УДК 629.735.33-519 С.И. Федоров, А.В. Хаустов, Т.М. Крамаренко, В.С. Долгих

### Аванпроект беспилотного самолета транспортной категории

Национальный аэрокосмический университет им. Н. Е. Жуковского "Харьковский авиационный институт", Государственное предприятие «АНТОНОВ»

Разработаны концепции создания беспилотного самолета транспортной категории. Выполнен сбор, обработка и анализ статистических данных, выбор основных относительных предварительных параметров самолета. Обоснована аэродинамическая компоновка самолета, тип его силовой установки.

Определены основные геометрические параметры проектируемого самолета.

**Ключевые слова:** беспилотный летательный аппарат (БПЛА), тактико-технические требования (ТТТ), летно-технические характеристики (ЛТХ), силовая установка (СУ), мастер-геометрия.

Беспилотный самолет транспортной категории предназначен для перевозки грузов и различной техники на большие расстояния. Он должен обладать высокими показателями надежности, живучести, эксплуатационными качествами, технологичностью изготовления[1].

Важнейшим преимуществом такой техники является значительное снижение веса за счет отсутствия систем и агрегатов необходимых для жизнедеятельности людей на борту самолета, что позволит осуществить более дальние перелеты и перевозить больше грузов. Самолет должен иметь возможность садиться на оснащенные в радиотехническом отношении аэродромы с бетонным покрытием в любых погодных условиях. Самолет должен иметь минимальную длину разбега и пробега, минимальное время загрузки/выгрузки грузов для уменьшения времени пребывания на аэродроме.

На основании опыта ГП «АНТОНОВ» более востребованные являются средние транспортные самолеты, т.е. наибольшее количество перевозимых грузов приходится на данный класс самолетов. Исходными данными для проектирования беспилотного самолета транспортной категории послужили:

- крейсерская скорость полета V<sub>крейс</sub> =800 км/час;
- дальность полета L=4000 км:
- масса целевой нагрузки т<sub>цн</sub>=20000 кг;

Целью статьи является разработка аванпроекта беспилотного самолета транспортной категории для регулярной перевозки гражданских грузов, в том числе на поддонах и в контейнерах стандарта IATA, а также легкой колесной, гусеничной самоходной и не самоходной техники.

Разработаны концепции беспилотного самолета транспортной категории:

- <u>по аэродинамике</u> разработка и создание аэродинамической компоновки самолета с крейсерским аэродинамическим качеством порядка 14-15 единиц и взлетным аэродинамическим качеством порядка 11 единиц;
- <u>по весовому совершенству</u> разработка и создание конструкций планера и систем с весовой отдачей по полезной нагрузке не менее 56...58% (по массе планера не более 30%);

- <u>по силовой установке</u> разработка и создание силовой установки самолета с новыми двухконтурными турбореактивными двигателями с большой степенью двухконторности, обеспечивающей удельный расход топлива на крейсерских режимах полета не более Cp = 0,57...0,59 кг топлива/кг тяги ч;
- <u>по прочности</u> разработка и создание конструкции планера и систем, которая при требуемой весовой отдаче обеспечивает ресурс не менее 8000 полетов и 40000 летных часов;
- <u>по управлению</u> разработка и создание не имеющей аналогов в мировой практике автоматизированной многоканальной электрогидродистанционной системы управления самолетом, обеспечивающей требуемый уровень надежности и безопасности полета при малой степени устойчивости;
- <u>по системам самолета</u> разработка и создание многоканальных и надежных систем энергоснабжения мощностью 60 кВт, гидравлики мощностью 200 л.с., управления механизацией, не имеющих себе аналогов в отечественной и зарубежной практике самолетостроения;
- <u>по электронике</u> разработка и создание принципиально новых комплексов бортового оборудования на цифровой технике, обеспечивающих заданные требования по пилотажным, навигационным характеристикам с повышением точности исчисления по сравнению с оборудованием самолетов аналогов;
- по эксплуатационной технологичности, надежности и безопасности разработка и создание конструкции грузовой кабины и погрузочно-разгрузочного оборудования для обеспечения быстрой погрузки и выгрузки и безопасной перевозки крупногабаритной и тяжеловесной техники и грузов; обеспечение времени предполетной подготовки не более 2 ч, замены оборудования при отказе не более 30 мин, удельной трудоемкости обслуживания не более 25 чел. ч/ ч полета.

Проведены сбор, обработка и анализ статистических данных, выбор основных относительных начальных параметров самолета.

Анализ статистических данных дает возможность разработать TTT к проектируемому самолету, выбрать его схему.[2]

Для сбора статистических данных необходимо использовать данные самолетов, аналогичных проектируемому самолету и имеющих близкие летнотехнические характеристики и условия эксплуатации.

Для сбора статистических данных о самолетах и БПЛА такого класса были выбраны следующие самолеты и БПЛА.

Kawasaki С-1, Япония;

Embraer KC-390, Бразилия;

Ил-214, Россия;

Ту-204С, Россия;

McDonnell Douglas C-9 Nightingale, США.

**RQ-4 Global Hawk** 

Общие виды самолетов изображены на рисунках 1 – 6.

Геометрические, летные, массовые данные, данные силовой установки, а также производные величины приведены в таблице 1.

Таблица 1

Part   Camoneta   C-1   KC-390   Min-244   Ty-204C   C-9   MQ-4C   Min-244   Ty-204C   Min-244   Ty-204C   Ty-207   Ty-204C   Ty-207   Ty-2		T	1	1	1	1	1	лица т
ратерия						Ty-204C	C-9	MQ-4C
Page	ные		815	835	870	850	927	630
ране образорования пред разорования пред образорования пред образоро								
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп								
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп				10770	12000		ł	10000
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп	<u>a</u>							
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп	0		250					
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп	¥		17			320		
Детрибранция (Справа), км детрибранция (Сп	ет			6200		5800		22800
Деразб. М 940 1300 1450 1550 2080 1500 1500 1500 1500 1500 1500 1500 1	5				2225			
Веропа		_					ł	
раговорования по				1200		1550	+	
рад от верене по верене					1550			14630
РОВЕНЬ В ВОВЕНЬ В ВО	ē			72000	68000	103000		11050
РОВЕНЬ В ВОВЕНЬ В ВО	) BE	m vr		72000	00000			6780
РОВЕНЬ В ВОВЕНЬ В ВО	SS =	m <sub>rn rou</sub> Kr		23600	20000			0700
РОВЕНЬ В ВОВЕНЬ В ВО	Ħ 🧸	т, кг т, кг		22000				
Руборо образование об	Г	n <sub>ov</sub>		2.				
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$								
ВВИТЕТЬЯ В ВРЕМЕНТЕРИИ В ВЕРПЕТЬ В ВЕРПЕТЬВИЕ В ВЕРПЕТЬВ				2 ТРДД	2 ТРДД	2 ТРДД	2 ТРДД	
$\begin{array}{ c c c c c c c c c }\hline \text{N}_{\text{IB}, \text{KI}} & 2000 & 2347 & 2800 & 2930 & 2000 \\\hline \hline C_{\text{VJ2. KP}} & 0,724 & 0,574 & 0,594 & 0,595 & 0,724 \\\hline S, \text{M}^2 & 120,50 & 128,25 & 142,5 & 182,4 & 92.97 \\\hline I, \text{M} & 30,60 & 33,94 & 35,5 & 42,0 & 28.47 \\\hline \lambda & 7,77 & 8,98 & 8,84 & 9,67 & 8,7 \\\hline Q & \eta & 3,4 & 3,7 & 4,3 & 4,8 & 3,1 \\\hline L_{\Phi}, \text{M} & 26,38 & 33,43 & 32,2 & 45,5 & 32 \\\hline D_{\Phi}, \text{M} & 3,9 & 4,2 & 3,45 & 3,8 & 3,6 \\\hline \chi_{\text{TIK}} \text{ FPAJ} & 28,5 & 28,3 & 28,7 & 29,3 & 28 \\\hline \Sigma \text{ S}_{\text{M}}, \text{M}^2 & 20,6 & 26,2 & 21,6 & 25,1 & 16 \\\hline K_{\text{MMJ}}, \text{ JAH/M}^2 & 2140 & 2690 & 3085 & 4020 & 3365 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{FO}}/\text{S} & 0,192 & 0,147 & 0,151 & 0,160 & 0,18 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{BO}}/\text{S} & 0,192 & 0,147 & 0,151 & 0,160 & 0,18 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{BO}}/\text{S} & 0,184 & 0,238 & 0,193 & 0,199 & 0,18 \\\hline \eta_{\text{AB}} = \text{m}_{\text{JB}}/P & 0,304 & 0,2 & 0,191 & 0,179 & 0,304 \\\hline t_{0} = \text{n}_{\text{JB}} \text{ P0/m}_{00}\text{g} & 0,292 & 0,351 & 0,43 & 0,32 & 0,24 \\\hline \end{array}$	анные СУ	пригателя		V2500-E5	ПС-90А-76	ПС-90А	JT8D-9	
$\begin{array}{ c c c c c c c c c }\hline \text{N}_{\text{IB}, \text{KI}} & 2000 & 2347 & 2800 & 2930 & 2000 \\\hline \hline C_{\text{VJ2. KP}} & 0,724 & 0,574 & 0,594 & 0,595 & 0,724 \\\hline S, \text{M}^2 & 120,50 & 128,25 & 142,5 & 182,4 & 92.97 \\\hline I, \text{M} & 30,60 & 33,94 & 35,5 & 42,0 & 28.47 \\\hline \lambda & 7,77 & 8,98 & 8,84 & 9,67 & 8,7 \\\hline Q & \eta & 3,4 & 3,7 & 4,3 & 4,8 & 3,1 \\\hline L_{\Phi}, \text{M} & 26,38 & 33,43 & 32,2 & 45,5 & 32 \\\hline D_{\Phi}, \text{M} & 3,9 & 4,2 & 3,45 & 3,8 & 3,6 \\\hline \chi_{\text{TIK}} \text{ FPAJ} & 28,5 & 28,3 & 28,7 & 29,3 & 28 \\\hline \Sigma \text{ S}_{\text{M}}, \text{M}^2 & 20,6 & 26,2 & 21,6 & 25,1 & 16 \\\hline K_{\text{MMJ}}, \text{ JAH/M}^2 & 2140 & 2690 & 3085 & 4020 & 3365 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{FO}}/\text{S} & 0,192 & 0,147 & 0,151 & 0,160 & 0,18 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{BO}}/\text{S} & 0,192 & 0,147 & 0,151 & 0,160 & 0,18 \\\hline \overline{S}_{\text{GO}} = \text{S}_{\text{BO}}/\text{S} & 0,184 & 0,238 & 0,193 & 0,199 & 0,18 \\\hline \eta_{\text{AB}} = \text{m}_{\text{JB}}/P & 0,304 & 0,2 & 0,191 & 0,179 & 0,304 \\\hline t_{0} = \text{n}_{\text{JB}} \text{ P0/m}_{00}\text{g} & 0,292 & 0,351 & 0,43 & 0,32 & 0,24 \\\hline \end{array}$		Р, кН	64,50	124	143,3	161,4	64,50	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	□□	М <sub>дв,</sub> кг	2000	2547	2800	2950	2000	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		С <sub>уд. кр</sub> ,	0,724	0,574	0,594	0,595	0,724	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		S, м <sup>2</sup>	120,50	128,25	142,5	182,4	92.97	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	<u>o</u>	_	30,60	33,94	35,5	42,0	28.47	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	N N	·	7,77	8,98	8,84	9,67	8,7	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	je je	η	3,4			4,8		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	를 를	L <sub>o</sub> , M	26,38	33,43	32,2	45,5	32	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Геомет	D <sub>ф</sub> , м	3,9	4,2	3,45	3,8	3,6	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		•	6,76	9,69	· ·			
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·			
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		$\sum S_{M}, M^{2}$			· ·			
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	Производные величины	 К <sub>мид</sub> , даН/м <sup>2</sup>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				+	
$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$			•	•	+			
$t_0 = n_{AB} P_0 / m_0 g$ 0,292 0,351 0,43 0,32 0,24		$\overline{S_{aa}}$ S <sub>ro</sub> / S		-	·		+	
$t_0 = n_{AB} P_0 / m_0 g$ 0,292 0,351 0,43 0,32 0,24		$\frac{S_{\text{no}}}{S_{\text{no}}} = \frac{S_{\text{no}}}{S_{\text{no}}} = \frac{S_{\text{no}}}{S_{$	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
$t_0 = n_{AB} P_0 / m_0 g$ 0,292 0,351 0,43 0,32 0,24		р <sub>о</sub> =m <sub>0</sub> g/10S даН/м <sup>2</sup>				,		
$t_0 = n_{AB} P_0 / m_0 g$ 0,292 0,351 0,43 0,32 0,24		$\gamma_{_{\mathrm{JB}}}=m_{_{\mathrm{JB}}}/P$	0,304	0,2	0,191	0,179	0,304	
		$t_0 = n_{AB} P_0 / m_0 g$	0,292	0,351	0,43	0,32	0,24	
		$K_{\text{отд}}=m_{\text{гр}}/m_0$	0,264	0,328	0,294	0,223	0,267	

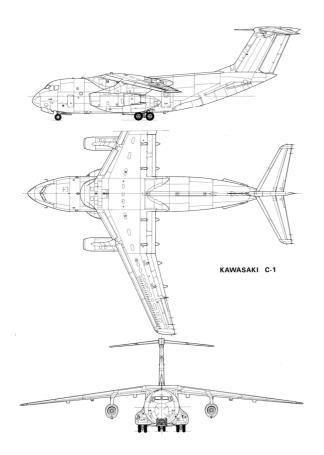


Рисунок 1 – Схема самолета Kawasaki C-1

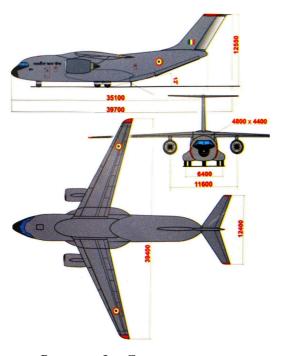


Рисунок 3 — Схема самолета Ил-214

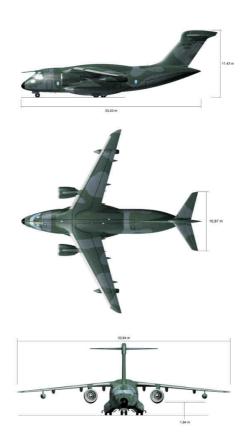


Рисунок 2 – Схема самолета Embraer KC-390

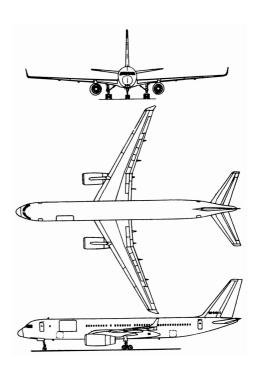


Рисунок 4 – Схема самолета Ту-204С

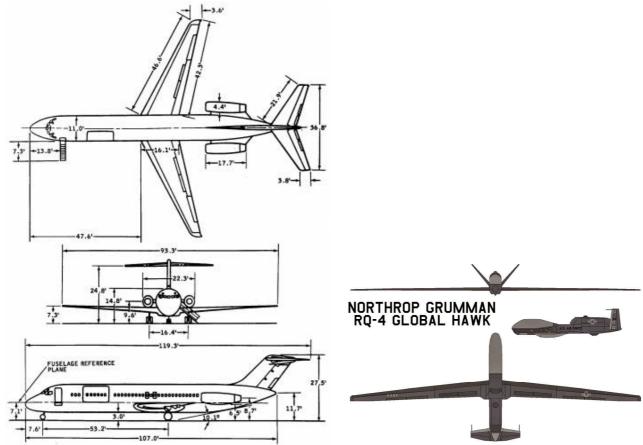


Рисунок 5 – Схема самолета McDonnell Douglas C-9 Nightingale

Рисунок 6 – Схема БПЛА RQ-4 Global Hawk

После сбора статистических данных (таблица 1) производится разработка тактико-технических требований. Этот этап производится путем анализа статистического материала с последующими дополнениями или корректировкой. Комплекс ТТТ должен обеспечивать наиболее высокую безопасность эксплуатации самолета на протяжении всего жизненного цикла [9].

Из статистических данных предварительно выбираем основные параметры крыла, фюзеляжа, горизонтального оперения, вертикального оперения и заносим их в таблицу 2.

						Ta	блица 2
λ	χ°0,25b	η	$\frac{-}{c}$	$\overline{b_{_{\scriptscriptstyle 3}}}$	$\lambda_{\Phi}$	$\overline{S_{zo}}$	$\overline{S_{eo}}$
8	25	3,5	0,14	0,3	8	0,21	0,2
$\lambda_{ro}$	λво	χ°го	$\chi^{\circ}_{BO}$	- С <sub>го</sub>	- С <sub>во</sub>	$\eta_{ro}$	$\eta_{\text{BO}}$
5	1,2	32	32	0,12	0,12	2,5	1,35

На основе анализа статистических данных, а также технического задания была выбрана нормальная аэродинамическая схема, высокое расположение крыла (высокоплан), двигатели располагаются в гондолах под крылом, оперение Т-образное, схема шасси трехопорная с носовой стойкой (см. рисунок 7).

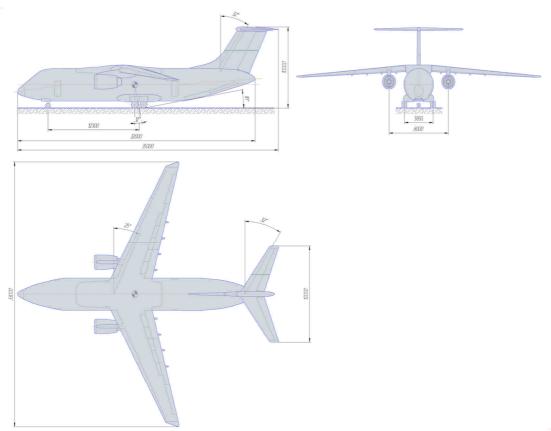


Рисунок 7 – Схема проектируемого беспилотного самолета транспортной категории

Расчет массы самолета, подбор двигателей и проверка длины разбега самолета выполнены в соответствии с методикой, изложенной в работах [8, 9].

Минимальное значение взлетной массы самолета равно m<sub>0</sub>=64000 кг. Соответствующая ей оптимальная удельная нагрузка на крыло  $p_{ont} = 500$  да $H/m^2$  и оптимальное удлинение крыла  $\lambda_{onm} = 8$ .

Определены основные геометрические параметры самолета.

площадь крыла 
$$S = \frac{m_{0\,\mathrm{min}} \cdot g}{10\,p_{onm}} = \frac{64000 \cdot 9.8}{8 \cdot 500} = 125,5\,\,\mathrm{m}^2;$$
 размах крыла  $l = \sqrt{\lambda_{onm} \cdot S} = \sqrt{8 \cdot 125,5} = 31,7\,\,\mathrm{m};$  концевая хорда крыла  $b_k = \frac{2 \cdot S}{l \cdot (\eta + 1)} = \frac{2 \cdot 125,5}{31,7 \cdot (3,5 + 1)} = 1,75\,\,\mathrm{m};$  корневая хорда крыла  $b_0 = \eta \cdot b_k = 3,5 \cdot 1,76 = 6,15\,\,\mathrm{m};$  длина фюзеляжа  $l_\phi = \lambda_\phi \cdot D_\phi = 8 \cdot 4 = 32\,\,\mathrm{m};$  площадь горизонтального оперения  $S_{TO} = \overline{S_{TO}} \cdot S = 0,21 \cdot 125,5 = 26,36\,\,\mathrm{m}^2;$  размах горизонтального оперения  $l_{TO} = \sqrt{\lambda_{TO} \cdot S_{TO}} = \sqrt{5 \cdot 26,36} = 11,5\,\,\mathrm{m};$  концевая хорда ГО  $b_{\kappa TO} = \frac{2 \cdot S_{TO}}{l_{TO} \cdot (\eta_{TO} + 1)} = \frac{2 \cdot 26,36}{11,5 \cdot (2,5 + 1)} = 1,3\,\,\mathrm{m};$ 

корневая хорда ГО  $b_{0TO} = \eta_{TO} \cdot b_{\kappa TO} = 2.5 \cdot 1.31 = 3.3 \, \text{м};$ 

площадь вертикального оперения  $S_{BO} = \overline{S}_{BO} \cdot S = 0, 2 \cdot 125, 5 = 25, 1 \, \text{м}^2$ ;

размах вертикального оперения  $l_{BO} = \sqrt{\lambda_{BO} \cdot S_{BO}} = \sqrt{1, 2 \cdot 22, 8} = 5,5 \ {\it м}$  ;

концевая хорда ВО 
$$b_{\kappa BO} = \frac{2 \cdot S_{BO}}{l_{BO} \cdot (\eta_{BO} + 1)} = \frac{2 \cdot 25,1}{5,5 \cdot (1,35+1)} = 3,9 \ {\rm {\it M}};$$

корневая хорда ВО  $b_{0BO} = \eta_{BO} \cdot b_{\kappa BO} = 1,35 \cdot 3,9 = 5,25 \, M$ .

Расположение крыла и оперения по длине фюзеляжа определяется плечами горизонтального оперения  $L_{\Gamma O}$  и вертикального оперения  $L_{BO}$ .

Плечо горизонтального оперения в первом приближении, выбирается исходя из величины коэффициента статического момента площади горизонтального оперения.

$$L_{_{\Gamma O}} = \frac{A_{_{\Gamma O}} \cdot b_{_{a}}}{\overline{S}_{_{\Gamma O}}} = \frac{0.78 \cdot 4.36}{0.21} = 16.2 \text{ M}$$

Для самолетов рассматриваемого класса  $A_{\Gamma O} = 0.65...0.8$ .

Плечо вертикального оперения в первом приближении, выбирается исходя из величины коэффициента статического момента площади вертикального оперения:

$$L_{BO} = \frac{B_{BO} \cdot 1}{\overline{S}_{BO}} = \frac{0.082 \cdot 31.7}{0.2} = 13 \text{ M}$$

Для самолетов рассматриваемого класса  $B_{BO} = 0.08 - 0.12$ .

Определение параметров шасси.

Вынос главных колес:  $e = 0.2 \cdot b_a = 0.2 \cdot 4.36 = 0.87 \, M$ .

Угол опрокидывания: φ=10°.

База шасси:  $B = 0.385 \cdot 1_{\phi} = 0.385 \cdot 32 = 12.3 \text{ м}.$ 

Вынос передней опоры: a = B - e = 12,3 - 0,87 = 11,43 м.

Колея шасси  $K_{w} \ge 0.11 \cdot l$  , тогда K = 3,85 м.

Положение центра масс самолета определен по горизонтальной оси OX.

Для определения центра масс самолета необходимо знать центры масс отдельных агрегатов, которые при центровочных расчетах первого приближения можно принять:

$$x_{m\kappa p} = 0.5e_a + x_{\kappa} + x_a$$

где ва – средняя аэродинамическая хорда крыла, м;

хк – расстояние от носка фюзеляжа до носка корневой хорды крыла, м;

ха — расстояние от носка САХ крыла до нормали к оси ОХ самолета, проведенной через носок корневой хорды, м;

$$x_{m\phi}=0.5L_{\phi}$$
, где  $\mathbf{L} \mathbf{\phi}-\mathbf{g}$  длина фюзеляжа, м;  $x_{_{\mathit{MH.CM}}}=L_{_{\mathit{H.} \phi}}$ 

Центры масс топлива примем расположенными в центрах масс площадей топливных отсеков крыла на плановой проекции самолета.

Центры масс остальных агрегатов и грузов определим по компоновочному чертежу самолета (рисунок 1.21).

Для расчета центровки составим центровочную ведомость самолета (таблица 1.3), куда включим массы всех основных элементов, составляющих самолет, их координаты в принятой системе и величины статических моментов относительно начала координат. Тогда координата центра масс определяется следующим образом:

$$x_{m} = \frac{\sum m_{i} g x_{i}}{\sum m_{i} g}$$

а значение центровки - по формуле

$$\frac{-}{x_m} = \frac{x_m - x_{\kappa} - x_a}{\theta_a}$$

Расчет центровки приведен для 4 вариантов:

- Взлет, и полный запас топлива,  $x_m = 0.246$ .
- Посадка, и 10% топлива на борту,  $x_m = 0.243$ .
- Взлет, и полный запас топлива,  $x_m = 0.205$ .
- Посадка, и 10% топлива на борту,  $\chi_m = 0.208$ .

Для рассчитанных случаев значение центра тяжести находится в допустимом диапазоне  $\bar{x}_m = 0, 2 \dots 0, 25$ .

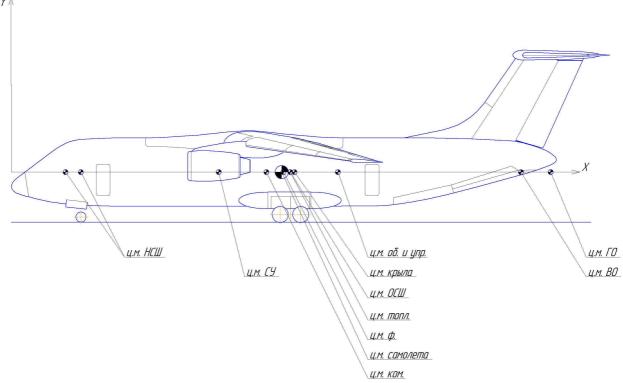


Рисунок 1.21 – Центровка самолета

По полученным геометрическим параметрам беспилотного самолета транспортной категории создана параметрическая модель мастер-геометрии (рисунок 1.22).



Рисунок 1.22 – Параметрическая модель мастер-геометрии самолета

### Выводы

Выполнен аванпроект беспилотного самолета транспортной категории, разработана концепция создания проектируемого беспилотного самолета транспортной категории. Определены тактико-технические требования к самолету. Выполнен сбор, обработка и анализ статистических данных. Выбрана и обоснована схема самолета, тип его силовой установки. Выполнен расчет массы самолета. Определена взлетная масса самолета в третьем приближении. Определены основные геометрические параметры самолета.

Разработана параметрическая модель мастер-геометрии беспилотного самолета транспортной категории.

### Список использованной литературы

- 1. Общие виды и характеристики беспилотных летательных аппаратов: справ. пособие /А.Г. Гребеников, А.К. Мялица, В.В. Парфенюк и др. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т «Харьковский авиационный институт», 2008. 377 с.
- 2. Классификация БПЛА и системы их интеллектуального управления / С. И. Федоров, А. В. Хаустов, Т. М. Крамаренко, В.С. Долгих / Открытые информационные и компьютерные интегрированные технологии. сб. науч. тр. Нац. аэрокосм. ун-та им. Н.Е. Жуковского «ХАИ». Вып. 74. Х.,2016. С. 12-21.
- 3. Машиностроение. Энциклопедия / Ред. совет: К.В. Фролов (пред.) и др. М.:Машиностроение. Самолеты и вертолеты. Т. IV-21. Проектирование, конструкции системы самолетов и вертолетов. Кн. 2 / А.М. Матвеенко, А.И. Акимов, М.Г. Акопов и др.; под. общ. ред. А.М. Матвиенко. 752 с.

- 4. Научные основы интегрированного проектирования самолетов транспортной категории [Текст]: моногр. / Д.С. Кива, А.Г. Гребеников. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т им. Н.Е. Жуковского «Харьк. авиац. ин-т», 2014. Ч. 1. 439 с.
- 5. Научные основы интегрированного проектирования самолетов транспортной категории [Текст]: моногр. / Д.С. Кива, А.Г. Гребеников. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т им. Н.Е. Жуковского «Харьк. авиац. ин-т», 2014. Ч. 2. 326 с.
- 6. Научные основы интегрированного проектирования самолетов транспортной категории [Текст]: моногр. / Д.С. Кива, А.Г. Гребеников. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т им. Н.Е. Жуковского «Харьк. авиац. ин-т», 2014. Ч. 3. 376 с.
- 7. Нормы летной годности самолетов транспортной категории (АП-25). М.: МАК, 1994. 322 с.
- 8. Основы общего проектирования самолетов с газотурбинными двигателями: учеб. пособие: в 2 ч. / П.В. Балабуев, С.А. Бычков, А.Г. Гребеников и др. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т «ХАИ», 2003. Ч.1. 454 с.
- 9. Основы общего проектирования самолетов с газотурбинными двигателями: учеб. пособие: в 2 ч. / П.В. Балабуев, С.А. Бычков, А.Г. Гребеников и др. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т «ХАИ», 2003. Ч.2. 390 с.
- 10. Проектирование самолетов / А.Г. Гребеников, А.А. Кобылянский, В.Н. Король и др.: лаб. практ. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т «Харьк. авиац. ин-т», 2002. 176 с.
- 11. Проектирование самолетов: учеб. для вузов/ С.М. Егер, В.Ф. Мишин, Н.К. Лисейцев и др.; под ред. С.М. Егера. 3-е изд., перераб. и доп. М.:Машиностроение, 1983. 616 с.
- 12. Разработка аванпроекта самолета [Текст]: учеб. пособие / А.К. Мялица, Л.А. Малашенко, А.Г. Гребеников и др. Х.: Нац. аэрокосм. ун-т. «Харьк. авиац. ин-т», 2010. 233 с.
- 13. Гребенников А. Г. Методология интегрированного проектирования и моделирования сборных самолетных конструкций /А. Г. Гребенников. Харьков: Нац. аэрокосм. Ун-т «ХАИ», 2006. 532 с.
- 14. Теория и практика проектирования пассажирских самолетов. Ответственный редактор: Г. В. Новожилов, М.: издательство «Наука» 1976, 440 с.
- 15. Конструкция и прочность самолетов. Изд. 2-е. Зайцев В. Н., Рудаков В. Л. Киев, издательское объединение «Вища школа», Головное изд-во, 1978, 488 с.
- 16. Е.Т. Василевский В.А. Гребеников. Методика назначения допускаемых напряжений для обеспечения заданного ресурса крыла //Открытые информационные и компьютерные интегрированные технологии.
- 17. Проектирование гражданских самолетов: Теории и методы / И. Я. Катырев, М. С. Неймарк, В. М. Шейнин и др.; Под ред. Г. В. Новожилова. М.: Машиностроение, 1991. 672 с.
- 18. Стригунов В. М. С85 Расчет Самолета на прочность: Учебник для авиационных вузов. М.: Машиностроение, 1984. 376 с., ил.
- 19. Харченко О.В. Класифікація та тенденції створення безпілотних літальних апаратів військового призначення [Текст] / О.В. Харченко, В.В. Кулєшин, Ю.В. Коцуренко //Наука і оборона. 2005. № 1 С. 47-54.

Поступила в редакцию 21.03.2017

## Аванпроект безпілотного літака транспортної категорії

Розроблено концепцію створення безпілотного літака транспортної категорії. Виконані збір, обробка та аналіз статистичних даних, вибір основних відносних початкових параметрів літака. Обґрунтовано аеродинамічну компоновку літака, тип його силової установки. Визначено основні геометричні параметри проектованого літака.

**Ключові слова:** безпілотний літальний апарат (БПЛА), тактико-технічні вимоги (ТТВ), льотно-технічні характеристики (ЛТХ), силова установка (СУ), майстер-геометрія.

# **Unmanned Transport Aircraft Concept Development**

The concept of creating an unmanned transport aircraft has been developed. The collection, processing and analysis of statistical data, the selection of the basic relative preliminary parameters of the aircraft are performed. The aerodynamic layout of the aircraft, the type of its power plant, has been proved. The main geometric parameters of the projected aircraft are determined.

*Key words:* unmanned aerial vehicle (UAV), mission requirements (TTT), flight performance, power plant, master geometry.

### Сведения об авторах:

**Федоров Сергей Иванович** — Зам. Главного конструктора, ГП «Антонов», Украина.

**Хаустов Андрей Вячеславович** — Зам. начальника отдела, ГП «Антонов», Украина.

**Крамаренко Тимофей Михайлович** — ведущий инженер-конструктор, ГП «Антонов», Украина.

**Долгих Вячеслав Сергеевич** — студент VI курса, Национальный аэрокосмический университет им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт», техник 1 категории, ГП «Антонов», Украина.