

Исследование процессов, в течение к-рых оси роторов Г. совершают нутации, и решение вопросов устойчивости гироскопич. систем требуют учёта кинетич. моментов всех тел, входящих в состав гироскопич. системы. Соответствующие ур-ния движения являются ур-ниями нутац. теории Г. Дифференц. ур-ния нутац. теории имеют для данной гироскопич. системы более высокий порядок, чем ур-ния прецессионного движения. Однако решение задач нутац. теории упрощается тем обстоятельством, что во мн. случаях можно ограничиться рассмотрением малых движений методами теории малых колебаний.

Строго ур-ния движения Г. справедливы по отношению к инерциальной системе отсчёта, однако на практике движение гироскопич. систем приходится изучать по отношению к осям, связанным с тем подвижным объектом (судно, самолёт, ракета, Земля и др.), на к-ром эти системы установлены. Поэтому при составлении ур-ний в число действующих сил надлежит включать также переносные и Кориолиса силы инерции, обусловленные перемещением объекта. Оказывается, что удобнее всего составлять ур-ния движения Г. по отношению к системе координат $O \xi^* \eta^* \zeta^*$ с началом в центре O подвеса гироскопич. системы и с осями, не изменяющими своей ориентации относительно направлений на неподвижные звёзды, т. е. перемещающимися по отношению к инерциальной системе отсчёта поступательно. В этом случае кориолисовы силы инерции вообще отсутствуют, а все силы инерции переносного движения антипараллельны ускорению центра O в его движении относительно инерциальной системы отсчёта.

В теории Г. с достаточным для практики приближением можно за инерциальную систему отсчёта принять невращающуюся систему координат с началом в центре Земли. Точно так же малая погрешность при подсчёте сил инерции переносного движения происходит, если за ускорение центра O подвижной невращающейся системы координат $\xi^* \eta^* \zeta^*$ принять его ускорение относительно земной поверхности. В этом случае вместо действующих на массы частей гироскопич. системы сил тяготения к Земле следует брать силы тяжести. Для

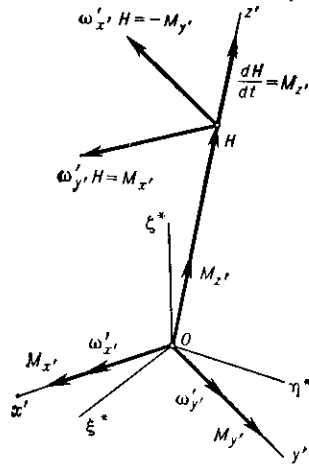


Рис. 5. Приложение теоремы механики системы о кинетическом моменте к установлению уравнения прецессионного движения ротора гироскопа. Скорость конца вектора собственного кинетического момента принимается геометрически равной главному моменту совокупности сил, приложенных к ротору.

ур-ния прецессионного движения ротора, симметрично-го Г. относительно осей $O \xi^* \eta^* \zeta^*$, записанные в проекциях на оси $Ox'y'z'$, имеют вид

$$\begin{aligned} \omega'_y H &= M_{x'}, \\ -\omega'_x H &= M_{y'}, \\ \frac{dH}{dt} &= M_{z'}. \end{aligned} \quad (4)$$

Они выражают (рис. 5) равенство (по числ. величине и направлению) скорости конца вектора собственного кинетич. момента H и гл. момента M_0 относительно центра O сил, приложенных к ротору. В число этих сил должны быть включены переносные силы инерции, обусловленные поступат. движением системы отсчёта $O \xi^* \eta^* \zeta^*$. Величины ω'_x и ω'_y — проекции на оси x' и y' угловой скорости системы координат $Ox'y'z'$ относительно системы $O \xi^* \eta^* \zeta^*$, т. е. относительно направлений на неподвижные звёзды. Угловую скорость ротора относительно осей $Ox'y'z'$ можно наз. угловой скоростью его собств. вращения. Вектор H направлен по оси собств. вращения (рис. 6) ротора z' , а его модуль можно принять равным

$$H = C \frac{d\varphi}{dt}, \quad (5)$$

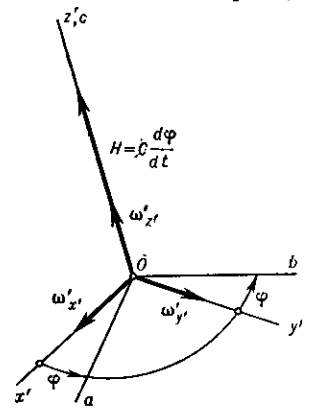
где C — момент инерции ротора относительно его оси симметрии z' (полярный момент инерции), φ — угол поворота ротора относительно системы координат $x'y'z'$. Принимается также, что $\frac{d\varphi}{dt}$ значительно превышает величину ω'_z — проекцию угловой скорости системы координат на её же ось (на практике на 3—4 порядка). В большинстве случаев H можно считать постоянным, т. к. обычно моменты сил, вращающих ротор, и моменты сопротивления этому вращению взаимно уравновешиваются. Соответственно, в 3-м из ур-ний (4) следует положить $M_{z'} = 0$.

Более строгими ур-ниями движения ротора являются ур-ния, соответствующие нутац. теории Г., а именно:

$$\begin{aligned} A \frac{d\omega'_{x'}}{dt} + (C - A) \omega'_y \omega'_z + \omega'_y H &= M_{x'}, \\ A \frac{d\omega'_{y'}}{dt} + (A - C) \omega'_z \omega'_x - \omega'_x H &= M_{y'}, \\ C \frac{d\omega'_{z'}}{dt} + \frac{dH}{dt} &= M_{z'}, \end{aligned} \quad (6)$$

где A — момент инерции ротора относительно к.-л. оси, перпендикулярной его оси симметрии и проходящей через центр O (экваториальный момент инерции). В ур-ниях (6), в отличие от ур-ний (4), принято, что система координат $x'y'z'$ может иметь угловую скорость с произвольной составляющей ω'_z вдоль оси симметрии ротора z' . В частности, эту систему можно связать с

Рис. 6. Вектор собственного кинетического момента гироскопа. Система координат abc связана с ротором гироскопа; она вращается относительно системы $x'y'z'$ с угловой скоростью $d\varphi/dt$ вокруг оси z' , совпадающей с осью c . Момент инерции ротора относительно оси c (оси симметрии или оси собственного вращения) обозначен через C .



самим ротором. Тогда ур-ния обращаются в общеизвестные ур-ния Эйлера движения твёрдого осесимметричного тела (см. Эйлера динамические уравнения), осложнённые наличием в правых частях упоминавшихся выше переносных сил инерции.

Ур-ния (4) и (6) пригодны для изучения движения ротора Г., не стеснённого кардановым подвесом, напр. в случае шарового Г. (см. ниже), и вообще свободных тел (снаряд, небесные тела, искусств. спутники, космич. корабли). При наличии же карданова подвеса в состав сил, образующих моменты относительно осей x' и y' , т. е. в выражения для $M_{x'}$ и $M_{y'}$, войдут неизвестные силы — нормальные реакции подшипников оси ротора. Для исключения этих сил, представляющих