

VŠST Liberec

fakulta strojní

obor 23 - 34 - 8

Výrobní stroje a zařízení

zaměření

Sklářské a keramické stroje

Katedra sklařství a keramiky

INOVACE HYDRAULICKÉHO LISU

Jaroslav Veselý

Vedoucí práce: Ing. Antonín Havelka - VŠST Liberec

Konsultant : Ing. Josef Stoklasa - k.p. Sklostroj

Rozsah práce a příloh:

Počet stran 46

Počet příloh 6

Počet tabulek 1

Počet obrázků 4

DT: 621.979

25.5.1979

Vysoká škola: strojní a textilní
Fakulta: strojní

Katedra: sklařská a keramiky
Školní rok: 1976/77

DIPLOMOVÝ ÚKOL

pro

Jaroslava Veselého

obor

23-344-C Výrobní stroje a zařízení

Zaměření sklařské a keramické stroje

Protože jste splnil.... požadavky učebního plánu, zadává Vám vedoucí katedry ve smyslu směrnic ministerstva školství a kultury o státních závěrečných zkouškách tento diplomový úkol:

Název tématu: Inovace hydraulického lise

Pokyny pro výpracování:

V k.p. Sklostroj Turnov vyrábí sestavný hydraulický lise pro univerzální použití ve sklařském a ostatním průmyslu. Parametry liseu jsou již nevyhovují současným požadavkům. Proto bude k.p. sklostroj Turnov tento lise inovovat.

Úkolem Vaši DP je provést:

1. Rozbor parametrů u liseu zahraniční výroby.
2. Podle tuzemských hydraulických prvků, požadavků k.p. Sklostroj a případněk odběratelů navrhnout nové parametry stroje.
3. Provést konstrukční návrh sestavného liseu formou sestavy a vybraných detailek.

Autogram: [Signature]

VYSOKÁ ŠKOLA STROJNÍ A TEXTILNÍ
Ústřední knihovna
LIBEREC 1, STUDENTSKÁ 5
PSČ 461 17

Rozsah grafických laboratorních prací: cca 40 stran textu
příslušná výkresová dokumentace

Rozsah průvodní zprávy:

Seznam odborné literatury:

I. Podnikové literatura k.p. Skloectroj Turnov

Vedoucí diplomové práce: Ing. Antonín Javůrká

Konsultanti: Ing. Josef Štoklasa, k.p. skloectroj Turnov

Datum zahájení diplomové práce: 9. 10. 1978

Datum odevzdání diplomové práce: 25. 5. 1979



Ing. Jaroslav Šeida, CSc
Vedoucí katedry

Doc. RNDr. S. Štefan, CSc
Děkan

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

Jaroslav Veselý

V Liberci dne 25. května 1979

O B S A H :

	str.
Seznam použitých skratek a symbolů	6
1. Úvod	7
1.1. Současný stav výroby a odbytu lisu CDC 2	8
2. Rozbor parametrů zahraniční výroby	9
2.1. Zhodnocení parametrů	11
3. Návrh nových parametrů	12
3.1. Navržené parametry	13
4. Konstrukční řešení	15
4.1. Navržení prvků lisu CDC 2,5	15
4.1.1. Popis funkce hydraulického obvodu	19
4.1.2. Technické parametry prvků	20
4.1.3. Volba motoru	23
4.1.4. Výběr spojky	24
4.2. Ovládání lisu	24
4.2.1. Popis elektrického obvodu	27
4.2.2. Popis funkce ovládacího obvodu	28
5. Vlastní konstrukční řešení	29
5.1. Popis konstrukčního návrhu	29
5.1.1. Pokyny pro montáž	31
5.1.2. Údržba lisu v provozu	31
5.2. Pevnostní kontrola kritických míst	32
5.2.1. Víko pistu	35
5.2.2. Volba pružiny	35

5.2.3. Odhad výkyp	36
5.3. Tepelný výpočet	37
6. Ekonomické zhodnocení DP - inovace lisu	40
7. Celkové zhodnocení - závěr	43
Poděkování	45
Použitá literatura	46

Seznam použitých skratek a symbolů

p - tlak	/MPa/
F - síla	/N/
S - plocha	/mm ² /
d - průměr	/mm/
v - rychlosť	/m/min/
Q - průtočné množství	/dm ³ /min/
Q _t - průtočné množství	/cm ³ /s/
P - výkon	/W/
M _o - ohýbový moment	/Nm/
W _o - průřezový modul	/m ³ /
σ - napětí	/MPa/
P - tepelný výkon	/W/
Δp - tlakový spád	/MPa/
T - teplota	/°C/
t - čas	/s/
ν - kinematická viskozita	/cm ² /s/
l - délka potrubí	/cm/
n - otáčky	/1/min/
H _O - hydraulický obvod	
VS - ventil škrticí	
VP - ventil propouštěcí	

1. ÚVOD

Zpracovaná a předkládaná diplomová práce vychází ze základního pojetí výstavby rozvinuté socialistické společnosti, jejím cílem je maximální uspokojování potřeb společnosti. Tato koncepce klade náročné podmínky na rozvoj našeho národního hospodářství, na vědeckotechnický pokrok, jeho efektivnost a rychlou realizaci ve společenské praxi. Klade proto důraz na koncentraci sil a prostředků ve výrobním procesu, na vyšší efektivnost vědeckotechnického pokroku a na urychlení cyklu věda - technika - výroba a užiti.

Aplikace těchto zásad se promítá i v oboru strojírenství formou operativní realizace nových výrobních prostředků na základě rozšířené kooperace ve výrobním procesu. Tyto momenty byly hlavním kritériem při spracování zadaného úkolu, který se již opírá o konkrétní řešení.

Práce byla proto zaměřena na současnou situaci k.p. Sklostroj Turnov, který je jedním z výrobců hydraulických lisů. Stávající výroba využívá ještě zpracované dokumentace, téměř 20 let staré, což se odráží v současné době v dosahovaných parametrech stroje. Srovnání s dostupnou technologií zahraniční potvrzuje morální opotřebení stroje, avšak tato sku-

těčnost se jeví i u ostatních strojů.

1.1. Současný stav výroby a odbytu lisů CDC 2

K.p. Sklostroj Turnov vyrábí tyto lisy v počtu cca 250 ks ročně, na základě zpracované dokumentace v roce 1946, s čehož je zřejmé, že již původní a možno říci i novější výrobky, jsou jak morálně, tak i fyzicky zcela opotřebeny. Dosahované parametry dle původní technické dokumentace byly překonány a na základě těchto skutečností lze očekávat pokles nájmu o tyto stroje, čímž by nastaly odbytové potíže. Samotná výroba na těchto lisech je již nákladná a ekonomicky nevýhodná s ohledem na dodávky náhradních dílů a opravárenský servis /10/.

Poptávka je proto orientována na dovoz zahraničních strojů, které jsou nabízeny několika výrobci z různých kapitalistických států. Aby mohl být zpracován odpovídající vývojový trend, je proveden orientační rozbor parametrů lisů zahraniční výroby.

2. ROZBOR PARAMETRU ZAHRANIČNÍ VÝROBY

Rozbor vychází z dostupných materiálů zahraniční literatury, zejména pak z nabídkového katalogu jednotlivých zahraničních dodavatelů a pro potřeby srovnání obdobného strojního zařízení byly vybrány ty ukazatele, jež poskytují přehled o ekonomicky nejvýhodnější variantě pro cílové řešení úkolu /9/.

Konstrukční uspořádání není přebíráno, není žádným dodavatelem poskytnuto, což vytváří žádoucí prostor pro samostatné řešení tohoto úkolu. Orientačně lze hodnocení parametrů opírat o celkovou váhu stroje, jeho rozměry a výkony, i když ukazatele nejsou konečné.

Pro dosažení žádoucího přehledu slouží dále sestavená tabulková část, která využívá parametry uvedených strojů.

Vycházíme-li ze základního ukazatele - požadavku - t.j. lisovací síly ve výši 2,0 t, můžeme využít poměrně širokou řadu vyráběných strojů, což zaručuje žádoucí orientaci v dalších technických, ekonomických a společenských ukazatelích.

tab. 1 - Parametry hydraulických lisů

Hydraulický lis	Lisovací síla /MP/	Odtahová síla /MP/	Zdvih pístu /mm/	Otevírací lisu /mm/
CDC 2 Sklostroj	2,0	0,75	160	205
2 T Neef Urach	2,5	0,5	150	250
PT 2 Toyoda	2,0	--	150	250
CHP 2,5 SSSR	2,5	--	160	--
UPE 3 Alpha	0,5-3,0	--	200	400
PH 2,5 Bulharsko	2,5	0,75	200	120-320
Triulzi-Veloce	2,0	--	250	300
Pyte 3,15 Erfurt	3,15	1,0	280	450
TCE 2 Müller	2,0	--	160	280
BA-2 Apex	2,0	--	178	330
CA-2 Apex	2,0	--	305	457

ického lisu

	Vyložení lisu /mm/	Rychlosť pístu dolù /m/min/	Rychlosť pístu nahoru /m/min/	Rozmér stolu /mm/	Výkon motoru /kW/	Celková váha /kg/
	150	4,2	7,56	200x205	1,5	150
	100	4,0	16,0	220x230	1,5	230
	150	4,0	8,0	270x390	2,2	400
	150	4,2	7,56	200x210	2,2	445
	200	4,0	5,2	323x360	2,2	400
0	150	4,8	12,5	280x320	2,2	225
	150	6,5	21,0	250x300	1,5	615
	355	1,3	18,0	280x290	1,5	270
	125 ú	4,0	12,0	250x280	1,5	300
	152	7,8	8,9	--	2,2	--
	229	8,9	13,7	--	2,2	--

2.1. Zhodnocení parametrů

Již samotné srovnání těchto ukazatelů, kterými jsou rozměry pracovní části lisu, signalizuje, že tento lis vyráběný k.p. Sklostroj Turnov se pohybuje svými parametry, t.j. především rozměry pracovního prostoru, na spodní hranici, z čehož vyplývá poměrně nízké využití tétoho stroje, pokud srovnáváme tyto parametry k lisům zahraniční výroby. Příkon motoru a rychlosť pistu jsou úměrné lisovací síle a celková váha lisu je v relaci k výkonom dosahovaným na podobných lisech.

Jedním z velice důležitých parametrů je také tlak pracovní kapaliny, který není všude uváděn, ale přesto je zřejmé, že tlak 5 MPa u lisu CBC 2 je na spodní hranici.

Dostupné materiály přesto nepředstavují současnou špičku v této oblasti, neboť tyto lisy jsou již v sériové výrobě. Lze tedy počítat s dalším zlepšením parametrů, zejména s růstem pracovního tlaku kapaliny.

Při navrhování nového druhu lisu bude nutné vycházet z uvedených vzájemných relací mezi jednotlivými ukazateli a s ohledem na rozšířené použití lisu zaměřit pozornost na zvětšení pracovního prostoru a zvýšení tlaku pracovní kapaliny.

3. NÁVRH NOVÝCH PARAMETRŮ

Jak již bylo uvedeno, stávající konstrukce lisu a jeho výkon sice požadavky na něj kladené splňuje a výrobu lisovaných předmětů zajišťuje, avšak vývoj a potřeba již v současné době klade vyšší požadavky na technické parametry a celkové řešení lisu. Aby nové řešení odpovídalo potřebám současnosti a zajistilo užití stroje ještě v blízké budoucnosti, využívá práce jednak při návrhu nových parametrů pouzatka teoretických, které se opírají o:

- zpracovaný růzbor parametrů podobných strojů,
- technicko-ekonomickou studii přípravy vývoje lisu

a jednak praktických, které vyplývaly z použití stroje CDC 2 jednotlivými uživateli lisu. V průběhu používání tohoto lisu vyplýval požadavek při inovaci stroje na:

- snížení hlučnosti měřené v t. j.,
- zvětšení pracovního prostoru lisu v důsledku jeho širšího využití,
- zvýšení výkonu s ohledem na intenzivní zvyšování výroby,
- spouštění a cvlčení lisu, které by odpovídalo v současné době platné ČSN 21 0701,
- arretaci pístu proti otáčení,

- snadnou a nenáročnou údržbu v nájmu maximálního využití lisu v časovém fondu pro reprodukční proces,
- vyřešení celkového vzhledu formou jednoduchého tvaru,
- zvýšení životnosti.

Vzhledem k tomu, že výběr uživatelů byl vezen tak, aby obdržel rozšířenou sféru materiální výroby, jde o národní podniky jako NEZ Máchod, Koch-i-neer Děčín, družstevní organizace, kterými jsou Jiskra Tábor, Družstvo invalidů Praha, lze pokládat přípomínky za vyčerpávající, neboť byly doplněny ještě VTOŘ k.p. Sklrostroj Turnov o závěry z provedených zkoušek lisu.

Shromážděním těchto výsledků průzkumu a řešení byly v závěrečné fázi a po konzultaci s výrobcem i schváleny nové parametry inovovaného lisu CDC 2,5. Od konstrukčního řešení se očekává nový typ stroje s níže uvedenými parametry.

3.1. Navržené parametry

lisovací síla	2,5 MP
pracovní závod	200 mm
vyložení lisu	200 mm
otevírení lisu	250 mm
rozměr stolu	250 x 300 mm

rychlosť pistu	4,2 m/min.
tlak	10,0 - 11,0 MPa
příkon	2 - 2,5 kW
váha lisu	200 - 250 kg

Při výrobě se předpokládá, že celý lis bude v maximální míře používat zakupovaných elementů, čímž se výrazně sníží pracnost výroby a zvedne se kvalita finálního výrobku.

Podle získaných zkušeností je vhodnější v některých případech nepoužívat prvky v oblasti maximálních výkonů, čímž je podstatně sníženo jejich namáhání a prodloužena životnost. Rovněž bude dosaženo řádově snížení hlučnosti při chodu stroje, na což je z hlediska ochrany životního prostředí kladen zvláštní přísný důraz.

Závěrem i konstrukční řešení vychází z podmínujících činitelů, jakým je požadavek na rychlé a jednoduché provádění údržby, běžných a středních oprav a zajištění náhradních dílů.

4. KONSTRUKČNÍ ŘEŠENÍ

Základem konstrukčního řešení je vytypování vhodných prvků.

4.1. Navržení prvků lisu CBC 2,5

Konstrukční řešení vychází z pracovního tlaku odpovídajícího $p = 10 \text{ MPa}$ a lisovací síly $P = 2,5 \text{ MP}$. Pro tento tlak je výpočtem určen \varnothing pistu /1/.

$$S = \frac{P}{p} \quad (1)$$

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{\pi \cdot p}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 25000}{3,14 \cdot 10}} = 56,42 \text{ mm} \quad (2)$$

Průměr pistu tedy volíme 55 mm. Pro tento \varnothing přepočteme potřebný tlak.

$$p = \frac{4 \cdot P}{\pi \cdot d^2} = \frac{4 \cdot 25000}{3,14 \cdot 55^2} = 10,52 \text{ MPa}$$

Pístnici by odpadal $\varnothing d' = 45 \text{ mm}$. Pro tento \varnothing je odtahová síla F' .

$$S' = \frac{\pi}{4} (d^2 - d'^2) = \frac{3,14}{4} (55^2 - 45^2) = 785,40 \text{ mm}^2$$

$$F' = p \cdot S' = 10,52 \cdot 785,40 = 8262,39 \text{ N}$$

Tato síla je vhodná.

Známe-li plochu pistu a požadovanou rychlosť, moheme spočítat potrebné dodávané množství kapaliny.

$$v = 4,2 \text{ m} \cdot \text{min}^{-1} = 42 \text{ dm} \cdot \text{min}^{-1}$$

$$S = 2373,83 \text{ mm}^2 = 0,2374 \text{ dm}^2$$

$$Q = v \cdot S = 9,97 \text{ dm}^3 \cdot \text{min}^{-1} \quad (3)$$

Toto množství bude zaručovať potrebnou rychlosť posuvu a vrší i rychlosť odteku vody v' .

$$v' = \frac{Q}{S'} = \frac{9,97}{0,07854} = 12,69 \text{ m} \cdot \text{min}^{-1}$$

I tato rychlosť je dostatečná.

Tímto výpočtem určen pracovní tlak kapaliny a její množství, t.j. průtok v l/min.

Nyní již moheme přikročit k výběru prvků a návrhu celého hydraulického obvodu, který by svými parametry splnil náročné požadavky na nový lis.

Při výběru prvků obvodu bylo nutné brát v úvahu to, že výroba lisu se teprve plánuje a proto vybírat prvky nejmodernější. Proto byly uskutečněny návštěvy u výrobce n.p. Hrádci Vrchlabí, kde bylo možné se seznámit s nejnovějšími výrobky a plány do budoucna. Na základě konzultací s odborníky jmenovaného podniku byl navržen hydraulický obvod splňující

všechny požadavky a náročná kriteria. Je sestaven z těchto sériově vyráběných prvků /7/, /8/:

- rozvaděč	RPJ 2-4306-20-00
- propouštěcí ventil	VP 3-06-32-10-01
- škrťící ventil	VS 1-06-00-01
- čerpadlo	A 16 TGL 10859
- filtr	PBSP-16-12-8
- manometr	ø 60, 0-16 MPa

Soupis funkčních prvků

- 1 - rozvaděč
- 2 - ventil škrťící
- 3 - ventil propouštěcí
- 4 - čerpadlo
- 5 - ventil pojistný
- 6 - filtr
- 7 - manometr
- 8 - ventil unavírací
- 9 - tryska
- 10 - pracovní válec
- 11 - metr
- 12 - spojka
- 13 - mítra

4.1.1. Popis funkce hydraulického obvodu

Klidový stav

Celý hydraulický obvod je napájen čerpadlem, které dodává pracovní kapalinu do rozvaděče, kudy prochází do odpadové větve a přes filtr se vrací do nádrže. Vývody pracovního válce jsou uzavřeny.

Lisování

Přivedením proudu do elektromagnetu rozvaděče se tento přestaví do pracovní polohy 1 a kapalina prochází škrticím a přepouštěcím ventilem do pracovního válce. Tím nastane pohyb pistu až do jeho plněho zatížení. Škrticím ventilem je zaručena plná regulace rychlosti posuvu v celém rozsahu a přepouštěcím ventilem je možné nastavit požadovanou sílu. Tato je signifikována kontrolním manometrem.

Odtážení pistu

Návrat pistu do výchozí polohy je zajištěn přestavením rozvaděče do pracovní polohy 2 a tím přivedením pracovní kapaliny pod pist. Tento pohyb se děje maximální rychlostí nezávislou na nastavení VS, což zajišťuje jeho volný zpětný průtok.

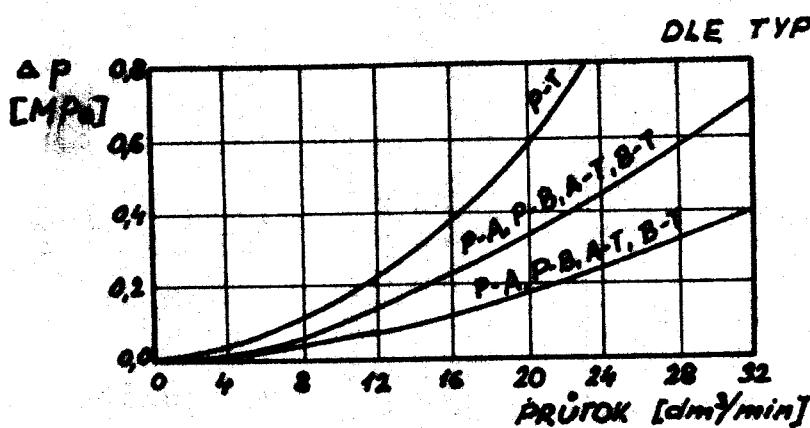
Celý hydraulický obvod je doplněn pojistným

ventilem zabudovaným ve spojovací desce u čerpadla.
Přívod k manometru je pro prodloužení jeho životnosti šířcen tryskou a je usavíratelný.

4.1.2. Technické parametry prvků

Rozvaděč RPJ 2-4306-20-00

Jmenovitá světlost	6 mm
Max. provoz. tlak ve vývodech P,A,B	25 MPa
Max. provoz. tlak ve vývodu T	6,3 MPa
Max. průtok pro $p = 10,52 \text{ MPa}$	16 l/min
Tlakové ztráty	
- graf tlakových strát	



obr. 2

Rozsah provoz. teplot oleje -5 až +60 °C

Hmotnost 2,1 kg

s elektromagnetem WAHK 045

Jmenovité napětí	48,110,220 V
Jmenovité kmítocí	50, 60 Hz
Zivotnost	107 cyklů

Ventil VS 1-06-00-01

Jmenovitá světlost	6 mm
Minimální nastavitelný průtok	0,03 l/min
Maximální vstupní tlak	25 MPa
Rozsah prac. teplot oleje	-30 až +60 °C
Jemnost čištění Q	1 l/min
Hmotnost	30 μm
	0,83 kg

Ventil VP 3-06-32-10-01

Jeho přesné parametry nebyly dosud k dispozici,
neboť jeho výroba ještě není zahájena.

Čerpadlo A 16 TGL 10859

Jmenovitý tlak	16 MPa
Jmenovité množství	16 l/min
Jmenovité otáčky	1450 1/min
Rozsah otáček	500 - 3000 1/min
Saci hrdlo	M 27 x 2
Výtlacné hrdlo	M 18 x 1,5
Hmotnost	3,7 kg

Filtr PRSP-16-12-8

Jemnost filtrace	16 μm
Jmenovitý průtok	25 l/min
Provozní teplota	-30 až +80 °C
Váha	3 kg

Manometr # 60, 0-16 MPa

Měřící rozsah	0 - 16 MPa
Připojovací čep	M 12 x 1,5
Váha	0,17 kg

Z těchto parametrů je zřejmé, že tyto prvky nejsou maximálně zatíženy a tím je predloužena jejich životnost a zajištěn bezporuchový chod. Také se výrazně sníží tlakové straty ve vedení viz obr. 2 /7/, /8/.

Zvláštní pozornost je třeba věnovat volbě čerpadla. Ačkoliv výrobce dodává na trh i čerpadlo s výkonem 10 l/min, je zádružně vybráno čerpadlo s dodávkou 16 l/min při 1450 1/min. Použitím čestipolevního motoru, dosahujícího otáček 950 1/min, dozde toto čerpadlo může zaslatví kapaliny

$$Q = Q' \cdot \frac{n}{n'} = 16 \cdot \frac{950}{1450} = 10,48 \text{ l/min} \quad (4)$$

Jak vidíme ze srovnání rovnic (3) a (4), bude tato řešení splňovat kladené požadavky.

Hlavním důvodem tohoto kroků bylo zjištění, že největším zdrojem hlučnosti lisu je čerpadlo pracující ve velkých otáčkách. Očekává se tedy podstatné snížení hlučnosti a nižší spotřebení hlavního prvku celého lisu, t.j. čerpadla.

4.1.3. Volba motoru

Motor lisu je volen s ohledem na potřebné otáčky a výkon. Otáčky jsou dány požadavkem čerpadla a výkon navrhován z výkona lisu (lisovací síly P a rychlosti v)

$$P = 25000 \text{ N}$$

$$v = 4,2 \text{ m/min} = 0,07 \text{ m/s}$$

$$P = P \cdot v = 25000 \cdot 0,07 = 1750 \text{ W} \quad (5)$$

Z této rovnice vidíme, že tato je teoretický výkon, který nezahrnuje mechanické nebo hydraulické straty třením. Volíme-li tedy motor s nabízené řady motorů AP, jeví se jako jediný vhodný motor AP 112 M - 6 s.

Technické parametry motoru

Počet pólů	6
Výkon	2,2 kW
Otačky	950 1/min
Napětí	3 x 380 V, 50 Hz

Ø příruba	250 mm
Výška	351 mm
Hmotnost	44,3 kg

4.1.4. Výběr spojky

Pro přenos kroutícího momentu mezi motorem a čerpadlem bylo nutné najít spojku, která by splnila tyto požadavky:

- přenos dostatečného kroutícího momentu,
- vhodné rozměry,
- přípustnost malých vychýlení a přesasení hřídelů,
- tlumení vibrací,
- nenáročná údržba,
- snadná montáž.

Jako nejvhodnější se pro tyto díly jevila řetězová spojka

RD 1B-12,

která splňuje všechny požadavky na ní kladené.

4.2. Ovládání lisu

Již z počátku elektromagneticky ovládaného rozvaděče je zřejmé, že celý lis bude řízen elektricky. V navrhování celého obvodu je nutné ohledně dbát ŠSN 21 0701. Z ní je pro konstrukci lisu

důležité zejména /1/

- ochranné dvouruční spouštění,
- opatření proti spouštění lisu nepovolanou osobou,
- elektrická zařízení na lisu odpovídají ČSN 34 1630.

Na základě těchto poznatků byl navržen elektrický obvod zapojení lisu, který důsledně dbá všech požadavků ČSN a bezpečně zajišťuje funkci lisu.

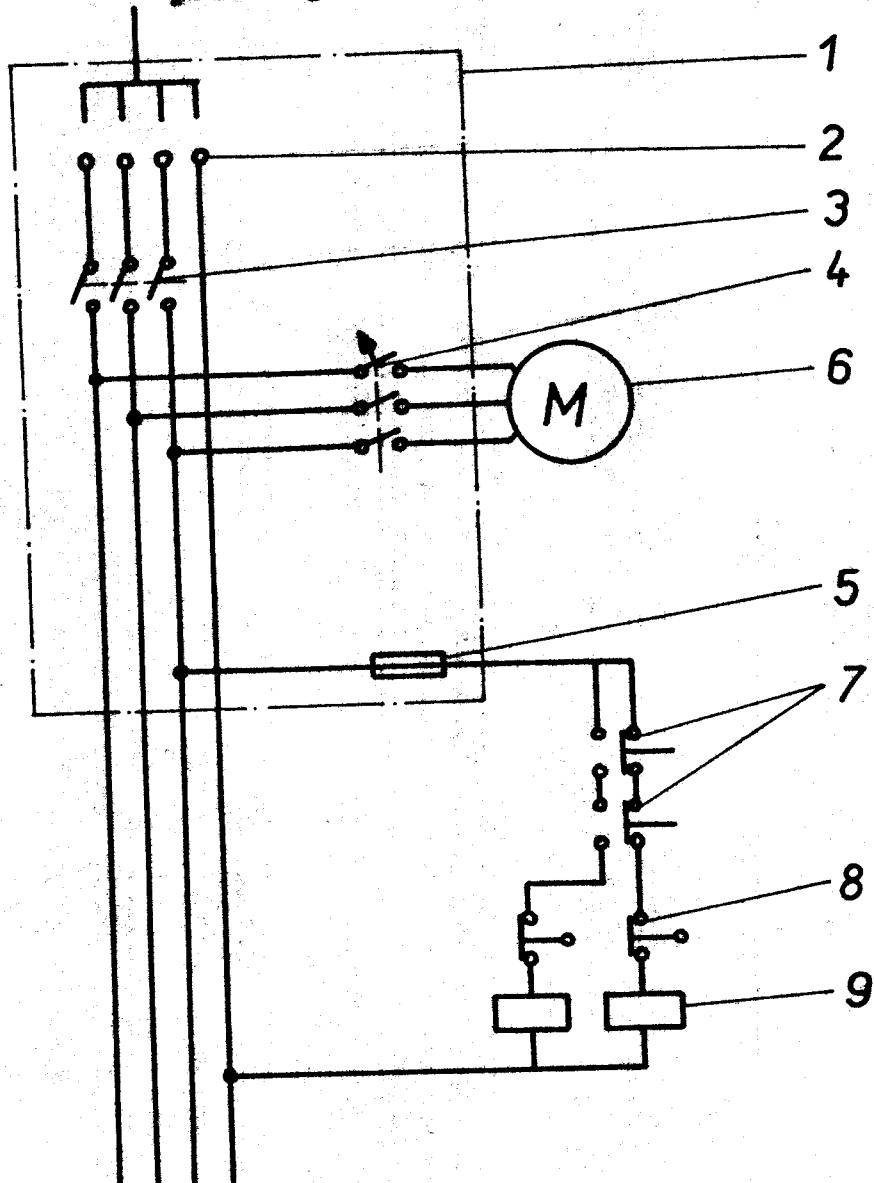
Soupis prvků elektrického obvodu

- 1 - litinová skříň
- 2 - svorkovnice
- 3 - uzamykatelný vypínač
- 4 - motorový jistič
- 5 - přístrojevá pojistka
- 6 - motor
- 7 - spínací jednotka
- 8 - koncový spínač
- 9 - elektromagnet reagaděče

20

Schéma elektrického ovládání

prívod proudu 3×E 380 V 50 Hz



obr. 2

4.2.1. Popis elektrického obvodu

Celý obvod se skládá ze dvou hlavních částí.

První je litinová skřín

typ. číslo	typ	rozměry	V:velký otvor
0.02.2	V2D	248 x 315 x 120	V:2

V ní je vestavěn:

jistič metru	JIK 50 ČSN 35 4171
pojistkový držák	T 4
vlečka přístrojových pojistek	048 A1
vačkový spinač	S25 V2

Vačkový spinač zajišťuje svou uzamykatelnou malevolou polohou ochranu před použitím neoprávněnou osobou.

Celá skříň je umístěna v dosahu obsluhy lisu podle ČSN.

Druhou hlavní částí, který je druhou hlavní částí, je výkonnací obvod, který je druhou hlavní částí, zajišťuje vlastní funkci lisu. Skládá se z těchto částí:

elektrický rozvaděč	RPJ 2-4306-20-00
spinační jednotka	101.040.000.150
koncevý spinač	101.032.001

Jištěn je vlastní pojistkou 048 A1 v litinové skříni.

4.2.2. Popis funkce ovládacího obvodu

Po zapnutí hlavního vypínače, nemí-li píst v horní krajní poloze, je přiveden proud přes A₁, A₂, K₁ do Z₁, přestaven rozvaděč do polohy 2 a píst vyjede do horní krajní polohy. Tím je celý lis připraven k lisování. Stisknutím tlačítka A₁, A₂ je rozvaděč přestaven do polohy 1 a píst se pohybuje dolů, najetím na K₁ se rozvaděč staví do střední polohy. Po uvolnění tlačítka A₁, A₂ dochází k vyjetí pistu až do horní krajní polohy. Tím je ukončen celý pracovní cyklus.

Takto zapojený obvod vyžaduje neustálé stisknutí kontakty A₁, A₂ při pracovním zdvihu a ani nablekování jednoho z tlačítka neumožní ovládání jednou rukou. Pro tlačítkové ovládací obvody je připustné napětí do 250 V. Paže v případě použití vlastního osvětlení se zdrojem 24 V a pro velmi nepříznivé pracovní prostředí by bylo vhodnější užití bezpečnostního napětí 24 V.

5. VLASTNÍ KONSTRUKČNÍ INOVACE

Konstrukční návrh celé sestavy vychází z požadavků předchozích částí a dále z požadavků kladených při výrobě:

- snadná výroba jednotlivých dílů,
- nezáročné opracování,
- jednoduchá montáž.

Tyto všechny požadavky byly shrnutы a prakticky uplatnены na sestavovém výkresu číslo DP 334/79-01.0.0.

5.1. Popis konstrukčního návrhu

Základem a nosnou částí celého lisu je odlévaný rám ze železitých litin. Jelikož tento odlitek určuje vlastní rozměry pracovní části a po opracování desaťdenních plech a funkčních částí jsou na něj montovány další díly. Upevnací plochy pistu a stolu mají mechanicky své rozměry, což umožňuje přípravné desaťdenní přípravky. Z boku pracovního stolu jsou namontována evikadlová tlacička. Celou stranu lisu je opatřena uzavíracím manometrem s uzavíracím ventilem. Ze ní je umístěn pracovní válec. Jeho těsnění je provedeno vikem s těsnicím kroužkem, které zároveň zajišťuje spojení pracovního válce s přívodem kapaliny a manometrem.

Dolní část pistu je utěsněna manžetou Y opřenou o ucpávkovou matici. Případný průsak je odváděn do nádrže. Spodní konec pistu je opatřen objímkou neseucí vedící tyč s dvěma nastavitelnými vadkami, která zajišťuje dvě funkce. Jedenk aractaci proti otocení pistu a dále ovládání spinaců K_1 , K_2 v násavěných polohách. Za ní jsou umístěna ruční kolčka pro nastavení VS (regulace rychlosti) a VP (regulace síly).

Zadní část rámu tvoří nádrž pro pracovní kapalinu. Její výška je kontrolována olejoměrem. Na ní je svrchnu násazen zdroj tlakové kapaliny tvořící samostatný celek (motor, čerpadlo, spojka, příruba). Propojovací deska přírub a čerpála má zabudovaný pojistný ventil, který ochraňuje lis proti přetížení. Na zadní stěně nádrže je umístěn filtr propojeny pomocí desek a trubky s odvaděvacou větví rovnadlo.

Rovnadoč a ventily VS a VP jsou umístěny před metrem a chráněny s bočí opěrnými šabry. Nádrž je opatřena vypouštěcím otvorem uzavřeným zátkou. K malování slouží otvor vedle filtru rovněž opatřeny zátkou.

5.1.1. Pokyny pro montáž

Jak je vidět z výkresu sestavy, nevyžaduje montáž lisu přesný postup a pořadí jednotlivých dílů. První v pořadí je montáž propojovacích desek a filtru. Dále je nutné propojit čerpadlo s přírubou a motorem. Pořadí montáže jednotlivých dalších celků, jako je manometr, pist, rozvaděč a nasazení zdroje tlakové kapaliny, je libovolné. Největší pozornost při montáži je třeba věnovat čistotě desedacích ploch a nasazení těsnících "O" kroužků, neboť pracovní tlak 10,5 MPa je natalik veliký, že i slaboměrná netěsnost by mohla být příčinou závady.

Nakonec se provede montáž elektrické instalace a ochranných krytů.

Pojistný ventil u čerpadla je nastaven buď na skružní stanicí, nebo po zamontování při chodu lisu pomocí manometru.

5.1.2. Údržba lisu v provozu

Nový lis CDC 2,5 je výrobek řídící se svými parametry na světovou úroveň ve své třídě. Neklade vysoké nároky na obsluhu ani údržbu. Nutné je provádět kontrolu hladiny olejové náplně, případně její doplnění. Výměna náplně se provádí po prvních

500 hodinách a dále každých 2000 hodin provozu.

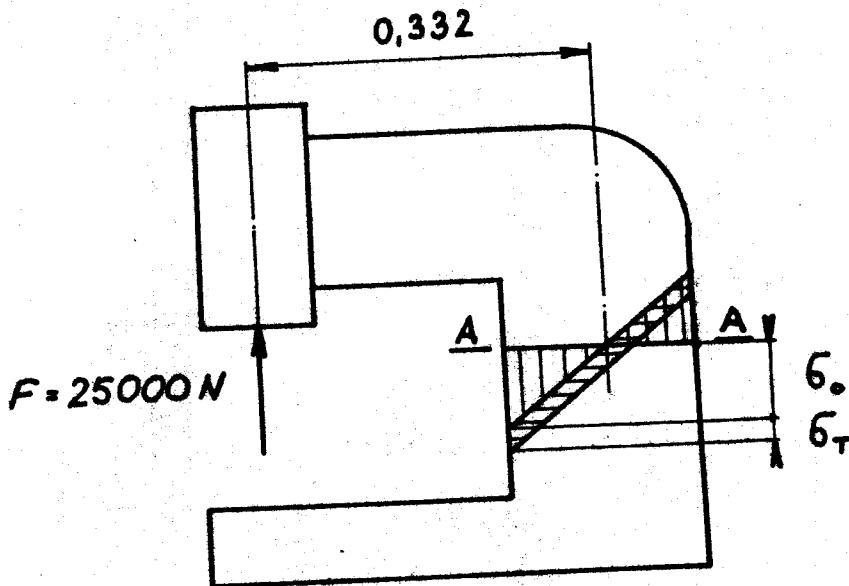
Nelze též opomenout to, že naplnění všech prostor lisu kapalinou se projeví částečným poklesem hladiny v nádrži. Je použit olej J4 ČSN 65 6610.

Dále je nezbytné chránit lis před mechanickým poškozením všech částí, zejména pistu a elektrické instalace. Je zakázáno nepovolaným osobám provádět nastavení přepouštěcího ventilu u čerpadla. Jen za těchto podmínek odpevídá výrobce za bezpeřuchový chod celého stroje.

5.2. Pevnostní kontrola kritických míst

Celý rám lisu tvoří odlitek ze žedé litiny 422420. Za nejnepřísnivěji namáhané místo byl vytypován průřez v zadní svislé části lisu. Tento průřez je namáhan dvěma složkami napětí. První je vyvolena ohybovým momentem od lisovací síly a druhá je dána tahovým namáháním. Tyto dvě složky se sčítají a tvoří výsledné namáhání /6/.

Schema zatížení lisu



obr. 3

Zatížení od ohýbového momentu M_o

Zatížení M_o se vypočte podle vzorce pro výpočet M_o , který uvádí literatura /6/.

$$\sigma_o = \frac{M_o}{W_o} \quad (6)$$

$$M_o = P \cdot a = 25000 \cdot 0,332 = 8300 \text{ N} \quad (7)$$

$$W_o = \frac{b \cdot h^3 - b' \cdot h'^3}{6h} = \frac{0,3 \cdot 0,26^3 - 0,276 \cdot 0,236^3}{6 \cdot 0,26}$$

$$W_o = 0,0010542 \text{ m}^3 \quad (8)$$

$$\sigma_0 = \frac{8300}{0,0010542} = 7873269 \text{ Pa} = 7,87 \text{ MPa}$$

Zatížení od tahové sily

Toto zatížení σ_T se vypočítá z lisovací sily F a plochy průřezu S podle vzorce

$$\sigma_T = \frac{F}{S} = \frac{25000}{0,012 \cdot 2(0,3+0,236)} = 1,94 \text{ MPa} \quad (9)$$

Tyto dvě složky působí stejným směrem a jejich výslednice je tedy

$$\sigma' = \sigma_0 + \sigma_T = 7,87 + 1,94 = 9,81 \text{ MPa} \quad (10)$$

Pro šedou litinu se užívá míra bezpečnosti $K = 4-5$. Zvolena je bezpečnost $K = 5$.

$$\sigma = K \cdot \sigma' = 49,05 \text{ MPa} \quad (11)$$

z porovnání s dovoleným cyklickým namáháním litiny

$$\sigma_{OC} = 0,43 \cdot \sigma_{PT} = 0,43 \cdot 200 = 86 \text{ MPa} \quad (12)$$

je zřejmé, že odlitek je dostatečně pevnostně dimenzován a nemí proto nutné počítat další průřezy. Případné oslabení stěny je již nezádoucí, neboť by bylo obtížné odlévání.

5.2.1. Víko pistu

Víko pistu tvoří v podstatě příruba přitaženou osmi šrouby

M 8 ČSN 02 1143.5.

Tyto šrouby mají třídu mechanických vlastností 8G, která zaručuje pevnost v tahu 800 N/mm² minimálně /5/.

Síla na víko P při plném zatížení je

$$P = p \cdot S = 10,52 \cdot 10^6 \cdot \frac{3,14 \cdot 0,09^2}{4} = 66925,3 \text{ N} \quad (13)$$

počítáno s plechou S až po těsnící kroužek.

Šrouby přeneseu sílu P

$$P = 8 \cdot 800 \cdot \frac{3,14 \cdot 8^2}{4} = 321699,1 \text{ N} \quad (14)$$

Za srovnání těchto sil je zřejmé, že i pro cyklické namáhání

$$\sigma_c = 0,33 \sigma_{pt} / 4 \quad (15)$$

lze těmito šrouby vyvodit dostatečné předpětí.

5.2.2. Velba pružiny

Pružina dotlačuje kuželku na otvor o Ø 8 mm, což při tlaku 10,52 MPa představuje sílu F_p

$$F_p = p \cdot S_p = 10,52 \cdot 0,5026 = 528,7 \text{ N} \quad (16)$$

Tato síla musí být nastavitelná pružinou.

Vhodná je pružina:

4 x 20 x 34 x 6,5 ČSN 02 6020.1/01 AI

Její síla při max. předpětí je 670 N, má tedy dostatečnou rezervu.

5.2.3. Odhad váhy lisu

Celkovou váhu lisu nelze přesně zjistit, ale je možné provést předběžný odhad. Ve hmotnosti odlitku jsou zahrnutы i drobné součástky, jejichž podrobné vyčíslení není pro předběžné zjištění hmotnosti podstatné.

Rám lisu včetně součástí	135,8 kg
Motor	44,3 "
Čerpadlo	3,7 "
Hesvadlo	2,1 "
Ventily	1,6 "
Filtr	3,0 "
	<hr/>
	190,5 kg

Připustíme-li nepřesnost odhadu 10 %, je výsledná hmotnost maximálně 210 kg, což odpovídá dolní části stanoveného intervalu.

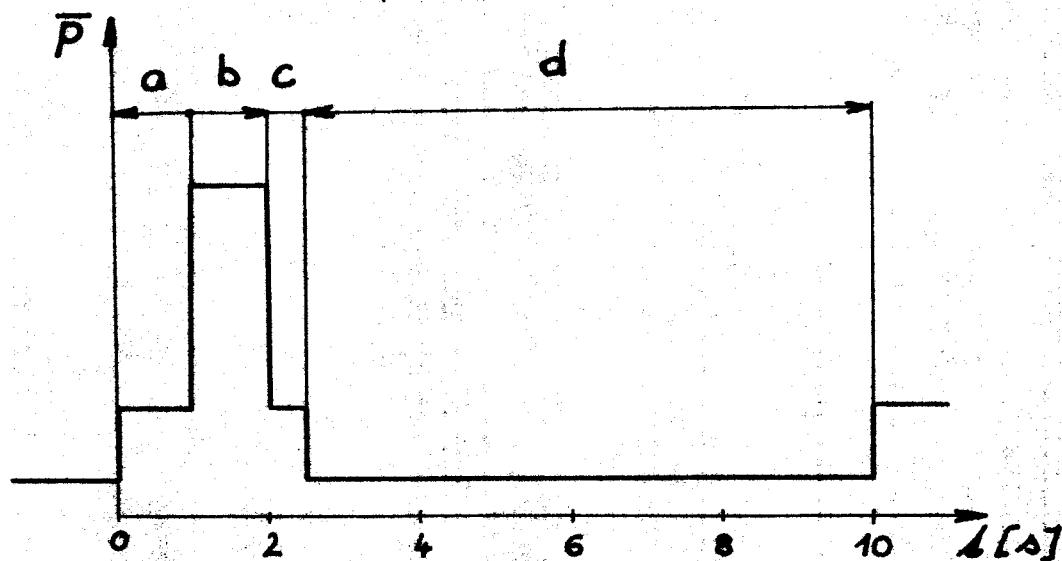
Ve srovnání s tabulkou 1 je tento parametr na vysoké úrovni.

5.3. Tepelný výpočet

Pro tento tepelný výpočet je provedena následující úvaha. Lisevací cyklus se skládá z několika částí:

- 1) dojetí pistu k materiálu,
- 2) vlastní lisevání,
- 3) odjetí pistu do horní polohy,
- 4) prodleva při výměně materiálu.

Jejich časové délky a poměry v rozehnání lisu zachycuje graf.



obr. 4

Z tohoto je zřejmé, že celý výkon přeměněny v teplo se vypočte z tlakových strát jednotlivých režimů a podílných dob jejich trvání.

Oblast a + c

V těchto oblastech lze uvažovat stejné zatížení a proto jsou shrnutý v jeden výpočet pro $\Delta p_1' / \text{l} /$.

$$\Delta p_1' = Q_0 \cdot 3,71 \cdot 10^{-5} \cdot \nu \cdot 1 \frac{1}{Q_t \cdot d^4} \quad (17)$$

$$\Delta p_1' = 167 \cdot 3,71 \cdot 10^{-5} \cdot 0,33 \cdot 595 \frac{1}{167 \cdot 0,84} = 2,97 \text{ kp/cm}^2$$

$$\Delta p_1' = 0,297 \text{ MPa}$$

V tomto výpočtu jsou záhyby potrubí nahrazeny ekvivalentní délkou potrubí podle tabulky 3 /1/.

Výsledná energie je tedy dána součtem strátového tlaku k maximálnímu po zahrnutí p. rozvaděče a filtru.

$$\Delta p' = 0,297 + 0,18 + 0,25 = 0,727 \text{ MPa}$$

$$\bar{P}' = 2200 \cdot \frac{0,727}{10,52} \cdot \frac{1,5}{10} = 22,85 \text{ W} \quad (18)$$

Oblast d

Je obdobná oblastem a + c, jen potrubí je kratší o průchod přes pracovní válec.

$$\Delta p_1'' = 167^2 \cdot 3,71 \cdot 10^{-5} \cdot 0,33 \cdot 4,44 \cdot \frac{1}{167 \cdot 0,84} = 2,22 \text{ kp/cm}^2$$

$$\Delta p_1'' = 0,222 \text{ MPa} \quad (19)$$

$$\Delta p'' = 0,222 + 1,8 + 2,5 = 0,652 \text{ MPa}$$

$$\bar{P}'' = 2200 \cdot \frac{0,652}{10,52} \cdot \frac{7,5}{10} = 102 \text{ W} \quad (20)$$

Oblast b

V této oblasti, kdy lis udržuje maximální sílu, je celý výkon motoru převáděn na tepelnou energii \bar{P}''' .

$$\bar{P}''' = 2200 \cdot \frac{1}{10} = 220 \text{ W} \quad (21)$$

Celá tepelná energie je dána součtem těchto dílčích energií

$$\bar{P} = \bar{P}' + \bar{P}'' + \bar{P}''' = 22,85 + 102 + 220 = 344,85 \text{ W} \quad (22)$$

Tato energie musí být odváděna prostupem tepla stěnou lisu. Koefficient K mohrnaje tloušťku stěny a koeficienty přestupu olej-stěna, stěna-vzduch /3/

$$\bar{P}_1 = K \cdot F_p \cdot (T_2 - T_1) / 2$$

$K = 8$ - koefficient

$F_p = 1,7 \text{ m}^2$ - plocha povrchu

$T_2 = 60^\circ \text{ C}$ - maximální provozní teplota

$T_1 = 20^\circ \text{ C}$ - teplota okolí

$$\bar{P}_1 = 8 \cdot 1,7 (60 - 20) = 540 \text{ W} \quad (23)$$

Z porovnání rovnic (22) a (23) je zřejmé, že k překřížení lisu modejme. Tento režim odpovídá sériové výrobě a maximální lisovací síle. Pro ostatní režimy lisu by tepelné peníze dosahovaly ještě příjemnějších výsledků.

6. EKONOMICKE ZHODNOCENI DP - INOVACE LISU

V závěru diplomové práce je provedeno ekonomické zhodnocení inovace lisu, které je zaměřeno jednak na ekonomický přínos u výrobce tohoto strojního zařízení a jednak na efekt, který nové řešení u uživatele přináší.

Počítané zaměření na inovaci lisu, které je hlavní náplní diplomové práce, bylo v průběhu celého zpracování přísně respektováno, což se rovněž odráží v konečném řešení a konstrukčním návrhu. Z hlediska výrobce lze poznat, že modernizace stroje přináší řadu ekonomických přínosů, a to:

- jelikož byly dosaženy základní parametry, které snesou srovnání s parametry zahraničních výrobků, je tento stroj schopen nabídky na zahraničním trhu a lze uvažovat s jeho prodejem v deviseové oblasti pro naše národní hospodářství zajímavé,
- výroba tohoto stroje nevyžaduje dovoz základních materiálů, ani jiných konstrukčních prvků, neboť jsou použity materiály v tuzemsku vyráběné, vyjma čerpadla, které bude zajištováno ze socialistické oblasti - MDR, takže uspokojování tuzemské poptávky nese sebou antiimportní opatření,

- jednoduchost řešení a celková kompletace, která využívá v maximální míře kooperaci, snižuje náročnost na zakotování pracovníků ve výrobním procesu, čímž bude v poměrně krátkém čase při sériové výrobě zajištěna vysoká produktivita; ekonomickým přínosem je relativní úspora pracovní síly,
- materiálové zajištění výroby inovovaného lisu se bude opírat o dodávky z tureckých závodů, takže plynulest výroby a cenová stabilita nebude ohrožena vývojem křízového hospodářství na západním světě,
- odbytové zajištění v rámci plánovaného hospodářství si nebude vymáchat požadavek na svýšení objětných prostředků, které by byly umístěny v hotové výrobě,
- vyhodnocovaná cena nového lisu cca Kčs 7.000,- vychází z reálné potřeby minimálně i živé práce včetně zajištění plánované podnikové rentability a tím tvorby národního důchodu.

Pokud jde o zájmeno uživatele, je pořízení tohoto výrobního prostředku cenově výhodné ve srovnání s předpokládanou výrobou lisovacího sortimentu.

Kromě toho příjde ještě o:

- vysokou životnost stroje, neboť namáhání konstrukčních prvků není uvažováno s maximálním vytížením,
- jednoduché konstrukční řešení, které neklade vysoké nároky na provádění běžných a středních oprav,
- tuzemské dodávky, které zajišťují operativní obstarávání náhradních dílů,
- jednoduchost provozu, která umožňuje bezpečné, přesné a ekonomické využití předpokládaného výkonu stroje.

7. CELKOVÉ ZHODNOCENÍ - ZÁVĚR

Cílem zadané práce bylo zlepšení konstrukční vyřešení stávajícího lisu a dosažení výkonnějších parametrů alespoň na světové úrovni. Tímto směrem bylo zaměřeno celkové spracování, volena dosažitelná tuzemská i zahraniční literatura a využívány dosavadní skúšenosti jak výrobařského podniku, tak uživatele.

Způsob řešení byl volen tak, aby byly sníženy negativní momenty při dosavadní funkci stroje. Po několika konsultacích s výrobcem a na základě připomínek uživatelů byly jednotlivé funkce prověřeny a ve vztahu k předpokládaným progresivnějším výkonům navrhovány úpravy a zlepšení jednotlivých konstrukčních prvků. Při spracování bylo diktováno važné návaznosti a funkční činnosti a při vzniklých problémech byla práce orientována na jejich předmostní vyřešení. Tento způsob potvrdil správnost postupu, netoč další práce se již opírala o konstrukční a funkční dořešené problémy.

Dokončení diplomové práce předkládá konzistentní řešení, které splnilo požadavky na inovaci stroje – lisu GDC 2,5. Navíc bylo sledováno i materielní majetek výroby, kde se promítá požadavek na tuzemské zdroje a který je plně respektován. Jediný

dovoz bude realizován z NDR, takže lze očekávat plynulé sajištění dodávky. Na základě těchto výsledků je možné předložit žádost k výrobě prototypu a následném odzkoušení jeho funkce. Po ověření správnosti sedat inovovaný lis CPC 2,5 do sériové výroby a zaplnit tak požadavek na rychlý cyklus od vývoje, přes výrobu až po užití.

Jedině tak naplní svoje inovační poslání.

Poděkování

Závěrem své práce bych chtěl poděkovat těm, kteří mi poskytli potřebnou pomoc ve formě informací a konsultací problémů, zejména Ing. A. Havelkovi a Ing. R. Medekovi a dalším pracovníkům KSK VŠST Liberec a k.p. Sklostroj Turnov, kteří přispěli k úspěšnému řešení sedamstího školu.

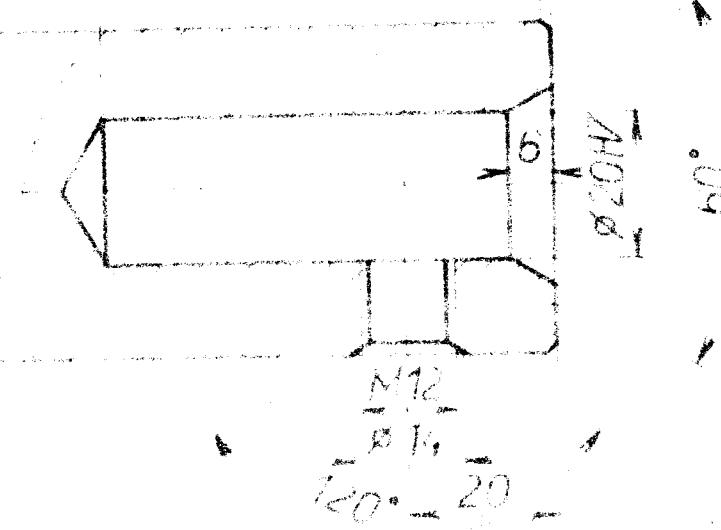
V neposlední řadě i těm, kteří zajistili vzerné napísání a rozmnožení diplomové práce.

Použitá literatura

- /1/ Prekoš : Hydraulické mechanizmy
Práce Praha, 1963 1. vydání
- /2/ Recknagel - Vytápění, větrání, klimatizace
Sprenger : Alfa Bratislava, 1971 52. vydání
- /3/ Pulkrábek : Provozní technika - Učební text
SNTL Praha, 1958 2. vydání
- /4/ Černoch : Strojně technická příručka
SNTL Praha, 1968 12. vydání
- /5/ Vršal : Strojnické tabulky
SNTL Praha, 1970
- /6/ Höschl : Pružnost a pevnost ve strojníctví
SNTL Praha, 1971 1. vydání
- /7/ Katalog hydraulických prvků
Technosetra Praha, 1972
- /8/ Katalogové listy
TOS Rakovník n.p., závod Hydraulika Vrchlabí
- /9/ Prospekty hydraulických lisů
majetek k.p. Sklostrop Třinec
- /10/ Technickoekonomická studie přípravy vývoje
nového typu lisu
- /11/ ČSN 21 0701 BP pro hydraulické lisy
- /12/ ČSN 34 1630 Elektrická zařízení pracovních strojů

60

7x45°



KALENO NA HRC 55±2

$\varnothing 58 \times 54.7$ JSN425510 11700.4 11700.0 1 7,04

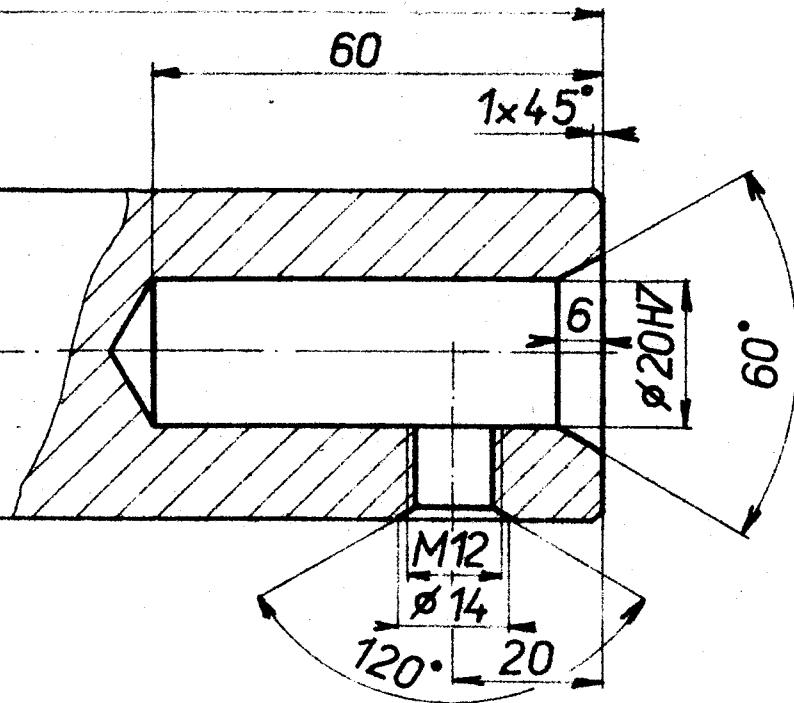
1:1

VŠST

LIBEREC

EF 30-4/79-01.0.1

1,6 ✓ (0,8 ✓)



KALENO NA HRC 55±2
Ø 58 x 340 ČSN 42 5510 11700.4 11700.0 1 7,04

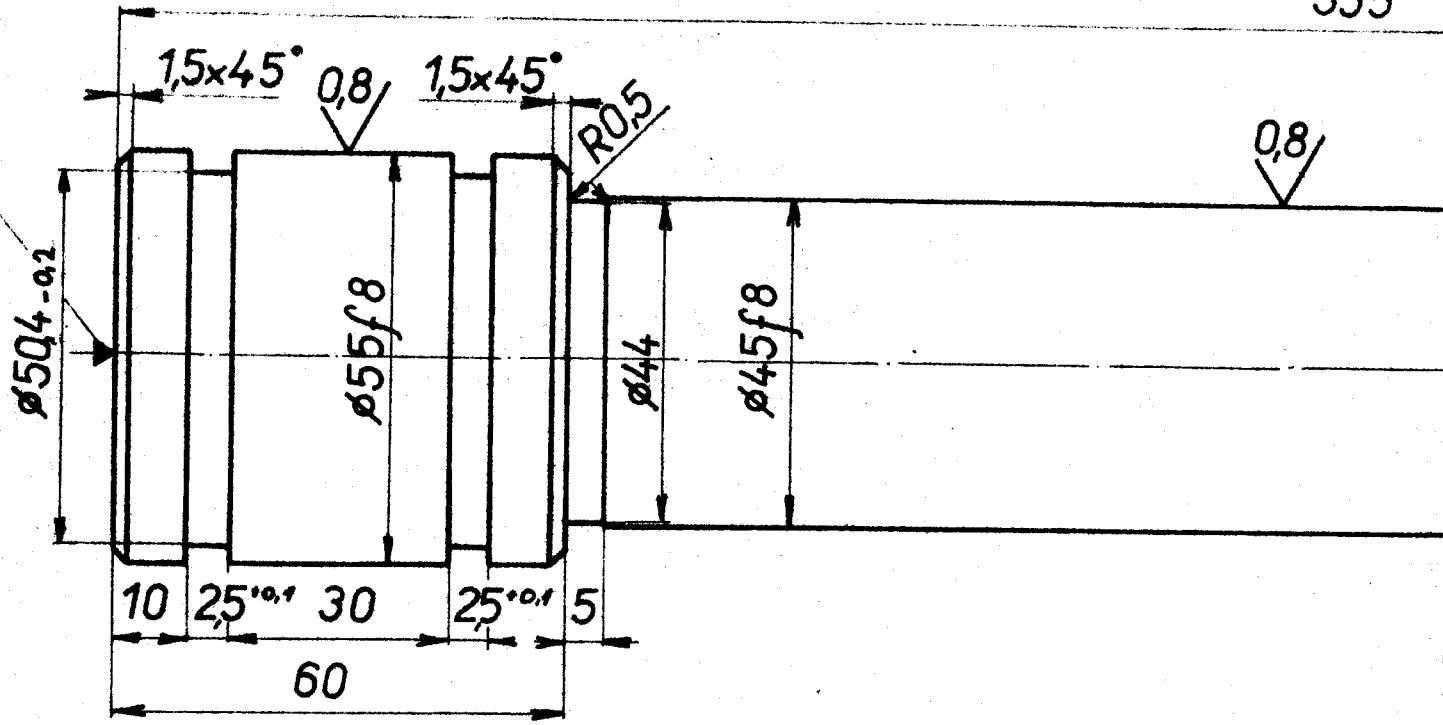
4

1:1

J. Vávra

VŠST
LIBEREC

DP334/79-01.0.1



1	Rám lisu	odlitek	42 2420		1
1	Příruba	odlitek	42 2415		2
1	Víko	odlitek	42 2415		3
1	Píst Tyč 58	ČSN 42 5510.1 ČSN	11 700.0		4
1	Matice M 60 x 1	42 5510.1	12 020.4	12 020.0	5
1	Deska Plech 35	ČSN			6
1	160 x 85 x 84	42 5310.11	12 020.9	12 020.0	7
1	Deska Plech 22	ČSN			8
1	53 x 60 x 20	42 5310.11	10 370.0		9
1	Deska Plech 22	ČSN			10
1	65 x 70 x 21	42 5310.11	10 370.0		11
1	Deska Plech 22	ČSN			12
1	ø 35 x 20	42 5310.11	10 370.0		13
1	Deska Plech 28	ČSN			14
1	56 x 56 x 26	42 5310.11	10 370.0		15
1	Kryt Plech 1	ČSN 42 5301.11	11 320.0		16
1	Kryt Plech 1	ČSN 42 5301.11	11 320.0		17
2	Kryt Plech 1	ČSN 42 5301.11	11 320.0		18
2	Držák Plech 1	ČSN 42 5301.11	11 320.0		19
1	Objímka Plech 11	42 5310.11	11 110.0		20
2	Objímka Tyč 17	ČSN 42 6510.12	11 340.0		21
1	Vodící tyč	ČSN			22
1	Tyč 8	42 6510.12	11 340.0		23
2	Hřídel Tyč 6,2	ČSN 42 6510.12	11 110.0		24
1	Hřídel Tyč 8,4	ČSN 42 6510.12	12 060.4	12 060.0	25
1	Kuželka Tyč 25	42 6510.12	11 600.4	11 600.0	26
2	Váčka Tyč 16x10	42 5522.11	11 373.0		27
1	Trubka	ČSN			28
1	10 x 2 x 400	13 1020	11 353.1	11 353.0	29
1	Trubka	ČSN			30
1	10 x 2 x 165	13 1020	11 353.1	11 353.0	31
1	Trubka	ČSN			32
1	10 x 2 x 365	13 1020	11 353.1	11 353.0	33
1	Pouzdro Tyč 23	ČSN			34
1	M 16 x 10	42 5510	42 3201.0		35

J. Šusek

VSST
LIBEREC

LIS CDC 25

DP 334/79-01.0

	Kroužek	ČSN						
1	44,1 x 5,8	02 9280.1						51
	Kroužek	ČSN						52
1	7,6 x 2,3	02 9280.1						53
	Kroužek	ČSN						54
1	12 x 18	02 9310.5						55
	Kroužek	ČSN						56
1	21 x 27	02 9310.3						57
	Pístní kroužek	ČSN						58
4	Ø 55	02 7011						59
	Šroub M 8 x 22	ČSN						60
14	Šroub M 8 x 25	02 1143						61
	Šroub M 10 x 45	ČSN						62
2	Šroub M 6 x 40	02 1143						63
1	Šroub M 14 x 30	ČSN						64
6	Šroub M 6 x 10	ČSN						65
9	Šroub M 4 x 10	02 1146						66
28	Šroub M 3 x 5	02 1146						67
	Stavěcí šroub	ČSN						68
1	M 12 x 12	02 1187						69
	Stavěcí šroub	ČSN						70
2	M 5 x 8	02 1181						71
	Zátnka	ČSN						72
1	M 12 x 1,5	02 1181						
1	Matice M 8	02 1401						
2	Matice M 8 x 1	02 1403						
4	Podložka 14,2	ČSN						
6	Podložka 8,2	02 1740						
9	Podložka 4,1	ČSN						
28	Podložka 3,1	02 1740						

Výrobce
PRAHA
Nezem. zákl.
Výroba prodejna

čís. snímku

číslo
druž.

číslo
druž.

číslo
druž.

VSST
LIBEREC

LIS CDC 25

DP 334/79-01.0.0

	Pružina 4x20x34x6,5	CSN 02 6020.1	13 250,4	13.250,0	26
2	Zátka M 10 x 7	CSN 02 1181			27
1	Zátka M 12 x 10	CSN 02 1181			28
1	Zátka M 24 x 18	CSN 02 1181			29
1	Sroub Tyč 27 M 18 x 1,5	CSN 42 6510.12	11 110,0		30
1	Tryska Ø 25 065-095800	CSN			31
3	Ruč.kolečko Ø35	CSN 02 5244			32
1	Clejeznak M 24 x 1,5	CSN 02 7486.2			33
1	Motor AP 112 M-s				34
1	Spojka RD 18-32				35
1	Verpadlo A 16				36
1	TGL 10859				37
1	Rozvaděč RFJ 2-4306-20-00				38
1	Ventil přepoušt.				39
1	VP 3-06-32-10-01				40
1	Ventil škrťící				41
1	VS 1-06-00-01				42
1	Filtr FFSP-16-12-8				43
1	Manometr Ø 60, 0-16 kPa				44
2	Spínaci jednotka 101.040.000.150				45
2	Koncový spínač 101.032.001				46
1	Manžeta Y 45 x 63	CSN 02 9265.2			47
1	Přítlač.kroužek 45 x 63	CSN 02 9565			48
1	Opěrný kroužek 45 x 63	CSN 02 9567			49
1	Kroužek 90 x 3	CSN 02 9281.2			50
2	Kroužek 10 x 2	CSN 02 9281.2			
1	Kroužek 16 x 2	CSN 02 9281.2			
9	Kroužek 8 x 2	CSN 02 9281.2			

Heberavel J. Wesley

G. SP. 1900

— 1 —

VŠST
LIBERFC

LIS CDC 25

DP334/79-01.0.0