

ANDIJON MASHINASOZLIK INSTITUTI
“ MASHINASOZLIK TEXNOLOGIYASI” FAKULTETI
“MASHINASOZLIK TEXNOLOGIYASI” KAFEDRASI

DIPLOM LOYIHASI BO’YICHA

T U S H I N T I R I S H X A T I

Diplom loyihasining mavzusi: “Andijonirmash” MCHJ sharoitlari uchun “1160905 Flanets” detalini tayyorlash texnologik jarayonini va operatsiyalarining texnologik ta’minot vositalari konstruktsiyalarini ishlab chiqish.

Yo’nalish: Mashinasozlik texnologiyasi, mashinasozlik ishlab chiqarishini jixozlash va avtomatlashtirish

4-kurs 116-14 guruh talabasi:	A.Qosimjonov
Kafedra mudiri:	X.Akbarov
Rahbar:	R.Rustamov
Maslaxatchilar:	
Texnologik qismi:	R.Rustamov
Konstruktorlik qismi:	R.Rustamov
Xayot faoliyati xavfsizligi qismi:	P.Toshev
Iqtisodiy qismi:	B.Abdukarimov

Andijon – 2018 yil

ANDIJON MASHINASOZLIK INSTITUTI

“MASHINASOZLIK TEXNOLOGIYASI” FAKULTETI

“MASHINASOZLIK TEXNOLOGIYASI” KAFEDRASI

DIPLOM LOYIHASINI BAJARISH BO'YICHA

T O P S H I R I Q

Qosimjonov Alijon Abdullajon o'g'li

1. Diplom loyihasining mavzusi: “Andijonirmash” MCHJ sharoitlari uchun “1160905 Flanets” detalini tayyorlash texnologik jarayonini va operatsiyalarining texnologik ta'minot vositalari konstruktsiyalarini ishlab chiqish.

Institut bo'yicha 2018 yil 17-apreldagi 88-sonli buyruq bilan tasdiqlangan.

2. Diplom loyihasini bajarish uchun ma'lumotlar:

O'zbekiston Respublikasi Prezidenti asarlari, qarorlari, farmoyishlari, VM qarorlari, ilmiy-texnik adabiyotlar, internet ma'lumotlari, detal ishchi chizmasi, ishlab chiqarish xajmi.

3. Tushintirish xatida keltiriladigan ma'lumotlar:

1) Kirish. O'zbekistonning rivojlanishda mashinasozlik sanoatining roli ahamiyati, qaror va farmonlar, diplom loyihasining maqsad va vazifalari to'g'risida ma'lumotlar beriladi.

2) Umumiy qism. Detalning xizmat vazifasi, ishlab chiqarish turini aniqlash va boshqalar.

3) Texnologik qism. Zagatovka olish turini tanlash, texnologik jarayon marshuritini ishlab chiqish, detal konstruktsiyasini texnologiklikka taxlili, zagatovkaga ishlov berishda qo'yim xisobi, kesish maromlarini xisoblash, vaqt me'yorini xisoblash.

4) Konstruktorlik qismi. Dastgox moslamasi, kesuvchi asbob va o'lchov vositalarini bayon va xisoblari.

5) Xayot faoliyati xavfsizligi qismi. Loyihalanayotgan ishchi joyini mehnat sharoitlarining ta'rifi, ishlab chiqarish joyida yoritish tizimini tanlash, ventilatsiya tizimini tanlash, elektr xavfsizligi, yong'in xavfsizligi, aloqa yong'in signalizatsiya tizimi va boshqalar, mexnat xavfsizligi bo'yicha barcha talablar va qonun qoidalar.

6) Iqtisodiy qism. Texnologik jarayonning iqtisodiy samaradorligini aniqlash.

7) Xulosa. Bajarilgan diplom loyihasi bo'yicha xulosalar va takliflar yoritiladi.

8) Foydalanilgan adabiyotlar ro'yxati. Bajarilgan diplom loyihasi bo'yicha foydalanilgan adabiyotlar ro'yxati.

9) Ilovalar. Spetsifikatsiyalar va texnologik jarayon xujjatlari.

4. Diplom loyihasining chizmalari ro'yhati:

1. Detal chizmasi
2. Zagotovka chizmasi.
3. Texnologik sozlash kartalari.
4. Moslama chizmasi.
5. Kesuvchi asbob chizmasi.
6. O'lchov vositasi yoki uchastka plani.

5. Diplom loyihasi qismlari bo'yicha maslahatchilar:

№	Diplom loyihasining qismlari	Boshlanish muddati	Tugallanish muddati	Imzo	Maslahatchining familiyasi va ismi
1	Texnologik qism	11.01.18	14.04.18		R.Rustamov
2	Konstruktorlik qismi	14.04.18	10.05.18		R.Rustamov
3	Xayot faoliyati xavfsizligi qismi	10.05.18	21.05.18		P.Toshev
4	Iqtisodiy qism	10.05.18	21.05.18		B.Abdukarimov

6. Topshiriq berilgan sana :**11.01.2018****Rahbar:**

R.Rustamov

(imzo)**Topshiriq bajarish uchun qabul qilindi**

A.Qosimjonov

(imzo)**Kafedra mudiri**

X.Akbarov

(imzo)

MUNDARIJA

KIRISH	5
1. UMUMIY QISM	7
1.1. Detalni xizmat vazifasi	7
1.2. Ishlab chiqarish turini aniqlash	8
1.3. Detal tuzilishining texnologikligi va uning miqdoriy ko'rsatkichlari	9
2. TEXNOLOGIK QISM	11
2.1. Zagotovka turini tanlash va uni olish usulini aniqlash	11
2.2. Texnologik jarayon marshrutini ishlab chiqish	12
2.3. Zagatovkaga ishlov berishda qo'yim hisobi	13
2.4. Kesish maromlarini hisoblash	16
2.5. Vaqt me'yorini xisobi	49
3. KONSTRUKTORLIK QISM	53
3.1. Dastgoh moslamasini bayoni va hisobi	53
3.2. Nazorat moslamasini bayoni va xisobi	57
3.3. Kesuvchi asbobni bayoni va hisobi	57
4. XAYOT FAOLIYATI XAVFSIZLIGI	60
5. IQTISODIY QISM	67
XULOSA	73
FOYDALANILGAN ADABIYOTLAR RO'YXATI	74
ILOVALAR	75

KIRISH

Hozirda jahon bozorida „UZ” belgisi ostidagi mashinalar o’z haridorlariga yetib bormoqda va yillardan yilga miqdori, sifati bo’yicha raqobatbardosh yirik kompaniyalar bilan bellashmoqda. Bu esa mamlakatimizning iqtisodiyotining yanada rivojlanishiga asos bo’lmoqda. Mustaqillikdan oldin mamlakatimizda mashinasozlik tarmog’ida „qishloq xo’jalik mashinasozligi” tarmog’ining ahamiyati yuqori edi. Chunki mamlakatimiz iqtisodiyotining rivojlanish yo’li agrar sohaga ixtisoslashgan edi.

Mustaqillikning dastlabki yillaridayoq bu sohaga jiddiy e’tibor berildi va buning samarasi o’laroq endilikda Mashinasozlik sanoati iqtisodiyotimizning ajralmas qismiga aylandi.

Davlatimizning dunyodagi sanoati rivojlangan mamlakatlardan o’z o’rnini egalallashda yuqori malakali raqobatbardosh mutaxassislar tayyorlash “Kadrlar tayyorlash Milliy dasturi” da ko’rsatilgan asosiy masaladir. Bunday mutaxassislar zamonaviy mashina va jihozlarni ishlab chiqarishni, loyihalashni, avtomatlashtirilgan loyihalash tizimlaridan foydalanishni, raqamli dastur bilan boshqariladigan dastgohlar asosida yuqori unumdorlikdagi moslanuvchan ishlab chiqarish modullarni va avtomatlashtirilgan ishlab chiqarishni har tomonlama bilishlari va ulardan foydalana olishlari kerak. SHuning uchun bitiruv malakaviy ishi zamonaviy mashina va jihozlarni ishlab chiqarishni samaradorligini oshirish maqsadida ilg’or texnika va yuqori texnologiyalardan foydalangan holda bajarilishi kerak.

O’zbekistonni rivojlantirishning beshta ustuvor yo’nalishi bo’yicha xarakat strategiyasi xozirgi kunda dolzarb xamda axoli va tadbirkorlarni tashvishga solayotgan masalalarni kompleks o’rganish, konunchilik, xukukni muxofaza kilish amaliyoti va xorijiy tajribani taxlil kilish yakunlari bo’yicha ishlab chikilgan.

Bunday oqilona rejani amalga oshirishning zaruriy manbalaridan davlatlarning moddiy bazasiga chambarchas bog’liq. Bugungi kunda O’zbekiston jadal sur’atlar bilan rivojlanayotgan, ijtimoiy yo’naltirilgan bozor iqtisodiyotiga ega mamlakatdir. Davlatimiz rahbariyati tomonidan tanlab olingan taraqqiyot

strategiyasi raqobatdosh, eksportbop hamda import o'rnini bosuvchi, yuqori qo'shimcha qiymatga ega mahsulotlar ishlab chiqarishga qaratilgan bo'lib, u sanoatning barqaror va mutanosib ravishda o'sishi hamda ishlab chiqarish quvvatlarini modernizatsiyalash, texnik va texnologik yangilash asosida uning yetakchi tarmoqlarini rivojlantirishni ko'zda tutadi. Davlatlarning moddiy bazalarni boyitish maxsulot ishlab chiqarish unumdorligini oshirishga boliq shuning uchun xozirgi davrda ishlab chiqarishni takomillashtirish uchun barcha ishlar tomonidan yana bir qator qaror va farmoishlar qabul qilindi. Jumladan Qorqalpog'iston viloyatida tashkil qilanayotgan cho'yan quyish zavodi , Angren cho'yan quyish zavodi, Jizzax mashinalar ishlab chiqarish zavodi. Avtomobilsozlik, shu jumladan, dvigatelъ hamda ehtiyot qismlar ishlab chiqarish, neftъ-gaz mashinasozligi, zamonaviy qishloq xo'jaligi mashinasozligi, qurilish materiallari sanoati, temir yo'l mashinasozligi, maishiy elektronika asboblari ishlab chiqarish, farmatsevtika va mikrobiologiya, oziq-ovqat, to'qimachilik, charm-poyabzal sanoati hamda boshqa bir qator mutlaqo yangi tarmoqlarning yo'lga qo'yilishi bunga zamin yaratdi.

1. UMUMIY QISM

1.1. Detalni xizmat vazifasi

Xizmat vazifasini yozishda, detalni qaysi yuzalari va o'lchamlari detalning ishchi vazifasini bajarish uchun vazifasini xal qiluvchi ahamiyatga ega ekanligi, qaysilari ikkinchi darajali ekanligiga e'tibor berish kerak. Bundan tashqari materialni kimyoviy tarkibi va fizik-mexanik xossalari haqida ma'lumot beriladi.

Flanes detali asosan mashinasozlik korxonalarida uchraydigan detaldir. U asosan reduktorlarda, nasoslarda, bazi bir xollarda bloklarda vaqti-vaqti bilan ta'mirlash jarayonida ochishga tog'ri keladigan qismlarni ish jarayonida yopib turish uchun qollaniladi. Flanes asosan reduktor o'qlarining podshivniklardan keyingi sirtki qismlarni bosib turadi.

“Po'lat 45” GOST 1050–74 materiali kimyoviy tarkibi.

1.1-jadval

S	S _i	M _n	S	N	Ni	Cr
			Dan ko'p emas			
0.41–0.48	0.17–0.3	0.5–0.8	0.045	0.045	0.3	0.3

“Po'lat 45” GOST 1050–74 materiali kimyoviy tarkibi.

1.2-jadval

Materia markasi	σ_v	σ_v	$\sigma, \%$	$a_n, J/sm^2$	NV
	mPa				
Po'lat 45	245	412	25	–	159

1.2. Ishlab chiqarish turini aniqlash.

Har bir mashinasozlik korxonasi bir yil davomida ishlab chiqarishga kerak bo'lgan mahsulot va zaxira qismlarining ma'lumotiga ega. Bu ma'lumot ishlab chiqarish dasturi deb ataladi va unda ma'lumotni turi, soni, o'lchami va materiali to'g'risida ham etarlicha axborot bor. Korxonaning umumiy ishlab chiqarish dasturiga asosanssexlar bo'yicha ishlab chiqarish dasturi tuziladi. Har bir mahsulot umumiy ko'rinishining chizmasi, detallarning ishchi chizmasi, yig'uv chizma, spetsifikatsiyalar va texnik talablar bilan boyitiladi.

Ishlab chiqarish dasturining xajmi, mahsulot tasnifi, jarayonning texnik va iqtisodiy shartlariga asosan shartli ravishda uchta ishlab chiqarish turi mavjud: donali, seriyali, yalpi. Har bir ishlab chiqarish turi o'ziga xos tashkiliy shaklga ega. Shuni aytish kerakki, bitta korxonada xar-hil ishlab chiqarish turlari bo'lishi mumkin.

Ishlab chiqarish turi va unga to'g'ri keladigan ishni tashkil qilish shakli texnologik jarayonni tasnifini hamda uning tuzilishini aniqlaydi. SHuning uchun ham ishlab chiqarish turini aniqlash detalga mexanik ishlov berish texnologik jarayonni loyixalashni boshlang'ich asosiy bosqichidir. Ishlab chiqarish turini jadvallar usuli bilan aniqlaganda detalning og'irligi va yillik ishlab chiqarish dasturi talab qilinadi.

Bunda $N=20000$ dona va $m=1,1$ kg bo'lganda ([5],2j,18b) ishlab chiqarish turi o'rta seriyali deb aytishimiz mumkin.

Berilgan yillik dasturga asosan ishlab chiqarish qadamini quyidagi ifoda yordamida hisoblanadi.

$$t_b = \frac{F_g \cdot 60}{N} = \frac{4029 \cdot 60}{20000} = 12 \frac{\text{dak}}{\text{dona}}$$

bu erda: $F_g = 4029 \text{ coam}$ – dastgohlarni bir yillik haqiqiy ishlash vaqti fondi; $N=20000$ dona – yillik ishlab chiqarish dasturi.

Bo'limdagi ish tartibi 2 smenali. Seriyali ishlab chiqarish turida detallarni partiyalarga bo'lib ishlov berish sababli partiyadagi detallar sonini hisoblab topish talab qilinadi.

$$n = \frac{N \cdot a}{F} = \frac{20000 \cdot 3}{254} = 236 \text{ dona}$$

bu erda: a=3,6,12,24 kun – partiyadagi detallarni ishlov berishga kiritilish davri;
F=254 kun – bir yildagi ishchi kunlar soni.

1.3. Detal tuzilishining texnologikligi va uning miqdoriy ko‘rsatkichlari

Ishlab chiqarish ob’ekti bo‘lgan mahsulot konstruksiyasini texnologikligi quyidagi nuqtai nazarlar bo‘yicha taxlil qilinadi: qo‘llaniladigan materialning ko‘rinishi va turi, xom–ashyoni ko‘rinishi va tayyorlash uslublari, qo‘llaniladigan ishlov berish yig‘ish tayyorlash korxonasidan tashqarida montaj qilish va sinashni texnologik usullari va ko‘rinishlari, progressiv texnologik jarayonlar, shuningdek kam mehnat va energiya sarflanadigan, chiqindisiz tipaviy texnologik jarayonlardan foydalanganlik darajasi, jarayonlarni mexanizatsiyalash, avtomatlashtirish imkoniyati, unifikatsiyalangan yig‘ish birikmalari va detallarni qo‘llash darajasi, tayyorlovchi korxonani o‘ziga xos xususiyatlari, talab qilingan ishchilar klafikatsiyalari.

Detalning ishchi chizmasini taxlil qilish shuni ko‘rsatadiki detailni ishchi vazifasini o‘zgartirmagan holda uni tuzilishi elementlarini qisqartirish imkoniyati yo‘q. Detal tuzilishi xom–shayo olishni ratsional usullaridan foydalanish imkoniyatini beradi. Ishlov berishda qiyinchilik tug‘diradigan va maqsadga muvofiq bo‘lmagan yuzalar aniqlanadi. Zagotovka tuzilishi va mustaxkamligi va uni unumdorligini yuqori bo‘lgan ishlov berish usullaridan foydalanishni chegaralanmaydi. Materialni ishlov beriluvchanligi tig‘li va obraziv asboblardan foydalanishga imkon beradi. Texnologiklik va aniqlik bo‘yicha taxlil texnologik jarayon marshrutini tuzish dastgohlarni nazorat ishlarini aniqlashga negiz bo‘lib qoladi.

Detal konstruksiyasini texnologikligi — konstruksiyasini shunday xossalari yig‘indisiki bunda bir xil sifat ko‘rsatkichlariga ega bo‘lgan bir xil sharoitda tayyorlangan va ekspluatatsiya qilinadigan o‘xshash konstruksiyasiga ega bo‘lgan

maxsulotga nisbatan yanada samarador texnologiyalar bilan ishlov berish, ta'mirlash va texnik xizmat ko'rsatish imkoniyatini beradi.

Detalni texnologilikka taxlil qilish ishlab chiqarishni texnologik tayyorlashni muxim masalasidir.

Bajarilgan taxlil quyidagi koeffitsentlarni aniqlashga imkon beradi. Konstruktiv elementlarni unifikatsiyalanganlik koeffitsenti.

$$K_{y.e} = \frac{Q_{y.e}}{Q_e}$$

bu erda:

$Q_{y.e}$ va Q_e unifikatsiyalangan konstruktiv elementlar soni va detalni hamma elementlar soni

$$K_{m.e} = \frac{Q_{y.e}}{Q_e} = \frac{1}{16} = 0.06$$

Ishlov berish aniqligi koeffitsenti.

$$K_a = 1 - \frac{1}{A_{yp}}$$

bu erda:

$$A_{yp} = \frac{(n_1 + 2n_2 + 3n_3 + \dots + 19n_{19})}{\sum_1^{19} n_i} = \frac{7 \cdot 1 + 9 \cdot 4 + 11 \cdot 11}{16} = 10$$

$$K_a = 1 - \frac{1}{A_{yp}} = 1 - \frac{1}{10} = 0.9$$

Yuzalar g'adir-budurlik koeffitsenti.

$$K_u = \frac{1}{III_{yp}}$$

bu erda:

$$III_{yp} = \frac{(0.01n_1 + 0.02n_2 + \dots + 40n_{13} + 80n_{14})}{\sum_1^{14} n_i} = \frac{0.16 \cdot 1 + 12.5 \cdot 11 + 3.2 \cdot 4}{16} = 9.4$$

$$K_{uu} = 1 - \frac{1}{III_{yp}} = 1 - \frac{1}{9.4} = 0.9$$

Bajarilgan taxlil yig'uv birikmaning berilgan detalni to'g'ri loyixalashga imkon beradi

2. TEXNOLOGIK QISM

2.1. Zagotovka turini tanlash va uni olish usulini aniqlash.

Zagotovkalar toza va xomaki zagotovkalarga bo‘linadi. Toza zagotovka deganda tayyorlangandan keyin kesib ishlanmaydigan, o‘lchamlari va tozaligi tayyor detal chizmasida ko‘rsatilgan o‘lcham va tozalikka to‘g‘ri keladigan zagotovkalar tushuniladi. Xomaki zagotovkalar chizma talablariga muvofiq keladigan o‘lcham, aniqlik va tozalikdagi detal hosil qilish maqsadida qo‘yim kesib olish uchun mexanik ishlanishi zarur bo‘lgan zagotovkalardir.

Mashina detallari uchun zagotovkalar asosan quyidagi usullar bilan tayyorlanadi:

- qora va rangli metallardan quyish yo‘li bilan;
- bosim bilan ishlash (bolg‘alash va shtamplash) orqali;
- qora va rangli metallar prokatidan;
- metallokeramikadan (kukun metallurgiyasi yo‘li bilan);
- payvandlash – zagotovka qismlarini bir butun qilib ulash yo‘li bilan;
- metallmas materiallardan (plastik massalar va boshqalardan).

Zagotovka olish usulini tanlash, detalni o‘lcham va materiali, ishchi vazifasi, uni tayyorlashga texnik talablar, yillik dastur va umumiy tuzilishi kabi omillar belgilab beradi. Bu masalani xal qilishda zagotovka o‘lchami va tuzilishi detalni o‘lcham va tuzilishiga maksimal yaqin bo‘lishini ta‘minlash kerak. Lekin shuni unutmaslik kerakki, zagotovka aniqligini oshirish va tuzilishini murakkablashtirish uni tannarxini oshishiga olib keladi. SHuning uchun ham zagotovka olishni optimal usuli zagotovka tannarxi kam bo‘lgandagi usulidir.

Zagotovka olishni mavjud usullarini tahlil qilib, berilgan ishlab chiqarish sharoitida detalimiz uchun zagotovkani shtamplash yo‘li bilan olamiz.

2.2. Texnologik jarayon marshrutini ishlab chiqish

2.1-jadval

<i>Operatsiya №</i>	<i>Otishlar №</i>	<i>Operatsiya nomi va mohiyati.</i>	<i>Kesish dastgohi nomi</i>	<i>Moslama turi</i>	<i>Kesuvchi asbob nomi</i>	<i>O'lcho v asbobi</i>
1	2	3	4	5	6	7
TOKARLIK OPERATSIYASI						
005	Tokarlik A o'rnatish		Tokarlik – revolver dastgohi III365	Uch kulachokli patron	O'tuvchi yig'ma tokarlik keskichi [3]128-bet	SHSS-1 va Mikrometr
	1	<i>B yuza D=32 mm l=16 mm gacha qora yo'nilsin.</i>				
	2	<i>E yuza D=29 mm l=10 mm gacha qora yo'nilsin.</i>				
	3	<i>E yuza D=28 mm l=10 mm gacha toza yo'nilsin.</i>				
	4	<i>G yuza D=64 mm l=16 mm gacha qora yo'nilsin.</i>				
	5	<i>G yuza D=64 mm l=16 mm gacha toza yo'nilsin.</i>				
	6	<i>H teshik D=20 mm l=34 mm gacha parmalansin.</i>				
	7	<i>H teshik D=22 mm l=34 mm gacha toza yo'nib kengaytirilsin.</i>				
	8	<i>1x45 faska ochilsin</i>				
	9	<i>1x45 faska ochilsin</i>				
10	<i>0.5x45 faska ochilsin</i>					
	Tokarlik B o'rnatish		Tokarlik – revolver dastgohi III365	Uch kulachokli patron	O'tuvchi yig'ma tokarlik keskichi [3]128-bet	SHSS-1 va Mikrometr
	11	<i>A yuza D=39 mm l=19.5 mm gacha qora yo'nilsin</i>				
	12	<i>D yuza D=62 mm l=8 mm gacha qora yo'nilsin</i>				
	13	<i>D yuza D=60.5 mm l=8 mm gacha yarmtoza yo'nilsin</i>				
	14	<i>D yuza D=60 mm l=8 mm gacha toza yo'nilsin</i>				
	15	<i>C yuza D=37 mm l=14 mm gacha qora yo'nilsin</i>				
16	<i>C yuza D=35.5 mm l=14 mm gacha</i>					

		<i>yarmtoza yo'nilsin</i>				
	17	<i>C yuza D=35 mm l=14 mm gacha toza yo'nilsin</i>				
	18	<i>F yuza D=60 mm l=12.5 mm gacha qora yo'nilsin</i>				
	19	<i>F yuza D=60 mm l=12.5 mm gacha toza yo'nilsin</i>				
	20	<i>1x45 faska ochilsin</i>				
	21	<i>1x45 2 ta faska ochilsin</i>				
010	VERTIKAL PARMALASH OPERATSIYASI					
	1	<i>C yuzada D=5 mmli l=6 mm I teshik parmalansin</i>	<i>Radial parmalash -257</i>	<i>Maxsus</i>	<i>Parma Ø5</i>	<i>SHSS-1</i>
015	VERTIKAL PARMALASH OPERATSIYASI					
	1	<i>F yuzada D=8 mm l=6 mmli 6 ta K teshik ketma-ket parmalansin.</i>	<i>Radial parmalash -257</i>	<i>Konduktor</i>	<i>Parma Ø8</i>	<i>SHSS-1</i>

2.3.Zagatovkaga ishlov berishda qo'yim hisobi

1. Diametri Ø35 h10 bo'lgan C yuza uchun qo'yim miqdorini hisoblaymiz. Zagatovkaning yuza aniqligi, uni qanday usul bilan olinganligiga bog'liq bo'lib, [3, 187 bet]ga ko'ra, shtamplangan – pakovka $R_{z_{i-1}} + T_{i-1}$ yig'indisi 360 mkm aniqlikka ega. C yuzaga ishlov berish texnologik marshruti qora, yarim toza va toza yo'nishdan iborat.

Ichki va tashqi yuzalarga ishlov berishda qo'yimlarni aniqlash quyidagi formula yordamida topiladi [4, 62 b.]:

$$2z_{i_{min}} = 2(R_{z_{i-1}} + T_{i-1} + \sqrt{\rho_{i-1}^2 + \varepsilon_i^2}),$$

Zagotovka uchun profilning notekisliklari balandligi R va sirt qatlamdagi nuqsonlar chuqurligini T jadvaldan olamiz:

- 1) zagotovka uchun: $R=160$ mkm; $T=200$ mkm [4, 7 b.];
- 2) qora yo'nish uchun: $R=130$ mkm; $T=120$ mkm [4, 9 b.];
- 3) yarim toza yo'nish uchun: $R= 125$ mkm; $T= 120$ mkm [4, 9 b.];
- 4) toza yo'nish uchun: $R=40$ mkm; $T=40$ mkm [4, 9 b.];

Dopusklar miqdori:

- zagotovka uchun $\delta=1700$ mkm; h16
- qora yo'nish uchun $\delta=1000$ mkm; h14

- yarm toza yoʻnish uchun $\delta=250$ mkm; h12
- toza yoʻnish uchun $\delta=100$ mkm. h10

Fazoviy chetlanishlarning umumiy yigʻindisi shtamplangan pakovkalarni yoʻnish jarayoni quyidagi formula yordamida topiladi:

$$\rho_{i-1} = \sqrt{\rho_{\text{cm}}^2 + \rho_{\text{kop}}^2}$$

$$\Delta_{kr} = 2 \text{ mkm} [4, 16 \text{ b.}]$$

$$\rho_{\text{kop}} = \Delta_{kr} l = 2 \cdot 35 = 70 \text{ mkm};$$

$$\rho_{\text{cm}} = 0.25 \text{ mm} = 250 \text{ mkm};$$

$$\rho_{i-1} = \sqrt{250^2 + 70^2} = 260 \text{ mkm}.$$

Qoldiq fazoviy chetlanishlar:

- qora yoʻnishdan soʻng $\rho_1 = 0,05 \cdot 260 = 13$ mkm;
- yarim toza yoʻnishdan soʻng $\rho_2 = 0,04 \cdot 260 = 10.4$ mkm;

$$\varepsilon_i = \sqrt{\varepsilon_{\delta}^2 + \varepsilon_3^2}$$

$$\varepsilon_{\delta} = 0;$$

$$\varepsilon_3 = 320 \text{ mkm}. [4, 23 \text{ b.}]$$

$$\varepsilon_i = \sqrt{0^2 + 320^2} = 320 \text{ mkm}$$

- qora yoʻnishdan soʻng $\varepsilon_1 = 0,05 \cdot 320 = 16$ mkm;
- yarim toza yoʻnishdan soʻng $\varepsilon_1 = 0,04 \cdot 320 = 12.8$ mkm;

Qoʻyimlarning minimal miqdorini hisoblaymiz:

- zagotovka $2z_{\text{min}_3} = 2(360 + \sqrt{260^2 + 320^2}) = 2 \cdot 412 \text{ mkm}$
- qora yoʻnish $2z_{\text{min}_2} = 2(250 + \sqrt{13^2 + 16^2}) = 2 \cdot 350 \text{ mkm}$
- yarim toza yoʻnish $2z_{\text{min}_1} = 2(80 + \sqrt{10^2 + 12^2}) = 2 \cdot 96 \text{ mkm}$

$$d_{p_1} = 34.9 + 0.192 = 35.092 \quad d_{p_2} = 35.092 + 0.7 = 35.792;$$

$$d_{p_2} = 35.792 + 0.824 = 36.616;$$

$$d_{\text{min}_4} = 35 - 0.1 = 34.9; \quad d_{\text{max}_4} = 34.9 + 0.1 = 35;$$

$$d_{\text{min}_3} = 35,350 - 0.25 = 35.1; \quad d_{\text{max}_3} = 34.9 + 0.1 = 35;$$

$$d_{min_2} = 36.8 - 1.0 = 35.8; \quad d_{max_2} = 35.8 + 1.0 = 36.8;$$

$$d_{min_1} = 38.4 - 1.7 = 36.7; \quad d_{max_1} = 36.7 + 1.7 = 38.4;$$

Zagotovkaning hisobiy o'lchamlarini aniqlaymiz:

2.2-jadval

Texnologik ishlov berish	Qo'yim elementlari, mkm				$2z_{min}$	D_h , mm	Dopusk δ , mkm	CHegaraviy o'lcham, mm		Qo'yimlar chegarasi, mkm	
	R_z	T	ρ	ε				d_{min}	d_{max}	$2z_{min}^{ch}$	$2z_{max}^{ch}$
Zagotovka pakovka	360		260			36.616	1700	36.7	38.4		
1.Qora yo'nish	130	200	13	320	2*412	35.792	1000	35.8	36,8	920	1600
2.Yarim toza yo'nish	125	120	10	16	2*350	35.092	250	35.1	35,350	700	1450
3. Toza yo'nish	40	40		12	2*96	34.9	100	34.9	35	200	350
Jami										1820	3400

Qo'yimlarning eng katta va eng kichik qiymatlari yig'indisini aniqlaymiz:

$$2z_{min}^{ch} = 1820 \text{ mkm}; \quad 2z_{max}^{ch} = 3400 \text{ mkm}.$$

Hisoblar to'g'riligini tekshiramiz.

$$2z_{max}^{ch} - 2z_{min}^{ch} = \delta_z - \delta_d$$

$$350 - 200 = 250 - 100$$

$$150 = 150$$

Jadval usuli bilan mexanik ishlov berish uchun qoldirilgan qo'yim miqdorini hisobi GOST 1855-55(hamma qolgan yuzalar uchun).

2.3-jadval

Ishlov beriladigan yuza	O'lcham	Qo'yim		Chetlanish, MM
		Jadval, mm	Hisobiy, mm	
E	Ø28 h14	1.2	2·3.11	+1.7 -0.5
D	60 h14	1.3	2·2.5	+1.7 -0.5
A va B	34 h14	1.2		+1.7 -0.5

**2.4. Kesish maromlarini hisoblash
005. TOKARLIK OPERATSIYASI.**

A o'rnatish

1-o'tish. B yuza D=32 mm l=16 mm, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori h=2 mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=80$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16x25 mm, l=160 mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^0$; $\alpha=12^0$; $\lambda=0$, $\varphi=45^0$, $\varphi_1=45^0$, r=1 mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun t=h=2mm.
2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)
Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.
3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, T=30...60 daqiqa ([3], 46-b) T=60 daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 2^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.72} = 203.48$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 203.48}{3.14 \cdot 32} = \frac{203480}{100.48} = 2025 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib haqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 32 \cdot 1500}{1000} = 141.3 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \text{ ([3], 2.24-j, 50-b)}$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad \text{([3], 2.9-j, 38-b)} \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \text{ ([3], 2.25-j, 52-b)}$$

$$Kp = 0,79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0,93 = 0,73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 2^1 \cdot 0,35^{0,75} \cdot 1500^{-0,15} \cdot 0,73 = 658 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; kVt$

$$N_{kes} = \frac{658 \cdot 141,3}{60 \cdot 1020} = \frac{92975,4}{61200} = 1,51 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0,75 = 7,5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $1,51 \leq 7,5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L = l + y + \Delta$ bu yerda: $y = 2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta = 2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l = 16$, $i = 1$ o'tishlar soni

$$L = 16 + 2 + 2 = 20 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{20 \cdot 1}{1500 \cdot 0,35} = 0,04 \text{ daq}$$

2-o'tish. E yuza $D = 29 \text{ mm}$ $l = 10 \text{ mm}$, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h = 1,5 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z = 40 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B = 598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi $16 \times 25 \text{ mm}$, $l = 160 \text{ mm}$

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^\circ$; $\alpha = 12^\circ$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^\circ$, $\varphi_1 = 45^\circ$, $r = 1 \text{ mm}$

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t = h = 1,5 \text{ mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o = 0,3 - 0,4 \text{ mm/ayl}$. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o = 0,35 \text{ mm/ayl}$ ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T = 30 \dots 60 \text{ daqiqa}$ ([3], 46-b) $T = 60 \text{ daqiqa}$ qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0,15, y = 0,35, m = 0,20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{pv} \cdot K_{hv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_{\Gamma} \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$$n_v=1; K_{\Gamma}=1 \quad ([3], 2.2-j, 35-b)$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v=1.25 \cdot 0.8 \cdot 1=1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.65} = 212.12$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 212.12}{3.14 \cdot 29} = \frac{212120}{89.49} = 2370 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 28.5 \cdot 1500}{1000} = 134.235 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p}=1, K_{\gamma p}=1, K_{\lambda p}=1, K_{rp}=0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 493.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{493.5 \cdot 134.23}{60 \cdot 1020} = \frac{66242.5}{61200} = 1.08 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp}=N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $1.08 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2$ mm, keskichni botishi $\Delta=2$ mm, keskichni chiqishi $l=14$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=10+2+2=14 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{14 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.026 \text{ daq}$$

3-o'tish. E yuza $D=28$ mm $l=10$ mm, toza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=0.5$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=20$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l=160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^0$; $\alpha=12^0$; $\lambda=0$, $\varphi=45^0$, $\varphi_1=45^0$, $r=1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=0.5$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsientlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{pv} \cdot K_{nv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.40} = 250 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 250}{3.14 \cdot 28} = \frac{250000}{87.92} = 2843 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 28 \cdot 1500}{1000} = 131.8 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koefitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koefitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 164.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{164.5 \cdot 131.8}{60 \cdot 1020} = \frac{66242.5}{61200} = 0.35 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $0.35 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=10$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=10+2+2 =14 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{14 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.026 \text{ daq}$$

4-o'tish. G yuza $D=64 \text{ mm}$ $l=16 \text{ mm}$, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=1.5 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=20 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi $16 \times 25 \text{ mm}$, $l=160 \text{ mm}$.

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^\circ$; $\alpha = 12^\circ$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^\circ$, $\varphi_1 = 45^\circ$, $r=1 \text{ mm}$

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=1.5 \text{ mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4 \text{ mm/ayl}$. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35 \text{ mm/ayl}$ ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60 \text{ daqiqa}$ ([3], 46-b) $T=60 \text{ daqiqa}$ qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.65} = 212.12$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 212.12}{3.14 \cdot 64} = \frac{212120}{200.96} = 1055 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1050 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 64 \cdot 1050}{1000} = 211 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni hisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1050^{-0.15} \cdot 0.73 = 493.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{493.5 \cdot 134.23}{60 \cdot 1020} = \frac{66242.5}{61200} = 1.08 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$$N_{kes} \leq N_{shp}, 1.08 \leq 7.5, \text{ yani ishlov berish mumkin.}$$

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=16$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=16+2+2 = 20 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{20 \cdot 1}{1050 \cdot 0.35} = 0.05 \text{ daq}$$

5-o'tish. G yuza $D=64 \text{ mm}$ $l=16 \text{ mm}$, toza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=0.5 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a=2.5 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich , kesuvchi qismi materialiyali T15K6, keskich tanasi materialiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16x25 mm, l=160 mm

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^0$; $\alpha = 12^0$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^0$, $\varphi_1 = 45^0$, r=1 mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=0.5\text{mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30\dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.40} = 250 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 250}{3.14 \cdot 64} = \frac{250000}{87.92} = 1244 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 64 \cdot 1500}{1000} = 301.44 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 164.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{164.5 \cdot 301.4}{60 \cdot 1020} = \frac{66242.5}{61200} = 0.81 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}, 0.81 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L = l + y + \Delta$ bu yerda: $y = 2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta = 2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l = 16$, $i = 1$ o'tishlar soni

$$L = 16 + 2 + 2 = 20 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{20 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.038 \text{ daq}$$

6-o'tish. H teshik $D = 20 \text{ mm}$ $l = 34 \text{ mm}$ gacha parmalansin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h = 10 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a = 3.2 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B = 598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob va uning geometrik parametrlari: Spiral parma $D = 20 \text{ mm}$,

kesuvchi qism materiali, tezkesar po'lat P6M5. Geometrik o'lchamlari: $2\varphi = 118^\circ$;

$2\varphi_0 = 70^\circ$; $\psi = 30^\circ$; $\alpha = 11^\circ$ ([9] 203 bet, 44 jad)

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligini belgilaymiz. $t = D/2 = 20/2 = 10 \text{ mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_0 = 0.38 - 0.43 \text{ mm/ayl}$. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_0=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v \cdot D^q}{T^m \cdot S^y} \cdot K_v \quad \text{m/daq}$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=45$ daqiqa ([3], 46-b) $T=45$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 9.8, q = 0.40, y = 0.5, m = 0.20 \quad ([3], 2.42-j, 65-b)$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{lv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$$n_v=1; K_r=1 \quad ([3], 2.2-j, 35-b)$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{lv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{lv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{9.8 \cdot 20^{0.4}}{45^{0.2} \cdot 0.35^{0.5}} \cdot 1 = \frac{32.48}{1.26} = 25.7 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 25.7}{3.14 \cdot 20} = \frac{25700}{62.8} = 409 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib haqiqiy aylanishlar chastotasi $n=530$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 20 \cdot 530}{1000} = 33.28 \text{ m/daq}$$

6. Burovchi momentni aniqlaymiz:

$$M_{kp} = 10 \cdot C_m \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

Burovchi moment uchun:

$$C_m = 0.0345; q=2.0; y=0.8; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

$$K_p = K_{mp}$$

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b)$$

$$K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.84$$

U xolda:

$$M_{kp} = 10 \cdot 0.0345 \cdot 20^2 \cdot 0.35^{0.8} \cdot 0.84 = 49.84 \text{ N} \cdot \text{m}$$

7. O'q bo'yicha kuchni hisoblaymiz:

$$P_0 = 10 \cdot C_p \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

$$C_p = 68; q = 1.0; y = 0.7; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

U xolda:

$$P_0 = 10 \cdot 68 \cdot 20^1 \cdot 0.35^{0.7} \cdot 0.84 = 5369 \text{ N}$$

8. Kesishdagi quvvat:

$$N_e = \frac{M_{kp} \cdot n}{9750} = \frac{49.84 \cdot 530}{9750} = 2.70 \text{ kv}$$

9. Asosiy vaqt:

$$T_{as} = 1 \cdot \frac{L}{n \cdot S} = 1 \cdot \frac{36}{530 \cdot 0.35} = 0.19 \text{ daq}$$

Bu yerda: $L = y + \Delta + l = 34 + 1 + 1 = 36 \text{ mm}$; bu yerda: $y = 1 \text{ mm}$, parmani botishi $\Delta = 1 \text{ mm}$, parmani chiqishi, $l = 34 \text{ mm}$, teshik uzunligi.

7-o'tish. G yuza $D = 22 \text{ mm}$ $l = 34 \text{ mm}$, toza yo'nib kengaytirilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h = 1 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a = 2.5 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_b = 598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik yo'nuvchi keskich, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi $16 \times 16 \text{ mm}$, $l = 160 \text{ mm}$ Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t = h = 1 \text{ mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o = 0.1 - 0.2 \text{ mm/ayl}$. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o = 0.18 \text{ mm/ayl}$ ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T = 30 \dots 60 \text{ daqiqa}$ ([3], 46-b) $T = 60 \text{ daqiqa}$ qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \quad ([3], 2.19-j, 46-b)$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$$n_v=1; K_r=1 \quad ([3], 2.2-j, 35-b)$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini hisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini hisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 0.35$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v=1.25 \cdot 0.8 \cdot 0.35=0.35$$

$$V = \frac{420}{60^{0.2} \cdot 1^{0.15} \cdot 0.18^{0.35}} \cdot 0.35 \cdot 0.9 = \frac{420}{1.22} = 108.36 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 108.36}{3.14 \cdot 22} = \frac{108360}{100.48} = 1078 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1050 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 22 \cdot 1050}{1000} = 72.5 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni hisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p}=1, K_{\gamma p}=1, K_{\lambda p}=1, K_{rp}=0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0,79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0,93 = 0,73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1^1 \cdot 0.18^{0.75} \cdot 1050^{-0.15} \cdot 0.73 = 207 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{207 \cdot 72.5}{60 \cdot 1020} = \frac{15007}{61200} = 0.24 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp}=N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $0.24 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2$ mm, keskichni botishi $\Delta=2$ mm, keskichni chiqishi $l=34$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=34+2+2=36 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{36 \cdot 1}{1050 \cdot 0.18} = 0.19 \text{ daq}$$

B o'rnatish

11-o'tish. A yuza $D=39$ mm $l=19.5$ mm, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=2$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=80$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materialiyali T15K6, keskich tanasi materialiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l=160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^\circ$; $\alpha=12^\circ$; $\lambda=0$, $\varphi=45^\circ$, $\varphi_1=45^\circ$, $r=1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=2$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{pv} \cdot K_{nv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_T \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_T=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 2^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.72} = 203.48$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 203.48}{3.14 \cdot 39} = \frac{203480}{122,4} = 1662 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 39 \cdot 1500}{1000} = 183,69 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0,79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0,93 = 0,73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 2^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 658 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{658 \cdot 183,7}{60 \cdot 1020} = \frac{120874}{61200} = 1,97 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $1.79 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtini hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=19.5$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=19.5+2+2 =23.5 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{23.5 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.04 \text{ daq}$$

12-o'tish. D yuza D=62 mm l=8 mm, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori h=1 mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi R_z=80 mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, σ_B=598 МПа.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich , kesuvchi qismi materialiyali T15K6, keskich tanasi materialiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16x25 mm, l=160 mm

Geometrik elementlari: γ = 10°; α = 12°; λ = 0, φ = 45°, φ₁ = 45°, r=1 mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun t=h=1 mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. S_o=0.3-0.4 mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab S_o=0.35 mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, T=30...60 daqiqa ([3], 46-b) T=60 daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv}- ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_T \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_T=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv}- Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: K_{nv}=0.8 [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv}- Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: K_{uv} = 1 ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.56} = 224.35$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 224.35}{3.14 \cdot 62} = \frac{224350}{194.68} = 1.152 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1050 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 62 \cdot 1050}{1000} = 204.4 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1050^{-0.15} \cdot 0.73 = 348.8 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{348.8 \cdot 204.4}{60 \cdot 1020} = \frac{71292}{61200} = 1.16 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$$N_{kes} \leq N_{shp}, 1.16 \leq 7.5, \text{ yani ishlov berish mumkin.}$$

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=8$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=8+2+2=12 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{12 \cdot 1}{1050 \cdot 0.35} = 0.032 \text{ daq}$$

13-o'tish. B yuza $D=60.5 \text{ mm}$ $l=8 \text{ mm}$, yarmtoza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=0.75 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=20 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich , kesuvchi qismi materialiyali T15K6, keskich tanasi materialiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16x25 mm, l=160 mm

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^0$; $\alpha = 12^0$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^0$, $\varphi_1 = 45^0$, r=1 mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=0.75$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, T=30...60 daqiqa ([3], 46-b) T=60 daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.75^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.48} = 236 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 236}{3.14 \cdot 60.5} = \frac{236000}{189.97} = 1242 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 60.5 \cdot 1500}{1000} = 284.9 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.75^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 246.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{246.5 \cdot 285}{60 \cdot 1020} = \frac{70331}{61200} = 1.14 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $1.14 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtini hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L = l + y + \Delta$ bu yerda: $y = 2$ mm, keskichni botishi $\Delta = 2$ mm, keskichni chiqishi $l = 8$, $i = 1$ o'tishlar soni

$$L = 8 + 2 + 2 = 12 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{12 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.022 \text{ daq}$$

14-o'tish. D yuza $D = 60$ mm $l = 8$ mm, toza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h = 0.5$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a = 2.5$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B = 598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l = 160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^\circ$; $\alpha = 12^\circ$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^\circ$, $\varphi_1 = 45^\circ$, $r = 1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t = h = 0.5$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o = 0.3 - 0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30\dots60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_f \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_f=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.40} = 250 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 250}{3.14 \cdot 60} = \frac{250000}{188.4} = 1326 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 60 \cdot 1500}{1000} = 282.6 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \text{ ([3], 2.24-j, 50-b)}$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad \text{([3], 2.9-j, 38-b)} \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\phi p}=1, K_{\gamma p}=1, K_{\lambda p}=1, K_{rp}=0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0,79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0,93 = 0,73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 164.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; kVt$

$$N_{kes} = \frac{164.5 \cdot 282.6}{60 \cdot 1020} = \frac{46487}{61200} = 0.75 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}, 0.75 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2$ mm, keskichni botishi $\Delta=2$ mm, keskichni chiqishi $l=8$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=8+2+2=12 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{12 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.022 \text{ daq}$$

15-o'tish. C yuza $D=37$ mm $l=14$ mm, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=1$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=80$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l=160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^0$; $\alpha=12^0$; $\lambda=0$, $\varphi=45^0$, $\varphi_1=45^0$, $r=1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=1$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \quad ([3], 2.19-j, 46-b)$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{pv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$$n_v=1; K_r=1 \quad ([3], 2.2-j, 35-b)$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{pv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{pv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.56} = 224.35$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 224.35}{3.14 \cdot 37} = \frac{224350}{116.2} = 1930 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib haqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 37 \cdot 1500}{1000} = 174.3 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 337.9 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{337.9 \cdot 174.3}{60 \cdot 1020} = \frac{58890}{61200} = 0.96 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$$N_{kes} \leq N_{shp}, 0.96 \leq 7.5, \text{ yani ishlov berish mumkin.}$$

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2$ mm, keskichni botishi $\Delta=2$ mm, keskichni chiqishi $l=14$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=14+2+2=18 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{18 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.034 \text{ daq}$$

16-o'tish. C yuza $D=35.5$ mm $l=14$ mm, yarntoza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=0.75$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=20$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l=160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^0$; $\alpha=12^0$; $\lambda=0$, $\varphi=45^0$, $\varphi_1=45^0$, $r=1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=0.75$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{pv} \cdot K_{nv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_T \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_T=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.75^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.48} = 236 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 236}{3.14 \cdot 37.5} = \frac{236000}{117.75} = 2004 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 35.5 \cdot 1500}{1000} = 167.2 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.75^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 246.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{246.5 \cdot 167.2}{60 \cdot 1020} = \frac{41216}{61200} = 0.67 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $0.67 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=14$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=14+2+2 = 18 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{18 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.034 \text{ daq}$$

17-o'tish. C yuza $D=35$ mm $l=14$ mm, toza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=0.5$ mm. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a=2.5$ mkm ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598$ MPa.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16×25 mm, $l=160$ mm

Geometrik elementlari: $\gamma=10^0$; $\alpha=12^0$; $\lambda=0$, $\varphi=45^0$, $\varphi_1=45^0$, $r=1$ mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=0.5$ mm.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30 \dots 60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.40} = 250 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 250}{3.14 \cdot 35} = \frac{250000}{188.4} = 2274 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500 \text{ daq}^{-1}$ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 35 \cdot 1500}{1000} = 164.85 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 164.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{164.5 \cdot 164.8}{60 \cdot 1020} = \frac{27.117}{61200} = 0.5 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $0.5 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L=l+y+\Delta$ bu yerda: $y=2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta=2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l=14$, $i=1$ o'tishlar soni

$$L=14+2+2=18 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{18 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.034 \text{ daq}$$

18-o'tish. F yuza $D=60 \text{ mm}$ $l=12.5 \text{ mm}$, qora yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h=1.5 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_z=20 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B=598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskich , kesuvchi qismi materialiyali T15K6, keskich tanasi materialiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi 16x25 mm, l=160 mm.

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^0$; $\alpha = 12^0$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^0$, $\varphi_1 = 45^0$, r=1 mm

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t=h=1.5\text{mm}$.
2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_o=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)
Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.
3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30\dots60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_r=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 1.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.65} = 212.12$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 212.12}{3.14 \cdot 60} = \frac{212120}{188.4} = 1125 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1050$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 60 \cdot 1050}{1000} = 197.82 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \quad ([3], 2.24-j, 50-b)$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\varphi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1050^{-0.15} \cdot 0.73 = 493.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; \text{ kVt}$

$$N_{kes} = \frac{493.5 \cdot 197.2}{60 \cdot 1020} = \frac{97624}{61200} = 1.59 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $1.59 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtini hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L = l + y + \Delta$ bu yerda: $y = 2 \text{ mm}$, keskichni botishi $\Delta = 2 \text{ mm}$, keskichni chiqishi $l = 12.5$, $i = 1$ o'tishlar soni

$$L = 12.5 + 2 + 2 = 14.5 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{16.5 \cdot 1}{1050 \cdot 0.35} = 0.045 \text{ daq}$$

19-o'tish. F yuza $D = 60 \text{ mm}$ $l = 12.5 \text{ mm}$, toza yo'nilsin. Dastgoh: Tokorlik revolver 1П365. Ishlov berishga qoldirilgan qo'yim miqdori $h = 0.5 \text{ mm}$. Mexanik ishlov berishdan so'ng yuzaning g'adir-budurligi $R_a = 2.5 \text{ mkm}$ ga teng. Zagotovka materiali Сталь 45, $\sigma_B = 598 \text{ MPa}$.

Kesuvchi asbob: Tokorlik o'tuvchi yig'ma keskichi, kesuvchi qismi materiyali T15K6, keskich tanasi materiyali Polat 40, ko'ndalang kesim yuzasi $16 \times 25 \text{ mm}$, $l = 160 \text{ mm}$

Geometrik elementlari: $\gamma = 10^\circ$; $\alpha = 12^\circ$; $\lambda = 0$, $\varphi = 45^\circ$, $\varphi_1 = 45^\circ$, $r = 1 \text{ mm}$

Kesish maromini belgilaymiz.

1. Kesish chuqurligi. Bir marta o'tishda qo'yim miqdorini olib tashlash uchun $t = h = 0.5 \text{ mm}$.

2. Surish qiymatini aniqlaymiz. $S_0=0.3-0.4$ mm/ayl. ([3], 2.13-j, 42-b)
 Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_0=0.35$ mm/ayl ni qabul qilamiz.
3. Kesishda asosiy harakat tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_v$$

T-keskich turg'unlik davri, $T=30\dots60$ daqiqa ([3], 46-b) $T=60$ daqiqa qabul qilamiz
 Formuladagi koeffitsientlar va daraja ko'rsatkichlarini yozib olamiz.

$$C_v = 350, x = 0.15, y = 0.35, m = 0.20 \text{ ([3], 2.19-j, 46-b)}$$

To'g'rilash koeffitsientlarini e'tiborga olamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_f \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \text{ ([3], 2.1-j, 34-b)}$$

$$n_v=1; K_f=1 \text{ ([3], 2.2-j, 35-b)}$$

$$K_{mv} = 1 * \left(\frac{750}{598} \right)^1 = 1.25$$

K_{nv} - Ishlov berilayotgan yuza xolatini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{nv}=0.8$ [3], 2.5-j, 37-b)

K_{uv} - Kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koef-nt: $K_{uv} = 1$ ([3], 2.6-j, 37-b)

$$K_v = 1.25 \cdot 0.8 \cdot 1 = 1$$

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.5^{0.15} \cdot 0.35^{0.35}} \cdot 1 = \frac{350}{1.40} = 250 \text{ m/daq}$$

4. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot 250}{3.14 \cdot 60} = \frac{250000}{87.92} = 1244 \text{ daq}^{-1}$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovka qilib xaqiqiy aylanishlar chastotasi $n=1500$ daq⁻¹ ni qabul qilamiz.

5. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 60 \cdot 1500}{1000} = 301.44 \text{ m/daq}$$

6. Kesish kuchi P_z ni quyidagi formuladan hisoblab topamiz:

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot v^n \cdot K_p$$

Mavjud ishlov berish sharoiti uchun:

$$C_p = 300, x = 1, y = 0.75, n = -0.15 \text{ ([3], 2.24-j, 50-b)}$$

Kesish kuchidagi to'g'rilash koeffitsienti

$$K_p = K_{mp} \cdot K_{\varphi p} \cdot K_{\gamma p} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$

K_{mp} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b) \quad K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.79$$

$$K_{\phi p} = 1, K_{\gamma p} = 1, K_{\lambda p} = 1, K_{rp} = 0.93 \quad ([3], 2.25-j, 52-b)$$

$$K_p = 0.79 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 0.93 = 0.73$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.5^1 \cdot 0.35^{0.75} \cdot 1500^{-0.15} \cdot 0.73 = 164.5 \text{ N}$$

7. Kesish uchun sarflangan quvvat: $N_{kes} = \frac{P_z \cdot V_{xaq}}{60 \cdot 1020}; kVt$

$$N_{kes} = \frac{164.5 \cdot 301.4}{60 \cdot 1020} = \frac{66242.5}{61200} = 0.81 \text{ kVt}$$

8. Dastgoh yuritmasi quvvati yetarli ekanligini tekshiramiz:

$$N_{shp} = N_d \cdot \eta = 10 \cdot 0.75 = 7.5 \text{ kvt};$$

$N_{kes} \leq N_{shp}$, $0.81 \leq 7.5$, yani ishlov berish mumkin.

9. Asosiy vaqtni hisoblaymiz.

$$T_a = \frac{L \cdot i}{n \cdot S}$$

Keskichni ishchi yurish uzunligi $L = l + y + \Delta$ bu yerda: $y = 2$ mm, keskichni botishi $\Delta = 2$ mm, keskichni chiqishi $l = 12.5$, $i = 1$ o'tishlar soni

$$L = 12.5 + 2 + 2 = 16.5 \text{ mm}$$

$$T_a = \frac{16.5 \cdot 1}{1500 \cdot 0.35} = 0.045 \text{ daq}$$

010. VERTIKAL PARMALASH OPERATSIYASI.

1-o'tish. C yuzada $D = 5$ mm $l = 6.5$ mmli I teshik o'lcham parmalansin.

Zagotovka materiali Po'lat 45 bo'lib, uning qattiqligi 197 HB, $\sigma_B = 598$ MPa ga teng. Kesuvchi asbob va uning geometrik parametrlari: Spiral parma $D = 5$ mm, kesuvchi qism materiali, tezkesar po'lat P6M5.

1. Kesish chuqurligini belgilaymiz.

$$t = D/2 = 5/2 = 2.5 \text{ mm.}$$

2. Surish qiymatini aniqlaymiz.

$$S_o = 0.20 - 0.25 \text{ mm/ayl.} \quad ([3], 2.38-j, 62-b)$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_o = 0.25$ mm/ayl ni qabul qilamiz.

3. Parmani turg'unlik davrini aniqlaymiz.

$$T = 25 \text{ daqiqa qabul qilamiz.} \quad ([3], 2.43-j, 66-b)$$

4. Kesishda asosiy harakatni tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v \cdot D^q}{T^m \cdot S^y} \cdot K_v \text{ m/daq}$$

Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarni yozib olamiz.

$C_v=7, q=0.40, y=0.70, m=0.2$ ([3], 2.41-j, 64-b)

To'g'rilash koeffitsentini topamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{lv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_{\Gamma} \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$n_v = -0.9; K_{\Gamma} = 1$ ([3], 2.2-j, 35-b)

$$K_{mv} = 1 \cdot \left(\frac{750}{598} \right)^{-0.9} = 0.35$$

K_{uv} - Kesuvchi asbob kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{uv} = 1 \quad ([3], 2.6-j, 37-b)$$

K_{lv} - Teshik uzunligini xisobga oluvchi koeffitsient

$$K_{lv} = 1 \quad ([3], 2.4-j, 67-b)$$

$$K_v = 0.35 \cdot 1 \cdot 1 = 0.35$$

$$V = \frac{7 \cdot 5^{0.4}}{25^{0.2} \cdot 0.25^{0.7}} \cdot 0.35 = \frac{7 \cdot 1.9}{1.9 \cdot 0.36} \cdot 0.35 = 8.23 \frac{m}{daq}$$

5. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D} = \frac{1000 \cdot 8.23}{3.14 \cdot 5} = 327$$

Dastgoh pasporti bo'yicha aylanishlar chastotasini korektirovka qilib haqiqiy aylanishlar chastotasi $n = 320$ ayl/daq qabul qilamiz.

6. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 5 \cdot 320}{1000} = 8.04$$

7. Burovchi momentni aniqlaymiz:

$$M_{kp} = 10 \cdot C_m \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

Burovchi moment uchun:

$$C_m = 0.0345; q=2.0; y=0.8; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

$$K_p = K_{mp}$$

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b)$$

$$K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.84$$

U xolda:

$$M_{kp} = 10 \cdot 0.0345 \cdot 5^2 \cdot 0.25^{0.8} \cdot 0.84 = 5.92 \text{ N} \cdot \text{m}$$

8. O'q bo'yicha kuchni hisoblaymiz:

$$P_0 = 10 \cdot C_p \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

$$C_p = 68; q = 1.0; y = 0.7; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

U xolda:

$$P_0 = 10 \cdot 68 \cdot 5^1 \cdot 5 \cdot 0.84 = 4569 \text{ N}$$

9. Kesishdagi quvvat :

$$N_g = \frac{M_{kp} \cdot n}{9750} = \frac{5.92 \cdot 320}{9750} = 0.19 \text{ kv}$$

10. Asosiy vaqt:

$$T_{as} = 1 \cdot \frac{L}{n \cdot S} = 1 \cdot \frac{8.5}{320 \cdot 0.25} = 0.11 \text{ daq}$$

Bu yerda :

$$L = y + \Delta + l = 6.5 + 1 + 1 = 8.5 \text{ mm};$$

bu yerda: $y = 1 \text{ mm}$, parmani botishi

$$\Delta = 1 \text{ mm, parmani chiqishi,} \quad l = 6.5 \text{ mm, teshik uzunligi.}$$

015. VERTIKAL PARMALASH OPERATSIYASI.

1-o'tish. F yuzada $D = 8 \text{ mm}$ $l = 8 \text{ mm}$ li 6 ta K teshik ketma – ket parmalansin. Zagotovka materiali Po'lat 45 bo'lib, uning qattiqligi 197 HB, $\sigma_B = 598 \text{ MPa}$ ga teng. Kesuvchi asbob va uning geometrik parametrlari: Spiral parma $D = 5 \text{ mm}$, kesuvchi qism materiali, tezkesar po'lat P6M5.

3. Kesish chuqurligini belgilaymiz.

$$t = D/2 = 5/2 = 4 \text{ mm.}$$

4. Surish qiymatini aniqlaymiz.

$$S_0 = 0.20 - 0.25 \text{ mm/ayl.} \quad ([3], 2.38-j, 62-b)$$

Dastgoh pasporti bo'yicha korektirovkalab $S_0 = 0.25 \text{ mm/ayl}$ ni qabul qilamiz.

3. Parmani turg'unlik davrini aniqlaymiz.

$$T = 25 \text{ daqiqa qabul qilamiz.} \quad ([3], 2.43-j, 66-b)$$

4. Kesishda asosiy harakatni tezligini aniqlaymiz.

$$v = \frac{C_v \cdot D^q}{T^m \cdot S^y} \cdot K_v \text{ m/daq}$$

Formuladagi koeffitsentlar va daraja ko'rsatkichlarni yozib olamiz.

$$C_v = 7, q = 0.40, y = 0.70, m = 0.2 \quad ([3], 2.41-j, 64-b)$$

To'g'rilash koeffitsentini topamiz.

$$K_v = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{lv}$$

K_{mv} - ishlov berilayotgan materialni xisobga oluvchi koeffitsent;

$$K_{mv} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B} \right)^{n_v} \quad ([3], 2.1-j, 34-b)$$

$$n_v = -0.9; K_r = 1 \quad ([3], 2.2-j, 35-b)$$

$$K_{mv} = 1 \cdot \left(\frac{750}{598} \right)^{-0.9} = 0.35$$

K_{uv} - Kesuvchi asbob kesuvchi qismi materialini xisobga oluvchi koeffitsient;

$$K_{uv} = 1 \quad ([3], 2.6-j, 37-b)$$

K_{lv} - Teshik uzunligini xisobga oluvchi koeffitsient

$$K_{lv} = 1 \quad ([3], 2.4-j, 67-b)$$

$$K_v = 0.35 \cdot 1 \cdot 1 = 0.35$$

$$V = \frac{7 \cdot 8^{0.4}}{25^{0.2} \cdot 0.25^{0.7}} \cdot 0.35 = \frac{7 \cdot 2.3}{1.9 \cdot 0.36} \cdot 0.35 = 8.23 \frac{m}{daq}$$

5. Shpindelni aylanishlar chastotasini hisoblaymiz.

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D} = \frac{1000 \cdot 8.23}{3.14 \cdot 8} = 327.6$$

Dastgoh pasporti bo'yicha aylanishlar chastotasini korektirovka qilib haqiqiy aylanishlar chastotasi $n = 320$ ayl/daq qabul qilamiz.

6. Kesish jarayonida asosiy harakatning haqiqiy tezligi:

$$V_{xaq} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 8 \cdot 320}{1000} = 8.04$$

7. Burovchi momentni aniqlaymiz:

$$M_{kp} = 10 \cdot C_m \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

Burovchi moment uchun:

$$C_m = 0.0345; q=2.0; y=0.8; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

$$K_p = K_{mp}$$

$$K_{mp} = \left(\frac{\sigma_B}{750} \right)^n \quad n=0.75 \quad ([3], 2.9-j, 38-b)$$

$$K_{mp} = \left(\frac{598}{750} \right)^{0.75} = 0.84$$

U xolda:

$$M_{kp} = 10 \cdot 0.0345 \cdot 8^2 \cdot 0.25^{0.8} \cdot 0.84 = 5.92 \text{ N} \cdot \text{m}$$

8. O'q bo'yicha kuchni hisoblaymiz:

$$P_0 = 10 \cdot C_p \cdot D^q \cdot S^y \cdot K_p$$

$$C_p = 68; q=1.0; y=0.7; \quad ([3], 2.45-j, 67-b)$$

U xolda:

$$P_0 = 10 \cdot 68 \cdot 8^1 \cdot 5 \cdot 0.84 = 4569 \text{ N}$$

9. Kesishdagi quvvat :

$$N_e = \frac{M_{kp} \cdot n}{9750} = \frac{5.92 \cdot 320}{9750} = 0.19 \text{ kv}$$

10. Asosiy vaqt:

$$T_{as} = 6 \cdot \frac{L}{n \cdot S} = 6 \cdot \frac{8.5}{320 \cdot 0.25} = 0.66 \text{ daq}$$

Bu yerda :

$$L = y + \Delta + l = 6.5 + 1 + 1 = 8.5 \text{ mm};$$

bu yerda: $y = 1 \text{ mm}$, parmani botishi

$\Delta = 1 \text{ mm}$, parmani chiqishi, $l = 6.5 \text{ mm}$, teshik uzunligi.

2.5. Vaqt me'yorini xisobi

005- Tokarlik operatsiyasi

Texnik vaqtni me'yorlash seriyali va yalpi ishlab chiqarish sharoitlarida hisobiy analitik usul yordamida topiladi. Bizning holatga ko'ra ishlab chiqarish - katta seriyali. Partiyadagi detallar soni – 158 dona.

Donaviy kalkulyasion vaqt $T_{d.k.}$ katta seriyali ishlab chiqarish sharoitida quyidagi formula yordamida aniqlanadi:

$$T_{d.k.} = (T_a + T_y K_{TB}) \left(1 + \frac{a_{abs} + a_{otl}}{100} \right), ([8], 24\text{-bet.})$$

bu erda, T_a - asosiy vaqt,

$$\begin{aligned} \sum T_a &= 0.04 + 0.026 + 0.026 + 0.05 + 0.38 + 0.19 + 0.19 + 0.04 + 0.032 \\ &\quad + 0.022 + 0.022 + 0.034 + 0.034 + 0.034 + 0.045 + 0.045 \\ &= 1.22 \text{ daq.} \end{aligned}$$

T_{yo} - yordamchi vaqt,

$$T_{yo} = t_{o'r} + t_{oit} + t_{oil} ([8], 18\text{-bet.})$$

$t_{o'r}$ - zagotovkani o'rnatish uchun sarflanadigan vaqt; t_{oit} - o'tishlarorasi vaqt;

t_{oil} - detalni o'lchash uchun sarflanadigan vaqt;

$t_{o'r} = 1 \text{ min}$ ([8], 56-bet, karta 2.)

$t_{o't} = 11,09 \text{ min}$ ([8], karta 20.)

1-o'tish- 0.15 2-o'tish- 0.6 3-o'tish- 0.7 4-o'tish- 0.89 5-o'tish- 0.9

6-o'tish- 0.15 7-o'tish- 0.3 8-o'tish- 0.6 9-o'tish- 0.5 10-o'tish- 0.6

11-o'tish- 0.23 12-o'tish- 0.8 13-o'tish- 0.7 14-o'tish- 0.7 15-o'tish- 0.7

16-o'tish- 0.18 17-o'tish- 0.8 18-o'tish- 0.4 19-o'tish- 0.5 20-o'tish- 0.4

21-o'tish- 0.19

$t_{o'l} = 1 \text{ min}$ ([8], 207-bet, karta 43.)

$$T_{yo} = 1 + 11,09 + 1 = 13.09 \text{ daq.}$$

Qo'shimcha vaqtni to'g'rilash koeffitsienti katta seriyali ishlab chiqarish sharoitida $K_{TB} = 1$ ([8], 54-bet).

$a_{abs} = 4\%$

$a_{otl} = 4\%$ ([8], karta 46.)

$$T_{d.k.} = (1.22 + 13.09 \cdot 1) \cdot \left(1 + \frac{4 + 4}{100}\right) = 14.72 \text{ daq}$$

010-parmalash operatsiyasi.

Donaviy kalkulyasion vaqt $T_{d.k.}$ katta seriyali ishlab chiqarish sharoitida quyidagi formula yordamida aniqlanadi:

$$T_{d.k.} = (T_a + T_y K_{TB}) \left(1 + \frac{a_{abs} + a_{otl}}{100}\right), ([8], 24-bet.)$$

bu erda, T_a - asosiy vaqt,

$$\sum T_a = 0,11 = 0.11 \text{ daq.}$$

T_{yo} - yordamchi vaqt,

$$T_{yo} = t_{o'r} + t_{oit} + t_{otl} ([8], 18-bet.)$$

$t_{o'r}$ - zagotovkani o'rnatish uchun sarflanadigan vaqt; $t_{o't}$ - o'tishlarorasiidagi vaqt;

$t_{o'l}$ - detalni o'lchash uchun sarflanadigan vaqt;

$t_{o'r} = 0.5 \text{ min}$ ([8], 96-bet, karta 16.)

$t_{o't.}=0,0$ min ([8], karta 20.)

$t_{o'l}=0,2$ min ([8], 207-bet, karta 43.)

$$T_{yo} = 0,5 + 0,0 + 0,2 = 0.7 \text{ daq.}$$

Qo'shimcha vaqtni to'g'rilash koeffitsienti o'rta seriyali ishlab chiqarish sharoitida

$K_{TB}=1$ ([8], 54-bet).

$a_{abs}=4\%$

$a_{otl}=4\%$ ([8], karta 46.)

$$T_{d.k.} = (0.11 + 0.7 \cdot 1) \cdot \left(1 + \frac{4 + 4}{100}\right) = 0.74 \text{ daq}$$

015-parmalash operatsiyasi.

Donaviy kalkulyasion vaqt $T_{d.k.}$ katta seriyali ishlab chiqarish sharoitida quyidagi formula yordamida aniqlanadi:

$$T_{d.k.} = (T_a + T_y K_{TB}) \left(1 + \frac{a_{abs} + a_{otl}}{100}\right), ([8], 24-bet.)$$

bu erda, T_a - asosiy vaqt,

$$\sum T_a = 0,66 = 0.66 \text{ daq.}$$

T_{yo} - yordamchi vaqt,

$$T_{yo} = t_{o'r} + t_{o't} + t_{o'l} ([8], 18-bet.)$$

$t_{o'r}$ - zagotovkani o'rnatish uchun sarflanadigan vaqt; $t_{o't}$ - o'tishlarorasiidagi vaqt;

$t_{o'l}$ - detalni o'lchash uchun sarflanadigan vaqt;

$t_{o'r}=0,5$ min ([8], 96-bet, karta 16.)

$t_{o't.}=0,0$ min ([8], karta 20.)

$t_{o'l}=0,2$ min ([8], 207-bet, karta 43.)

$$T_{yo} = 0,5 + 0,0 + 0,2 = 0.7 \text{ daq.}$$

Qo'shimcha vaqtni to'g'rilash koeffitsienti o'rta seriyali ishlab chiqarish sharoitida

$K_{TB}=1$ ([8], 54-bet).

$a_{abs}=4\%$

$a_{otl}=4\%$ ([8], karta 46.)

$$T_{d.k.} = (0.66 + 0.7 \cdot 1) \cdot \left(1 + \frac{4 + 4}{100}\right) = 1.26 \text{ daq}$$

3.KONSTRUKTORLIK QISM.

3.1. Dastgox moslamasini bayoni va xisobi.

Zagatovkalar ishlov berish uchun moslamalarga o'rnatish elementlaridan foydalanib bazalanadi. O'rnatish elementlari (tayanchlar)ni asosiy va yordamchi turlari mavjud. Zagatovkani o'rnatilganda hamma yoki bir necha erkinlik

darajasini yo'qotuvchi elementlar asosini tayanchlar deb yuritiladi va ular zagotovkani fazodagi xolatini aniqlaydi. Ular asosan qo'zg'almas bo'ladi.

Zagotovkaning asosiy baza yuzasi moslama stolga o'rnatiladi. Yon yuzalardan baza sifatida GOST 13440-68 va GOST13441-68 bo'yicha tayyorlangan doimiy tayanchlardan foydalaniladi. Doimiy tayanchlar odatda ikki tomoni ochiq qilib tayyorlangan moslama tanasidagi teshiklarga o'rnatilib, yeyilgandan so'ng almashtiriladi. Bizning moslamamizda doimiy tayanchlar moslama stoliga maxkamlangan kronshteynlarga o'rnatiladi.

Moslamada detalni qisish kuchini hisoblash

Maxkamlash kuchi ishlov berish jarayonida xosil bo'ladigan kuchlarga qarshi turuvchi va zagotovkani muvozanat xolatini ta'minlovchi kuchdir. Maxkamlash kuchi ishlov berish jarayonida zagotovkaga ta'sir qilayotgan kuchlardan kelib chiqib aniqlanadi.

Parmalash jarayonida xosil bo'layotgan o'q bo'yicha kuchga tayanchlardagi reaksiya kuchlari qarshilik qiladi.

$$\sum P = \sum R$$

Shuning uchun 4-rasmda ko'rsatilgan xolatda maxkamlash kuchini xisoblashda parmalashda xosil bo'layotgan burovchi moment e'tiborga olinadi.

Sxemadagi maxkamlash kuchi W quyidagi formuladan aniqlanadi:

$$W = \frac{K \cdot M_{\text{kp}}}{f_1 \frac{b}{2} + f_2 a}$$

$M_{\text{kp}} = 114 \text{ N}\cdot\text{m}$ - burovchi moment.

$f_1 = f_2 = 0.16$ - ishqalanish koeffitsienti [(6), 10-jad. 85-bet].

Kesish kuchlarini o'zgaruvchanligini hisobga olgan xolda, maxkamlash kuchlarini hisoblash chog'ida kesish kuchlarini K extiyot koeffitsient kiritish bilan ko'paytirib olinadi. Bu bilan zagotovkani maxkamlash ishonchliligi oshiriladi. Bu

koefitsient kesish kuchlarini o'zgaruvchanligiga olib keluvchi omillarini hisobga oladi.

Buning uchun muayyan texnologik amal uchun K extiyot koefitsientini differentsiallangan xolda aniqlanadi. K ni miqdorini quyidagi koefitsientlar ko'paytmasi ko'rinishida yozish mumkin.

$$K=K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_6$$

bunda, $K_0=1,5$ –kafolatlagan extiyot koefitsienti; [(6), 85-bet]

$K_1=1$ texnologik bazalarni xolatini hisobga oladi. [(6), 85-bet]

$K_2=1,1$ -kesish asbobini o'tmaslanishini hisobga oladi. [(6), 9-jad. 85-bet]

$K_3=1,2$ -kesish asbobiga ta'sir etuvchi zarbiy kuchlarni hisobga oladi.

[(6), 85-bet]

$K_4=1$ -kuch yuritmasidagi kuchlarni barqarorligini hisobga oladi.

[(6), 85-bet]

$K_5=1$ -qo'lda ma'kamlash mexanizmini xarakterlaydi. [(6), 85-bet]

$K_6=1,5$ kontakt zonasi chegaralanmagan bazaviy yuzaga o'rnatilganda. [(6),85-bet]

$$K= 1,5 \cdot 1 \cdot 1,1 \cdot 1,2 \cdot 1 \cdot 1 \cdot 1,5=2,97$$

Loyixa hisobi bajarilganda zagotovkani o'rnatish va maxkamlash sxemasi xamda uni siljituvchi kuchlarni qiymati, yo'nalishi va ta'sir nuqtalari ma'lum bo'lishi kerak. Qisish kuchlari qiymatini aniqlash zagotovkani barcha ta'sir qiluvchi kuchlar natijasidagi muvozanat shartini ko'rib chiqish statika masalasiga keltiriladi. Ko'p uchraydigan o'rnatish va maxkamlash sxemalari uchun zagotovkalarini qisish kuchlarini aniqlash zarur.

$$M_{kp}=114 \text{ N}\cdot\text{m}=11400 \text{ kGs}$$

$$W = \frac{K \cdot M_{kp}}{f_1 \frac{b}{2} + f_2 a} = \frac{2,97 \cdot 11400}{0,16(42 + 54)} = 767 \text{ N}$$

$$b=42\text{mm}; \quad a=54\text{mm};$$

Loyixalanayotgan moslamada porshenli pnevmoslindrdan foydalanamiz. Bizga kerak bo'lgan $W=767$ N kuchni xosil qilish uchun porshenning zaruriy diametrini quyidagi formuladan aniqlaymiz:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \rho n}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 767}{3,14 \cdot 0,04 \cdot 0,85}} = 98 \text{ mm}$$

$D=100$ mm qabul qilamiz. ([4]; 4-j;182-bet);

ρ = havo bosimi , $\rho=4$ kg/sm²

n = yo'qotish ko'rsatkichi, $n=0.85$

Moslamani aniqlikka hisoblash.

Moslamani aniqlikka hisoblash zagotovkani moslamada o'rnatishning eng afzal sxemasini tanlash maqsadida bajariladi. Moslama talablarga javob berishi uchun quyidagi shart bajarilishi kerak.

$$\varepsilon \leq [\delta]$$

Umumiy xatoligini xisoblaymiz

$$\varepsilon = \sqrt{\varepsilon_{\delta}^2 + \varepsilon_3^2 + \varepsilon_{IP}^2}$$

ε_{δ} - bazalash xatoligi;

Bazalashning o'rnatish xatoligi.

$$\varepsilon = \frac{\delta}{2} + x,$$

Bu yerda; x – radial tebranish, buni biz 0 deb qabul qilamiz, shunda shart quyudagiga teng bo'ladi:

$$\varepsilon = \frac{0,12}{2} + 0 = 0,06\text{mm} = 60\text{mkm}$$

$\delta=0,12$ mm- h10 uchun dopusk;

ε_3 -maxkamlash xatoligi;

$\varepsilon_3 = 90\text{mkm}$ ([4];4.12-jad;79-bet);

$\varepsilon_{\text{ИП}}$ - moslamani qolgan boshqa xatoliklari.

$$\varepsilon_{\text{ИП}} = \sqrt{\sum s^2 + \sum e^2 + \sum \varepsilon_{\text{II}}^2}$$

s =zazor;

e =konstruksion vtuka dopuski;

$\varepsilon_{\text{II}}=0$ asboblarni siljish xatoligi;

$$\Sigma s = (s_1 + s_2) \cdot 0,5 = (0,018 + 0,006) \cdot 0,5 = 0,012 \text{ mm} = 12 \text{ mkm}$$

$$\Sigma e = e_1 + e_2 = 0,005 + 0,005 = 0,01 \text{ mm} = 10 \text{ mkm}$$

ε_{II} = asboblarni siljish xatoligi;

$$\varepsilon_{\text{II}} = \varepsilon_{\text{H}} + \varepsilon_{\text{Y}} + \varepsilon_{\text{C}}$$

$\varepsilon_{\text{Y}}=0$ moslamani stanokka o'r'nash xatoligi;

$$\varepsilon_{\text{H}} = \text{moslamani yeyilishi}; \quad \varepsilon_{\text{H}} = \text{H} = \beta_2 N = 0,002 \cdot 30000 = 30 \text{ mkm} = 0,03 \text{ mm}$$

$$\beta_2 = 0,002$$

N =yillik norma;

ε_{C} – moslamani dastgohga o'rnatish xatoligi, $\varepsilon_{\text{C}} = 0,1 - 0,2 \text{ mm}$.

Qabul qilamiz $\varepsilon_{\text{C}} = 0,02 \text{ mm} = 20 \text{ mkm}$,

$$\varepsilon_{\text{II}} = 30 + 0 + 20 = 50 \text{ mkm}$$

$$\varepsilon_{\text{ИП}} = \sqrt{12^2 + 10^2 + 50^2} = 52 \text{ mkm}$$

$$\varepsilon = \sqrt{\varepsilon_{\text{S}}^2 + \varepsilon_{\text{3}}^2 + \varepsilon_{\text{ИП}}^2} = \sqrt{60^2 + 90^2 + 52^2} = 118 \text{ mkm}$$

Demak texnologik qoyimlar to'g'ri o'lchamda bajarilishi 120 mkm va boshqa muxim umumiy xatolik $\varepsilon_{\text{доп}} > \varepsilon_{\text{общ}}$, shunday qilib $120 > 118$ – loyixalanayotgan moslama (konduktor)da talab etilgan aniqlikdagi teshik olish mumkin.

3.2. Nazorat moslamasini bayoni va xisobi.

Bizga berilgan detalimizni indikatorlar yordamida nazoratdan o'tkazamiz. Nazorat moslamasini xatoligi hisobiy kattaligi quyidagicha bo'ladi.

$$\Delta_{moslama} = \Delta_1^2 + \Delta_2^2 + \sqrt{\Delta_3^2} + \Delta_4^2 + \Delta_5^2 + \Delta_6^2$$

Bu yerda $\Delta_1 = 0,005$ mm –moslama o'rnatish uzellarini tayyorlashda chiziqli o'lcham bo'yicha xatolik;

$\Delta_2 = 0$ uzatish qurilmalarining sistematik xatoligi;

$\Delta_3 = 0$ o'rnatish xatoligi;

$\Delta_4 = 0$ tekshirilayotgan detal o'lchov bazasini o'rnatish uzal ishchi yuzasi bilan mos tushgandagi noaniqlik

$\Delta_5 = 0,005$ mm tasodifiy xatolik,

$\Delta_6 = 0,001$ mm qollanilayotgan o'lchash uslubiy xatolik.

Bulardan kelib chiqadiki moslama xatoligi

$$\Delta_{moslama} = 0,005^2 + 0^2 + \sqrt{0^2} + 0,01^2 + 0^2 + 0,001^2 = 0,057 \text{ mm}$$

Nazorat qilinayotgandagi xatolikning hisobiy qiymati quyidagi talabni qanoatlantirishi kerak.

$$\Delta_{pr} \ll \Delta_{moslama} \ll T_k$$

$T_k = 0,08$ mm - bu yerda nazorat qilinayotgan ruxsat etilayotgan chetlanish maydoni

3.3. Kesuvchi asbobni bayoni va hisobi

Tokirlik keskichini loyihalash.

Dastlab kesish kuchini yuqoridagi formula yordamida aniqlab olamiz

$$P_z = \frac{1020 \cdot 60 \cdot N}{V} = \frac{61200 \cdot 5.1}{88} = 3546$$

Derjavka enini toppish fo'rmulasi

$$b = \sqrt[3]{\frac{6 \cdot P_z \cdot l}{k^2 \cdot \sigma_{u.g}}}, \text{ MM}$$

P_z –kesish kuchi H;

l – keskich kesuvchi qismi uzunligi mm;

$\sigma_{u.d.}$ – derjavka materialini mustaxkamligi, MPa.

Uglerodli po'latlar uchun $\sigma_{u.g} = 200-300$ МПа, termik ishlov berilgan uglerotli po'latlar uchun $\sigma_{u.g} = 400-600$ МПа.

$$h = k \cdot b, \quad k = 1; 1,2; 1,6; 2,0; \quad k = 1$$

$$b = \sqrt[3]{\frac{6 \cdot 3546 \cdot 11}{(1)^2 \cdot 200}} = 13 \text{ мм}$$

$$h = 1 \cdot 13 = 13 \text{ мм}$$

keskich derjavkasini o'lchamini tanlaymiz $h \times b (k=1) = 16 \times 16$

Yuqori kuchlanishdagi to'g'ri burchakli keskich mustaxkamligini aniqlash

$$P_{z \text{ don}} = \frac{b \cdot h^2 \cdot \sigma_{u.g}}{6 \cdot l}, \quad H$$

b va h – derjavka tomonlari, мм

$\sigma_{u.g}$ – derjavka materialini mustaxkamligi, МПа

l – keskich kesuvchi qismi uzunligi мм.

$$P_{z \text{ don}} = \frac{16 \cdot 16^2 \cdot 200}{6 \cdot 11} = 12412 \text{ N}$$

Yuqori kuchlanishdagi keskich bikirligi aniqlash

$$P_{z \text{ жестк}} = \frac{3 \cdot f \cdot E \cdot I}{l^3}, \quad H$$

f – keskichning ruxsat berilgan egilishi, м (qora ishlov berish uchun $f = 0,1 \cdot 10^{-3}$; toza ishlov berish uchun $f = 0,05 \cdot 10^{-3}$);

E – keskich materialini elastililigi, МПа (uglerotli po'lat uchun $E = 1,9 \cdot 10^5 \dots 2,15 \cdot 10^5$);

I – derjavkani inersiya momenti, мм⁴ (to'g'ri burchakli uchun $I = B \cdot H^3 / 12$);

l – keskich kesuvchi qismi uzunligi, мм.

$$I = \frac{16 \cdot 16^3}{12} = 5461 \text{ мм}^4$$

$$P_{z \text{ жестк}} = \frac{3 \cdot 0,1 \cdot 1,9 \cdot 10^5 \cdot 5461}{11^3} = 23386$$

Резец обладает достаточными прочностью и жесткостью в случае:

$$P_{z \text{ don}} > P_z < P_{z \text{ жестк}} \quad 12412 > 3546 < 23386$$

Almashinuvchan tepadan qatiriladigan keskich plastinalari uch burchakli-, to'rt burchakli-, besh burchakli- va olti burchakli qattiq qotishmali bo'ladi, po'lat va cho'yan zagatovkalarga ishlov berish uchun.

Keskichning geometric parametrlari

Asosiy burchak $\varphi = 90^\circ$ uch burchakli plastinani tanlaymiz. Old tomonidagi burchak γ ayrim xollarda mos ravishda bir xil 12° va 10° , orqa burchak $\alpha = 8^\circ$, kesadigon qismini cheti $\lambda = 3^\circ$

Keskich uchining radiusi $r = 0.4$ mm

Q vintning uzulish kuchini aniqlash $\sigma_g = 500$ МПа. Po'lat 45 vint uchun kallaksimon, qattiqligi HRC₃ 35-40:

$$Q = \frac{\pi \cdot D_g^2 \cdot \sigma_g}{4}, H$$

D_g – vint diametiri, мм M6 ($D_g = 6$ мм)

σ_g – vint materialini mustaxkamligi, МПа

$$Q = \frac{3,14 \cdot 6^2 \cdot 500}{4} = 14130 H$$

Yuqori kesish kuchini aniqlash: $P_{z, max} \leq 0,7 \cdot Q$.

$$3546 < 9891$$

4. XAYOT FAOLIYATI XAVFSIZLIGI

Detalga ishlov berish jarayoni GOST 123-002-85 bo'yicha ishchilar mehnatini xavfsizlik sharoitlarini inobatga olgan holda tuzilgan texnologik jarayon metall qirqish dastgohlaridan iborat bo'lgan ishlab chiqarish tizimidir. Texnologik

jarayonda quyidagi stanoklar ishlatiladi tokarlik, frezerlash, parmalash, zatochkali va boshqa stanoklar. Dastgohlar moslangan va kesuvchi asboblar, moslamalar va qurilmalar bilan ta'minlangan. Operatsiyalar stanokdan – stanokga o'tadi va oxirida xomashyodan detal bo'lib chiqadi. Bu dastgohlar universal va yarim avtomatikdir. Jarayonda detal bir dastgohdan ikkinchi dastgohga maxsus qurilma bilan uzatib berililadi.

Bo'limda bir nechta zararli va havfli omillar mavjud. Zararli omillar birinchi mexanik ishlov berishdagi, ya'ni kesib ishlashdagi ajraladigan chang, tovush, titrash. Chang odam organizmiga kirib nafas olish yo'llarini zararlaydi va ko'z pardasini ishdan chiqarishi mumkin. Vibratsiya, ya'ni tebranish tufayli kasb kasalliklari paydo bo'ladi. Chiqadigan tovush odamning miyasiga ta'sir etib, uni charchatadi va ma'lum kasalliklarni kelib chiqishiga sabab bo'ladi.

Xavfli omillar bu metallga ishlov bergan vaqtida strujka, asbob siniqlari uchib odamga jarohat yetkazishi mumkin. Bundan tashqari havfli omillarning biri elektr toki. Chunki hamma jixozlar elektr toki bilan ishlaydi.

Stanoklar ishlagan vaqtida odamga strujkalar, siniq instrumentlar qismi jaroxat yetkazishi mumkin. Barcha dastgohlar elektr tokida ishlaydi, shuning uchun ishchilar elektr shikastlanishga uchrashi mumkin. Bo'limda quyidagi zararli moddalar (metall changi, texnologik suyuqlikni parlari, abraziv-metall changi, ajralib chiqadigan issiqliklar, shovqin, titrash, nurlanishlar) mavjud bo'lishi mumkin va ular odamga ta'sir qiladi.

Ularni normativ me'yorlari SanPiN-93 xujjatida belgilangan. Ishchi joylarini yaxshilash uchun bo'limda issiq va sovuq suv, ichimlik suvi, dam olish joylari ko'zda tutilgan. Ishlov berish vaqtida ajralib chiqqan chiqindilar yer ostidagi konveyer yordamida tashqariga olib tashlanadi.

Yong'inning oldini olish uchun signalizatsiya, yong'in shiti, yong'in gidranti mavjud. Seh bir etajli binoda joylashgan bo'lib, svetaeratsion fonarlar, ventilyatsiya va tabiiy yorug'lik bilan ta'minlangan. Barcha xavfli zonalarining atrofi o'ralgan. Dastgohlar maxsus fundamentga o'rnatilgan. Bo'limda zaruriy

elektr xavfsizlik qoidalari ko'zda tutilgan. Texnologik jarayon mexanizatsiyalangan va avtomatlashtirilgan.

Texnologik jarayonni mexanizatsiyalash va avtomatlashtirish mehnat sharoitini yengillashtiradi. Mehnat sig'imi va yordamchi vaqt ham kamayadi. SHuning uchun zagotovka tsexdan va tashqaridan transportyor yordamida tashiladi. Osmo kran yordamida dastgohlar montaj va demontaj qilinadi. Chiqqan chiqindilar yer ostidagi konveyer yordamida olib tashlanadi. Qo'llanilgan moslamalar iloji boricha mexanizatsiyalangan bo'lishi lozim. Og'ir yuk va dastgohlarni ko'chirish uchun kranbalka qo'llaniladi.

Bo'limda harakatlanish va transportda o'tish yo'llari ham majud, ular me'yor bo'yicha yo'llar – 2000mm va o'tish joylari dastgohdan 800 – 1200 mm teng bo'lishi shart. Ularning soni texnologik jarayonning katta - kichikligiga karab olinadi. Odamning o'lchovi 800mm olinadi. Odam va stanok orasidagi masofa 1500mm qilib belgilab olinadi.

Xavfsiz va zaxarlanishsiz ish usulini tayorlashni ta'minlash.

Ish zonasining havosini sog'lomlashtirish uchun ishlab chiqarish jarayonida quyidagi meteorologik sharoitlarni, ya'ni harorat – 18-27 °S, namlik – 40-75 %, havo harakat tezligi – 0,3 – 3 m/s, atmosfera bosimi – 710-725 mm.sim.ust. da bo'lishi kerak.

Ishlab chiqarish korxonalarida havoning harorati boshqarilmasa $t=18-25\%$ dan $t=30\%$ 3gacha ko'tarilib ketishi mumkin. SHuning uchun GOST 12.1-006-88 bo'yicha va SN247-81ga asoslanib optimal iqlimiy sharoitlar belgilanadi.

Qishda $t=17\ 19^0\ \varphi=40\ 60\%$

Yozda $t=20^0\ 22^0\ \varphi=40\ 60\%$

Ishlab chiqarish binolari uchun umumiy havo almashinuvini quyidagicha topamiz.

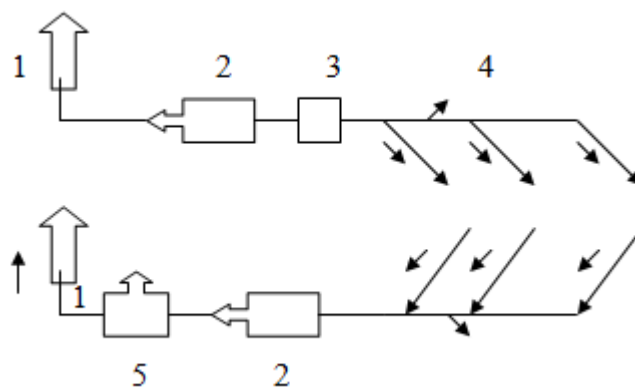
$$L_{tr} = L_{vit} = \frac{Q_{cap}\phi}{C(t_{um} - t_{np}) \cdot p}; \quad m^3/soat.$$

$$Q_{sarf} = Q_{um.} + Q_p + Q_m = 300000 + 20000 + 180000 = 500000$$

L_{tr} va L_{vit} – kelayotgan va chiqib ketayotgan havo qiymati.

t_{it} va t_{vim} – kelayotgan va chiqib ketayotgan havo harorati

$$L_{tr} \text{ va } L_{vit} = \frac{500000}{0,24(30 - 22)1,73} = 222000 \text{ m}^3/\text{soat}.$$



4.1. - rasm. Havoni beradigan va havoni tortadigan havo almashtirish sistemasi:

1 – diflektor; 2 – ventilyator; 3 – sovitadigan muzlatgich yoki kalorifer; 4 – xavo beruvchi trubalar; 5 – tsiklon yoki filʼtr.

GOST 12.4.113 -82 asoslangan holda axborot olish maydoni quyidagicha bo'lishi lozim: zonaning maydoni - $4,5\text{m}^2$, yuqori ko'rish zonasi $2,5\text{m}$, zonaning eni – $3,0\text{m}$ va quyi ko'rish zonasi - 1m .

Yuqorida ko'rsatilgan zararli moddalarni kamaytirish uchun ishlab chiqarish binosida shamollatish (ventilyatsiya) sistemasi qo'llanilgan. U zararli moddalar ajralgan joydagi moddani kamaytiradi va tortib oladi, xonada tarqalib ketishini oldini oladi. Ushbu ventilyatsiya o'rnatilishi va ishlatilish uchun kam sarf talab qilinadi. Havoni beradigan va havoni tortadigan havo almashtirish sistemasi 8.1 - ramda keltirilgan.

Ishlab chiqarishdagi yoritilganlik

Sanoat tarmoqlariga yoritilganlik normalariga mos holatda korxonada uchun yoritish tizimi tabiiy va sun'iy yoritilish olinadi. Loyihalanaotgan bo'limda tabiiy va sun'iy yorug'lik ko'zda tutilgan.

Tabiiy yoritilish oyna va fonalarlar orqali bajariladi, TYK me'yori 0,1-10% olinadi. Sun'iy yoritilish esa gazorazryadli lampalar orqali amalga oshiriladi. Bu lyuminestsentli lampalardir. Normal ish sharoitini ta'minlash uchun SNIPI1-4-79 dan foydalanib hisob-kitob qilinadi. Yorug'lik oqimidan foydalanish ko'rsatkichiga asoslangan hisob-kitob shuni ko'rsatdi, kerakli nur oqimi $F_1 = 5220$ lm bo'lishi kerak ekan. Bo'limda talab etilgan yorug'likning o'rtachasi 300 lm ga teng.

Gigienik talablarga asosan bitta ishlovchiga ma'lum inshootni hajmi va maydoni belgilanadi.

Lyuministsentli yoritgichlar shaxmat tartibida joylashgan bo'ladi.

Avariya holatini oldini olish uchun elektr yo'llariga avariya holdagi yoritilish ko'zda tutilishi kerak, uning miqdori 5 lk etib tanlanadi.

Tabiiy yoritilish SNIPI1-4-79 bo'yicha loyihalananayotgan ob'ekt olingan.

Bo'limni tabiiy yorug'lik uchun binoning ma'lum joylarida yoritish yuqori tomonida joylashgan proemlari orqali amalga oshiriladi. Yoritilganlik tabiiy yoritilganlik koeffitsienti normativ ko'rsatkichi SNIPI1-4-71 bo'yicha 0,9 deb qabul qilamiz.

Bo'limda yorug'lik o'tkazadigan qabul maydonini quyidagicha topamiz.

$$S_{\Phi} = \frac{S_n \cdot L_n \cdot K_3 \cdot P_0}{T_0 \cdot V_{\kappa} \cdot K_{\Phi} \cdot 100};$$

bu yerda:

S_n -bo'lim polining maydoni; m^2

L_n -me'yorlangan qiymat;KLO

K_3 -zapas koeffitsenti.

P_0 -oynaklar yorug'lik tasnifi

T_0 -yorug'lik o'tkazuvchanlik koeffitsenti.

$T_0 = T_1 \cdot T_2 \cdot T_3 \cdot T_4 \cdot T_5 = 1,0 \cdot 0,1 \cdot 0,1 \cdot 0,1 \cdot 0,0,9 = 0,9$

$$S_{\Phi} = \frac{270 \cdot 9,0 \cdot 1,5 \cdot 0,85}{0,9 \cdot 0,75 \cdot 0,8 \cdot 100} = 60,5 m^2$$

Ya'ni biz fonarlarni maydonini $61 m^2$ qilib olishimiz kerak.

Ishlab chiqarishda shovqin, titrash va ularni kamaytirish yo'llari

Texnologik jarayonda quyidagi stanoklar ishlatiladi tokarъ, frezerlash, parmalash, zatochkali va boshka stanoklar. Bu dastgohlar, moslamalar, transport vositalari shovqin va titrashni yaratadi, shuning uchun ularni odamga ta'sirini kamaytirish kerak bo'ladi.

Loyihada quyidagi tadbirlar qo'llanilgan: konstruktiv, texnologik qurilmalar.

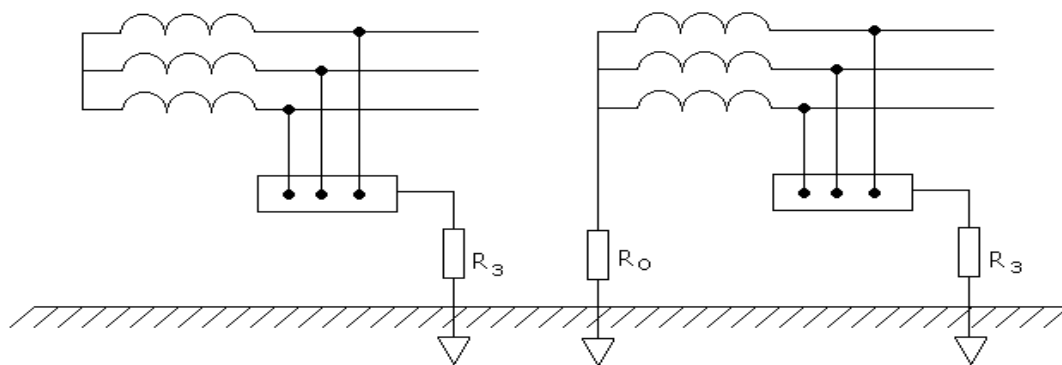
Shovqin va tovush chiqarayotgan manbani kamaytirish uchun ventkameralar o'rnatilgan, uning ichida barcha shovqin va titrashni hosil qiladigan ventilyatorlar, kompressorlar, generatorlar joylashtirilgan.

Tirashni kamaytirish uchun stanokalrni tagida fundamentlar va vibroyostiq (vibropodushka)lar o'rnatilgan. Bundan tashqari shovqin va titrashni hosil qiladigan stanoklarda ishlaydigan ishchilar shaxsiy vositalar bilan ta'minlangan, ularga antifonlar berilgan.

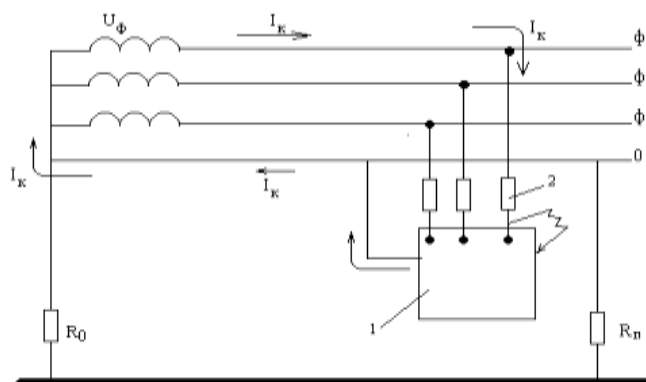
Texnika xavfsizligi. Elektr xavfsizligi.

Barcha dastgohlar elektr tokida ishlaydi, shuning uchun ishchilar elektr shikastlanishlarga uchrashi mumkin. Ishlab chiqarish korxonalarida elektr tokidan keng qo'llaniladi. Shuning uchun elektr xavfsizligiga katta e'tibor berish kerak. Elektr zanjiri odam tanasi orqali ulanib qolsa yoki odam zanjirning ikki nuqtasiga tegib ketsa odamni tok uradi.

Loyihada quyidagi himoyaviy tadbirlar qo'llanilgan. Himoyaviy yerga ulash himoyasi va nolga ulash himoyalari sxemalari 8.2. va 8.3 rasmlarda keltirilgan.



4.2. - rasm. Yerga ulash himoyasini sxemasi



4.3. - rasm. Nolga ulash himoyasini sxemasi

Bundan tashqari bir necha joyda qo'shimcha izolyatsiyasi ishlatilgan va himoya to'siqlaridan qo'llanilgan.

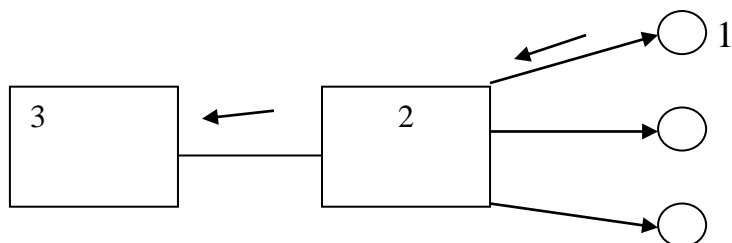
Yong'in xavfsizligi.

SNiP11-2-81ga asosan loyihalanayotgan inshoot yong'in, portlash, yonib-portlash, havfliligi bo'yicha «D» kategoriyaga kiradi. Qurilish materiallari yonmaydigan yong'inga chidamliligi bo'yicha inshoot 1 darajalidir.

Boshlang'ich o't o'chirish vositalariga bo'lgan ehtiyoj. Loyihalangan bo'limda yong'inni o'chirishda o'chirish shiti va birlamchi o't o'chirish vositalari mavjud.

O'tga qarshi suv ta'minoti. Loyihalangan tsex bo'limda suvni yig'ish, tashish, saqlash va foydalanishda muhandislik qurilmasi mavjud. Bo'lim yong'in gidranti, suv hovuzchasi, shlanglar bilan ta'minlangan.

Aloqa, yong'in signalizatsiyasi. Yong'in xavfsizligi asosiy shartlarini ta'minlash uchun avtomatik vositalar qo'llaniladi. Bo'limda POST-1 xabar beruvchi qurilma qo'llanilgan 3 donadan iborat. 20m² maydonni nazorat qila olib, 70⁰ S ishlay boshlaydi va 0,1 sekundda xabar beradi. Bundan tashqari DV-1 xabarlatgich sxemasi qo'lanilgan.



4.4. - rasm. DV -1 xabarlatgichning sxemasi.

1 – xabarlatgichlar, 2 –qabul qiluvchi uskuna, 3 – yong'inga qarshi pult

5. IQTISODIY QISM

Seh bo'limlarida texnologik jarayonlarni loyihalashda uning samaradorligini aniqlaydigan asosiy ko'rsatkich - bu ishlab chiqarilgan mahsulot tannarxi hisoblanadi. Texnologik jarayonlarning biron-bir operatsiyasi uchun qo'shimcha nostandart qurilma, moslama mexanizm qo'llangan holda operatsiyaning texnologik tannarxini aniqlash uchun keltirilgan sarf-xarajatlarni aniqlash talab etiladi. Buning uchun quyidagi boshlang'ich ma'lumotlar zarur bo'ladi.

5.1. Yillik ishlab chiqarish dasturi

"Qopqoq" detalining yillik ishlab chiqarish dasturi – $N=20000$ dona.

5.2. Asosiy jamg'armalar xarajatlari

5.2.1. Bino-inshoatlar qiymatini aniqlash

$$S_B = 1,3Q_{um}h_Bq_B,$$

bu yerda,

1,3 – bino usti (qo'shimcha hajmi)ni hisobga oluvchi koeffitsient;

Q_{um} – binoning umumiy maydoni (tashqi o'lcham bilan),

$$Q_{um} = 158 \text{ m}^2 (5.4 - \text{bo'lim});$$

h_B – bino balandligi, $h_B = 8,5$ m;

q_B – binoning 1 m³ bahosi, $q_B = 9610$ so'm

$$S_B = 1,3 \cdot 158 \cdot 8,5 \cdot 9610 = 16778099 \text{ so'm}.$$

5.2.2. Dastgoh, jihoz va asbob-uskunalar qiymati.

1. Dastgohlar qiymati ularning soni, preyskurant bahosi, transport xarajatlari, montaj va sozlash xarajatlaridan kelib chiqib hisoblanadi.

Dastgohlar uchun umumiy xarajatlar 54900000 sum

2. Asbob-uskuna va moslamalar qiymati:

Ularning qiymati dastgohlar balans qiymatining 15% ga teng deb olinadi:

$$S_{as} = 15\% \cdot C_{dast} = 0,15 \cdot 54900000 = 8235000 \text{ so'm}.$$

3. Ishlab chiqarish inventarlari qiymati:

Ishlab chiqarish inventarlari qiymati dastgohlar balans qiymatining 1,5% ga teng deb olinadi:

$$S_{as} = 1,5\% \cdot C_{dast} = 0,015 \cdot 54900000 = 823500 \text{ so'm}.$$

5.3 Asosiy fondlarning tarkibi va tuzilishi

Asosiy fondlarning balans qiymatlari, amortizatsiya koeffitsientlari va miqdori 5.2-jadvalda keltirilgan.

5.1-jadval

Ko'rsatkichlar nomi	Boshlang'ich (balans) qiymat, so'm	Umumiy amortizatsiya me'yori, %	Yillik amortizatsiya miqdori, so'm
Bino-inshoatlar	16 778 099	3,3%	559 269,97
Dastgohlar	54 900 000	10,0%	5 490 000,00
Asbob-uskunalar, moslamalar	8 235 000	20,0%	1 647 000,00
Ishlab chiqarish inventarlari	823 500	8,3%	68 625,00
JAMI	80 736 599	9,6%	7 764 894,97

5.3.1 Material sarfi hisobi

Asosiy ishlab chiqarish uchun zarur xom-ashyo - zagotovka uchun sarf xarajatlar quyidagicha hisoblanadi:

$$S_{MS} = N \cdot S_{zag} = 20000 \cdot 8900 = 178000000 \text{ so'm.}$$

Yordamchi material sarfi

$$S_{YOM} = 0,02S_{MS} = 0,02 \cdot 178000000 = 3560000 \text{ so'm.}$$

5.4 Ishchilarning ish haqi fondi hisobi

Mukofot puli asosiy va yordamchi ishchilar uchun oylik ish haqining mos ravishda 35% va 25% ulushiga teng. Barcha ishchilar uchun yagona ijtimoiy sug'urta to'lovi 25%. Asosiy va yordamchi ishchilar soni tashkillash bo'limida hisoblangan (q. 5.3-bo'lim).

Asosiy ishchilarning ish haqi fondi quyidagicha xisoblanadi:

$$S_{IH} = \Sigma N \cdot T_s,$$

bu yerda,

Ts-5 razryadli ishchining soatbay ish haqi, Ts=3523,81 so'm/soat;

$$S_{IH_1}^A = 20000 \cdot \frac{5,79}{60} \cdot 3523,81 = 6800953,3 \text{ so'm;}$$

$$S_{IH_2}^A = 20000 \cdot \frac{7,19}{60} \cdot 3523,81 = 8445397,97 \text{ so'm;}$$

$$S_{IH_3}^A = 20000 \cdot \frac{3,8}{60} \cdot 3523,81 = 4463492,67 \text{ so'm;}$$

$$S_{IH_4}^A = 20000 \cdot \frac{3,89}{60} \cdot 3523,81 = 4569206,97 \text{ so'm};$$

$$S_{IH_5}^A = 20000 \cdot \frac{4,89}{60} \cdot 3523,81 = 5743810,3 \text{ so'm};$$

Jami ish haqi: 30022861,21 so'm.

Jami mukofot puli: 10508001,42 so'm.

Jami yagona ijtimoiy to'lov: 10508001,42 so'm.

Asosiy ishchilarning jami ish haqi fondi: 51038864,05 so'm.

Yordamchi ishchilarning yillik ish haqlari, YaIS va mukofot tulovlari 5.2-jadvalda aks ettirilgan:

5.2-jadval

№	Xizmatchilar kategoriyasi va lavozimi	Soni	Oylik maoshi, so'm	Yillik ish haqi, so'm	Yagona ijtimoiy sug'urta to'lovi, so'm	Yillik mukofot puli
1	MTX	2				
1.1	Bo'lim boshlig'i	1	1 539 200	18 470 400	4 617 600	3 694 080
1.2	Katta usta	1	1 065 600	12 787 200	3 196 800	2 557 440
1.3	Usta	0	828 800	0	0	0
2	OIX	1				
2.1	Omborchi	1	828 800	9 945 600	2 486 400	2 486 400
3	KXX	1				
3.1	Farrosh	1	355 200	4 262 400	1 065 600	1 065 600
	JAMI	4		45 465 600	11 366400	9 803 520

Yordamchi ishchilarning jami ish haqi fondi yuqoridagilarning yigindisiga teng:

$$S_{IH}^{Yo} = 45465600 + 11366400 + 9803520 = 66635520 \text{ so'm}.$$

5.5 Jihozlarni tutish va ulardan foydalanish xarajatlarini aniqlash

Dastgohlarni ekspluatatsiya uchun sarf-xarajatlar asosiy ishchilar ish haqining 150% ga teng deb olinadi:

$$S_{eks} = 1,5S_{IH} = 1,5 \cdot 30022861,21 = 45034291,82 \text{ so'm}.$$

5.6 Umumiy seh sarf-xarajatlarini aniqlash

Seh sarf-xarajatlar asosiy ishchilar ish haqining 120% ni tashkil qiladi:

$$S_{tsex} = 1,2S_{IH} = 1,2 \cdot 30022861,21 = 36027433,45 \text{ so'm.}$$

Umumkorxonona sarf-xarajatlari barcha ishchilar ish haqining 90% ini tashkil qiladi:

$$S_{kor} = 0,9\Sigma S_{IHi} = 0,9 \cdot (30022861,21 + 45465600) = 67939615,09 \text{ so'm.}$$

5.7 Detalining tannarxi kalkulyatsiyasi

Detalning tannarx kalkulyatsiyasi 5.3-jadvalda keltirilgan.

5.3-jadval

No	Sarf xarajatlar	Bir dona maxsulot uchun, so'm	Yillik dastur uchun, so'm
1	Asosiy material sarfi, tashish tayyorlash xarajatlari bilan (chiqindi kiritilmaydi)	8 900,00	178 000 000,00
2	Yordamchi materiallar sarfi, tashish tayyorlash xarajatlari bilan	178,00	3 560 000,00
3	Asosiy ishchilarning ish haqi fondi (yillik maosh, mukofot va YaIT bilan birga)	2 551,94	51 038 864,05
4	Yordamchi ishchilarning ish haqi fondi (yillik maosh, mukofot va YaIT bilan birga)	3 331,78	66 635 520,00
5	Dastgohlarni tutish bilan bog'liq xarajatlar	2 251,71	45 034 291,82
6	TSex xarajatlari	1 801,37	36 027 433,45
7	Umumiy korxonona xarajatlari	3 396,98	67 939 615,09
8	Ishlab chiqarishdan tashqari xarajatlar (umumiy korxonona xarajatining 0,5%)	16,98	339 698,08
9	Mahsulotning tannarxi	22 428,77	448 575 422,49
10	Mahsulotning ulgurji bahosi	27 000,00	515 861 735,86

Mehnat unumdorligi:

Korxonadagi mehnat unumdorligini hisoblashda quyidagi oddiy formuladan foydalanamiz:

$$MU = \frac{YMX}{AI} = \frac{448575422,49}{12} = 37381285,21 \frac{\text{so'm}}{\text{ishchi}}$$

bu yerda, YMX - korxonada ishlab chiqarilgan yillik mahsulot xajmi, so'm;
AI - ishlab chiqarishda faoliyat ko'rsatayotgan ishchilar soni, dona.

5.8 Loyihaning iqtisodiy samaradorligini aniqlash

Yillik iqtisodiy samaradorlik quyidagi formula bilan topiladi:

$$E_y = F_y - N_s \cdot SX_y = 67286313 - 0,1 \cdot 515861735,86 = 15700139 \text{ so'm.}$$

bu yerda,

F_y - yillik kirim, $F_y = 67286313$ so'm;

X_y - yillik sarf xarajatlar, $X_y = 515861735,86$ so'm;

N_s - me'yoriy samaradorlik koefitsienti, $N_s = 0,1$.

5.9 Kapital xarajatlarning qoplanish muddati

$$T_{qop} = \frac{KX}{YF} = \frac{80736599}{67286313} = 1,2 \text{ yil.}$$

bu yerda, KX-barcha kapital xarajatlar qiymati; YF - yillik foyda.

5.10 Texnik iqtisodiy ko'rsatkichlar tahlili

Korxonaning amaldagi va loyihaning iqtisodiy ko'rsatkichlari tahlili

F_y - yillik kirim, $F_y = 67286313$ so'm;

X_y - yillik sarf xarajatlar, $X_y = 515861735,86$ so'm;

N_s - me'yoriy samaradorlik koefitsienti, $N_s = 0,1$.

5.11 Kapital xarajatlarning qoplanish muddati

$$T_{qop} = \frac{KX}{YF} = \frac{80736599}{67286313} = 1,2 \text{ yil.}$$

bu yerda, KX-barcha kapital xarajatlar qiymati; YF - yillik foyda.

5.12 Texnik iqtisodiy ko'rsatkichlar tahlili

Korxonaning amaldagi va loyihaning iqtisodiy ko'rsatkichlari tahlili

5.4-jadval

№	Ko'rsatkichlar	Qiyoslash		Farqi
		Korxonona	Loyiha	
1	Yillik dastur, dona	19000	20000	1000
2	Korxonaning foydasi, ming so'm	34 200	67 286	33 086
3	Ishlab chiqarish rentabelligi, %	7%	17%	10%
4	Asosiy ishchilarning haqi, ming so'm	51 039	51 039	0
5	Mehnat unumdorligi, ming so'm	36 831	37 381	551
6	Yillik iqtisodiy samaradorlik, ming so'm	-25 616	15 700	41 316
7	Kapital xarajatlarning qoplanish muddati, yil	2,1	1,2	-0,9

XULOSA

Diplom loyihasi bajarish jarayonida “Qopqoq” detalini zagotovka holatidan tayyor detal ko’rinishiga kelguniga qadar bo’lgan texnologik marshruti, buning uchun zaruriy jihozlar, moslamalar, kesuvchi asboblarni tanlandi va loyihalandi.

Mexanik ishlov berish uchun qoldirilgan qo’yim miqdorlari analitik va jadvallar usulida hisoblandi. Texnologik jarayon operatsiyalari uchun optimal kesish maromlari aniqlandi. Texnologik bo’limda maxsus dastgox moslamasi va kesuvchi asbob loyihalaniib, mavjud ishlov berish sharoiti uchun aniqlikka tekshirildi.

Aniqlangan texnologik vaqt me’yorlari mavjud ishlab chiqarish sharoiti uchun detalni tayyorlash vaqtini to’g’ri baxolash imkonini beradi.

Iqtisodiy bo’limda detalning tayyor bo’lish narxi, umumiy va qo’shimcha xarajatlar, sex, dastgoxlar va texnologik jarayon uchun zaruriy yordamchi asbob-uskunalar uchun kiritilgan kapital mablag’larning qoplanish muddati kabi iqtisodiy ko’rsatkichlar aniqlandi. Tuzilgan texnologik jarayonning iqtisodiy samaradorligi ko’rib chiqildi.

Diplom loyihasi natijalari bo’yicha shuni xulosa qilishim mumkinki, o’qish davomida olgan bilimlarim amaliy va nazariy jihatdan mustahkamlandi.

FOYDALANILGAN ADABIYOTLAR RO’YXATI

1. 2017-2021 yillarda O'zbekistonni rivojlantirishning beshta ustivor yo'nalishlari bo'yicha XARAKATLAR STRATEGIYASI.
2. Шишкин В.П., Закураев В.В. Основы проектирования станочных приспособлений. Теория и задачи. Москва 2010 г.
3. Безъязычный В.Ф. Расчет режимов резания. Рыбинск 2009 г.
4. Касилова А.Г, Мещеряков Р.К. Справочник технолога машиностроителя. Т-2, М.: Машиностроение, 1985-496с.
5. М.А.Ансеров Приспособления для МРС – 1975.
6. Горохов В.А Проектирование и расчет приспособлений.
7. В. Е. Авраменко, Ю. Ю. Терсков. Расчет припусков и межпереходных размеров СФУ, 2007.
8. Общемашиностроительные нормативы времени. Справочник//М.: Москва 1984.
9. Ванин В.А. Приспособление для металлорежущих станков. Издательство ТГТУ. 2007.
10. Горбачев А.Ф, Шкред В.А. Курсовое проектирование по технологии машиностроение. М.: Высшая школа, 1983-256с.
11. Справочник технолога-машиностроителя. Т.1 / Под ред. А.Г. Косиловой, Р.К. Мещерякова.– М.: Машиностроение, 1985
12. Далский А.М. Технология машиностроения. Т-1, Основы технологии машиностроение. М.: МГТУ им Н.Э.Баумана, 2001-563с.
13. И.М.Белкин. Справочник по допускам и посадкам для рабочего машиностроителя–М.:Машиностроение,1985-320с.
14. Панов А. А, Аникин В.В. Обработка металлов резанием. Справочник технолога-М.: Машиностроение,1988-736с.