

今回はSL(short lecture)通算第25回目。5章の角速度・速度および角加速度・
加速度の内容を十回にわたって講義している。今回はその九回目として角加速度に
ついて学ぶ。 2022.04.14 清水

5.4 角加速度

図5.4を考える。角加速度は角速度の時間微分として定義される。任意の基準
枠 D で角速度 $\vec{\omega}^{OC}$ を時間微分したときの角加速度を

$${}^D\vec{a}^{OC} = \frac{{}^D d}{dt} \vec{\omega}^{OC} \quad (5.63)$$

により定義する。角速度 $\vec{\omega}^{OC}$ を慣性枠 O 内で微分した式(5.63)の定義に基づく角
加速度 ${}^O\vec{a}^{OC}$ は、輸送則の式(5.36)を用いて

$$\begin{aligned} {}^O\vec{a}^{OC} &= \frac{{}^O d}{dt} (\vec{\omega}^{OC}) \stackrel{(5.21)}{=} \frac{{}^O d}{dt} \vec{\omega}^{OB} + \frac{{}^O d}{dt} \vec{\omega}^{BC} \\ &\stackrel{(5.36)}{=} {}^O\vec{a}^{OB} + \left(\frac{{}^B d}{dt} \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} \right) \\ &= {}^O\vec{a}^{OB} + {}^B\vec{a}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} \end{aligned} \quad (5.64)$$

を得る。

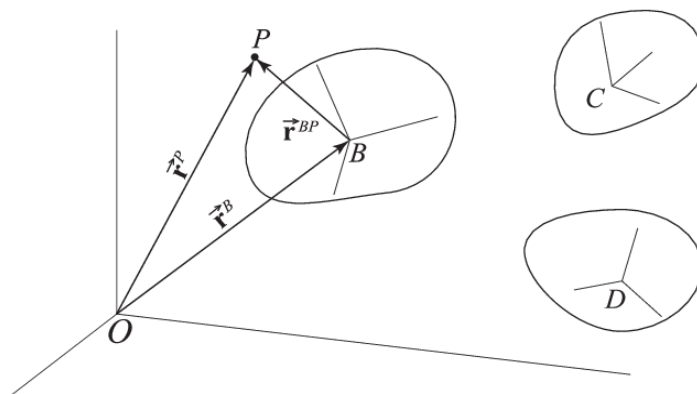


図5.4 点 P の位置ベクトルと複数の枠 (再掲)

【補足説明5.4_1】 式(5.64)の意味

式(5.64)を再度、下記のように書こう。

$${}^O\vec{a}^{OC} \equiv \frac{{}^O d}{dt}(\vec{\omega}^{OC}) \stackrel{(5.21)}{=} \frac{{}^O d}{dt}\vec{\omega}^{OB} + \frac{{}^O d}{dt}\vec{\omega}^{BC} \quad (5.64a)$$

$$\stackrel{(5.36)}{=} {}^O\vec{a}^{OB} + \left(\frac{{}^B d}{dt}\vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} \right) \quad (5.64b)$$

$$= {}^O\vec{a}^{OB} + {}^B\vec{a}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} \quad (5.64c)$$

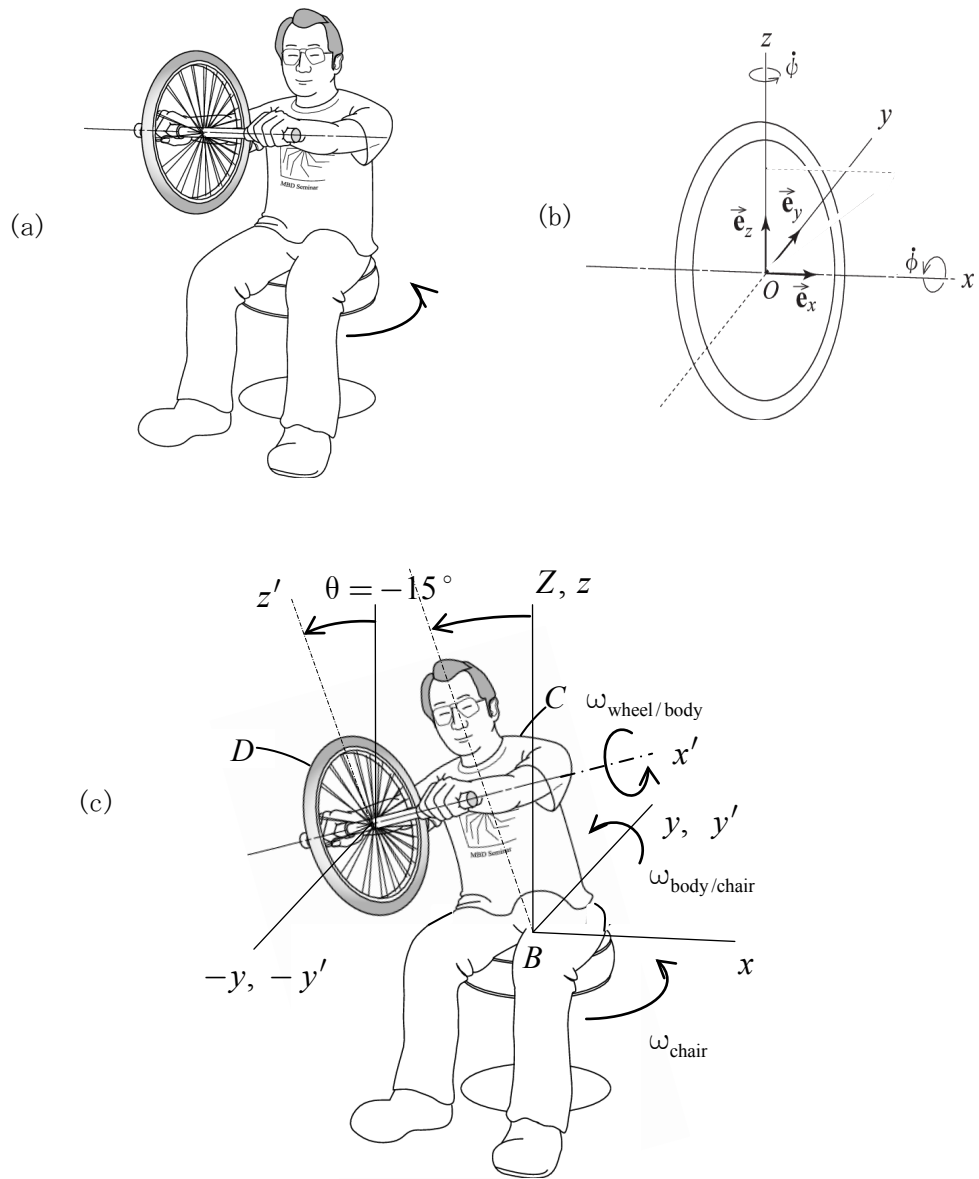
第一式の(5.64a)は角速度ベクトル $\vec{\omega}^{OC}$ が式(5.25)より $\vec{\omega}^{OC} = \vec{\omega}^{OB} + \vec{\omega}^{BC}$ と書けるから、両辺を全体枠 O の時間で微分した式である。角速度ベクトル $\vec{\omega}^{OC}$ 、 $\vec{\omega}^{OB}$ および $\vec{\omega}^{BC}$ は、それぞれ、枠 O から見た枠 C (物体 C)の角速度、枠 O から見た枠 B (物体 B)の角速度および枠 B から見た枠 C (物体 C)の角速度(相対角速度)である。

第二式(5.64b)において第一項の ${}^O\vec{a}^{OB}$ は枠 O から見た枠 B (物体 B)の角加速度、第二項の()で示される $(\frac{{}^B d}{dt}\vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC})$ は式(5.64a)の右辺の最後の項 ${}^O d\vec{\omega}^{BC}/dt$ (枠 B に対する枠 C (物体 C)の角速度の枠 O での時間微分)を枠 B を基準として表したもので、ベクトル $\vec{\omega}^{BC}$ の枠 B 上での時間微分 ${}^B d\vec{\omega}^{BC}/dt \equiv {}^B\vec{a}^{BC}$ (すなわち角加速度)と枠 O に対する枠 B の角速度 $\vec{\omega}^{OB}$ に対する角速度 $\vec{\omega}^{BC}$ の効果(輸送項) $\vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC}$ を加えた角加速度である。この式(5.64b)は結局、式(5.64c)となる。

【補足説明5.4_2】 自転車の車輪の角加速度

SL-MBD(1)_5.3_5章速度と加速度-角速度3の[補足説明5.1_1]では自転車の車輪の角速度を扱った。同じ問題に対して角加速度を計算してみよう。

補足図5.1(a)は人が自由に回転できる椅子に座って、回転する車輪の軸を軸受を介してつかんでいる様子である。車輪は一定回転速度 $\dot{\phi}$ ($\dot{\phi} = 4\text{rad/s}$)で回転しているとする。このときの座標系と基底ベクトルを図(b)に示す。車軸の右方向を x 軸にとり、上方向を z 軸として、全体枠の Z 軸と一致させている。右手系で決る残りの座標軸が y 軸である。この図では y 軸は手前から奥の方向が正である。



補足図5.1 車輪の角速度(再掲)

ある与えられた瞬間に椅子(本文の図5.4と対応させて考えるために、これを物体 B としよう)の回転角速度 $\vec{\omega}_{\text{chair}} (= \vec{\omega}^{OB})$ は $Z = z$ 軸の正方向に $\dot{\psi}$ rad/s で与えられているとする。すなわち

$$\vec{\omega}_{\text{chair}} = \dot{\psi} \vec{e}_z = \dot{\psi} \vec{e}_Z \quad (\text{a})$$

である。ただし \vec{e}_z は全体枠 O の Z 軸の基底ベクトルである(全体枠の原点 O の位

置は椅子と床面の接触点と Z 軸の交点とする)。

図(c)は、この人がつぎに体の中心線を z 軸から $-y$ 軸回りに $\dot{\theta}$ rad/s で傾け、傾き角が $\theta = -15^\circ$ になった瞬間の状態を示している。このとき体(図5.4の物体 C としよう)は剛体運動をすとし、車軸にも同様の運動が伝わるとする。椅子に対する人の相対角速度 $\vec{\omega}_{\text{body}/\text{chair}} (= \vec{\omega}^{BC})$ は

$$\vec{\omega}_{\text{body}/\text{chair}} = -\dot{\theta}\vec{e}'_y = -\dot{\theta}\vec{e}_y \quad (\text{b})$$

と書ける。車輪(図5.4の物体 D としよう)の回転角速度(物体 C に対する物体 D の角速度)は $\vec{\omega}_{\text{wheel}/\text{body}}$ と表わされ

$$\vec{\omega}_{\text{wheel}/\text{body}} = \dot{\phi}\vec{e}'_x \quad (\text{c})$$

と書ける。以上より車輪の角速度 $\vec{\omega} (= \vec{\omega}^{OD})$ は式(5.25)の性質を利用して

$$\vec{\omega} = \vec{\omega}_{\text{chair}} + \vec{\omega}_{\text{body}/\text{chair}} + \vec{\omega}_{\text{wheel}/\text{body}} = \dot{\psi}\vec{e}_z + (-\dot{\theta})\vec{e}'_y + \dot{\phi}\vec{e}'_x \quad (\text{d})$$

と書ける。図示した瞬間では xyz 座標系の基底ベクトル $\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z$ と $x'y'z'$ 座標系の基底ベクトル $\vec{e}'_x, \vec{e}'_y, \vec{e}'_z$ の間には次の関係が成り立つ。

$$\begin{bmatrix} \vec{e}'_x \\ \vec{e}'_y \\ \vec{e}'_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & -\sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vec{e}'_x \\ \vec{e}'_y \\ \vec{e}'_z \end{bmatrix} \quad (\text{e})$$

式(d)の各角速度 $\vec{\omega}_{\text{chair}} (= \vec{\omega}^{OB})$ 、 $\vec{\omega}_{\text{body}/\text{chair}} (= \vec{\omega}^{BC})$ および $\vec{\omega}_{\text{wheel}/\text{body}} (= \vec{\omega}^{CD})$ に対して基準とする枠を、明確にするために、対応する角速度をつぎの式で矢印の右のように

$$\vec{\omega} = \vec{\omega}_{\text{chair}} + \vec{\omega}_{\text{body}/\text{chair}} + \vec{\omega}_{\text{wheel}/\text{body}} \quad \rightarrow \quad \vec{\omega}^{OD} = \vec{\omega}^{OB} + \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{CD} \quad (\text{f})$$

と置き直す。この式の各項の時間微分より以下の式を得る。

$$\begin{aligned} \frac{{}^o d}{dt} \vec{\omega}^{OD} &= \frac{{}^o d}{dt} (\vec{\omega}^{OB} + \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{CD}) = {}^o \vec{\alpha}^{OB} + \frac{{}^o d}{dt} \vec{\omega}^{BC} + \frac{{}^o d}{dt} \vec{\omega}^{CD} \\ \frac{{}^o d}{dt} \vec{\omega}^{BC} &= \frac{{}^B d}{dt} \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} = {}^B \vec{\alpha}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} \\ \frac{{}^o d}{dt} \vec{\omega}^{CD} &= \frac{{}^C d}{dt} \vec{\omega}^{CD} + \vec{\omega}^{OC} \times \vec{\omega}^{CD} = {}^C \vec{\alpha}^{CD} + (\vec{\omega}^{OB} + \vec{\omega}^{BC}) \times \vec{\omega}^{CD} \end{aligned} \quad (\text{g})$$

ここで式(5.63)の定義により ${}^o d\vec{\omega}^{OB}/dt \equiv {}^o \vec{\alpha}^{OB}$ 、 ${}^B d\vec{\omega}^{BC}/dt \equiv {}^B \vec{\alpha}^{BC}$ 、 ${}^C d\vec{\omega}^{CD}/dt \equiv {}^C \vec{\alpha}^{CD}$ と置いている。

車輪の全体枠に対する回転角加速度 ${}^o \vec{\alpha}^{OD} \equiv {}^o d\vec{\omega}^{OD}/dt$ は

$$\begin{aligned}\vec{\omega}^{OB} &= \dot{\psi}\vec{e}_z, & \vec{\omega}^{BC} &= (-\dot{\theta})\vec{e}'_y, & \vec{\omega}^{CD} &= \dot{\phi}\vec{e}'_x \\ {}^O\vec{\alpha}^{OB} &= \ddot{\psi}\vec{e}_z, & {}^B\vec{\alpha}^{BC} &= (-\ddot{\theta})\vec{e}'_y, & {}^C\vec{\alpha}^{CD} &= \ddot{\phi}\vec{e}'_x\end{aligned}$$

を用いて式(g)より

$$\begin{aligned}{}^O\vec{\alpha}^{OD} &= \frac{d}{dt}(\vec{\omega}^{OB} + \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{CD}) \\ &= {}^O\vec{\alpha}^{OB} + {}^B\vec{\alpha}^{BC} + {}^C\vec{\alpha}^{CD} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{BC} + \vec{\omega}^{OB} \times \vec{\omega}^{CD} + \vec{\omega}^{BC} \times \vec{\omega}^{CD} \\ &= \ddot{\psi}\vec{e}_z - \ddot{\theta}\vec{e}'_y + \ddot{\phi}\vec{e}'_x + \dot{\psi}\vec{e}_z \times (-\dot{\theta})\vec{e}'_y + \dot{\psi}\vec{e}_z \times \dot{\phi}\vec{e}'_x + (-\dot{\theta})\vec{e}'_y \times \dot{\phi}\vec{e}'_x\end{aligned}\quad (h)$$

となる。ここで $\vec{e}_z = (-\sin\theta)\vec{e}'_x + (\cos\theta)\vec{e}'_z$ の関係式を用いると

$$\begin{aligned}{}^O\vec{\alpha}^{OD} &= \ddot{\psi}[(-\sin\theta)\vec{e}'_x + (\cos\theta)\vec{e}'_z] - \ddot{\theta}\vec{e}'_y + \ddot{\phi}\vec{e}'_x + \dot{\psi}[(-\sin\theta)\vec{e}'_x + (\cos\theta)\vec{e}'_z] \times (-\dot{\theta})\vec{e}'_y \\ &\quad + \dot{\psi}[(-\sin\theta)\vec{e}'_x + (\cos\theta)\vec{e}'_z] \times \dot{\phi}\vec{e}'_x + (-\dot{\theta})\vec{e}'_y \times \dot{\phi}\vec{e}'_x \\ &= (-\ddot{\psi}\sin\theta + \ddot{\phi} + \dot{\psi}\dot{\theta}\cos\theta)\vec{e}'_x + (\dot{\psi}\dot{\phi}\cos\theta - \ddot{\theta})\vec{e}'_y + (\ddot{\psi}\cos\theta + \dot{\psi}\dot{\theta}\sin\theta + \dot{\theta}\dot{\phi})\vec{e}'_z\end{aligned}\quad (i)$$

を得る。同じ ${}^O\vec{\alpha}^{OD}$ を $\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z$ で表わすと

$$\begin{aligned}{}^O\vec{\alpha}^{OD} &= \begin{bmatrix} -\ddot{\psi}\sin\theta + \ddot{\phi} + \dot{\psi}\dot{\theta}\cos\theta \\ \dot{\psi}\dot{\phi}\cos\theta - \ddot{\theta} \\ \ddot{\psi}\cos\theta + \dot{\psi}\dot{\theta}\sin\theta + \dot{\theta}\dot{\phi} \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & -\sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ \sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \end{bmatrix} \\ &= [(-\ddot{\psi}\sin\theta + \ddot{\phi} + \dot{\psi}\dot{\theta}\cos\theta)\cos\theta + (\ddot{\psi}\cos\theta + \dot{\psi}\dot{\theta}\sin\theta + \dot{\theta}\dot{\phi})\sin\theta]\vec{e}_x \\ &\quad + (\dot{\psi}\dot{\phi}\cos\theta - \ddot{\theta})\vec{e}_y \\ &\quad + [(-\ddot{\psi}\sin\theta + \ddot{\phi} + \dot{\psi}\dot{\theta}\cos\theta)\sin\theta + (\ddot{\psi}\cos\theta + \dot{\psi}\dot{\theta}\sin\theta + \dot{\theta}\dot{\phi})\cos\theta]\vec{e}_z \\ &= (\ddot{\phi}\cos\theta + \dot{\psi}\dot{\theta} + \dot{\theta}\dot{\phi}\sin\theta)\vec{e}_x - (\ddot{\theta} - \dot{\psi}\dot{\phi}\cos\theta)\vec{e}_y + (\ddot{\psi} - \ddot{\phi}\sin\theta + \dot{\theta}\dot{\phi}\cos\theta)\vec{e}_z\end{aligned}\quad (j)$$

となる。ここで $\dot{\phi} = 4 \text{ rad/s}$ 、 $\ddot{\phi} = 0$ 、 $\theta = 15^\circ$ を代入すると $\sin 15^\circ = 0.2588$ 、 $\cos 15^\circ = 0.9659$ であるから

$${}^O\vec{\alpha}^{OD} = (\dot{\psi}\dot{\theta} + 1.0352\dot{\theta})\vec{e}_x - (\ddot{\theta} - 3.8636\dot{\psi})\vec{e}_y + (\ddot{\psi} + 3.8636\dot{\theta})\vec{e}_z\quad (k)$$

となる。さらに、椅子が $\dot{\psi} = 2 \text{ rad/s}$ の一定の回転速度で回転するとした場合には、 $\ddot{\psi} = 0$ を考慮して

$${}^O\vec{\alpha}^{OD} = (3.0352\dot{\theta})\vec{e}_x - (\ddot{\theta} - 7.7272)\vec{e}_y + (3.8636\dot{\theta})\vec{e}_z\quad (l)$$

となり、さらに $\dot{\theta} = 0.2 \text{ rad/s}$ = 一定の場合には ${}^O\vec{\alpha}^{OD}$ は $\ddot{\theta} = 0$ を考慮して

$${}^O\vec{\alpha}^{OD} = 0.607\vec{e}_x + 7.73\vec{e}_y + 0.773\vec{e}_z \quad [\text{rad/s}^2]\quad (m)$$

となる。