**Раздел 2. Расчёт аэродинамических характеристик самолёта и его частей в продольной плоскости при малых углах атаки**

**Глава 2. Определение коэффициента подъёмной силы самолёта**

**2.1. Определение производной коэффициента подъёмной силы фюзеляжа по углу атаки**

При малых углах атаки, на участке линейной зависимости, коэффициент подъёмной силы фюзеляжа можно представить в виде .

Коэффициент нормальной силы фюзеляжа при безотрывном обтекании определяется:

(2.2)

Для малых углов атаки можно считать, что , где можно принять

Тогда

и . (2.3)

Производная зависит от формы фюзеляжа и задаётся для эквивалентного тела вращения

, (2.4)

где – производная носовой части фюзеляжа с учётом интерференции с цилиндрической частью; – производная кормовой части фюзеляжа.

Формула (2.4) используется для расчёта фюзеляжа любого удлинения при дозвуковых и сверхзвуковых скоростях.

В случае заострённой носовой части фюзеляжа коэффициент определяется по графику рис. 2.2 (рис. 2.2 – график для расчёта комбинации оживало-цилиндр).

Производная рассчитывается по формуле

, (2.5)

где – сужение кормовой части; – поправка, учитывающая влияние пограничного слоя.

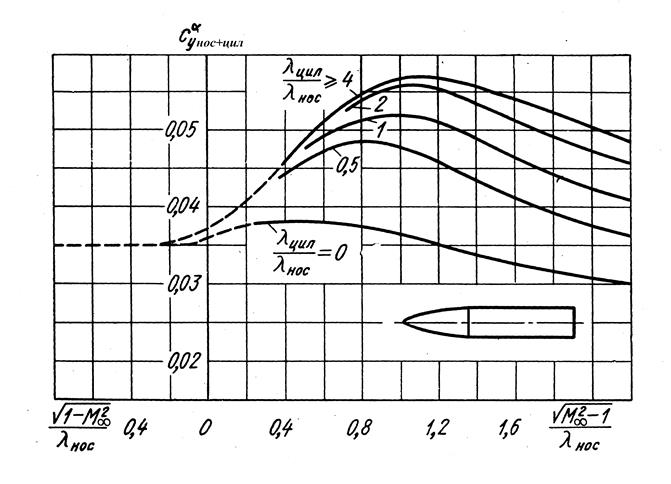


Рис. 1

Найдём :

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |

Найдём :

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  |  |  |  |  |  |  |

**2.2. Определение производной коэффициента подъёмной силы по углу атаки изолированных несущих поверхностей (крыла и горизонтального оперения)**

Коэффициент крыла простой формы в плане определяется во всём расчётном диапазоне чисел Маха по графику рис. 2.8.

Коэффициент горизонтального оперения (ГО) в плане определяется во всём расчётном диапазоне чисел Маха по графику рис. 2.7.

Для крыла имеем:

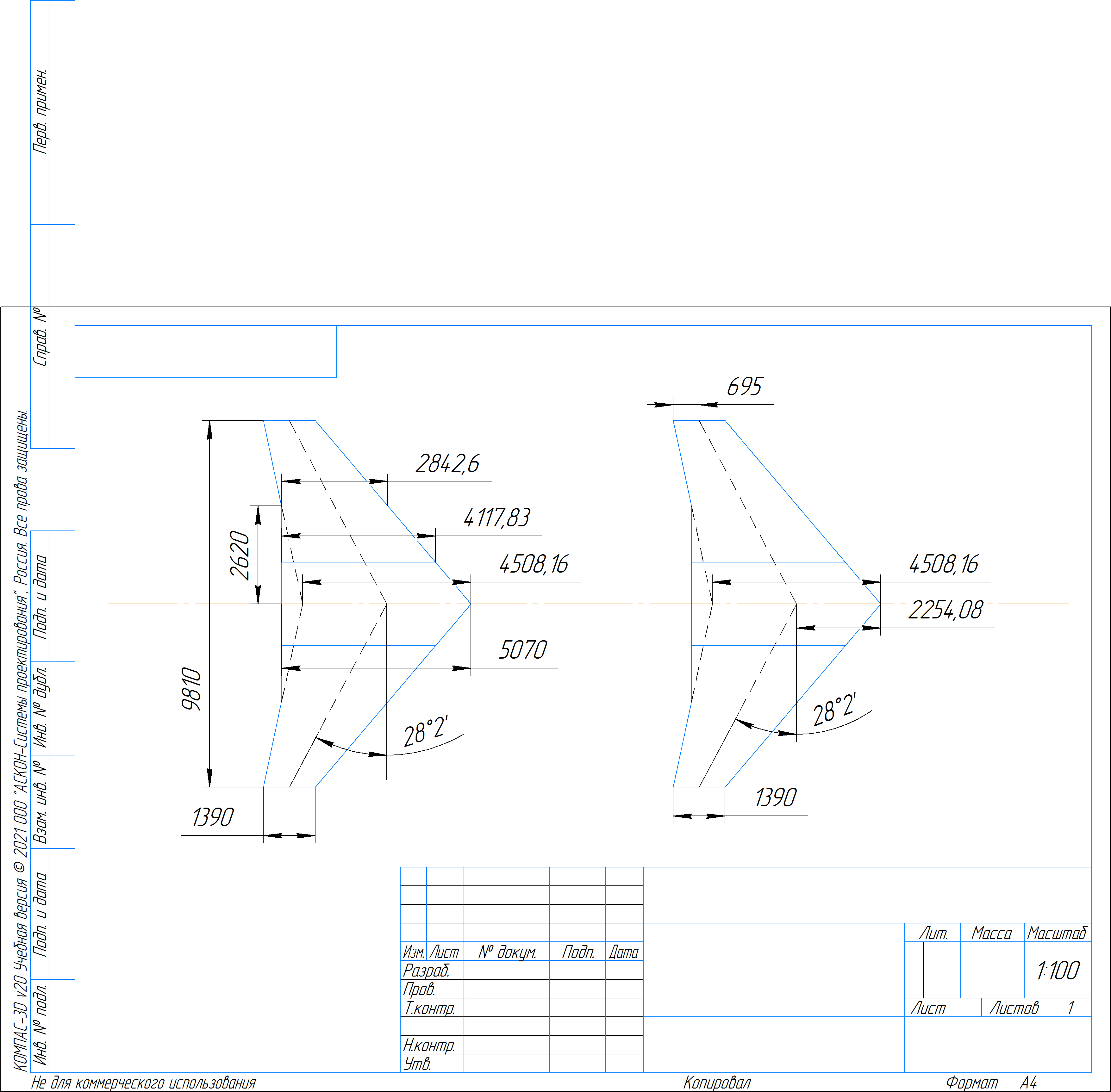
****

Рис. 2 Угол стреловидности средней линии крыла

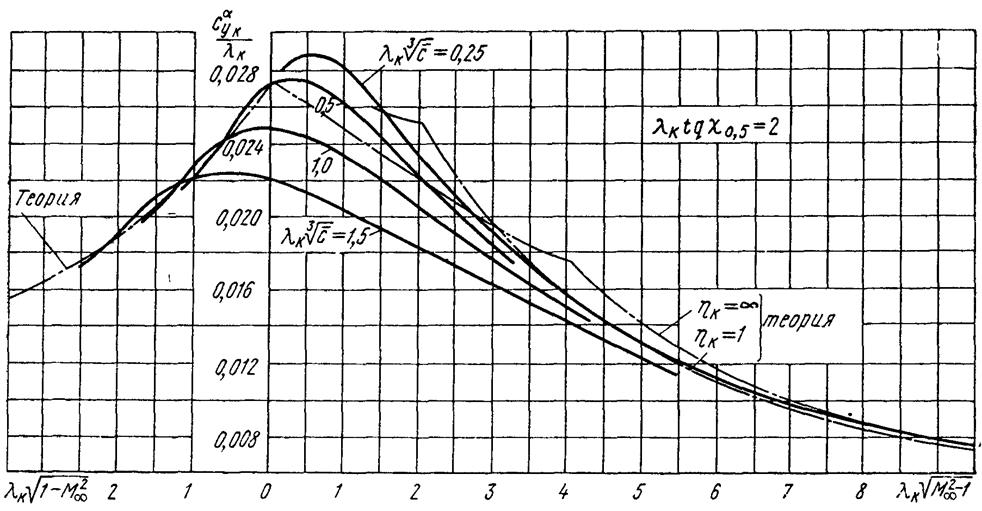


Рис. 3

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |

Для ГО имеем:

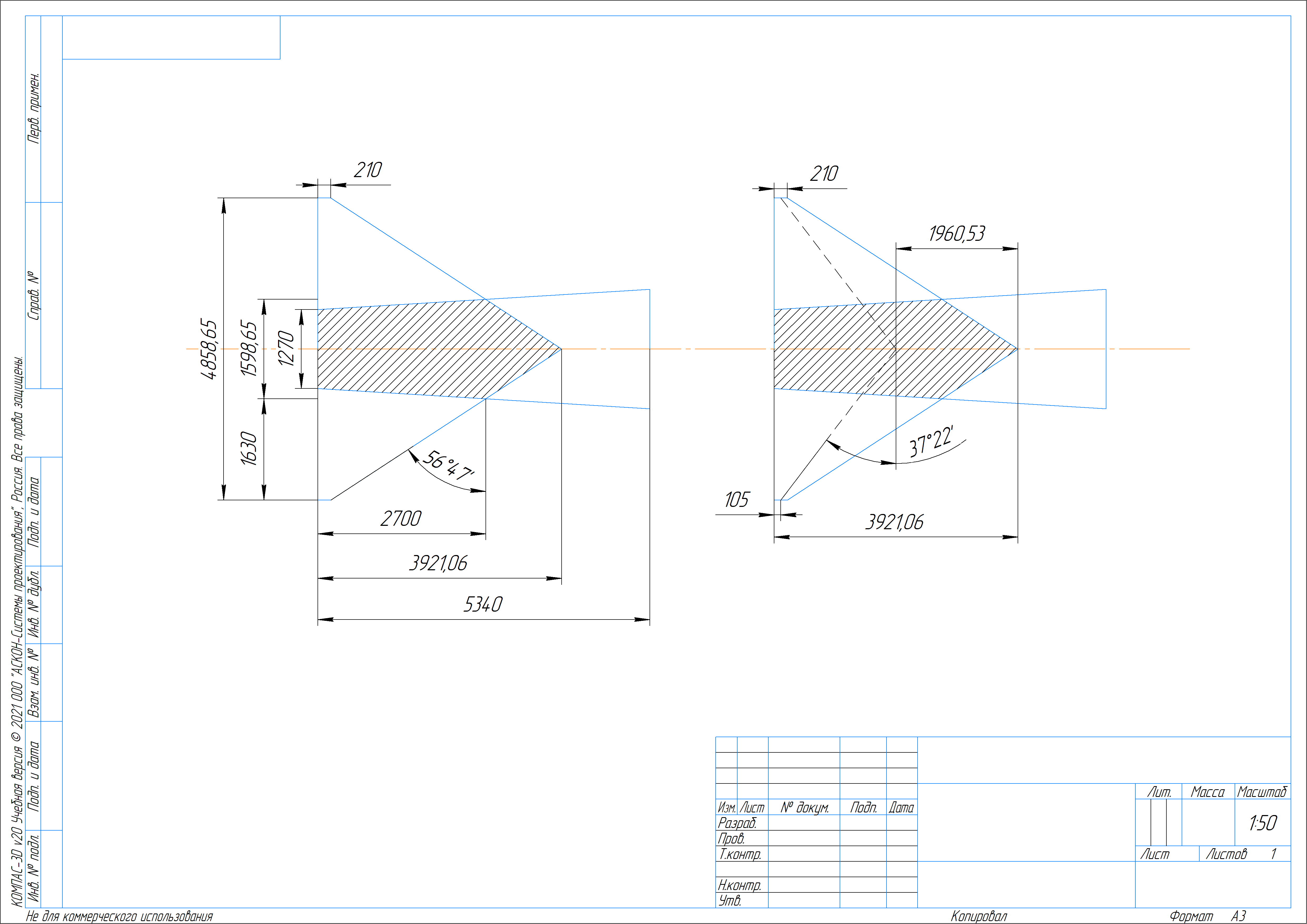


Рис. 4 Угол стреловидности по средней линии ГО

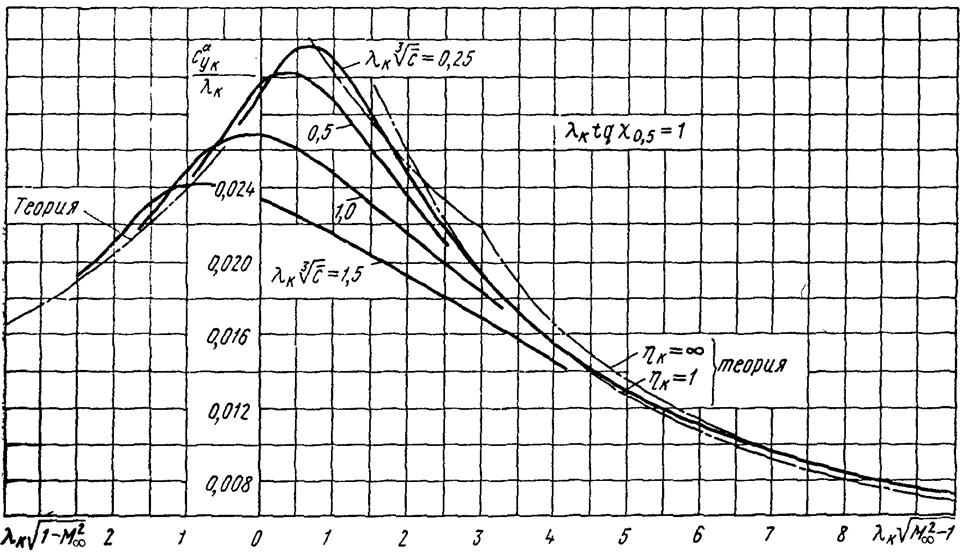


Рис. 5

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |

**2.3. Определение коэффициентов интерференции несущих поверхностей и фюзеляжа**

Взаимное влияние несущей поверхности с фюзеляжем определяется коэффициентом интерференции

где – дополнительная подъёмная сила несущей поверхности от присутствия фюзеляжа, – дополнительная подъёмная сила фюзеляжа от присутствия несущей поверхности, – подъёмная сила консольной части несущей поверхности. При этом фюзеляж принимается телом вращения, а форма несущей поверхности на виде сверху не учитывается.

Для аэродинамической компоновки «среднеплан» при дозвуковых и трансзвуковых скоростях коэффициенты и как функция ( – диаметр фюзеляжа, – размах несущей поверхности) определяется по графикам (рис. 2.11).

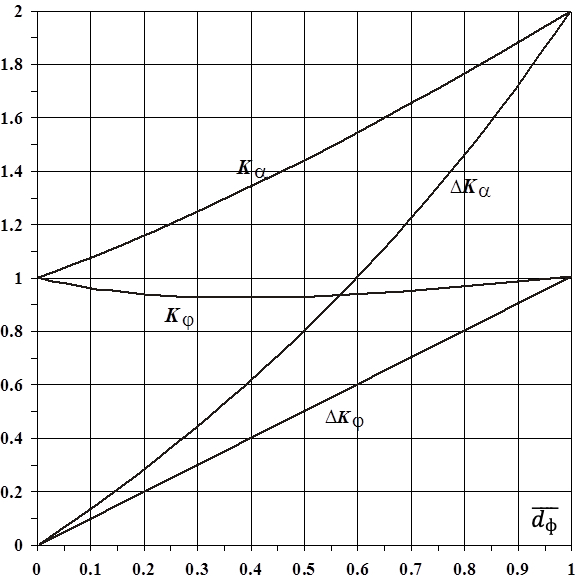


Рис. 6

Для крыла имеем:

Для ГО имеем:

Для определения полной интерференции несущей поверхности и фюзеляжа необходимо оценить:

Влияние формы несущей поверхности в плане по соотношению