Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Уфимский государственный авиационный технический университет»

| Кафедра | Ин | ιфα | рм | ати | ки | | | | | | | | |
|---------|----------------|------|------|-----|-----|---|---|---|---|---|----|----|----|
| | | | | | | | | | | | | | |
| | 100 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 |
| | 90 | | | | | | | | | | | | |
| | 80 | | | | | | | | | | | | |
| | 70 | | | | | | | | | | | | |
| | 60 | | | | | | | | | | | | |
| | 50 | | | | | | | | | | | | |
| | 40 | | | | | | | | | | | | |
| | 30 | | | | | | | | | | | | |
| | 20 | | | | | | | | | | | | |
| | 10 | | | | | | | | | | | | |
| | 0 | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | |
| | ОТЧ | ΕT | Γ | | | | | | | | | | |
| | по лабораторно | рй р | рабо | оте | No5 | 5 | | | | | | | |
| | «Расчет ре | | | | | | | | | | | | _ |
| | соедине | НИ | й» | | | | | | | | | | |

по дисциплине Основы конструкции объектов ОТС

1306.558508.000 ПЗ

(обозначение документа)

| Группа СТС-407 | Фамилия И.О. | Подпись | Дата | Оценка |
|----------------|---------------|---------|------|--------|
| Студент | Гараев Д.Н. | | | |
| Консультант | Минасов Ш. М. | | | |
| Принял | | | | |

Содержание

| Введение |
|-------------------|
| 1 Ход работы |
| 1.1 Задача 1 |
| 1.2 Задача 2 |
| 1.3 Задача 3 |
| 1.4 Задача 4 |
| 1.5 Задача 5 |
| 1.6 Задача 6 |
| 1.6.1 С зазором |
| 1.6.2 Без зазора |
| 1.7 Задача 7 |
| 1.7.1 С зазором |
| 1.7.2 Без зазора |
| 1.8 Задача 8 |
| Заключение |
| Список литературы |

| | | | | | 1306.558508.000 ПЗ | | | | | |
|------|-------|---------------|------|------|--|---------------|------|--------|--|--|
| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата | , | | | | | |
| Раз | зраб | Гараев Д.Н. | | | 7-5No5 | Лит | Лист | Листов | | |
| Прс | овер. | Минасов Ш. М. | | | Лабораторная работа №5 «Расчет резьбовых соединений» | | 2 | 15 | | |
| | | | | | «г асчені резвообых соеоинении» | | | | | |
| Н. к | контр | | | | | УГАТУ СТС-407 | | C-407 | | |
| Уте | в | | | | | | | | | |

Введение

При проектировании изделий, подлежащих обслуживанию, разборкесборке или возможному демонтажу используют разъемные соединения, в частном случае: резьбовые. Различают резьбовые соединения болтом, шпилькой и винтом.

В рамках выполнения лабораторной работы необходимо решить восемь задач.

| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |
|-----|------|---------|------|------|

1 Ход работы

1.1 Задача 1

Определить диаметр стержня грузового винта (Рисунок 1) и глубину ввинчивания в корпус. Грузовой винт нагружен силой Q. Материалы корпуса и винта указаны ниже:

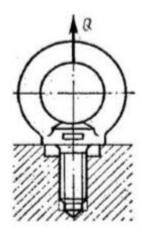


Рисунок 1 - Схема установки винта в корпус

Q = 28 kH;

Материал корпуса: Д-1;

Материал болта: Ст10.

Определяем диаметр стержня. Стержень воспринимает только внешнюю растягивающую нагрузку (без предварительной затяжки). Опасным является сечение, ослабленное резьбой. Площадь этого сечения для метрических резьб оценивают по расчетному диаметру. Условие прочности по напряжениям растяжения в стержне имеет вид:

$$\sigma = \frac{4Q}{\pi d^2} \le \sigma_p.$$

Отсюда определяем внутренний диаметр болта, способного выдержать нагрузку Q.

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{4Q}{\pi\sigma_p}}.$$

Для стали Ст10 $\sigma_p = 110$ МПа.

Таким образом:

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{4Q}{\pi\sigma_p}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 28 \cdot 10^3}{3,14 \cdot 110}} = 18$$
mm.

По ГОСТ 24705 - 88 принимаем метрическую резьбу M20 при $d_1 = 18,376$ мм; t = 2,5 мм (t - шаг резьбы, d_1 - наружный диаметр). Определяем глубину ввинчивания в корпус.

Корпус из дюралюминия Д-1. Предел прочности $\sigma_{\scriptscriptstyle B}=372$ МПа, а у материала винта $\sigma_{\scriptscriptstyle B}=451$ МПа.

Требуемая высота гайки (глубина ввинчивания) равна:

$$H = \frac{d_1^2 \cdot \sigma_p}{4 \cdot K_n \cdot d \cdot t_{cp}^1}.$$

Где K_n - коэффициент резьбы, показывающий отношение высоты прямоугольника, представляющего собой плоскость среза, к шагу резьбы. Для метрической резьбы гайки (корпуса) $K_n = 0.88$; t' $_{cp}$ - допускаемое напряжение на срез дюралюминия Д-1. t' $_{cp}$ = 37,2 МПа, отсюда:

$$H = \frac{18,376^2 \cdot 110}{4 \cdot 0,88 \cdot 20 \cdot 37,2} = 14,18 \text{ мм}.$$

Ответ: d = M20, H = 14,18 мм.

1.2 Задача 2

Две пластины соединяются болтами и нагружены усилием P = 24 кH. (). Болты поставлены в один ряд. Число болтов -3 (z). Определить диаметр болтов при постановке их в отверстие с зазором. Материал болта: Бронза Бр АЖ 9-4, h пластины: h = 10.

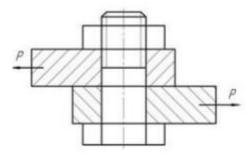


Рисунок 2 - Соединение пластин болтами

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

При болтовом соединении с зазором затяжкой болта обеспечивают необходимую силу трения между стянутыми деталями для предупреждения их сдвига и перекоса болта. Болт рассчитывают на силу затяжки:

$$Q = \frac{P}{f \cdot z} = \frac{d_1^2 \cdot [\sigma_p]}{4}.$$

Где:

Р – сила сдвига, Н,

f — коэффициент трения; для бронзовых поверхностей без смазки f = $0.15 \div 0.2$;

d₁ – внутренний диаметр резьбы, мм;

 $[\sigma_{\rm p}]$ – допускаемое напряжение при растяжении, для бронзы 110 МПа.

$$d_1 = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{f \cdot z \cdot \pi \cdot [\sigma_p]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 24000}{0,75 \cdot 3 \cdot \pi \cdot 110 \cdot 10^6}} = 11,11 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d=M12 (d1=10,376 мм, t=1.75 мм) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр).

Ответ: d = M12.

1.3 Залача 3

Решить задачу 2 для постановки болтов в отверстие без зазора. Болт точеный устанавливается без зазора, плотно, с небольшим натягом. Такие болты работают на срез и смятие. На срез болт рассчитывают по формуле:

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{\pi \cdot [\tau_{cp}] \cdot z}}.$$

Допускаемое напряжение на срез, $[\tau_{\rm cp}]=2$ $[\sigma_{\rm cm}]$, $[\sigma_{\rm cm}]=60$ МПа, следовательно, $[\tau_{\rm cp}]=120$ МПа.

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot 24000}{\pi \cdot 120 \cdot 10^6 \cdot 3}} = 11,66 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем

| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |
|-----|------|---------|------|------|

номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M12 (d1 = 10,376 мм, t = 1.75 мм) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр).

На смятие болт рассчитывают по формуле:

$$d = \frac{P}{z \cdot h \cdot [\sigma_{cM}]} = \frac{24000}{3 \cdot 10 \cdot 60 \cdot 10^6} = 13,3 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M14 (d1 = 12,376 мм, t = 2) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр). Так как диаметр при смятии больше чем при срезе, берем значение d=M14.

Ответ: d=M14.

1.4 Задача 4

Рычаг неподвижно соединяется с валом и нагружен силой $P=0.8\,$ кH. Число болтов -1, диаметр вала $D=55\,$ мм, радиус рычага $R=250\,$ мм. Определить размеры болтов. Материал вала Сталь 45. Материал рычага серый чугун СЧ 12-28, $a=60\,$ мм.

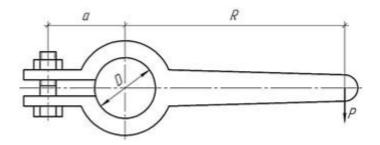


Рисунок 3 - Соединение рычагом и валом

Расчетная нагрузка для болта, принимая f=0,2, тогда:

$$P = \frac{1, 2 \cdot Q \cdot R}{f(2a+D)} = \frac{1, 2 \cdot 800 \cdot 0, 25}{0, 2(0, 12+0, 055)} = 6857, 14$$

Далее болт рассчитывают по формуле:

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{\pi \cdot [\sigma_p] \cdot z}}.$$

Допускаемое напряжение на растяжение, $[\sigma_p] = 140 \ \mathrm{MHa}.$

| | · | | | |
|-----|------|---------|------|------|
| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot 6857,14}{\pi \cdot 140 \cdot 10^6 \cdot 1}} = 7,9 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M8 (d1 = 7,376 мм, t = 1.25) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр).

Рабочее напряжение растяжения рассчитывается так:

$$\sigma_p = \frac{P}{z \cdot F} = \frac{6857,14}{1.55,07} = 124,53M\Pi a,$$

что вполне допустимо.

Ответ: d = M8.

1.5 Задача 5

Определить диаметр болтов фланцевого соединения верхней части автоклава с его корпусом. Давление жидкости внутри автоклава по манометру P=1,2 МПа, внутренний диаметр верхней части автоклава D=200 мм и количество болтов 8. Недостающие данные принять самостоятельно.

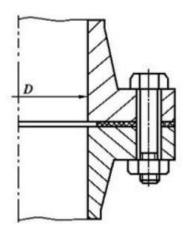


Рисунок 4 - Соединение косынки с полосовой сталью

Сила, открывающая крышку, рассчитывается по формуле, приведенной ниже:

$$Q = \frac{\pi \cdot D^2 \cdot P}{4} = \frac{\pi \cdot 40000 \cdot 1, 2 \cdot 10^6}{4 \cdot 10^6} = 37680H.$$

Принимаем для надежности расчетную нагрузку P=2Q, тогда:

| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |
|-----|------|---------|------|------|

$$2Q \leq F \cdot [\sigma_n] \cdot i$$
,

где:

F – площадь сечения шпильки по внутреннему диаметру резьбы, мм²;

і – число шпилек.

Определяем $[\sigma_p]$:

$$F \cdot [\sigma_p] = \frac{2 \cdot 37680}{6} = 12560H,$$

Для расчетов взята шпилька M12 с сечением F = 84,37 мм², следовательно:

$$[\sigma_p] = \frac{12560}{84,37} = 148,86M\Pi a,$$

что вполне допустимо. Ответ: d = M12.

1.6 Задача 6

Фланцевая муфта передает крутящий момент $M kp = 22 \ Hm$.Наружный диаметр муфты $D = 400 \ mm$, диаметр проточки $D_1 = 180 \ mm$, диаметр вала $d = 50 \ mm$, диаметр по осям болтов $d_2 = 300 \ mm$, число болтов z = 8. Определить размеры болтов для двух случаев постановки их в отверстия: 1) с зазором, 2) без зазора.

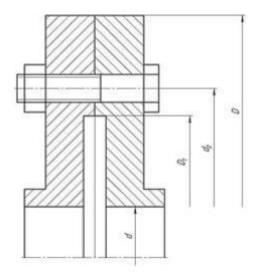


Рисунок 5 - Фланцевая муфта

1.6.1 С зазором

Примем материал болта сталь Ст.1 [au_{cp}] = 65 МПа, [au_{cm}] = 155 МПа. Сила затяжки болта, поставленного в отверстие с зазором, коэффициент трения f примем 0,2, тогда:

| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |
|-----|------|---------|------|------|

$$Q = \frac{3 \cdot M_{\kappa p}}{z \cdot f \cdot d_2} = \frac{3 \cdot 22}{8 \cdot 0, 2 \cdot 0, 3} = 137, 5H.$$

Болт рассчитывают на срез и смятие по диаметру точеного стержня. На срез болт рассчитывают по формуле:

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot [\tau_{cp}]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 137, 5}{\pi \cdot 65}} = 1,64 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M1,8 ($d_1 = 1,583$ мм, t = 0.2) (t шаг резьбы, d_1 наружный диаметр).

На смятие болт рассчитывают по формуле:

$$h \ge \frac{Q}{d \cdot [\sigma_{cu}]} = \frac{137.5}{1.8 \cdot 155} = 0.49$$
 мм.

Ответ: d = M1,8.

1.6.2 Без зазора

Примем материал болта сталь Ст.1 [τ_{cp}] = 65 МПа, [σ_{cm}] = 155 МПа. Сила затяжки болта, поставленного в отверстие без зазора тогда равна:

$$Q = \frac{3 \cdot M_{\kappa p}}{z \cdot d_2} = \frac{3 \cdot 22}{8 \cdot 0.3} = 27.5H.$$

Болт рассчитывают на срез и смятие по диаметру точеного стержня. На срез болт рассчитывают по формуле:

$$d = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot [\tau_{cp}]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 27, 5}{\pi \cdot 65}} = 0,73$$
 мм.

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного $d = M0.8 \ (d_1 = 0.583 \ \text{мм}, \ t = 0.2 \ \text{мм})$ (t шаг резьбы, d_1 наружный диаметр).

На смятие болт рассчитывают по формуле:

$$h \ge \frac{Q}{d \cdot [\sigma_{cu}]} = \frac{27.5}{0.8 \cdot 155} = 0.22$$
 мм.

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

Ответ: d = M0.8.

1.7 Задача 7

Болты с эксцентричной головкой нагружены поперечной силой P=8 кH. Число болтов z=1. Коэффициент трения в стыке f=0,15. Определить диаметр болтов при установке их в отверстие 1) с зазором и 2) без зазора.

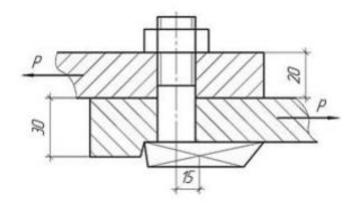


Рисунок 6 - Болты с эксцентричной головкой

1.7.1 С зазором

Болт рассчитывают на силу затяжки:

$$Q = \frac{P}{f \cdot z} = \frac{d_1^2 \cdot [\sigma_p]}{4},$$

где:

Р – сила сдвига, Н,

f — коэффициент трения; для чугунных и стальных поверхностей без смазки $f = 0.15 \div 0.2$;

d1 – внутренний диаметр резьбы, мм;

 $[\sigma_{\rm p}]$ – допускаемое напряжение при растяжении, для стали 3 125 МПа.

$$d_{_{1}} = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{f \cdot z \cdot \pi \cdot [\sigma_{_{p}}]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 8000}{0,175 \cdot 1 \cdot \pi \cdot 3125}} = 4,32 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M4,5 (d1 = 4 мм, t = 0,5 мм) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр).

| | · | | | |
|------|------|---------|------|------|
| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |

Ответ: d = M4,5.

1.7.2 Без зазора

Болт рассчитывают на срез и смятие по диаметру точеного стержня. [au_{cp}] = 60 МПа, [σ_{cm}] = 155 МПа. На срез болт рассчитывают по формуле:

$$d_1 = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{z \cdot \pi \cdot [\tau_{cp}]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 8000}{1 \cdot \pi \cdot 60}} = 13,03$$
 мм.

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M14 ($d_1 = 12,376$ мм, t = 1,5 мм) (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр).

На смятие болт рассчитывают по формуле:

$$h \ge \frac{P}{d \cdot z \cdot [\sigma_{cw}]} = \frac{8000}{14 \cdot 1 \cdot 155} = 3,69$$
 мм.

Ответ: d = M14.

1.8 Задача 8

Рассчитать болты, крепящие кронштейн металлической колонки. Соединение нагружено силой $F=7.5\,$ кH. Размеры кронштейна: $a=250\,$ мм, $b=600\,$ мм. Нагрузка статическая. Материал болтов - сталь Ст 3.

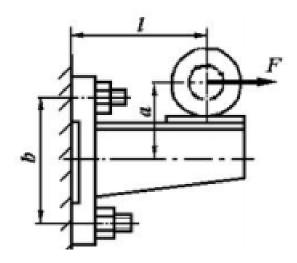


Рисунок 7 - Схема нагружения кронштейна

Кронштейн скреплен со стеной двумя болтами, при этом на него действуют следующие силы:

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

F – внешняя нагрузка, H;

Р – сила затяжки болтов, Н;

R – сила реакции стены, H, определяемая по формуле, приведенной ниже:

$$R = \sigma_{cM} F$$
.

Где:

 σ_{cm} – напряжение смятия опоры от затягивания силой 2P, МПа;

Допускаемое напряжение смятия [$\sigma_{c_{\rm M}}$] для кирпичной кладки принимают 1,2 МПа;

F – опорная площадь плиты, мм 2 .

Точка приложения силы R находится на расстоянии 1/3~h от нижнего края плиты, где примем h=300- высота плиты, мм.

Используя условие равновесия и принимая за центр моментов точку пересечения оси нижнего болта со стеной, получаем:

$$F \cdot b + \frac{R \cdot h}{3} - P \cdot b = 0.$$

Из уравнения находят силу P затяжки болта, по которой определяют его диаметр:

$$P = \frac{F \cdot b + \frac{R \cdot h}{3}}{b} = \frac{0,09 \cdot 0,6 + \frac{1,2 \cdot 7500 \cdot 0,3}{3}}{0,6} = 15009,4H.$$

Допускаемое напряжение $[\sigma_p]$ возьмем для Ст.3 125 МПа по таблице «Допускаемые напряжения и механические свойства материалов».

$$d_1 = \sqrt{\frac{4 \cdot P}{z \cdot \pi \cdot [\sigma_p]}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 15009, 4}{1 \cdot \pi \cdot 125}} = 12,368 \text{мм}.$$

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаем номинальный диаметр с ближайшим диаметром не менее расчетного d = M13 ($d_1 = 11,376$ мм, t = 1,5 мм) (t шаг резьбы, d_1 наружный диаметр).

Ответ: d = M13.

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

Заключение

В ходе лабораторной работы были закреплены знания и получены практические навыки расчета резьбовых соединений.

Для данных расчетных схем были рассчитаны диаметры болтов. Определены размеры болтов для двух случаев постановки их в отверстия: 1) с зазором, 2) без зазора.

Согласно ГОСТ 8724-2002 (ИСО 261-98) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги» принимаемые номинальные диаметры с ближайшим диаметром не менее расчетного для задач (t шаг резьбы, d1 наружный диаметр):

1.
$$d = M20$$
 ($d1 = 18,376$ mm, $t = 2,5$)

2.
$$d = M12$$
 ($d1 = 10,376$ MM, $t = 1,75$)

3.
$$d = M14$$
 ($d1 = 12,376$ mm, $t = 2$)

4.
$$d = M8$$
 ($d1 = 7,376$ mm, $t = 1,25$).

5.
$$d = M12$$
 ($d_1 = 10.376$ mm, $t = 1.5$ mm)

6. с зазором:
$$d = M1,8$$
 ($d_1 = 1,583$ мм, $t = 0.2$ мм)

без зазора:
$$d = M0,8 \ (d_1 = 0,583 \ \text{мм}, \ t = 0.2 \ \text{мм})$$

7. с зазором:
$$d = M4,5$$
 ($d_1 = 4$ мм, $t = 0,5$ мм)

без зазора:
$$d = M14$$
 ($d_1 = 12,376$ мм, $t = 1,5$ мм)

8.
$$d = M13$$
 ($d_1 = 11,376$ mm, $t = 1,5$ mm).

| Изм. | Лист | № докум | Подп | Дата |
|------|------|---------|------|------|

Список литературы

- 1. Минасов Ш.М. Методические указания к лабораторным работам по дисциплине «Основы конструкции объектов ОТС». [Электронный ресурс]. URL: http://informatic.ugatu.ac.ru/resources/content/ocoots/03.lab/Lab-005-2020.pdf (Дата обращения: 16.04.2020).
- 2. ГОСТ 24705-2004 (ИСО 724:1993) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Основные размеры» [Электронный ресурс]. URL: http://docs.cntd.ru/document/1200038934 (Дата обращения: 16.04.2020).
- 3. Справочник «Допускаемые напряжения и механические свойства материалов» [Электронный ресурс]. URL:https://alexfl.pro/inform/inform stali4.html (Дата обращения: 16.04.2020).

| Изм | Лист | № докум | Подп | Дата |
|-----|------|---------|------|------|