

УДК 006

РОЗРАХУНОК ДОПУСКІВ ФОРМИ І РОЗТАШУВАННЯ СТАКАНІВ І КРИШОК*Р. В. Юрескул, студент**Г. О. Іванов, кандидат технічних наук, доцент**П. М. Полянський, кандидат економічних наук, доцент**Миколаївський національний аграрний університет*

Частка креслення конічно-циліндричного редуктора наведена на рис. 1. Опорами вала конічного колеса є конічні роликіві вальниці. На валу, крім конічного зубчастого колеса і вальниць, є дистанційне кільце. Частота обертання вала досягає 480 об/хв.

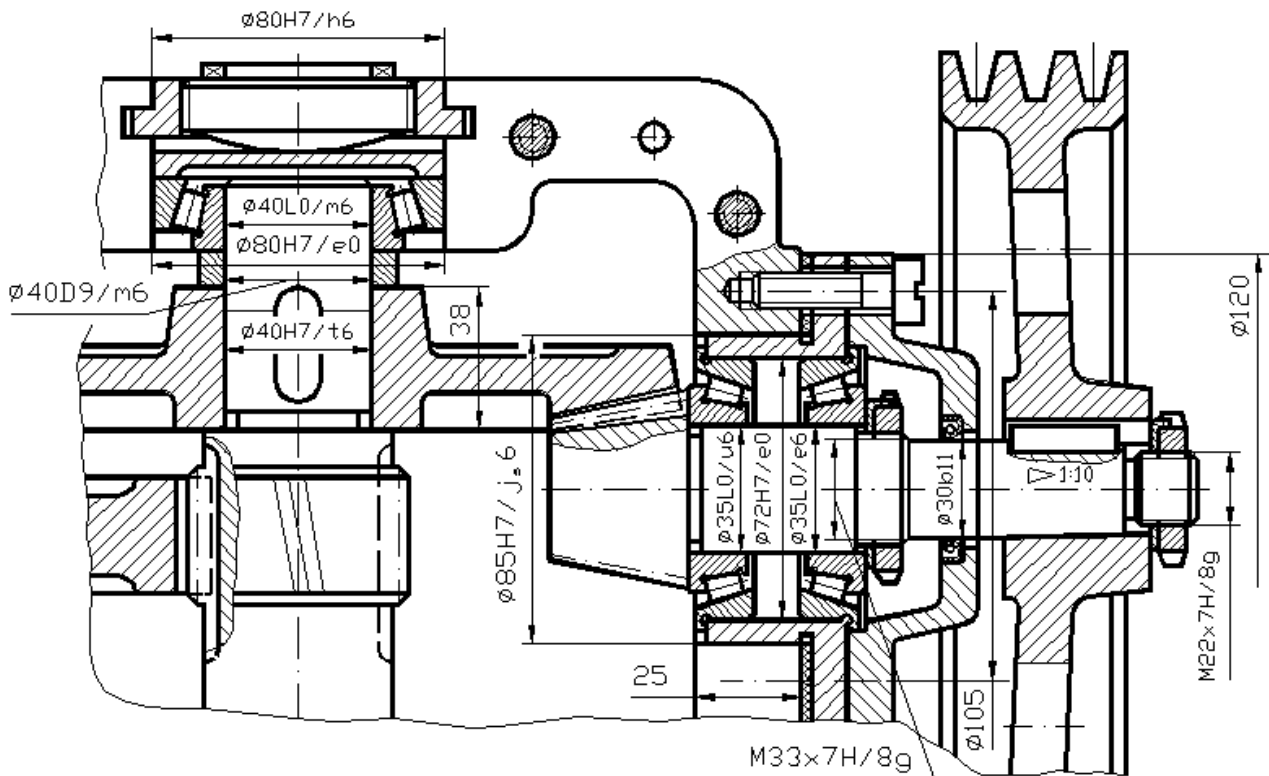


Рис. 1. Креслення конічно-циліндричного редуктора

Розмір товщини кільця входить у два складальних розмірних ланцюга, що визначають осьове положення колеса і осьовий зазор у вальниціях. Точність осьового положення колеса і осьового зазору досягається регулюванням

гвинтами. Тому відповідно з рекомендаціями табл. 2.45 [1] на розмір товщини кільця призначаємо поле допуску h14.

Поле допуску посадкової поверхні вала m6 таке ж, як і посадкової поверхні для вальниці. У зв'язку з цим посадка кільця на вал здійснюється відповідно з рекомендаціями табл. 2.36 $\varnothing 40D9/m6$.

Один торець кільця є базою для вальниці, а другим торцем кільце саме базується по торцю маточини конічного колеса. Тому слід задати допуск паралельності торців кільця.

За табл. 2.23 в зв'язку з установкою конічної роликової вальниці допуск паралельності на зовнішньому діаметрі кільця $D = 53$ мм приймається за 4-м квалітетом $T_{//} = 0,008$ мм.

На рис. 1 опори вала конічної передачі шестірні розміщені в стакані. Відстань 25 мм між внутрішньою поверхнею фланця і торцем стакана входить складовим розміром у складальний розмірний ланцюг, що визначає осьове положення конічної шестірні. Точність цього положення досягається компенсаторними прокладками 1. У зв'язку з цим, за рекомендаціями табл. 2.20 на розмір 25 мм призначаємо граничні відхилення, що відповідають 12-му квалітету, тобто $25 \pm 0,105$ мм.

Поле допуску отвору стакана на розмір $\varnothing 72$ мм за табл. 2.24 встановлено H7.

Регулювання осьового положення конічної шестірні створюють осьовим переміщенням стакана. В зв'язку з цим, відповідно до рекомендацій табл. 2.24 призначаємо посадку стакана в корпус $\varnothing 85H7/js6$.

Отвори для кріплення стакана до корпусу розташовані на діаметрі $D_o = 105$ мм. Приймаємо, що виробництво редукторів середнє серійне. Тоді точність розташування отворів для кріплення забезпечується позиційним допуском (табл. 2.24):

$$T_{\text{поз}} \approx 0,4(d_{\text{отв}} - d_o) \approx 0,4(9 - 8) = 0,4 \text{ мм.}$$

Співвідношення зовнішньої поверхні стакану до осі посадкового отвору за формулою:

$$T_{\odot} \approx 0,6 \cdot T_D = 0,6 \cdot 0,03 = 0,018 \text{ мм}.$$

Після округлення приймаємо $T_{\odot} = 0,020 \text{ мм}$.

Тут T_D – допуск отвору $\varnothing 72H7^{(+0,03)}$.

Допуски циліндричності отвору і зовнішньої поверхні відповідно до табл.

2.24 [1]:

для отвору $T_{\text{цв}} \approx 0,3 \cdot T_D = 0,3 \cdot 0,03 = 0,009 \text{ мм}$;

для зовнішнього циліндра $T_{\text{цн}} \approx 0,3 \cdot T_D = 0,3 \cdot 0,022 = 0,0066 \text{ мм}$.

Після округлення приймаємо $T_{\text{цв}} = 0,010 \text{ мм}$ і $T_{\text{цн}} = 0,006 \text{ мм}$.

Допуски паралельності торців для базування вальниць внутрішньої поверхні фланця стакану на діаметрі фланця $D_{\text{ф}} = 120 \text{ мм}$ за 6-у квалітетом $T_{//} = 0,022 \text{ мм}$. Після округлення приймаємо $T_{//} = 0,022 \text{ мм}$.

На рис. 2 наведено ескіз стакану з зазначенням баз і допусків форми і розташування поверхонь.

На кресленні рис. 3 показано дві прикручувальні кришки вальниці. Одна глуха, а друга з манжетою. Висоти поверхонь, що центруються, 23 мм для глухої і 25 мм для кришки з манжетою входять у число розмірів складального розмірного ланцюга, які визначають осьові зазори в кінчних роликів вальницях. Регулювання цих зазорів проводять підбором компенсаторних прокладок. У зв'язку з цим граничні відхилення розмірів 23 і 25 мм встановлені відповідно до рекомендацій табл. 2.21, відповідають 12-му квалітету і рівні $\pm 0,105 \text{ мм}$.

Поле допусків за рекомендаціями табл. 2.25 встановлено: центруючої поверхні кришок – глухої d11, з манжетою – h8; посадкового отвору для манжети – H8.

Торці поверхонь кришки, що центруються, є базою вальниці. У зв'язку з цим визначаємо допуск паралельності базових торців. Для вальниць III групи

допуск на діаметр фланця $D_{\phi} = 115$ мм за 6-м квалітетом дорівнює $T_{//} = 0,022$ мм. Після округлення приймаємо $T_{//} = 0,02$ мм.

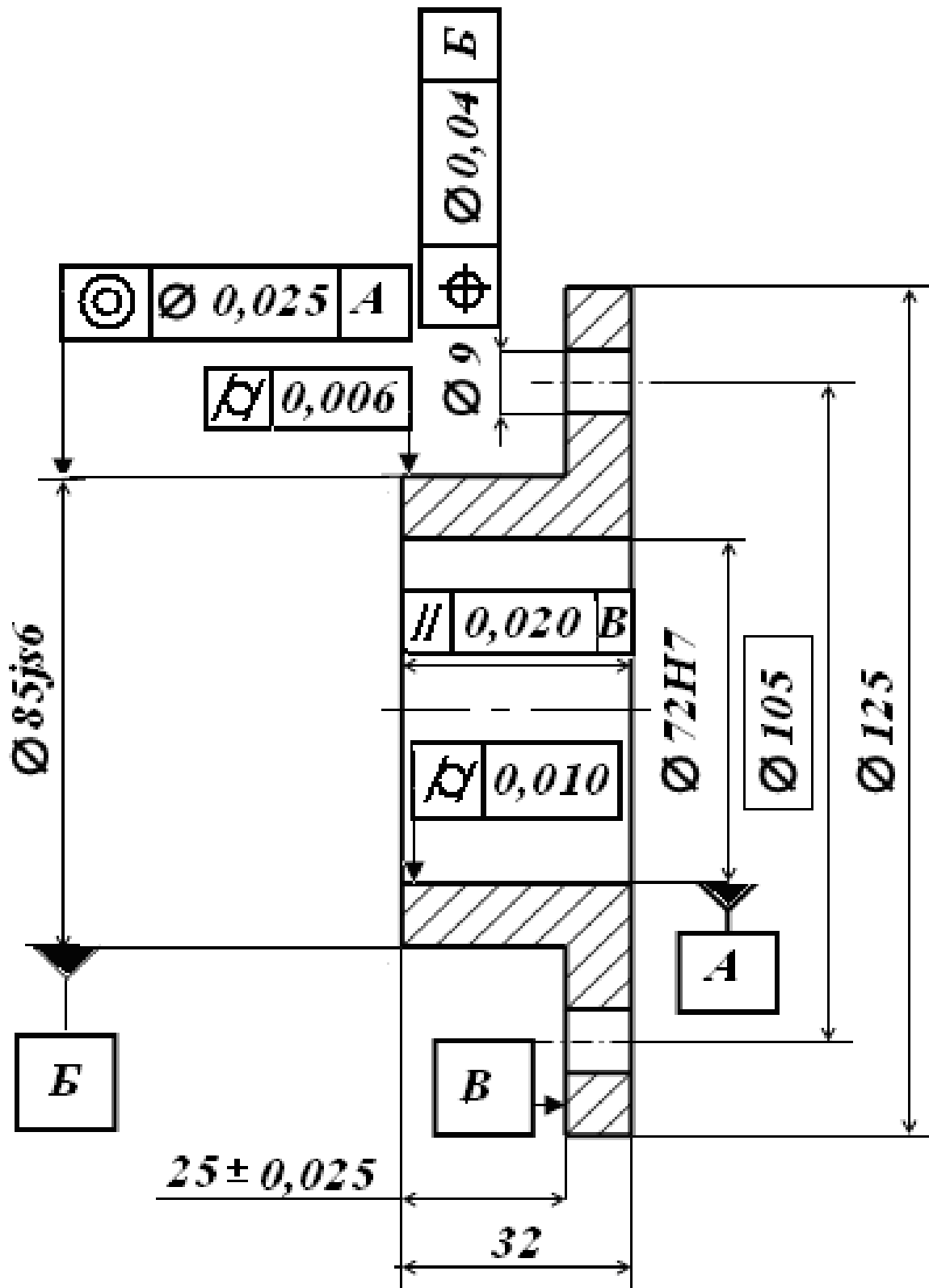


Рис. 2. Ескіз стакана з зазначенням баз і допусків форми і розташування поверхонь

На діаметрі $D_o = 100$ мм розташовані отвори для кріплення. Оскільки отвори свердяться в пристроях, на їх розташування задаємо позиційний допуск за формулою:

$$T_{\oplus} \approx 0,4(d_o - d_e) = 0,4(9 - 8) = 0,4 \text{ мм.}$$

Допуск співвісності посадкового отвору для манжети (табл. 2.25) на діаметрі $D_m = 65$ мм за 8-м квалітетом $T_{\odot} = 0,046$ мм. Після округлення приймаємо $T_{\odot} = 0,05$ мм.

Допуск паралельності торця для базування манжети до базового фланця кришки на діаметрі $D_{\phi} = 115$ мм приймаємо за 12-м квалітетом $T_{//} = 0,35$ мм. Після округлення $T_{//} = 0,3$ мм.

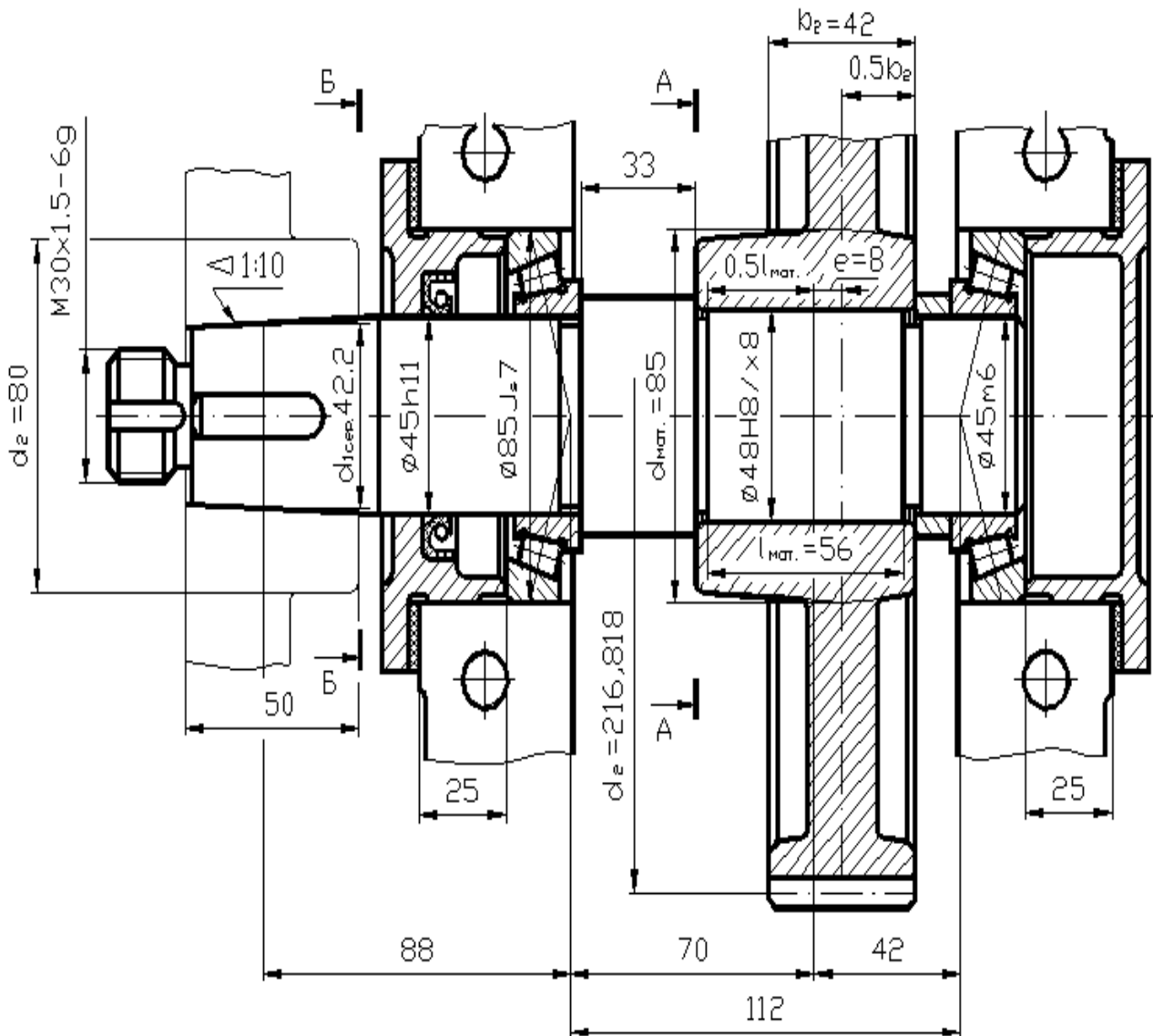


Рис. 3. Складанна одиниця циліндричного редуктора

Ескіз кришки вальниці з зазначенням баз, допусків розмірів і розташування поверхонь наведено на рис. 4.

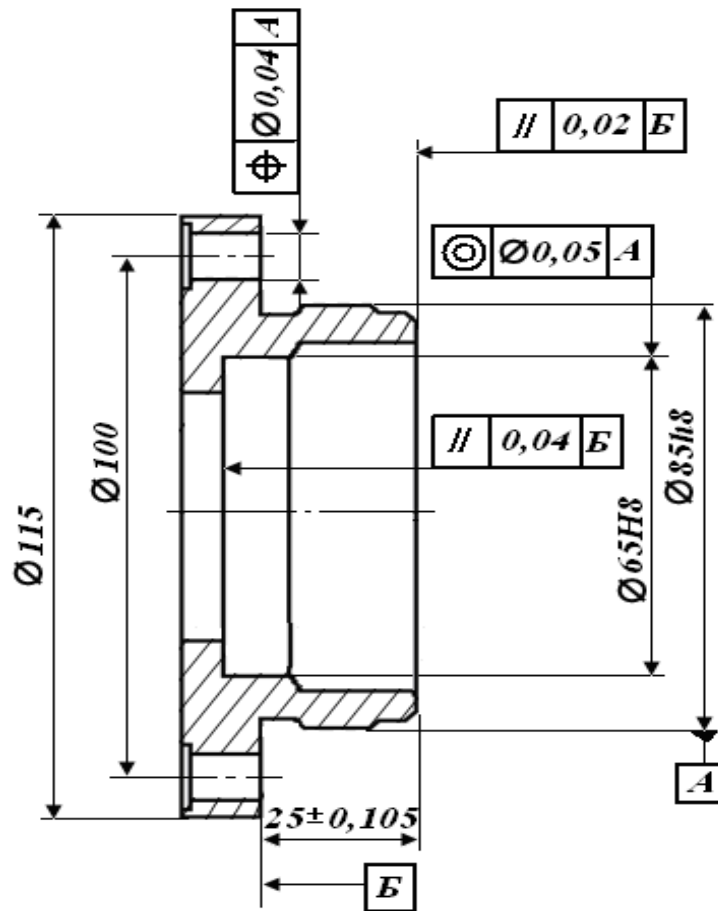


Рис. 4. Ескіз кришки з зазначенням баз, допусків форми і розташування поверхонь

Література

1. Практикум з дисципліни “Взаємозамінність, стандартизація та технічні вимірювання : навч. посіб. для студ. вищ. навч. закл. освіти / Г. О. Іванов, В. С. Шибанін, Д. В. Бабенко та ін.; за ред. Г. О. Іванова і В. С. Шибаніна. – К. : Видавництво „Аграрна освіта”, 2008. – 648 с.

2. Взаємозамінність, стандартизація та технічні вимірювання : підр. для вищ. навч. закл. освіти / Г. О. Іванов, В. С. Шибанін, Д. В. Бабенко, С. І. Пастушенко; за ред. Г. О. Іванова і В. С. Шибаніна – К.: Видавництво „Аграрна освіта”, 2010. – 503 с.