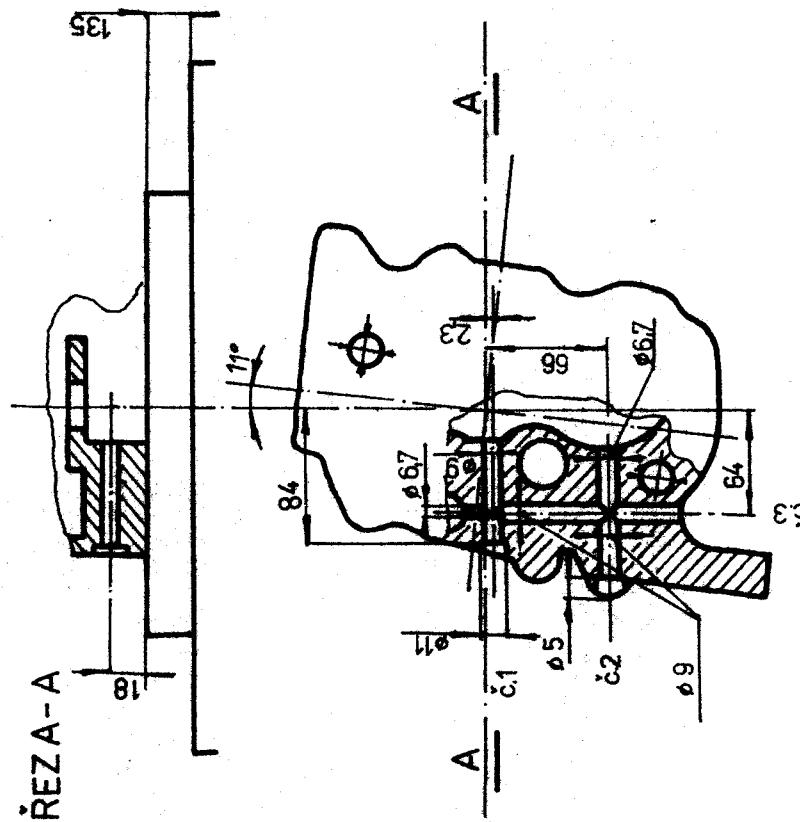
8) Monter d. 8) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

9) Monter d. 9) i et blyde 70
m. 2 otter i et blyde 7, oppe!

Stavební technické náčrtky

LIST 4. 35

Kód výrobku	Název kusu	Materiál	Materiál sestav	Délka sestavy	Údaje výrobku		Materiál	Materiál
					číslo	označení		
2011027400								
2170	ŘEZA-A							



- 1) Vložit díl speciální plechou do přípravku, polohovat se otvory / 177 / a upnut
- 2) Navrtat 2x otvor / 11 / na vložku dle zářívku
- 3) Vrtat otvor (6.1) / 9 průřez!

Přípravek 203-010-1
Vrták / 11 / (upnout)
DN 22 1148
Vrták / 92250
DN 22 1150

卷之二

三

5

ISBN 22320
2674-24322
Bibliographical notes 4

卷之三

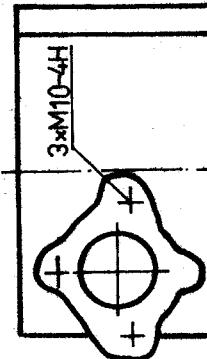
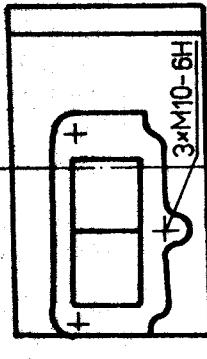
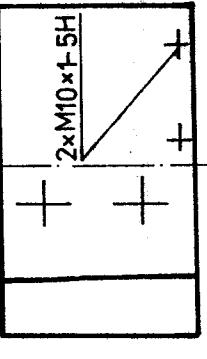
卷之三

5xM10-4H5H

A technical drawing of a bracket with a wavy outer profile. Inside, there are two rows of holes. The top row has four holes, each marked with a cross (+) and a small circle (o). The bottom row has five holes, also marked with crosses (+) and small circles (o). A horizontal line with tick marks extends from the left side of the bracket. Labels are positioned along this line: '9xM8-6H' at the top left, 'M12.6H' in the middle, and '5xM10-4H5H' at the bottom right.

1987.6. 28

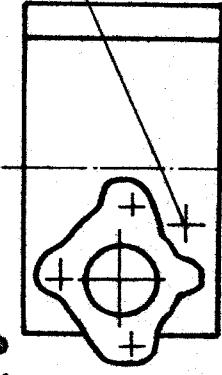
NAME: TRANSPORTSCHIFF PENTHO

Bewer. drehpunkt Position. Position Punkt.	Pentho Preise	Bewer drehpunkt Name A				Bewer drehpunkt Name B				Bewer drehpunkt Name C			
		6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
3) 5 x fest zdrift M10-4H de Blechig 15°1													
4) fest zdrift M12-4H de Blechig 15°1													
Bew 6. 1 - 3													
1) fest zdrift de pfeilstab, polohravat, vpeut													
2) fest zdrift M10-4H de Blechig 14°1 3x													
3) Oderde M12-4H 360°													
4) 3x fest zdrift M12-4H de Blechig 15°1 360°													
5) Oderde M12-4H 10°1 vloes													
6) 2 x fest zdrift M12-4H de Blechig 10°1 360°													
7) Oderde M12-4H + 90° vloes													
8) fest zdrift M12-4H de Blechig 10°1 360°													
Bew 6. 4, 5													
													
													
Bew 6. 6, 7													
													
18 1 0,8 1 200 VLS dreh 6° 6													

Linea 27 10

Plán technologického procesu

Kódový označení	Popis	Materiál	Materiál	Uložení	Výrob. výkon	Údaje výroby	Technické číslo T79 48	
							Příprava materiálu	Průběžná kontrola
Výkres 6.9 Výkres 7.1	Forma 6.9 Forma 7.1	200 Bulíř	200 Průdušek II	M10x1-5H	+	+	1) Polohit na plátno průdušky	+



Bulíř vytváří sestří sklo a je opatřený

pneumatickým hřívem T79 48

- 1) Polohit na plátno průdušky
- 2) Vystí
- 3) Vyfoukat středový výdušek

Kontrolujte počet výdušek

0,2

5.3.1. Normový list technologie s NC obráběcími stroji.

Ope- race	Tř.	t_{BC}	$t_{AC\ str.}$	t_{A32}	$t_{AC\ pracov.}$	Ráže za		Tarif
						t_{BC}	t_{AC}	
010	5			6,28	0,455	6,28		310 13
020	5	16,55	7,00			7,00	2,35	310 13
030	6	26,69	14,40			14,40	4,63	321 11
040	6	26,15	14,40			14,40	4,63	321 11
050	6		3,30			3,30		310 13
060	5	19,21	8,14			8,14	2,94	321 11
070	6	20,31	2,12			2,12	3,52	321 11
080	6	19,86	2,24			2,24	3,44	321 11
090	6	17,76	8,43			8,43	3,08	321 11
100	6	17,76	8,43			8,43	3,08	321 11
110	5	13,20	16,96			16,96	2,02	321 11
120	4	11,00	11,00			11,00	1,41	310 13
130	7	90,00	71,35			52,91	13,76	321 11
140	7	11,00	42,06			30,01	2,16	321 11
150	7	10,00	33,87			33,87	1,97	321 11
160	7	11,00	7,04			7,04	2,16	321 11
170	7	11,00	16,26			16,26	2,16	321 11
180	5	16,31	12,05			dvoustranná obalnba s op.140		321 11
190	5	19,11	18,44			Dvoustranná obalnba s op.130		321 11
200	5	16,55	7,00			7,00	2,34	310 13
210	4	11,00	11,00			11,00	1,41	310 13
Σ		384,46	322,25	0,455	291,76	57,06	46,81	

5.4. Směrny technologický postup maloseriové výroby hlavy motoru LIAZ 4 s použitím klasických obráběcích strojů.

Operace	Pracoviště	Popis práce
010	Tryskárna	Pískovat oditek, odstranit nečistoty.
020	Ruční p.	Brouosit otřepy u sac.a výfuk.kanálu
030	FCV-63SCA	1) Vložit 4 hlavy válce do přípravku, polohovat, upnout 2) Frézovat horní plochu na rozdíl $119^{-0,1}$, POHLED B 1) Vložit 4 hlavy válce do přípravku, polohovat, upnout. 2) Frézovat spodní plochu na rozdíl $115,6^{-0,2}$ PRŮŘEZ Q-Q.
040	FCV-63SCA	1) Vložit 4 hlavy válce do přípravku, polohovat, upnout. 2) Frézovat spodní plochu na rozdíl $115,6^{-0,2}$ PRŮŘEZ Q-Q.
050	OIK	Měřit tvrdost HB 190-240 v místech označených dle výkresu, 1 místo - 100%
060	BPV-300	1) Upnout 4 hlavy horní plochou na magnetickou desku 2) Brouosit spodní plochu na rozdíl $115,3^{-0,1}$ 3) Díl otočit, upnout za spodní plochu. 4) Brouosit horní plochu na rozdíl $115^{-0,1}$ PRŮŘEZ Q-Q
070	Práčka HL	1) Položit na páš do práčky 2) Vymyt 3) Vyfoukat stlačeným vzduchem
080	VR-4	1) Vložit díl horní plochou do přípravku 2) Na spodní plochu nasadit a polohovat vrtací desku, upnout, POHLED H 3) Kontrolovat pomocí šablony vrtací desky, polohu usazení, sac.a výfuk.kanálu vzhledem k ose hlavy 4) Vrtat, hrubovat, stružit, technolog. otvor $\varnothing 9H7$, průchozí, v ose hlavy.

Operace Pracoviště

P o p i s p r á c e

090

FD 4CH

5) Vrtat druhý tech.otvor s 17H7
do hl.70 ve vzdálenosti $89,5^{+0,05}$
a $30^{+0,05}$ od osy hlavy

6) Hrubovat $\phi 16,8$ do hl.65

7) Stružit s 17H7 do hl.60

1) Díl vložit do přípravku, polohovat
za technol.otvory s 17H7 a 9H7

2) Frézovat tvarovou plochu na
rozměr $87,5^{+0,25}$ POHLED B

1) Díl vložit do přípravku, polohovat
za technol.otvory s 17H7 a 9H7

2) Frézovat tvarovou plochu na
rozměr $87,5^{+0,25}$ POHLED H

100

FD 4CH

110

WH 63

1) Díl vložit spodní plochou do
přípravku, polohovat za technol.
otvory s 17H7 a 9H7

2) Frézovat příruba výfuk.kanálu
s přídavkem na rozměr $146^{-0,3}$
od osy obrobku POHLED H

3) Stůl otocit o 180° . Frézovat
příruba sacího kanálu s přídavkem
na rozměr $116^{-0,3}$ od osy obrobku.

4) Frézovat příruba sacího kanálu
hotově na rozměr $115^{+0,1}$ od osy
obrobku.

5) Stůl otocit zpět o 180° . Frézovat
příruba výfuk.kanálu hotově na
rozměr $145^{+0,1}$ od osy obrobku.

6) V přírubě výfuk.kanálu navrtat
3x dílka s 10,5 pro otvory M10
POHLED G

<u>Operace</u>	<u>Pracoviště</u>	<u>P o p i s p r á c e</u>
----------------	-------------------	----------------------------

- 7) Vrtat 3x otvor $\varnothing 8,5$ pro M10 do hl. 18^{+1}
- 8) Otočit stůl o 180° .
- 9) V přírubě sacího kanálu navrtat 3x dílek $\varnothing 10,5$ pro otvory M10
POHLED A
- 10) Vrtat 3x otvor $\varnothing 8,5$ pro M10 do hl. 18^{+1}
- 11) Otočit stůl o 90° vpravo.
- 12) Hrubovat, vyvrtat, stružit 2x předlitý otvor na otvor $\varnothing 28H8$, průchozí,
POHLED Y pečotočený
- 13) Otočit stůl o 180° .
- 14) Hrubovat, vyvrtat, stružit 2x předlitý otvor na otvor $\varnothing 28H8$, průchozí,
POHLED X
- 15) Otočit stůl vlevo o 60° .
- 16) Hrubovat, vyvrtat, stružit předlitý otvor na otvor $\varnothing 28H8$
POHLED I pečotočený
- 1) Díl vložit spodní plochou dopřípravku, položovat za $\varnothing 17H7$ a přírubu sacího kanálu, upnout
- 2) Otočit stůl o 180° .
- 3) Vrtat otvor $\varnothing 9,8^{+0,1}$, průchozí.
- 4) Otočit stůl zpět o 180° .
- 5) Hrubovat $\varnothing 28H8$ a $\varnothing 27$ na otvor $\varnothing 22$ na hl. 13,3 od spodní plochy hlavy
- 6) Vyvrtat kotev $\varnothing 27$ na hl. $13^{+0,1}$ od spodní plochy hlavy.
- 7) Hrubovat $\varnothing 28H8$ na otvor $\varnothing 27,75$ průchozí
- 8) Stružit $\varnothing 28H8$
- 9) Hrubovat otvor $\varnothing 14H8$ na $\varnothing 13,7$ na hl. 5 od spodní plochy hlavy

120

WH 63

<u>Operace</u>	<u>Pracoviště</u>	<u>Popis práce</u>
130	WH 63	10) Frézovat zápich š.4, $\delta 15^{+0,2}$ 11) Stružit $\delta 14H8$ na hl.9 od spodní plochy hlavy 12) 4x navrtat důlek do $\delta 17$ pro otvary $\delta 16H7$ ŘEZ Z-Z peotočeny 13) 4x hrubovat $\delta 16H7$ na otvor $\delta 14,5$, průchozí. 14) 4x zahľoubit $\delta 35$ na hl.12 od horní plochy hlavy. 1) Vložit díl horní plochou do přípravka, položovat za $\delta 28H8$ a příruba výfuk.kanálu, upnout ŘEZ Z-Z peotočeny 2) Hrubovat 4x $\delta 48H7$ na otvor $\delta 42$ do hl.9,5 od spodní plochy hlavy. 3) Hrubovat se zahľoubením 4x $\delta 48H7$ na otvor $\delta 47,5$ do hl. $10^{+0,1}$ 4) Protočít, stružit 4x $\delta 16H7$, vyvrtat hotově 4x $\delta 48H7$ do hl. $10^{+0,1}$.
140	EKOB 400x630	1) Vložit díl horní plochou do přípravku, položovat za $\delta 28H8$ a příruba výfuk.kanálu, upnout 2) Navrtat 7x důlek do $\delta 17,5$ pro otvary $\delta 17$ 3) Vrtat 7x $\delta 17$ do hl.70. 4) Navrtat 2x důlek do $\delta 8,5$ pro otver $\delta 8C7$. 5) Vrtat 2x $\delta 8C7$ na otver $\delta 7$ do hl. 10^{+1} . 6) Vyvrtat 2x $\delta 8C7$ na otver $\delta 7,8$ do hl. 10^{+1} 7) Stružit 2x $\delta 8C7$ do hl.8

Pracovníště

HKOE 400x630

150

Popis práce

- 8) Navrtat důlek $\varnothing 20$ pro otvor $\varnothing 20$.
- 9) Vrátat otvor $\varnothing 20$ na hl. 21^{+1} od špice vrtáku,
- 10) Zahlebit dno otvoru $\varnothing 20$ na hl. 21^{+1} od HEZ R-R
- 11) Vrátat 2x předlitý otvor na $\varnothing 25$.
- 12) Navrtat důlek $\varnothing 7$ pro závit otvor.
- 1) Dří vložit spodní plochou do přípravka, polohovat za $\varnothing 17H7$ a přirubu sacího otvora, upnout, POHLED B
- 2) Navrtat 8x důlek do $\varnothing 17,5$ pro otvory $\varnothing 17$
- 3) Vrátat 8x $\varnothing 17$ do hl. 60
- 4) Navrtat 5x důlek do $\varnothing 10,5$ pro M10
- 5) Vrátat 5x otvor $\varnothing 8,5$ pro M10
do hl. 21^{+1}
- 6) ~~V~~ řezat závit M10-6H do hl. 15
- 7) ~~V~~ Navrtat 9x důlek do $\varnothing 8,5$ pro M8-6H
- 8) ~~V~~ rátat 9x otvor $\varnothing 6,8$ pro M8
do hl. 17^{+1}
- 9) ~~V~~ řezat závit M8-6H do hl. 12

150

BKOE 400x630

- 8) Navrtat důlek \varnothing 20 pro otvor \varnothing 20.
- 9) Vrtat otvor \varnothing 20 na hl. 21^{+1} od špičce vrtáku,
- 10) Zahlcubit dno otvoru \varnothing 20 na hl. 21^{+1}
ŘEZ R-R
- 11) Vyvrtat 2x předlitý otvor na \varnothing 25 .
- 12) Navrtat důlek \varnothing 7 pro šikmý otvor.
- 1) Díl vložit spodní plochou do přípravka, polohovat za \varnothing 17H7 a příruba sacího otvoru, upnout,
POHLED B
- 2) Navrtat 8x důlek do \varnothing 17,5 pro otvory \varnothing 17
- 3) Vrtat 8x \varnothing 17 do hl.60
- 4) Navrtat 5x důlek do \varnothing 10,5 pro M10.
- 5) Vrtat 5x otvor \varnothing 8,5 pro M10
do hl. 21^{+1}
- 6) 5x řezat závit M10-6H do hl. 15^{+1}
- 7) Navrtat 9x důlek do \varnothing 8,5 pro M8-6H
- 8) Vrtat 9x otvor \varnothing 6,8 pro M8 do hl. 17^{+1}
- 9) 9x řezat závit M8-6H do hl. 12^{+1}
- 10) Navrtat důlek do \varnothing 12,5 pro M12
- 12) Řezat závit M12-6H do hl. 16^{+1}
- 13) Navrtat 2x důlek do \varnothing 11,5 pro \varnothing 11H7.
- 14) Vrtat 2x otvor \varnothing 10,2 do hl.25 od špičky vrtáku.
- 15) Hrubovat 2x \varnothing 11H7 na otvor \varnothing 10,8 do hl.21
- 16) Stružit 2x \varnothing 11H7 do hl.20
- 17) Navrtat důlek do \varnothing 7 pro šikmý otvor \varnothing 6.

Operace Pracevítě Popis práce

160

WH 63

- 1) Díl vložit spodní plochou do přípravka, polohovat za $\phi 17H7$ a přírubu sáčího otvora, upnout
- 2) Navrtat 2x otvor $\phi 11$ na hl. 84 od osy stolu, ve výšce 18 od spodní plochy ŘEZ L-L
- 3) Vrtat otvor $\phi 9$ průchozí.
- 4) Vrtat otvor $\phi 9$ na hl. 55 od osy stolu.
- 5) V otvoru $\phi 9$ vrtat otvor $\phi 6,7$ průchozí.
- 6) Otočit stůl o 90° vlevo.
- 7) Navrtat dílek do $\phi 11$ pro otvor $\phi 9$.
- 8) Vrtat otvor $\phi 9$
- 9) Vrtat otvor $\phi 6,7$ průchozí.

170

WH 63

- 1) Díl vložit spodní plochou do přípravku, polohovat za $\phi 17H7$ a přírubu sáčího kanálu, upnout.
- 2) Navrtat dílek do $\phi 7$
- 3) Vrtat otvor $\phi 6$ do hl. 70
- 4) Otočit stůl o 180°
- 5) Navrtat dílek do $\phi 7$
- 6) Vrtat otvor $\phi 6$ do hl. 70

180

VR-4

- 1) Vložit díl do přípravku, polohovat za 2 otvory $\phi 8C7$, upnout.
- 2) V přírubě výfuk. otvoru řezat 3x závit M10-4H5H do hl. 14⁺¹
- 3) Otočit díl o 180°
- 4) V přírubě sáč.kanálu řezat 3x závit M10-6H do hl. 16⁺¹ POHLED A
- 5) Otočit díl o 101° vlevo.
- 6) 2x řezat závit M10x1-5H do hl. 10⁺¹

<u>Operace</u>	<u>Pracoviště</u>	<u>P o p i s p r á c e</u>
----------------	-------------------	----------------------------

- | | | |
|-----|-----------|--|
| | | 7) Dil otečít o 90° vlevo.
8) Řezat závit M10x1-5H do hl.10
ŘEZ K-K |
| 190 | Ruční p. | Srazit veškeré ostří zbylé po
opracování. |
| 200 | Pračka Hl | 1) Položit na páš do pračky.
2) Vymýt
3) Vyfoukat stl.vzduchem |

5.4.1. Normový list technologie s kompenzujícími stroji.

Ope- race	TYP.	t _{BE}	t _{AC} stroje	t _{A32}	t _{AC} přesovník	R.E.S.		Barif
						t _{BE}	t _{AC}	
010	3		6,28	0,455	6,28		0,89	310 13
020	3	36,55	7,00		7,00	2,35	0,99	310 13
030	6	26,69	14,40		14,40	4,63	2,50	321 11
040	6	26,15	14,40		14,40	4,63	2,50	321 11
050	6		3,30		3,30		0,53	321 13
060	5	13,20	16,96		16,96	2,02	2,60	310 11
070	4	11,00	11,00		11,00	1,41	1,41	321 13
080	5	18,92	6,37		6,37	2,90	0,97	321 11
090	6	17,76	8,43		8,43	3,08	1,46	321 11
100	6	17,76	8,43		8,43	3,08	1,46	321 11
110	6	121,90	70,50		70,50	21,13	12,22	321 11
120	7	69,93	45,77		45,77	13,75	9,00	321 11
130	6	42,26	25,10		25,10	7,32	4,35	321 11
140	5	18,20	24,75		24,75	2,89	3,79	321 11
150	5	25,96	38,22		38,22	3,87	5,86	321 11
160	6	80,46	25,60		25,60	13,94	4,37	321 11
170	5	47,29	8,69		8,69	7,25	1,33	321 11
180	5	19,11	38,44		38,44	2,93	2,83	321 11
190	5	26,55	7,00		7,00	2,34	0,99	310 13
200	4	11,00	11,00		11,00	1,41	1,41	310 13
Σ		600,29	368,95	0,455	368,95	200,84	61,46	

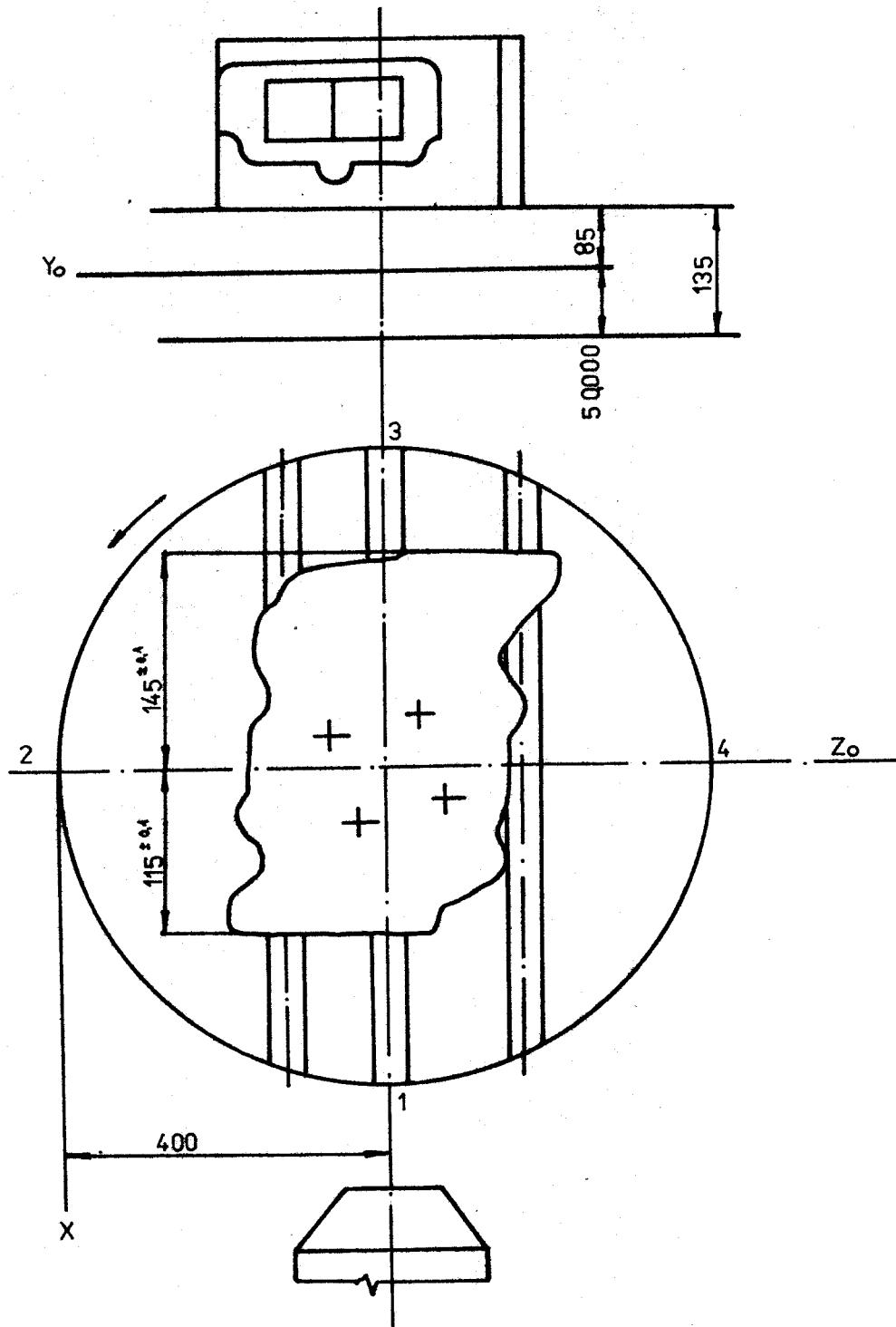
**6. Zpracování řídícího programu pro 150 operaci
na obráběcím centru PCH50A s řídicím systémem NS 471.**

Při zpracování řídícího programu jsem zvolil programování s nulovou délkou nástroje, při absolutním způsobu programování.

Hodnoty délek nástrojů budou uvedeny v korekčních přepínačích. Dále je v programu u nástroje T01, vzhledem k jeho průměru, zvolena ruční výměna nástroje. V programu jsou užity pevné vrtací cykly a programové posunutí počátku v ose X, Y. Toto programované posunutí počátku zjednoduší výpočet jednotlivých souřadnic.

V rámci přípravy programu a po podrobném studiu příslušné dokumentace jsem sestavil seřizovací list stroje a seřizovací list nástrojů.

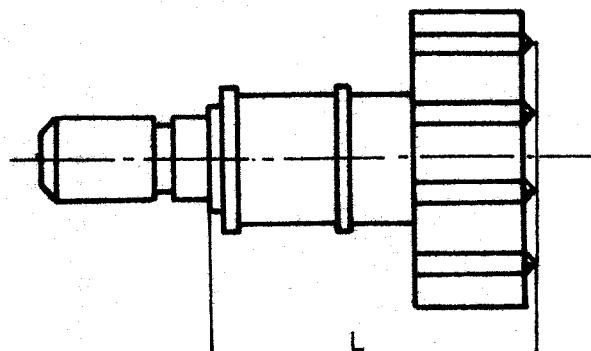
6.1. Schema seřízení stroje.



.6.2. Seřizovací list nástrojů.

Stroj PQH50A / NS 471

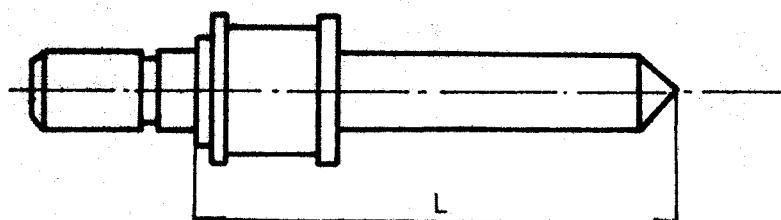
T01 Fréza ϕ 105 PN 22 2462.2



l/min.	500
S	63
F	60
D11	+L

Držák čelních fréz č.v. 13381/250B1

T02 Hlavatávák č.v. 13381/65E1

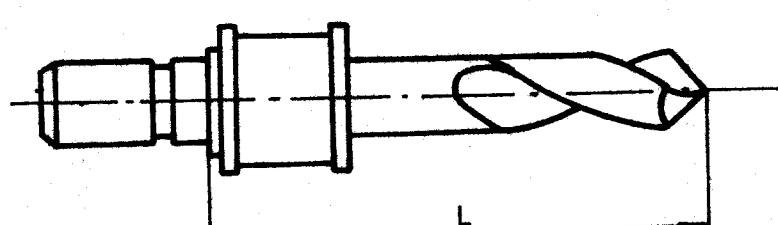


l/min.	630
S	67
F	60
D12	+L

Držák č.v. 13381/291C1

Upínací pouzdro krátké 36 x 3 PN 24 7304

T03 Vrták ϕ 8,5 ČSM 22 1140



l/min.	630
S	67
F	60
D13	+L

Držák č.v. 13381/291C1

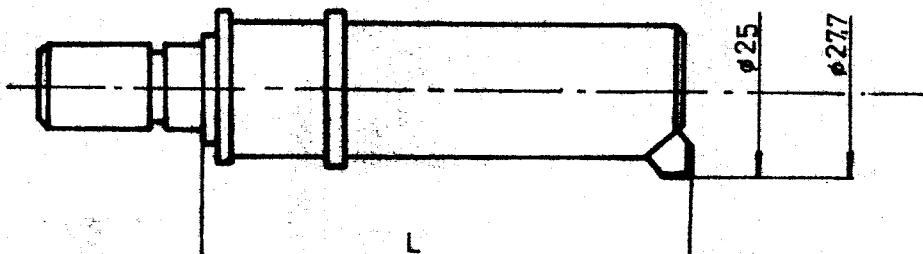
Upínací pouzdro krátké 36 x 1 PN 24 7304

T04 Vývrtávací tyč ø 25

č.v. 208-001

T05 Vývrtávací tyč ø 27,7

č.v. 208-002



1/min 600

S 66

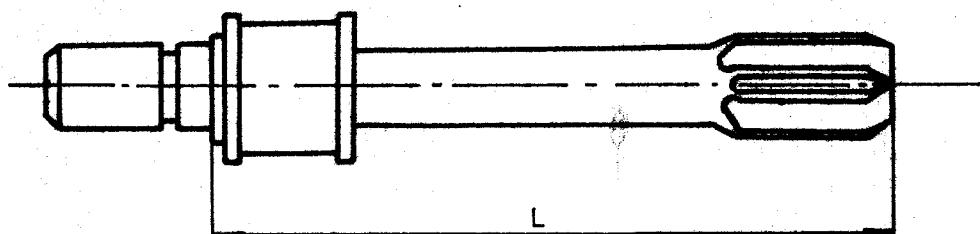
F 60

T04 D14 +L

T05 D15 +L

Držák č.v. 13381/291C1

T06 Výstružník ø 28,8 ČSM 22 1431



1/min 80

S 31

F 30

D16 +L

Držák č.v. 13381/291C1

Pouzdro 36 x 3 PN 24 7304

6.3. Výpis z děrné pásky.

M05	M06	M00	M00	M03	M05	M05	M06	M03	M05
M05	M06	M00	M00	M03	M05	M05	M06	M03	M05
M05	M06	M00	M00	M03	M05	M05	M06	M03	M05
2630000									
.1. 600 640 690									
M03	M04	M01	M01	M01	M11	M11	M11	M11	M11
M04	M00	640	641	640	600	600	640	641	641
M05	605	640	641	640	605	605	640	641	641
M06	606	636000							
M07	600								
M08									
M09	605	691							
M10		690							
M11	600	640							
M12									
M13	605	690							
M14									
M15									
M16									
M17	600	640							
M18									
M19		691							
M20									
M21									
M22	640	680							
M23									

- 52 -

(HEAVY MOTORO)

N48	G05	G91	G90	X-90000				N05	M05			N49	G90	N50
N47	G05	G91	G90	X-90000				T04	T04			T04	T04	
N46	G40	G80	G80	X-87000	Y99000	Z-75000	Z-75000	M06	M06			M06	M06	
N45	G40	G80	G80	X-87000	Y99000	Z-75000	Z-75000	M06	M06			M06	M06	
N44	G41	D13	D12	X-35000	Y37000	Z-72000	Z-72000	M03	M03			M03	M03	
N43	G41	D13	D12	X-35000	Y37000	Z-72000	Z-72000	M03	M03			M03	M03	
N42	G41	D13	D12	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N40	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N39	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N38	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N37	G41	D12	D12	X-35000	Y37000	Z-72000	Z-72000	M03	M03			M03	M03	
N36	G41	D12	D12	X-35000	Y37000	Z-72000	Z-72000	M03	M03			M03	M03	
N34	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N33	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N32	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N31	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N30	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N29	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N28	G40	G80	G80	X-24000	Y24000	Z-78000	Z-78000	M03	M03			M03	M03	
N27	G41	D12	D12	X-20000	Y47000	Z-70000	Z-70000	M05	M05			M05	M05	
N26	G41	D12	D12	X-100000	Y47000	Z-70000	Z-70000	M05	M05			M05	M05	
N25	G41	D12	D12	X-45000	Y45000	Z-45000	Z-45000	M05	M05			M05	M05	
.24	G40	G80	G80	X-62000	Y96000	Z-45000	Z-45000	M03	M03			M03	M03	

N51	600	G40		X100000	Y31000	P60	S66	M03
N52	641	G41	D14		Z-1000000			
N53	681			X-10000	Y84000	T05	M05	M06
N54					Z-100000			
N55	G40	G80		X-10000	Y84000	T05	M05	M06
N56				X-10000	Y84000	T05	M05	M06
.57	600	G40		X-10000	Y84000	T05	M05	M06
N58	641	G41	D15		Z-100000			
N59	681			X10000	Y31000	T06	M05	M06
N60				X10000	Y31000	T06	M05	M06
N61	G40	G80		X10000	Y31000	T06	S66	M03
N62	600	G40		X10000	Y31000	T06	S66	M03
.63	640	G41	D16		Z-1000000			
N64	641	G41		X-10000	Y84000	T04	M05	M06
N65	681			X-10000	Y84000	T04	M05	M06
N66				X-10000	Y84000	T04	M05	M06
N67	G40	G80		X10000	Y31000	T04	M05	M06
N68	600	G40		X10000	Y31000	T04	M05	M06
N69	605	G91		X100000	F10000			
N70				G90				
N71								
.72	600	G40		X-10000	Y31000	P60	S66	M03
N73	641	G41	D14		Z-100000			
N74	681			X-10000	Y84000	Z-115000		
N75				X-10000	Y84000	Z-115000		
N76	G40	G80		X-10000	Y84000	Z630000	T05	M06
N77								

M11
M10
M9
M8
M7
M6
M5
M4
M3
M2
M1
M0
M-1
M-2
M-3
M-4
M-5
M-6
M-7
M-8
M-9
M-10
M-11
M-12
M-13
M-14
M-15
M-16
M-17
M-18
M-19
M-20
M-21
M-22
M-23
M-24
M-25
M-26
M-27
M-28
M-29
M-30
M-31
M-32
M-33
M-34
M-35
M-36
M-37
M-38
M-39
M-40
M-41
M-42
M-43
M-44
M-45
M-46
M-47
M-48
M-49
M-50
M-51
M-52
M-53
M-54
M-55
M-56
M-57
M-58
M-59
M-60
M-61
M-62
M-63
M-64
M-65
M-66
M-67
M-68
M-69
M-70
M-71
M-72
M-73
M-74
M-75
M-76
M-77
M-78
M-79
M-80
M-81
M-82
M-83
M-84
M-85
M-86
M-87
M-88
M-89
M-90
M-91
M-92
M-93
M-94
M-95
M-96
M-97
M-98
M-99
M-100
X60000
Z60000
2-112000
2-1130000
M78
M79
M80
M81
M82
M83
M84
M85
M86
M87
M88
M89
M90
M91
M92
M93
M94
M95
M96
M97
M98
M99
M100

7. Ekonomické zhodnocení.

7.1. Porovnání a vyhodnocení technologie s klasickými obráběcími stroji a technologie s NC stroji.

Porovnání a vyhodnocení obou technologií je nem prováděl na základě porovnání a vyčíslení rozdílu jednotlivých položek. Varianta konvenčních strojů je v tabulce označena symbolem KS, NC strojů pak symbolem NCS.

7.1.1. Precnost výrobků a výrobního úkolu, počet jednicových pracovníků, náklady na výrobní plochy.

Bol.	T e x t	Jednotky	NCS	KS	Rozdíl
1.	t AC stroje	Mmin/ks	322,25	368,95	46,7
2.	t AC pracov.	Mmin/ks	322,25	368,95	46,7
3.	t BC/dávka	Mmin/dáv.	384,46	600,29	-
4.	t BC/ks	Mmin/ks	6,41	14,30	7,89
5.	Precnost ldielu	Hod.	5,48	6,39	0,91
6.	Potřeba efekt. hod.ročně	Kfhod/rok	11508,00	13419,00	1911,00
7.	Kf.čas.fond dělníka/1984	Hod.	2053,00	2053,00	-
8.	Kf.počet jedn.dělníků	osob	6	7	1
9.	Kf.čas.fond stroje/1984	Hod.	3646	3646	-
10.	Plocha pracov.	m ²	183,0	198,2	15,2
11.	Nákl.na plochu	Kčs	640 500,00	693 700,00	53 200,0

V uvedené tabulce jsou jednotkové a dávkové časy s přirážkou času směnového vypočteny z normových listů.
 Optimální dávka byla stanovena pro NC technologii dle literatury /11/ 60 hlaw. Pro KS technologii dle lit. /12/ jsem vypočetl 42 kusů hlaw. Pracnost 1 dílu vznikla součtem položek 2 a 4. Výrobní úkol činí 2100 ks/rok.
 Náklady na 1 m² podlahové plochy v n.p. Liaz činí 3500 Kčs.

7.1.2. Mzdové náklady.

Poř.	Text	Jednotky	NCS	KS	Rozdíl
1.	Mzdy za t AC prac.	Kčs/ks	46,81	61,46	14,65
2.	Mzdy za t BC/dáv.	Kčs/dáv.	57,06	100,84	-
3.	Mzdy z t BC/ks	Kčs/ks	0,95	2,40	1,45
4.	Mzdy za prac./díl	Kčs/ks	47,76	63,86	16,10
5.	Mzdy za ef.hod./rok	Kčs/rok	100 298,10	134 106,00	33807,90

Mzdy byly určeny z normových listů, podle jednotlivých tříd TKK.

7.1.3. Určení počtu strojů, stanovení jednorázových investičních nákladů.

7.1.3.1. Varianta NC strojů.

Stroj-sériz.	Využití stroje		Počet	Náklady na pořízení 1 stroje (Kčs)	Náklady dle využití stroje (Kčs)
	hod./rok	%			
FCV-63 NC	1 214,85	33,29	1	399 930	133 163
BPV-300/1000	150,32	4,12	1	63 279	2 608
VR-4	1 383,00	37,93	1	54 276	20 587
FD 4OH	610,82	16,75	1	333 879	55 935
FQH 50A	3 023,94	55,20	1	2736 000	1567 728
Pračka HL	782,83	21,47	1	69 768	14 979
			Σ	1813 000	

Využití stroje za rok - výpočtem z normového listu součtem t AC a t BC na ks a celkovým součinem a výrobním úkolem za rok.

Stroje, uvedené v tabulce, budou dále využity:

- FQH 50A pro obrábění výměníku a čistící oleje,
- FCV-63SCA pro obrábění sacího potrubí, výfuk. potrubí, čela bloku
- BPV-300/1000 pro obrábění dílů přední hnací nápravy a dílů pro motor M 634

7.1.3.2. Varianta konvenčních obráběcích strojů.

Stroj-zářiz.	Využití stroje		Počet	Náklady na pořízení 1 stroje (Kčs)	Náklady dle využití stroje (Kčs)
	mod./rok	%			
FD 4CH	619,70	16,99	1	333 879	56 748
VR-4	900,04	24,68	1	54 276	13 398
WH 63	6 449,63	88,44	2	176 155	311 611
Pračka H1	788,33	21,62	1	69 768	15 085
FCV-63SCA	1 052,03	28,85	1	399 930	115 397
EKO 400x630	2 240,42	61,44	1	495 656	304 524
BPV-300/1000	156,32	4,28	1	63 279	2 713
				Σ	819 526

Rozdíl jednorázových investičních nákladů dle kap.
7.1.3.1. a 7.1.3.2. činí 993 474 Kčs.

Další využití strojů:

- WH 63 pro obrábění součástí motoru M634
 - EKO 400x630 pro obrábění skříně čerpadla, víka skříně
 - BPV-300/1000, FCV-63SCA viz kapitola 7.1.3.1.
- Při výpočtu byl uvažován ~~investiční~~ fond stroje, 3646 mod. - 2 směnný provoz
5 470 mod. - 3 směnný provoz

7.2. Ekonomické vyhodnocení obou variant.

- z hlediska jenorázových investičních nákladů se jeví varianta konvenčních strojů ideálnější, dle 7.1.3.1. předpokládané investice pro variantu NC strojů činí 3 557 132 Kčs.
- rozdíl mzdových nákladů činí 33 870 Kčs dle kap. 7.1.2., při podnikové režii 100% t.j. 338 700 Kčs vzniká snížený nárok na provozní náklady 371877 Kčs při použití NC stroje. Rozdíl mzdových nákladů je zvýhodněn dle směrnice č.17 FMITR z r.1981 koeficientem 1,6 což činí se zvýhodněním 54 091 Kčs,
- celková úspora provozních nákladů pak činí :

54 091 Kčs
~~371 877 Kčs~~
425 968 Kčs
- rozdíl jednorázových investičních nákladů dle 7.1.3.2. činí 993 474 Kčs. Na tomto základě lze určit dobu úhrady tohoto rozdílu.

$$t_u = \frac{993\ 474}{425\ 968} = 2,33 \text{ let}$$

Doba úhrady 2,33 let je z hlediska vynaložených nákladů relativně dlouhá. Je ovšem nutno podotknout, že záměrem n.p. Liaz je další zvýšení výrobnosti celého komplexu zařízení a tím i jeho efektivnějšího využití.

Proto se jako efektivnější bude jevit varianta při použití NC stroje.

8. Závěr.

Úkolem diplomové práce bylo porovnat současné technologie výroby hlav válců, sestavit řídící program pro vybranou operaci, navrhnut a vyhodnotit dvě varianty obrábění hlavy válce motoru LIAZ A.

Prehlídka několika současných technologií výroby hlav válců mi umožnila použít některé zkušenosti při tvorbě vlastních technologických postupů.

Řídící program jsem sestavil s přihlédnutím k déle programu pro 150 operací varianty číslicově řízených strojů.

Porovnání obou navrhovaných technologií jsem prováděl z několika hledisek a z dosažených poznatků vyplývá, že jako efektivnější se jeví varianta číslicově řízených obráběcích strojů, protože dojde:

- a) k relativní úspore jednoho pracovníka
- b) k rozdílu pracnosti obou technologií o 54,59 min./ks
- c) k úspore mzdových nákladů
- d) k snížení nároků na plochu pracoviště
- e) ke zlepšení pracovních podmínek.

Zatím uvedené má ale i své nedostatky:

- a) vyšší jednorázové investiční náklady
- b) vyšší nároků na technologickou přípravu výroby

LITERATURA

- /1/ Černoch S.: Strojní technická příručka, SNTL Praha 1968
- /2/ Dráb, V.: Technologie I, VŠST Liberec (skriptum)
- /3/ Kolektiv: Frézky vodorovné a svislé I, ČSN 10-0-0-I/II
PMVS (normativ), Praha 1978
- /4/ Kolektiv: Frézky vodorovné a svislé II, ČSN 10-0-0-II/II
PMVS (normativ), Praha 1978
- /5/ Kolektiv: Vodorovné vyvrtávací stroje do \varnothing 100 mm
(normativ) , ČSN 10-20-2-II/I, Praha 1963
- /6/ Kolektiv: Vrtačky (normativ) ČSN 10-2-2-0/III
- /7/ Kolektiv: Obrábiteľnosť materiálu I, ČSN 10-0-I/II
PMVS (normativ) Praha 1977
- /8/ Časopis : Věda a technika v zahraničí 1983 č.5
- /9/ Kolektiv: Racionalizace obrábění neretačných součástí,
ČVTS Dům techniky Plzeň
- /10/ Kolektiv: Průšedná automatizace strojírenské výroby,
IMPRO-Oberové informační středisko Praha
- /11/ Kolektiv: Racionalizační projekt zabezpečení maloseriové
výroby motoru M2
- /12/ Libal, V.: Organizace a řízení výroby, SNTL-Alfa Praha 1981
- /13/ K urychlenému uplatňování výsledků vědy a techniky v praxi
červen 1983
- /14/ Kolektiv: Nezávazné nástroje I,II OSAM (katalog), Praha 1973
- /15/ Kolektiv: Kvalifikační katalog pro dělnická povolání
ve strojírenství, Praha 1980.
- /16/ Strajbl, J.: Obráběcí stroje, SNTL, Praha 1979
- /17/ Kolektiv: Technická příprava pro NC stroje, IMPRO Praha
- /18/ Kolektiv: Technická dokumentace stroje PQE50/NS 471
- /19/ Kolektiv: Programovací manuál NS 471
- /20/ Kolektiv: Technologický postup výroby hlav válečí M634
- /21/ Véchat V.: Technologické projekty, VŠST Liberec (skriptum)
Liberec 1982
- /22/ Vlach, B.: Technologie obrábění na číslicově řízených
strojích, SNTL-Alfa, Praha 1982
- /23/ Kolektiv: Novinky na V.Evropské výstavě obráběcích
strojů v Paříži. Říjen 1983
- /24/ Békés, J. Intenzívská technologia obrábania kovov