# Молодой исследователь Дона



УДК 629.7.083

## РАСЧЕТ МОДЕРНИЗИРОВАННОЙ ОПОРНОЙ РАМЫ ПАССАЖИРСКОГО ТРАПА ТТС-4100

#### В. О. Соколов

Донской государственный технический университет, Ростов-на-Дону, Российская Федерация <a href="https://www.vetal9409@yandex.ru">wetal9409@yandex.ru</a>

Представлены результаты расчетов напряженно-деформированного состояния в модернизированной опорной раме пассажирского трапа ТТС 4100, предназначенного для посадки и высадки пассажиров из самолетов. Расчеты выполнены в системе автоматизированного проектирования APM WinMachine.

**Ключевые слова:** трап пассажирский, опорная рама, напряженно-деформированное состояние.

UDC 629.7.083

### CALCULATION OF THE UPGRADED SUPPORT FRAME OF TTS 4100 PAS-SENGER STEPS

V. O. Sokolov

Don State Technical University, Rostov-on-Don, Russian Federation vetal9409@yandex.ru

The article presents the results of calculations of the stress-strain state in an upgraded support frame to TTS 4100 passenger steps, intended for the embarkation and disembarkation of passengers from aircraft. The calculations are performed in the computer-aided design system APM WinMachine.

**Keywords:** passenger steps, support frame, stress-strain state.

Введение. Самоходные и прицепные пассажирские трапы применяются для осуществления посадки и высадки пассажиров из самолетов. Трапы различных производителей отличаются высотой подъема и возможностью регулирования угла наклона лестницы, наличием защиты от погодных условий и другими параметрами. Конструкция и особенности эксплуатации различных трапов представлены в [1–4]. Широко эксплуатировавшийся ранее трап ТПС-22 был смонтирован на базе автомобиля УАЗ-452Д и имел постоянный угол наклона лестницы около 43°, что не позволяло производить комфортную посадку пассажиров ввиду изменения осадки самолета в процессе погрузки — выгрузки. В настоящее время разработана модификация трапа, предназначенная для установки на шасси автомобилей ГАЗ-3302 и ГАЗ-А21R22. С целью улучшения условий посадки в новой версии трапа была изменена конструкция опорной рамы, которая стала раздвижной, что дает возможность изменять угол наклона лестницы в пределах, необходимых для компенсации осадки самолета.

В настоящей статье приведен прочностной расчет опорной рамы трапа, выполненный с помощью системы автоматизированного проектирования *APM WinMachine*.

**Расчет нагрузки, действующей на опорную раму.** На рис. 1 представлен общий вид пассажирского трапа ТТС-4100 на шасси автомобиля ГАЗ-3302.



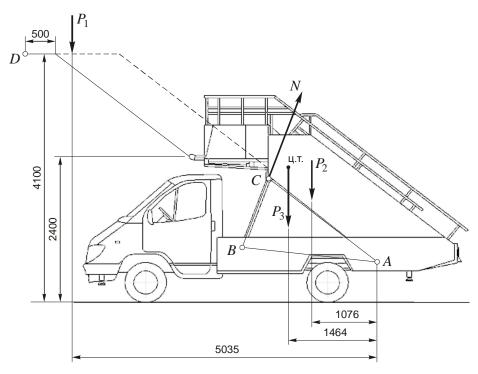


Рис. 1. Общий вид пассажирского трапа и силы, определяющие реакцию опорной рамы

Как и в предшествующих моделях, трап имеет телескопическую раздвижную лестницу, позволяющую производить посадку и высадку пассажиров в дверной люк самолета, расположенный на высоте до 4,1 м. Для плотной стыковки с фюзеляжем в верхней части трапа смонтированы две параллельно расположенные выдвижные площадки с ходом в 0,5 м, на конце которых имеются демпферы, предохраняющие обшивку воздушного судна от повреждений.

В отличие от более ранних исполнений опорная рама BC модернизирована. Ее новый вариант состоит из двух частей — нижней и верхней, что позволяет с помощью гидроцилиндров раздвигать эти части, регулируя расстояние между шарнирами B и C в пределах хода штоков гидроцилиндров (200 мм), и таким образом отслеживать изменение осадки фюзеляжа в процессе погрузки.

При определении силы N, сжимающей опорную раму, необходимо учесть силы, приложенные к поворотной части трапа. Таковыми являются:

- сила  $P_1$ , равная весу людей на верхней площадке при ее максимальном заполнении;
- сила  $P_2$ , равная весу людей, стоящих по длине лестницы, также при максимальном заполнении;
- сила  $P_3$ , равная весу поворотной части трапа и приложенная к ее центру тяжести (ц.т.).

Силы  $P_1$  и  $P_2$  указаны в руководстве по эксплуатации трапа и составляют по 7500 Н. Сила  $P_3$  равна 12000 Н.



Уравнение равновесия поворотной части трапа, записанное в форме равенства нулю суммы моментов сил относительно оси поворота A, имеет вид

$$P_1L_1 + P_2L_2 + P_3L_3 - N \cdot AC\sin\alpha = 0$$

где  $L_k$  — плечи соответствующих сил, указанных на рис. 1; расстояние AC до точки приложения реакции N равно 2260 мм; угол  $\alpha$  наклона силы N к отрезку AC составляет  $80^\circ$ .

При заданных значениях входящих параметров сила N = 28490 H.

**Расчет напряжений и перемещений в опорной раме.** Опорная рама состоит из верхней и нижней частей, которые представляют собой плоские сварные конструкции, выполненные из труб прямоугольного сечения  $80 \times 56 \times 4$  (ГОСТ 12336-66). Высота *BC* рамы регулируется с помощью двух установленных вдоль боковых сторон гидроцилиндров, сдвигающих верхнюю часть относительно нижней.

При расчете напряженно-деформированного состояния в частях опорной рамы средствами системы автоматизированного проектирования *APM WinMachine* сжимающая сила *N* была распределена поровну между обоими гидроцилиндрами. Результаты расчетов эквивалентных напряжений по энергетическому критерию Хубера — Мизеса [5, с. 99] представлены на рис. 2 и 3.

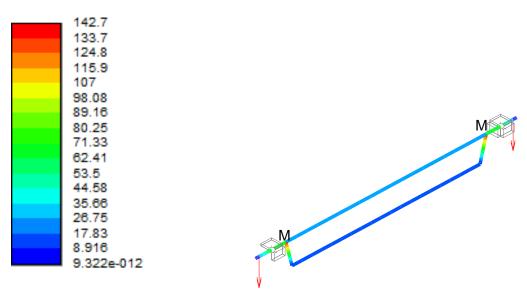


Рис. 2. Эквивалентные напряжения в верхней части опорной рамы

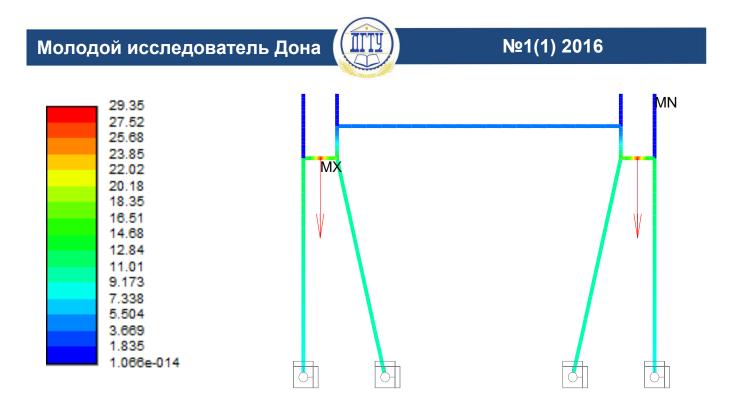


Рис. 3. Эквивалентные напряжения в нижней части опорной рамы (нагрузка действует вдоль осей штоков гидроцилиндров)

Сравнение карт напряжений на приведенных рисунках показывает, что интенсивность напряженного состояния в опасных областях верхней части рамы почти в пять раз выше, чем для нижней части (142,7 против 29,35 МПа). Таким образом, имеется значительный резерв для дальнейшей проработки конструкции нижней части рамы в направлении уменьшения ее веса. Однако использовать этот резерв следует осмотрительно, поскольку уменьшение поперечных сечений стержневых элементов неизбежно уменьшит жесткость рамы в целом, а также снизит запас устойчивости стержней, работающих на сжатие.

**Заключение.** В результате произведенных расчетов было определено напряженно-деформированное состояние в элементах опорной рамы трапа, что позволило оценить прочность и жесткость предлагаемой конструкции. При этом значения коэффициента запаса прочности по пределу текучести материала составили: для верхней части рамы S=1,65; для нижней — S=8,01. Полученные значения вполне соответствуют условиям безопасной эксплуатации трапа.

### Библиографический список

- 1. Авиационная наземная техника: справочник / В. Е. Канарчук [и др.]; под ред. В. Е. Канарчука. Москва : Транспорт, 1989. 278 с.
- 2. Самоходные пассажирские трапы СПТ-114, СПТ-154 / ГК «УПК-2000». Режим доступа: http://www.avia-zone.ru/spt2.html (дата обращения 12.03.16).
- 3. Пассажирский трап ABL-580 / forkliftmag.ru. Режим доступа: http://www.forkliftmag.ru/forklifter/airport-technique/abl580.htm (дата обращения 17.04.16).
- 4. Самоходный пассажирский трап TG-1841 / A-СпецТехникс. Режим доступа: http://www.aspectech.ru/tg1841.php TG-1841 (дата обращения 06.05.16).
- 5. Шелофаст, В. В. Основы проектирования машин / В. В. Шелофаст. Москва : АПМ, 2004. 472 c.

http://mid-journal.ru 4