

Vysoká škola: **strojní a textilní Liberec** Katedra: **slepárenství a technologie**

Fakulta: **strojní**

Školní rok: **1969/70**

## DIPLOMOVÝ ÚKOL

pro **Václava Veselého**  
odbor **strojírenská technologie**

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

Název tématu: **Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.**

### Pokyny pro vypracování:

1. Stanovte technologii výroby zdvihátek ventilů do kokily s těmito požadavky na strukturu materiálu:
  - a) funkční plocha zdvihátek - ledeburitická vrstva o tloušťce 4-6 mm s přechodovou vrstvou min. 1 mm
  - b) vedení plocha (dřík) - perliticko-feritická struktura + grafit
2. Při stanovení technologie se zaměřte především na stanovení tepelného režimu všech částí kokily, na vliv různých žáruvzdor- ných nebo povrchově ležajících nátěrů.
3. Navrhnete konstrukci kokily a doložte výpočty a experimentem vhodnou licí jednotku.
4. Dále vypracujte technol. studii umístění licích jednotek pro výrobu 500.000 ks zdvihátek ventilů ve slévárně n.p. LIAZ.
5. Proveďte prorovnání výrobních nákladů stavajícího a navrho- vaného způsobu výroby.

Autorské právo se řídí směrnicemi MŠK pro státní závěrečné zkoušky č. j. 31 727/62-III/2 ze dne 13. července 1962-Věstník MŠK XIII, sešit 24 ze dne 31. 8. 1962 § 19 autorského zákona č. 775, § 20.

**VYSOKÁ ŠKOLA STROJNÍ A TEXTILNÍ  
Ustřední knihovna  
LIBEREC I, STUDENTÉ**

**V 14/70 S**

Rozsah grafických laboratorních prací: **tabulky, grafy, sestav.výkres kokily**

Rozsah průvodní zprávy: **30 - 40 stran**

Seznam odborné literatury:

- technologicky výkres speciální formy - stávající stav
- technologický postup současné výroby zdvihátek ventilů n.e.p. LIAZ závod 04
- technologický postup tavení šedé litiny pro zdvihátka ventilů v n.e.p. LIAZ závod 04.

Vedoucí diplomové práce: **Prof.Ing.Bohumil Odstrčil**

Konzultanti:  
**Ing. Karel Jiránek**  
**Ing. Vladimír Kousal**

Datum zahájení diplomové práce: **20.11.1969**

Datum odevzdání diplomové práce: **15.1.1970**



vedoucí katedry

**Prof.Ing.Bohumil Odstrčil**

děkan

**Prof.Ing.Cyril Höschl**

v

**LIBERCI**

dne

**20.11.**

**196 9.**

VŠST Liberec

Fakulta strojní

Katedra KSL

DP - ST - 786/70

Václav Veselý

STANOVENÍ TECHNOLOGIE VÝROBY ZDVIHÁTEK  
ZE ŠEDÉ LITINY DO KOKILY.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kékily.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70	
<u>O B S A H</u>			
str.			
1.	Úvod .....	3	
2.	Rešerže .....	4	
2.1.	Požadavky na vlastnosti zdvih. ventilů .....	4	
2.2.	Současný stav výroby zdvihátek ventilů v ... n.p. LIAZ - závod slévárna Liberec	5	
3.	Experimentální část .....	8	
3.1.	Úvod k problematice lití do kékil .....	8	
3.2.	Navržení zkušební kékily pro experimentální liti zdvihátek ventilů	9	
3.3.	Vlastní odlewání zdvih.ventilů do kékily ...	10	
3.3.1.	Vliv tloušťky chladicích desek na výšku ledeburitické vrstvy	10	
3.3.2.	Vliv chemického složení na strukturu zdvihátek ventilů	11	
3.3.3.	Vliv povrchových nátěrů .....	14	
3.3.4.	Vliv teploty předeheření kékily .....	15	
3.4.	Vyhodnocení výsledků zkoušek .....	20	
4.	Navržení výroby zdvihátek ventilů v n.p.LIAZ	26	
4.1.	Návrh kékily .....	26	
4.2.	Navržení licí jednotky .....	29	
4.3.	Technologická studie umístění licích jednotek .....	30	
5.	Porevnání výrobních nákladů stávajícího a navrhovaného způsobu výroby	33	
6.	Závěr .....	37	

1. Ú V O D .

Úkolem této práce je stanovit technologii výroby zdvihátek ventilů ze šedé litiny odlévaných do kokyly. Tím se sleduje podstatné zvýšení produktivity výroby při dodržení běžné kvality odlitků, především struktury materiálu.

Je nutno stanovit tepelný režim kokyly a určit podmínky, které zajistí požadované funkční vlastnosti zdvihátku ventilu. Dále je nutno řešit úkol tak, aby bylo dosaženo snížení zmetkovitosti, která se při současném způsobu výroby ve slévárně n.p. LIAZ pohybuje okolo 15%, a aby nová technologie nevyvolala případné další technologické operace.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP -ST- 786/70

## 2. R E Š E R Ž E .

### 2.1. Požadavky na vlastnosti zdvihátek ventilů.

Na vlastnosti zdvihátek ventilů odlévaných ze šedé litiny jsou kladený dva základní požadavky:

a) spodní dosedací plocha zdvihátko je v motoru ve styku s vačkou hřídele a musí být tedy dostatečně otěruvzdorná, nesmí se vylamovat. Podle dosavadních zkušeností tomuto požadavku nejlépe vyhovuje ledeburitická struktura ve spodní části zdvihátko, která přechází v žedou, perliticko-feritickou strukturu dříku. Výška ledeburitické vrstvy je u jednotlivých druhů zdvihátek předepsána a pohybuje se obvykle v rozmezí asi 3-6 mm. Kontrola této vrstvy se provádí třsně po odlití na lomu zdvihátko, kde je bílá vrstva zřetelně rozlišitelná.

Spodní dosedací plocha zdvihátko je ve strojírně opracována broušením. Tato plocha musí být čistá, bez bublin, strusky a nečistot a je kontrolována na tvrdost. Tvrdost dosedací plochy se v různých místech pohybuje v rozmezí 50 - 55 HR<sub>c</sub>.

b) celý průřez dříku musí být dobře opracovatelný, zdvihátko se po obvodu soustruží a do dříku je vrtáno zahľoubení pro zvedací tyč ventilu. Proto musí být v celém průřezu dříku zdvihátko šedá perliticko-feritická struktura.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL DP - ST - 786/70
<b>Fakulta strojní</b>		
<b><u>2.2. Současný stav výroby zdvihátek ventilu v n.p. LIAZ - závod slévárna Liberec.</u></b>		
<p>V n.p. LIAZ - závod slévárna Liberec jsou vyráběna zdvihátka ventilu pro téměř všechny nákladní vozy naší výroby a pro osobní vozy TATRA 603.</p> <p>Zdvihátka jsou lita do pískových forem vyráběných na syrovo, které jsou zhotoveny na střásacím stroji s dolisováním LSS - 1. Forma se sklédá ze dvou polovin. Ve spodní části je zaformován odlitek zdvihátku se vtokem a ve vrchní části formy je zaformován struskovák s licím hůlkou a jamkou. Před složením obou částí formy je důležité, aby vrchní část spodku formy, na kterou je pokládán vršek formy, byla řádně uhlazená a vtokové otvory byly upraveny šablonou. Tato plocha spodku formy, kde jsou vtokové otvory, je před složením postříknuta melasou, aby nedocházelo k zadrobování při sklédání vrchní části formy.</p> <p>Při výrobě spodní části formy je používán tento pracovní postup: /1/</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>- postřík a zaprášení modelu</li> <li>- nasazení formovacího rámku a ruční nahození modelového písku</li> <li>- střásání a dolisování</li> <li>- zarovnání lištou a urovnání hladítka</li> <li>- očouknání, rozebrání a upravení vtokových otvorů šablonou</li> <li>- po kontrole otvorů odložení formy na stolek a postřík melasou</li> </ul> <p>Výroba vrchní části formy je jednodušší - odpadá zarovnání lištou a urovnání hladítka, upravení dosedací plochy a postřík melasou.</p> <p>Spodní část formy je po zhotovení ručně odnesena na licí pole, kde je opatrně položena na chladicí desky. Vrcelní část formy je zde pak pomocí sklídacích</p>		
- 5 -		

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST -	786/70

kolíků složena se spodkem formy. Formy jsou pokládány na litinové chladicí desky, které jsou ohoblovány, takže na jejich povrchu vznikne jemné drážkování hloubky 0,4 mm a šířky 1,2 mm. Litinové desky se předem očistí a lehce ocosí naftou.

Litina pro výrobu zdvihátek ventilu je tavena ve středo frekvenční indukční peci o objemu 1 tuny. Složení kovové usázky je prováděno tak, aby vypočtené chemické složení litiny podle jednotlivých druhů zdvihátek ventilu bylo následující: /2/

$$C = 3,50 - 3,60 \%$$

$$Mn = 0,90 - 1,10 \%$$

$$Si = 2,40 - 2,75 \%$$

Toto chemické složení není zcela závazné, rozhodující pro zdvihátka ventilu je požadovaná struktura, tj. ve spodní části zdvihátka bílá, ledeburitická vrstva předepsané výšky a kvality a pro ostatní průřez zdvihátka šedá perlíticko-feritická struktura.

Proto také po dokončení tavy je odlíván zkuskní rám a podle lomové zkoušky zdvihátka je případně chemické složení materiálu upravováno, aby byla dosažena předepsaná výška zákalky. Upravení materiálu je prováděno buď petrolekoksem v peci anebo oškrováním karbosilikitem 75% do páry. Líci teplota zdvihátek ventilů se pohybuje v rozmezí 1270 - 1320°C.

Během lití jsou průběžně odebírána zdvihátka k lomovým zkouškám, podle kterých je řízen dalsí postup odlívání.

Po odlití všech rámu jsou rámy staženy z litinových desek na zem a odtud po vychlazení ručně vybírány odlitky se vtoky a formovací písek rovněž ručně nahazován do koreb. Celý tento pracovní postup

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze žedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70
umožní odlití maximálně jedné tavy za směnu, tj. 90 kusů formovacích rámů a 2.160 kusů zdvihátek ventilu.		
Během lití jsou zároveň izolovány rámy, které obsahují zdvihátka s nevyhovující výškou bílé vlastv. Taktéž vyšazených rámů během lití bývá průměrně asi 10% i více. Připočtou-li se vyřazené odlitky z titulu zadrobených a bublinatých dosedacích plach a zejména vyštípané dosedací plochy způsobené při tryskání odlitků, činí celkové procento zmetků asi 15%.		
Dá se předpokládat, že při zavedení kokilového lití zmetky na nedodržení výšky zákalky a vyštípané dosedací plochy by se podstatně snížily.		
- 7 -		

<b>VŠST Liberec</b>	<b>Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.</b>	<b>Katedra KSL</b>
<b>Fakulta strojní</b>		<b>DP - ST - 786/70</b>
<b><u>3. EXPERIMENTÁLNÍ ČÁST.</u></b>		
<b><u>3.1. Úvod k problematice lití do kokil.</u></b>		
<p>Lití odlitků do kokil je jednou z produktivních slévárenských metod, která se stává stále používanější i u odlitků ze slitin železa. Proti lití do netrvajících pískových forem se dosahuje u kokilového lití snížení pracnosti o 50 až 75% podle druhu výrobku. /5/</p> <p>Výroba odlitků do kovových forem má tyto přednosti:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>- lepší využití formovací plochy</li> <li>- zvětšuje se rozměrová přesnost a kvalita povrchu odlitků</li> <li>- zvyšuje se využití materiálu, zejména snížení přídavku na opracování</li> <li>- odpadá úprava a doprava formovacích směsí</li> <li>- v některých případech odpadá tryskání odlitků</li> <li>- zlepšují se zdravotnické a hygienické podmínky</li> </ul> <p>U lití zdvihátek ventilů do kokily je dálší důležitou výhodou možnost dodržení stálých podmínek při lití. Mechanizace kokilového lití umožní dodržení tepelného režimu kokily a tím zajištění předepsané struktury, jejíž dodržení je u výroby zdvihátek zvláště náročné. Tím by se dalo dosáhnout snížení zmetkovitosti zdvihátek, což by znamenalo značné úspory a zvýšení produktivity práce.</p> <p>Při výrobě zdvihátek dosavadním způsobem, tj. do písku, musely být u lití do kokily vyřešeny některé potíže. Především se dalo předpokládat, že celý povrch zdvihátko, který je ve styku s kokilou, bude po odlítí vykazovat bílou, zachlazenou, ledeburitickou vretenu. Proto bylo počítáno s předehříváním litinové</p>		

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze žedé litiny do kokily.	Katedra KSL DP - ST - 786/70
Fakulta strojní		
kokily, aby se snížil odvod tepla z odlitku a mohla být dodržena podmínka - aby v celém průřezu dříku byla perliticko-feritická struktura. Naproti tomu na spodní dosedací ploše zdvihátka má být tvrdá leděburitická vrstva, která je vytvořena tím, že kokila je položena na měděnou chladicí desku. Tato měděná chladicí deska měla způsobit vytvoření bílé zachlaněné vrstvy za všech okolností - tj. při volbě materiálu s velkým sklonem ke grafitizaci i při částečném ohřátí chladicí desky.		
<u>3.2. Navržení zkušební kokily pro experimentální lití zdvihátek ventili.</u>		
Z výše uvedených důvodů byla navržena jednoduchá zkušební kokila na jeden kus zdvihátka ventili č. C4 - 1182, které má válcový tvar o průměru 25 mm a výšce 57 mm. /9/ Obvod zdvihátka se vtokem a kuželovou licí jemkou je tvořen litinovou kokilou, která je dělena na dvě poloviny. Kokila je z vnější strany válcová s vrchní částí mírně kuželovou, aby na ni mohl být nasazen ocelový stahovací kroužek, kterým jsou během lití obě poloviny svírény.		
Spodní dosedací plocha zdvihátka je tvořena měděnou chladicí deskou. Desky byly používány čtyři o různých tloušťkách - 10, 20, 32 a 40 mm - aby bylo vyzkoušeno lití zdvihátek při různé intenzitě odvodu tepla ze spodní části. Předpokládal jsem, že rychlosť odvodu tepla se bude měnit s různou tloušťkou chladicích desek, a že to bude mít vliv na různou výšku zachlaněné leděburitické vrstvy na funkční ploše zdvihátka.		
- 9 -		

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70

Tyto čtyři mědčné desky byly na svém povrchu jemně ohoblovány, aby se zvýšil povrch dosedací plochy a tím i odvod tepla, díle toto ohoblování umožňuje únik plynu z dosedací plochy a zároveň se zabrání vzniku závalů na spodní ploše.

Během prvních zkušebních lití se projevila nutnost ohřívat litinovou kokilu na vyšší teploty, což značně ztížilo manipuleci. Proto byly dodatečně zhotoveny nástrčné držáky, které se po odstavení plamene vsunuly do otvorů v litinové kokile a tím se umožnilo rychlé složení kokily a její položení na mědčou desku těsně před odlitím. Rovněž tyto držáky značně usnadnily rozobírání kokily a vyjmání odlitku.

### 3.3. Vlastní odlévání zdvihátek ventilů do kokily.

#### 3.3.1. Vliv tloušťky chladičích desek na výšku ledeburitické vrstvy.

Na počátku zkušebního lití byly mědčné desky před použitím mírně ohřátý na 80 - 100°C. Již toto mírné ohřátí se projevilo snížením výšky ledeburitické vrstvy asi na 2,5 - 3 mm. **Nízká, ledeburitická, zachlazena vrstva** byla získána i tehdy, když silně předehřátá kokila nebyla položena na mědčou desku těsně před odlitím. Z toho důvodu byly při dalších litích používány pouze nepředehřáté chladičí desky a na každou desku bylo z jedné tavy odlito pouze jedno zdvihátko ventilu. Během odlévání jedné tavy z indukční pece, tj. asi 30 minut, nevychladla

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra	KSL					
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70						
měděná deska natolik, aby další její použití zajistilo požadovanou výšku zákalky.								
<p>Z každé tevby - bylo převážně odléváno z indukční peci z materiálu určeného pro běžné vyrábění zdvihátko ve slévárně Liberec - byly tedy odlitý vždy čtyři zkoušky na měděné desky tloušťky 10, 20, 32 a 40 mm. Během všech provedených zkoušek bylo prokázáno, že různá tloušťka chladicích desek v uvedeném rozsahu od 10 do 40 mm nemá na výšku bílé, ledeburitické vrstvy vliv. Při stejně počáteční teplotě desek, byla bílá vrstva stejně vysoká. Rozhodovala pouze - jak jsem již uvedl - doba mezi položením předeheřáté kokily na chladicí desku a odlitím zdvihátko.</p>								
<p>Z těchto výsledků je zřejmé, že zcela postačí chladicí deska z mědi o tloušťce 10 mm, kterou je třeba pro seriové lití chladit vodou. Těchto poznatků využívám při návrhu konstrukce kokily pro seriové lití.</p>								
<p><u>3.3.2. Vliv chemického složení na strukturu zdvihátek ventilů.</u></p>								
<p>Zkoušky zdvihátek ventilů lité z materiálu dle ČSN 42 2425 teveného v kupolní peci o chemickém složení:</p>								
<table style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <tr> <td>C = 3,25 - 3,50 %</td> </tr> <tr> <td>Mn = 0,6 - 0,9 %</td> </tr> <tr> <td>Si = 1,7 - 2,- %</td> </tr> <tr> <td>P = max. 0,25 %</td> </tr> <tr> <td>S = max. 0,10 %</td> </tr> </table>				C = 3,25 - 3,50 %	Mn = 0,6 - 0,9 %	Si = 1,7 - 2,- %	P = max. 0,25 %	S = max. 0,10 %
C = 3,25 - 3,50 %								
Mn = 0,6 - 0,9 %								
Si = 1,7 - 2,- %								
P = max. 0,25 %								
S = max. 0,10 %								
<p>Odlitky po rozložení měly na dosedací ploše velmi vysokou ledeburitickou vrstvu o výšce asi 10mm.</p>								
- 11 -								

Přechod do šedé perliticko-feritické struktury tvořila přechodová vrstva o výšce 3 až 4 mm. Po celém obvodu zdvihátka se tvořila rovněž ledeburitická vrstva o síle asi 2 až 3 mm. Z těchto důvodů bylo upuštěno od odlévání z materiálu z kupolní pece a dále byl výhradně používán materiál z indukční pece určený pro běžně vyráběná zdvihátka ventilu.

Zkoušky zdvihátek ventilů lité z materiálu z indukční pece. Během všech zkoušek z indukční pece se pohybovalo chemické složení materiálu v rozmezí:

C = 3,50	- 3,74 %
Mn = 0,85	- 1,02 %
Si = 2,42	- 2,65 %
P = 0,100	- 0,130%
S = 0,033	- 0,042%

Byl sledován celkový ekvivalent uhlíku  $C_e$  a stupeň eutektičnosti  $S_c$ :

$$C_e = C + 0,3 (Si + P)$$

$$S_c = \frac{C}{4,3 - 0,3 (Si + P)} \quad /6/$$

Ze všech odlévaných taveb byly zjištěny tyto mezní hodnoty:

	$C_e$	$S_c$	výška zákalky na dosedací ploše
Nejnižší hodnoty	4,33	1,008	3,5 - 5 mm
Nejvyšší hodnoty	4,55	1,072	4 - 6 mm

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL DP - ST - 786/70
<b>Fakulta strojní</b>		
<p>U všech taveb byla výška spodní ledeburitické vrstvy v rozmezí 3 až 6 mm. Vyjímky tvořily peuze zdvihátko, která byla odlévána špatným způsobem (například přerušované lítí apod.) a rovněž lití materiálu na hranici teplety tuhnutí nedává dobré výsledky. Tyto nedostatky se projevily na zkušebním odlitku tak, že zákalka byla příliš vysoká a nepřavidelná (nízká licí teplota), dále se objevily závaly na dosedací ploše i po obvodu zdvihátko.</p>		
<p>Mimo těchto vyjímek byla kvalita zkušebních odlik dobrá a všechny další zkoušky byly odlévány z materiálu z indukční pece, který zajišťuje předepsané vlastnosti spodní dosedací plochy zdvihátko - tj. dodržení požadované výšky ledeburitické vrstvy.</p>		
<p>Z uvedeného chemického složení vyplývá, že materiál z indukční pece se pohyboval v poměrně malém rozmezí. Proto také nebylo desaženo žádné závislosti mezi chemickým složením v tomto rozsahu a tvorbou ledeburitické vrstvy po obvodu dříku zdvihátko ventilu.</p>		
<p>Při zkouškách s vyšší teplotou předehřátí kokily se projevil příznivě účinek očkovadla Gramed 30. Toto očkovadlo bylo vloženo na dno pánve těsně před nalitím tekutého kovu a po chvíli byla stažena struska. Očkovadlo Gramed 30 zjemňuje strukturu a snižuje poněkud výšku ledeburitické vrstvy na spodní ploše zdvihátko, což bylo zjištěno perevnáním s odlikem litým ze stejného materiálu neockovávaného.</p>		
<p>Rovněž očkovadlo Gramed 30 způsobuje ostrý přechod mezi ledeburitickou vrstvou a perliticko-feritickou strukturou.</p>		
- 13 -		

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70

### 3.3.3. Vliv povrchových nátěrů.

Během odlévání zkušebních odlitků zdvihátek ventilů byly vyzkoušeny dva druhy povrchových nátěrů kokily: /10/

#### Nátěr č. 1:

bentonit	0,3	váhového dílu
klouzek	1,5	" "
grafit kusevý	4	" "
tmel BT 3	0,5	" "
lín	70 - 100	litrů na hustotu 14°Bé

#### Nátěr č. 2:

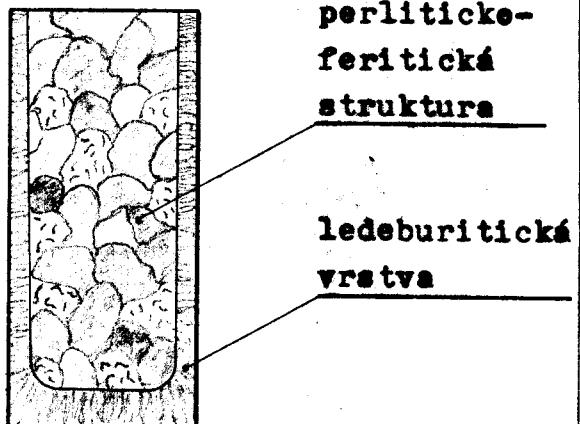
grafit kusevý	70	váhových dílů
pyrestab	8	" "
klouzek	8	" "
pekerol	1	" "
veda	cca	100 litrů na hustotu 14°Bé

Těmito nátěry byl natírána líc kevové fermy před jejím ohřevem. Byl sledován účinek nátěru na tvarbu ledeburitické vrstvy po obvodu zdvihátku. Dále byl sledován vliv na snadnost vyjmout odlitku z kokily při jejím různém předehřátí.

Nebyl shledán žádný podstatný vliv na smížení tlučtky ledeburitické vrstvy po obvodu zdvihátku. Osvědčil se však nátěr č. 2 tím, že i při vysoké teplotě předehřátí kokily např. 800°C, lze velmi snadno vyjmout odlitky z kokily. Pro tuto vlastnost byl líc kokily natírána nátěrem č. 2 u většiny zkoušek.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze sedě litiny do kokyly.	Katedra KSL DP - ST - 786/70
<b><u>3.3.4. Vliv teploty předehřátí kokyly.</u></b>		
<p>Během zkušebního odlévání bylo největším problémem dosažení požadavku, aby v celém průřezu dříku zdvihátko byla perliticko-feritická struktura. To znamenalo odstranit ledeburitickou vrstvu, která se tvořila po obvodu zdvihátko. Tato vrstva vzniká stykem roztaženého kovu se stěnou kokyly, kde dochází k intenzivnějšímu odvedu tepla, než je tomu např. ve styku kovu s písčkovou formou. Tento vliv jsem se během zkoušek snažil vyleučit předehřátím litinové kokyly.</p>		
<p>Teplota kokyly byla měřena jednak detykovým pyrometrem s rozsahem 0 - 1000°C a jednak optickým pyrometrem. Optickým pyrometrem byly měřeny teploty asi od 700°C. Tyto teploty do 900°C, jak uvedí "Technické údaje" vydané výrobcem optického pyrometru n.p. Metra Blansko, se měří bez zasunutého filtru a jeho chyba je poměrně malá - může činit max. 20°C. Převnáním měření obou pyrometrů bylo dosaženo dostatečné přesnosti a zejména kritické teploty od 700°C výše byly měřeny především optickým pyrometrem.</p>		
<p>Při předehřátí kokyly mezi 350 až 500°C se tloušťka ledeburitické vrstvy pohybovala mezi 3 - 2,5 mm - obr. č. 1.</p>		
<p>Předehřátím kokyly na 550°C se snížila tloušťka ledeburitické vrstvy po obvodu na 2,3 mm. Další ohřev kokyly asi na 600°C způsobil pokles tloušťky obvodové vrstvy a zároveň se v některých případech projevuje zeslabení ledeburitické vrstvy v horní části zdvihátko ventilu, zatímco spodní část zdvihátko asi do poloviny jeho výšky vykazuje silnější tloušťku ledeburitické vrstvy v průměru asi o 0,5 až 1 mm. Zesílení ledeburitické vrstvy směrem k desedací pleše je způsobeno těmito vlivy:</p>		
- 15 -		

Teplota předeheření  
kokily  
 $350 - 500^{\circ}\text{C}$



Obr. 1

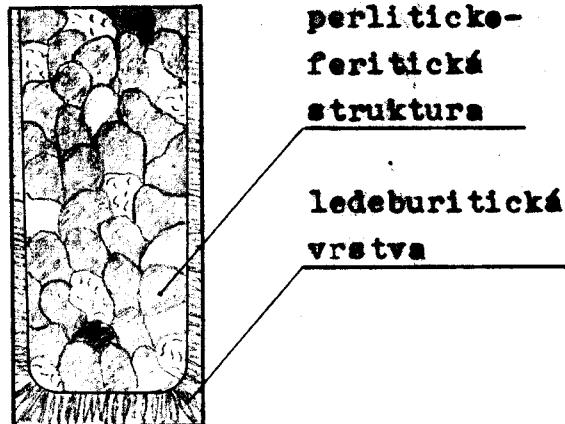
- a) Při ohřívání plynovým hořákem speciálně litinová kokila na zemi nebo na podložce a proto její spodní část nedosáhla stejné teploty jako vrchní část.
- b) Předeheřatá kokila byla po odstavení hořáku položena na měděnou chladicí desku těsně před litím, ale několik vteřin, které do započetí lití uplynou, stačí, aby v bezprostředním okolí ochladila měděná deska kokilu natolik, že se to projeví zesílením ledeburitické vrstvy.

Tloušťka ledeburitické vrstvy při teplotě předeheření kokily  $600^{\circ}\text{C}$  je mezi 1,5 až 2 mm - obr. č. 2.

Dalším zvyšováním teploty kokily dochází mezi 600 a  $650^{\circ}\text{C}$  k výraznému snížení tloušťky ledeburitické vrstvy, která při  $650^{\circ}\text{C}$  činí již jen 0,5 mm.

Teplova předehřátí  
kokily

$600^{\circ}\text{C}$

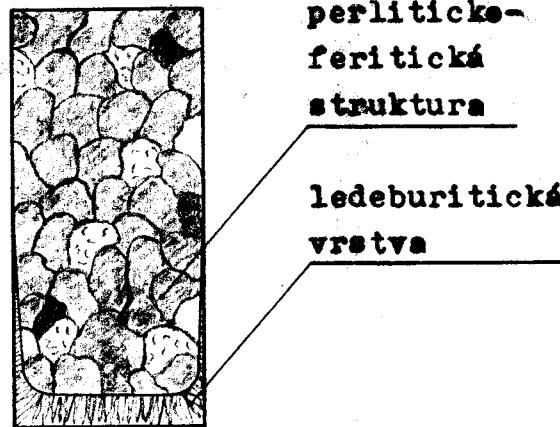


Obr. 2

Dosáhne-li teplova předehřátí kokily  $700^{\circ}\text{C}$  je  
v horizontální polovině průřezu již perlíticko-feritická  
struktura a do poloviny zdvihátky po obvodu zasahuje  
asi  $0,25$  mm silná ledeburitická vrstva, viz obr. č. 3.

Teplova předehřátí  
kokily

$700^{\circ}\text{C}$



Obr. 3

Při dalším ohřevu krokily na  $750^{\circ}\text{C}$  netvoří se již po obvodu zdvihátka žádná ledeburitická vrstva. Rovněž bylo vyzkoušeno ohřátí krokily na  $800$  až  $850^{\circ}\text{C}$  a v těchto případech rovněž k tvorbě ledeburitické vrstvy nedocházelo a všechna zdvihátka litá do krokily • teplotě  $750^{\circ}\text{C}$  a výše měla požadované vlastnosti.

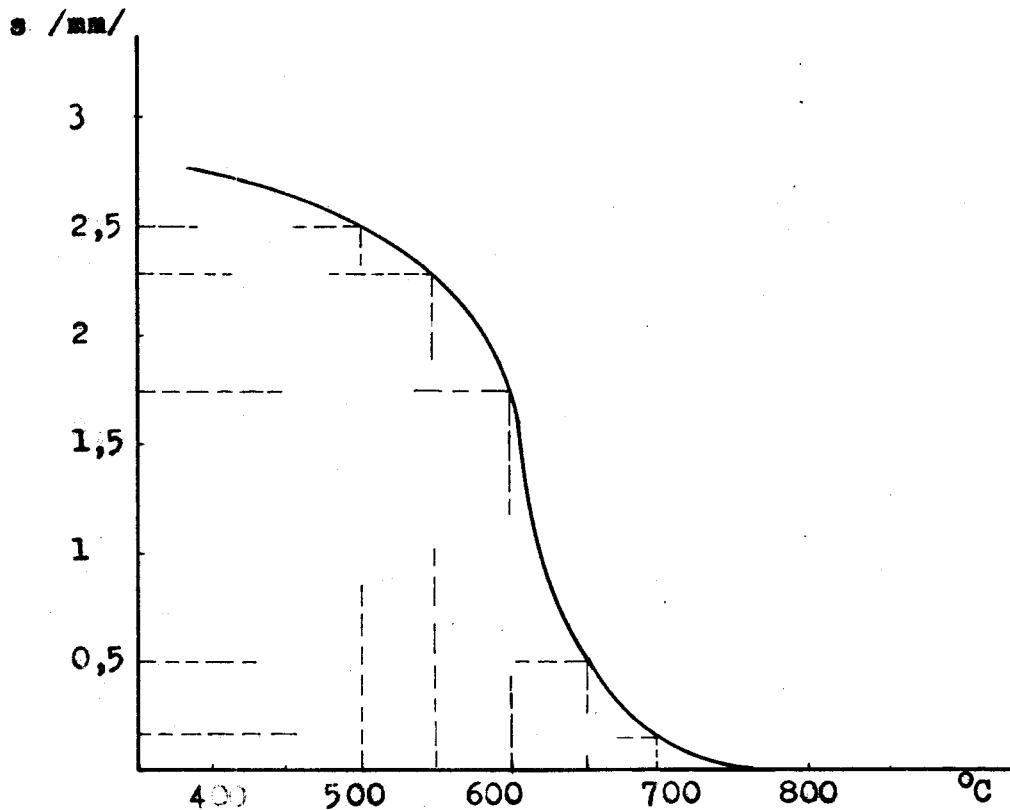
V tabulce č. I jsou přehledně uvedeny teploty předeřatí krokily a odpevňující tloušťka ledeburitické vrstvy.

Teplota předeřatí krokily	Rezsa tloušťek ledeburitické vrstvy	Průměrná tloušťka
$350-500^{\circ}\text{C}$	$2,5 - 3 \text{ mm}$	
$550^{\circ}\text{C}$	$2 - 2,5 \text{ mm}$	$2,3 \text{ mm}$
$600^{\circ}\text{C}$	$1,5 - 2 \text{ mm}$	$1,75 \text{ mm}$
$650^{\circ}\text{C}$	$0,25 - 1 \text{ mm}$	$0,5 \text{ mm}$
$700^{\circ}\text{C}$	$0 - 0,5 \text{ mm}$	$0,20 \text{ mm}$
$750^{\circ}\text{C}$	$\emptyset$	$\emptyset$
$800^{\circ}\text{C}$	$\emptyset$	$\emptyset$
$850^{\circ}\text{C}$	$\emptyset$	$\emptyset$

Tabulka č. I

Sestavíme-li hodnoty uvedené v tabulce č. I do diagramu dostaneme následující závislost - obr. č. 4.

V uvedeném diagramu je patrný náhlý pekle tloušťky zákalky po obvodu zdvihátka mezi  $600$  a  $650^{\circ}\text{C}$ . S klesající teplotou přibližuje se tloušťka této vrstvy k hodnotě, která je shodná s tloušťkou zákalky na desedací ploše zdvihátka tj. asi  $4 \text{ mm}$ .



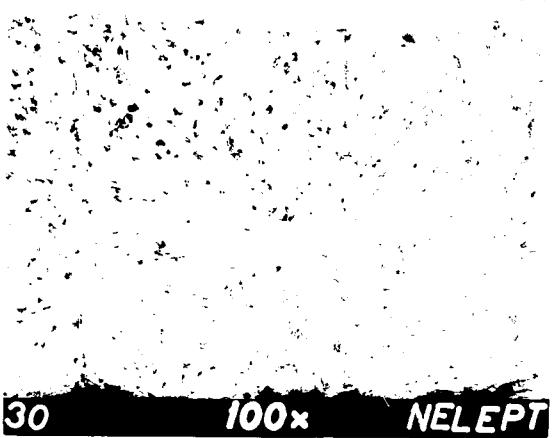
Obr. 4

Z uvedeného přehledu je patrné, že předepsané vlastnosti dříku zdvihátká lze dosáhnout ohřevem kokily minimálně na  $750^{\circ}\text{C}$ .

Při předohřívání kokily plynovým heřákem byla doba ohřevu na teplotu  $750$  až  $800^{\circ}\text{C}$  asi 15 minut. Zručnou manipulací se zkušební kokilem dosáhl jsem času 2 - 3 min. mezi jednotlivým litím a při těchto intervalech vzhledem k teplotě tekutého kovu chladla litinová kokila jen nepatrně. Při vhodném počtu a umístění licích jednetek u serievého lití, dá se dosáhnout tehe, že kokila během lití nemusí být již přihřívána. Teheto poznatku využívám při návrhu na umístění licích jednetek ve slévárně n.p. LIAZ.

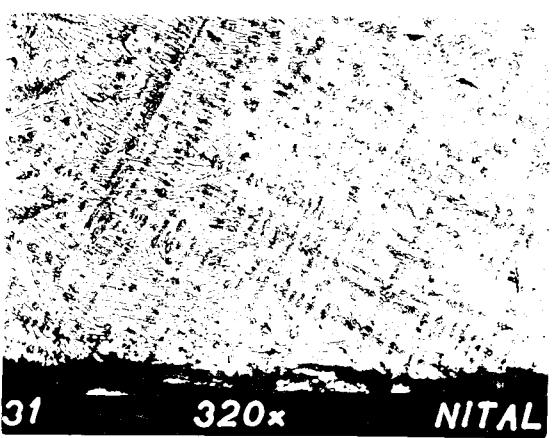
VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kékily.	Katedra KSL DP - ST - 786/70															
Fakulta strojní																	
<b><u>3.4. Vyhodnocení výsledků zkoušek.</u></b>																	
<p>Při výrobě zdvihátek ventilů ve slévárně n.p. LIAZ je řízena kvalita edlitrků během lití lemovými zkouškami. Zdvihátko je rozbito kladivem na kladivu a podle zbarvení na lemu zdvihátko je určován další postup lití.</p>																	
<p>Při zkouškách lití do kékily edlérval jsem zdvihátko válcevého tvaru, která jde ručně velmi špatně rozbití. Prete jsem pro lepší přehled lámal zdvihátko na hydraulickém lise. Zdvihátko byla stlačována na svém obvodu mezi dvěma rovnými deskami a praskala při tlaku asi 150 at. Obdržel jsem tak čistý pedálný lem, na kterém bylo možné dobře sledovat jednotlivé vrstvy.</p>																	
<p>Z jednoho kusu zdvihátko ventilu litého z materiálu • chemické složení</p>																	
<table> <tbody> <tr> <td>C = 3,65 %</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>Mn = 0,99 %</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>Si = 2,59 %</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>P = 0,110%</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>S = 0,033%</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>			C = 3,65 %			Mn = 0,99 %			Si = 2,59 %			P = 0,110%			S = 0,033%		
C = 3,65 %																	
Mn = 0,99 %																	
Si = 2,59 %																	
P = 0,110%																	
S = 0,033%																	
<p>očekávaného Gramodem 30 jsem provedl metalegrafický výbrus. Toto zdvihátko bylo lite do kékily přede hřáté na teplotu 750°C a mělo na lemu zákalku 4 mm s přechodem asi 1 mm a celý průřez dříku byl šedý, bez zakalené vrstvy.</p>																	
<p>Uvedené snímky jsou pořízeny na kelmém řezu k pracovní ploše zdvihátko v různé vzdálenosti od povrchu.</p>																	
- 20 -																	

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kakily.	Katedra KSL DP - ST - 786/70
Fakulta strojní		



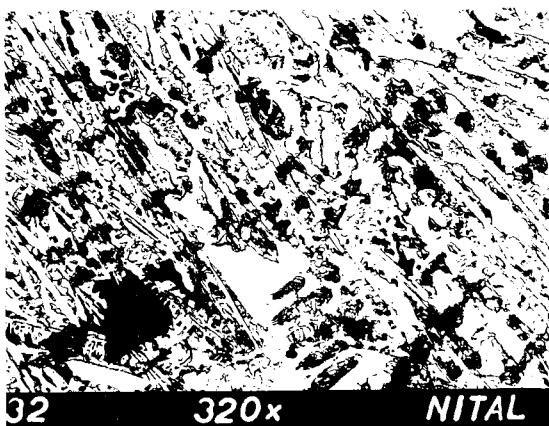
Obr. 5

Na obr. č. 5 je sledován grafit v těsné blízkosti pracovní plechy zdvihátka. Je přechlazený, středově uvnitřněný a jeho množství se zvětšuje směrem od povrchu funkční plechy.



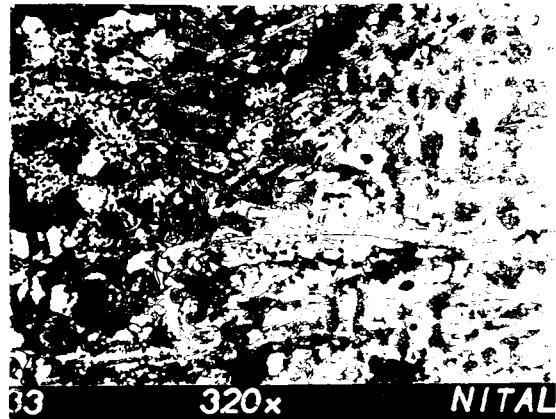
Obr. 6

Na obr. č. 6 je vyhodnocován kolmý řez k pracovní ploše v její těsné blízkosti. Struktura je ledeburitická, dendrity směsných krystalů jsou orientovány různým směrem. Cementitové jehlice jsou uloženy v základní perlitické hmotě. Dále je patrné vyleučení přechlazeného grafitu.



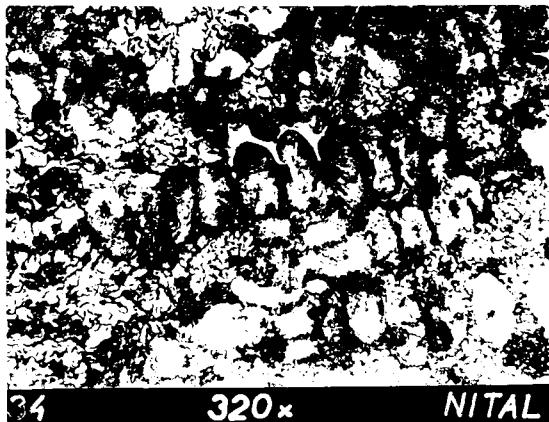
Obr. 7

Na obr. č. 7 je sledována struktura asi 3 mm od pracovní plochy. Vedle cementitových jehlic vidíme cementit vyleučen v malých pleškách. Ledeburitická struktura je presteupena grafitemi shluky různé velikosti.



Obr. 8

Snímek na obr. č. 8 je pořízen ve vzdálenosti asi 4 mm od povrchu pracovní plochy. Tento snímek je vyjimečně pořízen tak, že povrch pracovní plochy je směrem napravo. Vidíme zde přechod mezi funkční ledeburitickou strukturou a strukturou perlíticko-feritickou.



Obr. 9

Na obr. č. 9 je vyhodnocovaná struktura asi 8 mm od funkční plechy. Je perlítovo-feritická, feritu je cca 15 - 20 %, vyloučený perlit je velmi jemný. Grafit je lupínkový, neregelně rezležený, má sklon k mezidendritickému vyloučení. Místy jsou patrné ostrůvky steuditu.

Výše uvedené struktury zjištěné u jednoho kusu zdvihátka ventilu litého do kokily jsou obdobné, jako struktury zdvihátek litých ve slévárně n.p. LIAZ do písku. Z toho vyplývá, že zdvihátka litá do kokily svojí kvalitou a funkčními požadavky odpovídají zdvihátkům v současné době běžně vyráběným.

Ze všech uvedených výsledků zkušek vyplývají optimální podmínky pro výrobu zdvihátek ventilů do kokily:

a) Materiál tavený v indukční peci • chemické složení v rozmezí:

C = 3,50 - 3,70 %

Mn = 0,85 - 1,10 %

Si = 2,50 - 2,75 %

P = max. 0,150 %

S = max. 0,050 %

b) Spodní dosedací plechu zdvihátka tvoří měděná chladicí deska • teplotě 10 - 20°C. Měděná deska musí být oholevaná a při serievném lití chlazená vedenou.

c) Aby se zmenšila intenzita odvedu tepla z odlitku do kokily a aby se odlitky daly snadno vyjmout z kokily, je třeba líc kovové fermry opatřit nátěrem s složením:

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze sedé litiny do kokyly.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70	

grafit kusevý	70	váhevých dílů	
pyrestab	8	"	"
klouzek	8	"	"
pekerel	1	"	"
veda	cca	100 litrů na hugoetu	
		14 Be	

d) Odlévání do předehřáté kokyly, jejíž teplota se během celého lití musí udržovat minimálně na  $750^{\circ}\text{C}$ .

Při dodržení všech těchto podmínek budeu mít zdvihátko ventilu požadovanou kvalitu a po funkční stránce budeu splňovat všechny podmínky, jak te vyplývá ze srovnání s běžně vyráběnými zdvihátky v n.p. LIAZ - závod slévárna Liberec.

4. NAVRŽENÍ VÝROBY ZDVIHÁTEK VENTILŮ DO KOKILY  
V N.P. LIAZ - ZÁVOD SLÉVÁRNA LIBEREC.

4.1. Návrh kékily.

Materiál kékily:

Povrch pracovní části kékily podléhá působení vysokých teplet při styku s rezavěným kovem. Celá kékila je při vysokém ohřevu tepelně namáhána. Proto musí být materiál kékil odolný proti vysoké tepletě, změnám tepletu i proti objemovému růstu. Těmto požadavkům nejlépe vyhovuje šedá litina, se strukturou perliticko-feritickou beze stupně velného cementitu. Množství feritu ve struktuře nesmí převyšovat 5 - 10%. Průměrné složení této litiny: /5/

$$C = 3,4 - 3,6 \%$$

$$Mn = 0,9 - 1 \%$$

$$Si = 1,8 - 2,2 \%$$

$$P = \text{max. } 0,15 \%$$

$$S = 0,06 - 0,08 \%$$

Z těchto důvodů jsem volil materiál kékily šedou litinu dle ČSN 42 2420 ve slévárně n.p. LIAZ nejsnazší dosažitelnou.

Výpočet kékily:

Váha fermy se může stanovit z tepelné rovnováhy kékily a edlitku při ustálených pracovních podmínkách: / 7 /

$$q_1(C_1 t'_1 + C_2 t'_2 + u) \\ q = \frac{C_3(t_1 - t_2)}{}$$

- $q_1$  váha kovu vlévaného do formy - 3,80 kg  
 $C_1$  střední měrné teplo kovu nalitého do formy  
v tuhém stavu - 0,2  
 $C_2$  střední měrné teplo tekutého kovu vлитého do  
formy - pro litinu od okamžiku lití do začátku  
tuhnutí 0,215  
 $t_1$  rozdíl mezi tavící teplotou kovu a teplotou  
odlitku při vytlučení 1170 - 850 = 320°C  
 $t_2$  rozdíl mezi teplotou litého kovu a jeho teplotou  
tuhnutí 1270 - 1170 = 100°C  
 $u$  latentní teplo roztaveného kovu - 1 kg litiny =  
26 kalorií  
 $C_3$  měrné teplo materiálu formy - litina 0,148  
 $t_3$  teplota formy ve chvíli vytlučení odlitků -  
850°C  
 $t_4$  teplota formy ve chvíli nového odlévání - 750°C

$$q = \frac{3,80(0,2 \cdot 320 + 0,215 \cdot 100 + 26)}{0,148(850 - 750)} = 28,6 \text{ kg}$$

Vypočtená váha kékily je tedy 28,6 kg.  
Skutečná váha kékily kterou jsem navrhl (výkres č.1)  
je 25,5 kg mimo chladicí desky.

Tloušťku stěny kékily jsem volil podle vzorce

$$\delta_2 = 13 + 0,6 \cdot \delta_1$$

/5/

kde  $\delta_2$  = tloušťka stěny kékily v mm  
 $\delta_1$  = tloušťka stěny odlitku v mm

$$\delta_2 = 13 + 0,6 \cdot 25 = 28 \text{ mm}$$

K výpočtu vtekové soustavy jsem použil vzorce

$$F : F_s : F_k = 1 : 1,15 : 1,25$$

kde  $F$  = průřez vteku

$F_s$  = průřez rozváděcího kanálku

$F_k$  = průřez vtekového kanálu

Průřez vteku zdvihátku jsem velil kruhový  
• průměru 8 mm tj.

$$F = 50 \text{ mm}^2$$

$$F_s = 58 \text{ mm}^2$$

$$F_k = 63 \text{ mm}^2.$$

Na základě těchto výpočtů jsem navrhl kokilu  
• rozměrech 460 x 112 x 80 mm, která je v pěti  
místech upevněna pomocí čepů na desce kokilového  
stroje - výkres č. 1. Kokila je předechnívána plynem,  
který je přiváděn trubkou umístěnou u spodní části  
obou polovin kokily. Vycházím ze zkušebního edlivání,  
kde spodní části kokily bylo chladicí deskou odebírá-  
no největší množství tepla. Mezi kokilem a upínací  
deskou kokilového stroje je vložen plech s asbeste-  
vou deskou, aby se zabránilo sálání tepla z kokily  
na kokilový stroj. U přívodu plynu je umístěn regu-  
lační škrťící ventil udržující stanovenou teplotu  
kokily během lití, který bude napojen na regulační  
systém.

Kokilový stroj bude upraven tak, aby se po sle-  
žení obou částí kokily zespodu přitlačila měděná  
chladicí deska o tlouštce 10 mm. Tato deska je během  
lití chlazena vedenou a na svém povrchu je choblevána,  
jaké desky používané při zkušebním lití. Před roze-  
vřením kokilového stroje se chladicí deska odklepí  
od spodku kokily a tím se počne její teplota opět  
snižovat.

4.2. Navržení licí jednotky.

Pro lití zdvihátek ventilu dle kokily jsem navrhl kokilový stroj typu CGH - 5, který vyrábí n.p. Vihorlat ve Snině. /4/

Stroj je určený k lití přesných odlitků dle kovových forem s vertikální dělicí růvinou. Usporádání kokilového stroje CGH - 5 je buď jednotlivé nebo linkové, přitom maximálně 6 strojů je napojeno na centrální hydraulickou tlakovou stanici EHTS - 63. Stroj s elektrohydraulickou stanicí je poháněn automat s elektrohydraulickým řízením a tlačítkovým ovládáním. Medium je olej, který vytváří tlak na píst v uzavíracím válci. Konstrukční provedení válce je takové, aby umožňovalo tlumený pohyb v koncových polohách, což má příznivý vliv na životnost forem.

Technické údaje:

Délka stroje	1890	mm
Šířka stroje	825	mm
Výška stroje	990	mm
Licí výška	810	mm
Maximální upínací plecha	600 x 500	mm
Maximální váha odlitku	30	kg
Zdvih uzavíracího válce	300	mm
Uzavírací síla	5000	kP
Minimální otevření stroje	150	mm
Maximální otevření stroje	600	mm
Otevírací síla	4200	kP
Vyhezovací síla	3500	kP
Prevozní tlak	45	kp/cm <sup>2</sup>
Příkon	7,5	kW
Váha stroje	1100	kg

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokyly.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70

Centrální elektrohydraulická tlaková stanice EHTS - 63 může ovládat celkem 6 ks kokilových strojů. Napojení na linku strojů CGH - 5 spočívá ve vzájemném propojení části hydraulického a elektrického rozvodu z rozvodového bloku a svorkovnic.

Technické údaje:

Dodávané množství	52,5	dm <sup>3</sup> /min
Provezní tlak	45	kp/cm <sup>2</sup>
Počet napojených hydraulických válců	6	ks
Příkon el. energie	7,5	kW
Maximální rozměry:		
délka	1220	mm
šířka	700	mm
výška	1300	mm
Váha	550	kg

4.3. Technologická studie umístění  
licích jednotek.

Při navržení technologického postupu výroby jsem vycházel z těchto základních předpokladů:

- a) Šedá litina pro zdvihátka ventilu bude tavena ve středofrekvenční indukční peci o objemu 1 tuny. Ve slévárně n.p. LIAZ jsou paralelně umístěny dvě takové pece, ve kterých může být taven materiál střídavě. Natavení jedné tavby, tedy 1 tuny šedé litiny v jedné z obou pecí trvá asi 2,5 hodiny.
- b) Dobu odlévání 1 tuny materiálu jsem vypočetl na 60 až 70 minut. Z téhož vyplývá, že během jedné směny mohou být odlity celkem 4 tavby.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70

c) Na základě zkušeností z experimentálního lití zdvihátek jsem volil co nejkratší dobu mezi vyjmutím edlitku z kokily a dalším litím. Při opakováném lití, kdy jsou intervaly mezi jednotlivým litím co nejkratší, udržuje se teplota kokily stále mezi 750 až 800°C. Tím se dosáhne, že spotřeba plynu na udržování teploty kokily během lití bude nepatrná.

Na základě těchto předpokladů jsem navrhl linkové uspořádání čtyř kokilových strojů CGH - 5, které jsou umístěny v jedné řadě s elektrohydraulickou tlakovou stanicí EHTS 63 - příloha č. 2.

Tekutý kov bude převážen od indukční pece v licí páni o obsahu 150 kg. Pánev je zavěšena na licí drážce, která má vlastní nosnou konstrukci. V místech, kde se kříží válečková trať s dráhou pánev je umístěn úsek válečkové tratě, který je možno zvednout. Odlévání bude plynulé od prvního stroje ke čtvrtému, odkud odlévač opět přejede s pánev k prvnímu stroji. Po rozevření kokilového stroje vypadnou odlitky na článkový deopravník šířky 500 mm, který prochází pod kokilovými stroji. Po článkovém deopravníku přejde odlitky pod válečkovou tratí mimo vnitřní okruh této tratě a z dalšího úseku článkového dopravníku budou padat do koreb v místech, kde je instalován jeřáb. Zde budou zdvihátka oddělena od vtoků, uložena do přepravních beden, ve kterých budou izolované podle taveb převezena do čistírny odlitků.

Předpokládám, že výrobu zdvihátek ventilu budou zajišťovat 2 pracovníci:

- odlévač
- obsluha kokilových strojů.

Při odlévání 4 taveb během jedné směny budou

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70
<p>přestávky mezi tavbami trvat asi 45 až 60 minut. Během této doby budou oba pracovníci oddělovat odlitky od vtoků a třídit je. Maximální výroba odlitků v jedné směně bude 8.000 ks zdvihátek.</p>		
<p>Stávající výrobu zdvihátek ventilu ve slévárně n.p. LIAZ zajišťují 3 pracovníci:</p>		
<ul style="list-style-type: none"> <li>- 2 formíři - odlévači</li> <li>- vytlučkač odlitků.</li> </ul>		
<p>Při zavedení kokilového lití by tedy vznikla mj. úspora 1 pracovníka.</p>		
<p><u>Popis zařízení - příloha č. 2</u></p>		
Pozice č. 1	Závěsná licí drážka pro rozvoz a rozlévání kovu z pároví	
Pozice č. 2	Elektrohydraulická tlaková stanice EHTS - 63	
Pozice č. 3	Nosná konstrukce závěsné licí drážky pro rozvoz tekutého kovu	
Pozice č. 4	Válečkový okružní dopravník sestavený z poháněných a nepoháněných úseků	
Pozice č. 5	Kokilový licí stroj CGH - 5	
Pozice č. 6	Článkový dopravník na odlitky s poháněcí stanicí	

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kékily.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70	

## 5. POROVNÁNÍ VÝROBNÍCH NÁKLADŮ STÁVAJÍCÍHO A NAVRHovanÉHO ZPŮSOBU VÝROBY.

Při porovnávání výrobních nákladů jsem bral v úvahu tyto úspory a zvýšení nákladů:

### Úspory:

- materiál - snížení přídavku na opracování
- mzdy - úspora 1 pracovníka
- odpadá mzda za tryskání odlišek
- režie - náklady na formovací hmoty
- odpadají formovací rámy
- odpadá režie spojená s tryskáním
- zmetky - snížení zmetkovitosti

### Zvýšení nákladů:

- režie - zvýšená spotřeba plynu
- zvýšené odpisy - amortizace strojů
- zvýšené odpisy - amortizace kékil
- zvýšené náklady na údržbu

Výrobní náklady na 1 ks zdvihátka při stávajícím způsobu výroby:

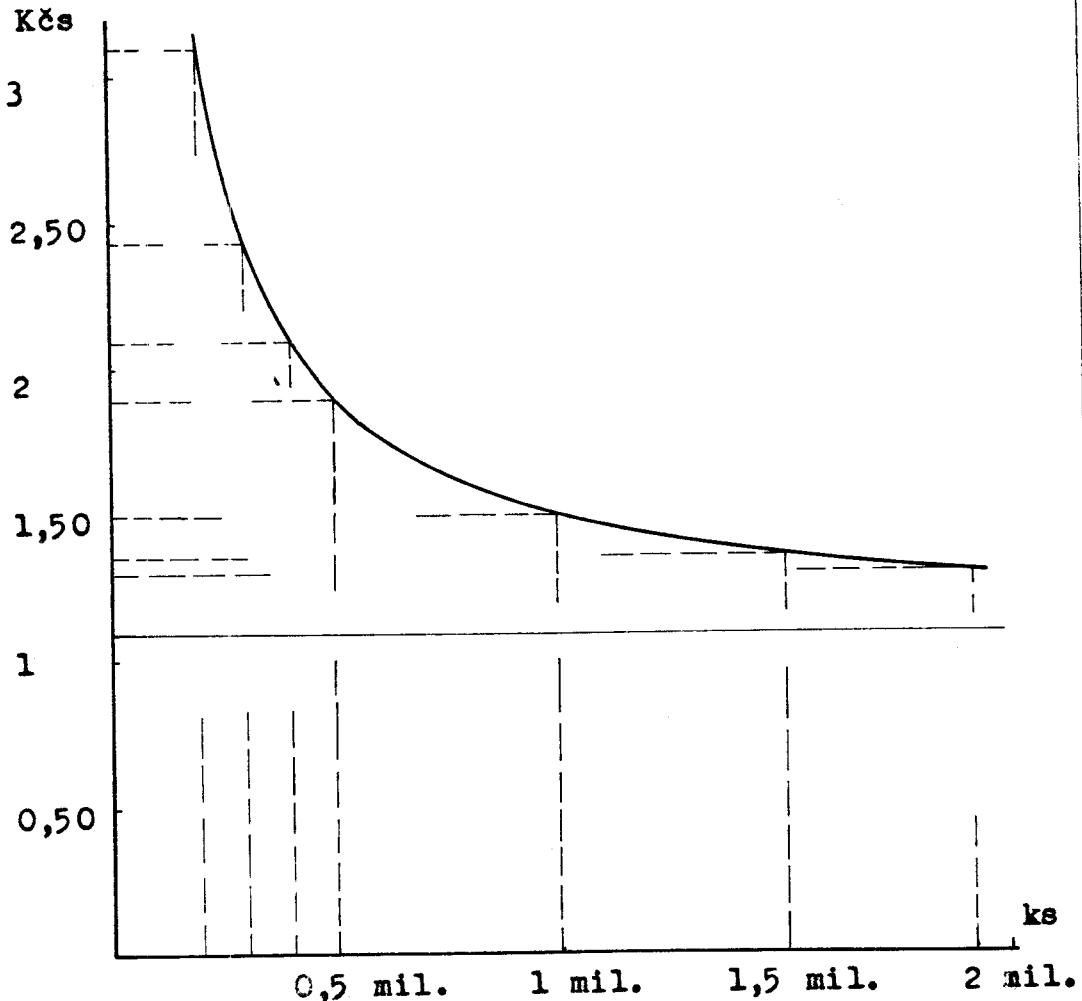
materiál	0,540 Kčs
mzdy	0,089 Kčs
výrobní režie	0,599 Kčs
<u>zmetky</u>	<u>0,716 Kčs</u>
výrobní náklady <u>celkem</u>	<u>1,944 Kčs</u>

Předpokládané výrobní náklady na 1 kus  
zdvihátko u navrhovaného způsobu výroby  
podle množství vyrobených kusů:

Počet vyrobených kusů		materiál	mzdy + výr.režie	zmetky	Kčs/lks
ročně	denně				VN celkem
200.000	833	0,519	2,030	0,573	3,122
300.000	1250		1,350		2,442
400.000	1665		1,015		2,107
500.000	2080		0,812		1,904
1000.000	4160		0,406		1,498
1500.000	6250		0,271		1,363
1920.000	8000		0,211		1,303

Tabulka č. II

Z tohoto přehledu (tabulka č. II) vyplývá  
následující závislost - obr. č. 10:



Obr. 10

Z uvedených přehledů vyplývá kritické množství vyrobených kusů, kdy se výrobní náklady stávajícího a navrhovaného způsobu výroby rovnají. Je to při výrobě 475.000 kusů zdvihátek ročně.

Při výrobě 500.000 kusů zdvihátek ročně bude činit úspora výrobních nákladů 20.000 Kčs za rok. Při maximální výrobě v jedné směně tj. 8.000 ks zdvihátek denně - 1.920.000 kusů ročně by úspora na výrobních nákladech činila 1.230.000 Kčs.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70	
Uvedené závislosti naznačují, že lití zdvihátek ventilů do kokily by se vyplatilo při výro- bě ve větších seriích, než je tomu ve slévárně LIAZ v současné době.			
- 36 -			

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra	KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70	

## 6. Z Á V Ě R .

Účelem této práce bylo podstatné zvýšení produktivity práce při výrobě zdvihátek ventilů ze šedé litiny. Přitom musely být zachovány všechny požadované vlastnosti zdvihátek a také zachována nebo zlepšena kvalita výroby.

Podstatné zvýšení efektivnosti výroby bude dosaženo v případě zvýšení výroby na pětinásobek množství vyráběného dnes, přičemž bude postačovat přibližně stejná výrobní plocha.

V této práci neuvažuji o možnosti zavedení výroby ve druhé směně, čímž by se dosáhlo dalšího snížení výrobních nákladů a podstatného zvýšení produktivity práce.

VŠST Liberec	Stanovení technologie výroby zdvihátek ze šedé litiny do kokily.	Katedra KSL
Fakulta strojní		DP - ST - 786/70

Při příležitosti odevzdání moji diplomové práce bych chtěl poděkovat vedoucímu diplomové práce profesoru Ing. B. Odstrčilevi, nositeli vyznamenání Za zásluhy o výstavbu, za cenné pokyny a připomínky, které mi poskytl ještě před započetím celé práce.

Dále děkuji mým konzultantům Ing. Jiránkovi a Ing. Keusalevi, kteří mi byli nápomocni při řešení některých problémů. Zvláště děkuji Ing. Jiránkovi za zajištění materiálu a výrobních prostředků pro zkušební edlévání.

Rovněž děkuji vedení prvezu slévárny n.p. LIAZ, že mi umožnile provádění zkoušek během výrobního procesu.

V Liberci, dne 15. ledna 1970

S E Z N A M L I T E R A T U R Y

- /1/ Technologický postup výroby zdvihátek ventilu,  
n.p. LIAZ 1967
- /2/ Technologický postup tavení šedé litiny  
v indukční peci, n.p. LIAZ 1967
- /3/ Technologický projekt speciální formovny,  
n.p. LIAZ 1964
- /4/ Přehled vyráběných kokilových licích strojů,  
n.p. Vihorlat-Snina 1969
- /5/ F. Veselý : Kokilevé lití, SNTL, Praha 1961
- /6/ N.Giršovič: Šedá litina, SNTL, Praha 1955
- /7/ N.Dubinin : Mechanizace lití do kokil,  
SNTL, Praha 1952
- /8/ Ležičevskij: Konstrukce a výroba kovových  
form, SNTL, Praha 1953
- /9/ Výkres zdvihátko ventilu č. 04 - 1182
- /10/ Technologický postup výroby formovacích hmet  
a nátěru, n.p. LIAZ 1968