

спрощенных значениях критериев аэродинамич. подобия и установившемся (стационарном) движении зависят от его ориентации к потоку (от углов атаки  $\alpha$ , скольжения  $\beta$  и крена  $\gamma$ , рис. 1, 2). При неустановившемся движении А. к. зависят также от величин, характеризующих ускорение тела и угловую скорость его вращения. Поскольку момент  $M_{za}$  измеряется относительно принятого центра масс летат. аппарата, по виду зависимости  $M_{za} = f(\alpha)$  (рис. 3), напр., можно судить о продольной статич. устойчивости аппарата. Зависимость 1 соответствует статически устойчивому аппарату, т. к. при отклонении от т. н. балансировочного угла атаки  $\alpha$ , к-рому соответствует  $M_{za} = 0$ , возникает момент, возвращающий аппарат в прежнее положение, а кривая 2 — статически неустойчивому, поскольку действует момент, увеличивающий возникшее отклонение от балансировочного угла атаки. А. к. зависят также от чисел  $M$  и  $Re$ . Начало возрастания и максимум зависимости  $C_{ya}(M)$  (рис. 4) связаны с переходом скорости полёта через скорость звука ( $M=1$ ) или с т. н. волновым кризисом. Немонотонность в ср. части зависимости  $C_{xa}$  от  $Re$  (рис. 5) связана с переходом от ламинарного режима обтекания к турбулентному.

Значения А. к. необходимы для определения основных лётных характеристик объекта — его сопротивления и подъёмной силы, а также для расчёта его устойчи-

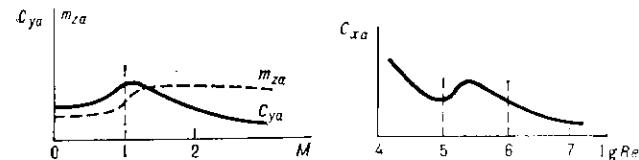


Рис. 4. Зависимость  $C_{ya}$  и  $M_{za}$  от числа  $M$ .

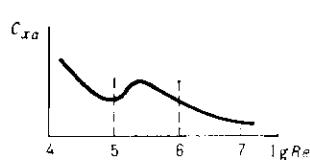


Рис. 5. Зависимость  $C_{xa}$  от числа  $Re$ .

чивости и управляемости. Осн. метод определения А. к. сложных по форме тел — эксперименты на моделях и натурных объектах, хотя расчётно-теоретич. методы с использованием ЭВМ получают всё большее развитие и позволяют решать всё более сложные задачи аэrodинамики.

Лит.: Фабрикант Н. Я., Аэродинамика, М., 1964; Аражанов Н. С., Мальцев В. Н., Аэродинамика, М., 1952; Аражанов Н. С., Садекова Г. С., Аэродинамика больших скоростей, М., 1965. Ю. А. Рыжов. **АЭРОДИНАМИЧЕСКИЕ СИЛЫ И МОМЕНТ** — величины, характеризующие силовое воздействие жидкой или газообразной среды на движущееся в ней тело. А. с. и м. зависят от формы и размеров тела, его ориентации по отношению к направлению движения, от его скорости, свойств и состояния среды (жидкости, газа, плазмы), а также от угловых скоростей и ускорения движения. Определение А. с. и м., действующих на тело разн. форм и при заданных условиях полёта, является одной из осн. задач аэродинамики.

Силовое воздействие среды на тело сводится к силам давления и трения, распределённым по поверхности тела. Такая пространственная система сил может быть приведена к равнодействующей этих сил — аэродинамич. силе  $R_A$  и к паре сил с моментом  $M$ , наз. аэродинамич. моментом. А. с. и м. определяются ф-лами

$$R_A = \int_{\Sigma} (p_n + \tau_n) d\sigma,$$

$$M = \int_{\Sigma} [r(p_n + \tau_n)] d\sigma,$$

где интегралы берутся по всей внешн. поверхности тела  $\Sigma$ ;  $p_n$  и  $\tau_n$  — векторы проекций давления и напряжения трения на нормаль к элементу поверхности  $d\sigma$ ;  $r$  — радиус-вектор элемента поверхности, проведённый из точки, относительно к-рой вычисляется момент. В аэродинамике обычно пользуются проек-

циями А. с. и м. на оси т. н. скоростной и связанной ортогональных правых систем координат.

В скоростной системе координат (рис. 1), к-рой удобно пользоваться при пост. скорости полёта,  $X_a$  — сила лобового или аэродинамического сопротивления есть проекция  $R_A$  на ось  $x_a$  и направлена противопо-

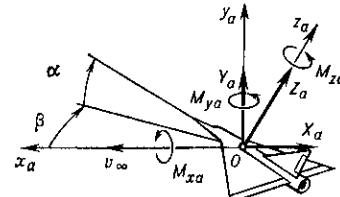


Рис. 1. Проекции аэродинамической силы и момента в скоростной системе координат;  $\alpha$  — угол атаки,  $\beta$  — угол скольжения.

ложно вектору скорости полёта  $v_{\infty}$ ,  $Y_a$  — аэродинамич. подъёмная сила и  $Z_a$  — аэродинамич. боковая сила — проекции  $R_A$  на оси  $y_a$  и  $z_a$  соответственно. Составляющие аэродинамич. момента  $M$  по тем же осям скоростной системы координат будут:  $M_{xa}$  — аэродинамич. момент крена,  $M_{ya}$  — аэродинамич. момент рыскания и  $M_{za}$  — аэродинамич. момент тангажа. Составляющие момента положительны при совпадении с направлением соответствующей оси.

В связанной с летящим телом системе (рис. 2) координат ось  $x$  совпадает с продольной осью летат.

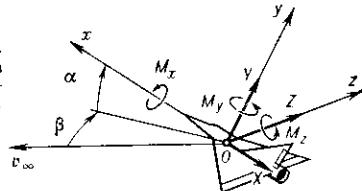


Рис. 2. Проекции аэродинамической силы и момента в связанной системе координат; обозначения, как на рис. 1.

аппарата и направлена вперёд по его движению. Разложение  $M$  в связанной системе аналогично скоростной, а составляющие  $R_A$  по осям этой системы наз.  $X$  — аэродинамич. продольной силой,  $Y$  — аэродинамич. нормальной силой и  $Z$  — аэродинамической поперечной силой.

Лит.: Фабрикант Н. Я., Аэродинамика, М., 1964; Аражанов Н. С., Мальцев В. Н., Аэродинамика, М., 1952; Аражанов Н. С., Садекова Г. С., Аэродинамика больших скоростей, М., 1965. Ю. А. Рыжов.

**АЭРОДИНАМИЧЕСКИЙ МОМЕНТ** — см. Аэродинамические сила и момент.

**АЭРОДИНАМИЧЕСКИЙ НАГРЕВ** — нагрев тел, движущихся с большой скоростью в воздухе или др. газе. А. н. неразрывно связан с аэродинамическим сопротивлением, к-рое испытывают тела при полёте в атмосфере. Энергия, затрачиваемая на преодоление сопротивления, частично передаётся телу в виде А. н. Рассмотрение физ. процессов, обусловливающих А. н., удобно провести с точки зрения наблюдателя, находящегося на движущемся теле. В этом случае можно заметить, что набегающий на тело газ тормозится вблизи поверхности тела. Сначала торможение происходит в ударной волне, образующейся перед телом, если полёт происходит со сверхзвуковой скоростью. Дальнейшее торможение газа происходит, как и при дозвуковых скоростях полёта, непосредственно у самой поверхности тела, где оно вызывается силами вязкости, заставляющими молекулы «прилипать» к поверхности с образованием *пограничного слоя*. При торможении потока газа его кинетич. энергия уменьшается, что в соответствии с законом сохранения энергии приводит к увеличению внутр. энергии газа и его темп. Макс. теплосодержание (энталпия) газа при его торможении у поверхности тела близко к энтальпии торможения:  $\mathcal{H}_0 = \mathcal{H}_n + v^2/2$ , где  $\mathcal{H}_n$  — энтальпия набегающего потока, а  $v$  — скорость полёта. Если скорость полёта не слишком высока ( $v \leq 1000$  м/с), то уд. теплоёмкость при пост. давлении  $c_p$  может счи-