(границ шимми) передней стойки шасси без учёта и с учётом упругости планера и результаты расчета границ шимми для режима «ориентирование» с учётом температуры окружающей среды при значениях коэффициента демпфирования h, соответствующих нормальной температуре ( $+20^{\circ}$ C), повышенной температуре ( $+60^{\circ}$ C) и пониженной температуре ( $-60^{\circ}$ C).

Приведены результаты расчётных исследований влияния люфтов в системе механической связи поворотной части на устойчивость движения стойки шасси при обжатиях различных амортизатора стойки.Показаны зависимость поворота стойки  $\theta$  от скорости движения самолёта V при разных значениях момента поворотной части B зависимость частоты шимми от скорости Vпри жёстком и упругом планере.

Приведены результаты расчётных исследований по оптимизации конструктивных параметров тележечной стойки основного шассисредне-дальнего магистрального самолёта имеющей помимо стабилизирующего амортизатора триммер,

включённый в состав системы шарнира. Математическая модель системы построена универсальной, оптимизационные проволить расчёты также классических тележечных стоек со амортизатором стабилизирующим стоек шасси «шашлычного» типа. Приведены результаты оптимизационных расчётов характеристик основных нагружения стойки в процессе посадочного удара: нагрузок на стойку шасси, нагрузки фюзеляж,сил воздушной гидравлической камерах, обжатия штока амортизатора, перемещения оси подвески тележки и других, а также диапазона оптимальных значений угла установки тележки.Проведены сравнительные расчёты нагруженности стоек шасси для вариантов: четырёхколёсная тележечная стойка стабилизирующим co амортизатором, четырёхколёсная тележечная стойка с триммером при разных начальных углахустановки четырёхколёсная стойка «шашлычного» типа.

## АЛГОРИТМЫ УПРАВЛЕНИЯ И ПРЕДСКАЗАНИЯ ДВИЖЕНИЯ БПЛА ПО ЗАДАННОЙ ТРАЕКТОРИИ

© 2012 Гаркушенко В.И., Аль Битар Надер, Хават Бассель, Альсафади Лоуренс

Казанский национальный исследовательский технический университет им.А.Н.Туполева-КАИ, Казань

## CONTROL ALGORITHMS AND POSITION PREDICTION OF UAVS, WITCH HAVE SPECIFIED TRAJECTORY

© 2012 Garkushenko V.I., Al-Bitar Nader, Hawaat Bassel, Al-Safadi Lawrence

In this paper the guidance problem of unmanned aerial vehicle (UAV) on a desired flight trajectoryusing GPS is considered. Efficiency of fuzzy guidance algorithm depending on course measurements, and also robust algorithm of guidance without measuring course and using only GPS receiver. The offeredstabilization algorithm of UAV takes into account constrains on control signals and state vector elements. Position estimation algorithm of UAV following desired trajectory in the presence of wind is considered using LMI methods.

В работе рассматривается задача наведения беспилотного летательного аппарата (БПЛА) на заданную траекторию полета в горизонтальной плоскости с использованием GPS. Наряду с известными методами решения данной задачи

управление БПЛА осуществляется с помощью изменения угла крена. Предлагаются два алгоритма наведения БПЛА на траекторию, заданную прямолинейными отрезками, окружностью и др.

В первом алгоритме по измерениям курса БПЛА определяется текущего ошибка по курсу относительно заданной траектории, а также отклонение от нее. ошибки Устранение ПО пропорциональным осуществляется регуляторомс помощью координированного разворота, отклонения от траектории с помощью регулятора. При нечеткого лингвистическими переменнымиявляются отклонение от траекториииуправляющий сигнал, которые принимают два значения: «Отрицательно», «Положительно». Они в очередь являются нечеткими свою переменными и изменяются в некотором значений. диапазоне числовых дефазификации Длявыполнения используется метод среднего центра.

Во втором алгоритме наведение БПЛА на заданную траекторию и движение по ней осуществляется без использования гирокомпаса по измерениям от GPS. В этом случае сближение БПЛА с заданной траекторией проводится после выполнения некоторого маневра. Робастное свойство предложенного алгоритма обеспечивает высокую точность воспроизведения заданной траектории, в том числе, при наличии ветровых воздействий.

Движение по заданным траекториям осуществляется C помошью системы стабилизации. Предложены способы синтеза ПИД-регуляторов каналов управления с использованием частотного метода на основе расширенного критерия Найквиста, а также метода пространства состояний помощью линейных матричных неравенств при учете ограничений на управление, фазовые координаты и ветровые воздействия.

Рассматривается задача оценивания положения БПЛА В земной системе координат, движущегося ПО заданной траектории, прерывании при сигналов телеметрии. Для повышения точности прогнозных оценок процессе нормального полета осуществляется косвенная оценка влияние фонового ветра на положение БПЛА в земной системе координат. Определение прогнозных оценок проводится с помощью построения эволюционного эллипсоида метода матричных систем сравнения при наличии возмущений.

Для проверки работоспособности предложенных алгоритмов проведено моделированиие нелинейной модели БПЛА с использованием пакета Aerosonde, которое подтвердило их эффективность.

## МЕТОДОЛОГИЯ АНАЛИЗА ОГРАНИЧЕНИЙ ДЛЯ ПОИСКА ОПТИМАЛЬНОГО РЕШЕНИЯ В ПРОЦЕССЕ ПРОЕКТИРОВАНИЯ ЛА.

© 2012 Т.Р.Гафуров, А.Г.Разумов

Научный руководитель: В. Г. Гайнутдинов, профессор техн. наук (Казанского Национального Исследовательского Технического Университета им. А.Н.Туполева - КАИ, Казань)

Constraint analysis allows an aircraft designer to make much more intelligent choices about aircraft configuration, engine size, etc. These choices involve choosing a design point, specific values of  $T_{SL}$  /  $W_{TO}$  and  $W_{TO}$  / S from within the solution space which the aircraft concept will be designed to achieve. If the analysis is reasonably accurate, then a design that achieves the specified thrust and wing loading values will meet the design requirements.

Фундаментальная теория, на которой базируется анализ ограничений — это энергетическая теория (кинетическая и потенциальная) самолетов и связана с понятием избыточной мощности (excesspower)  $P_S$ :  $P_S = [(T-D)/W]V$ , (1)

где вес = W = Mg, сила тяги = T, сила сопротивления = D, скорость полета = V.

Избыточная мощность может быть использована на набор высоты dh/dt или ускорение  $[V/g] \cdot [dV/dt]$  самолета в отдельности или в комбинации в пределах