

ハンドリング工学特論

大阪大学大学院 工学研究科 マテリアル生産科学専攻システムインテグレーション講座 生産システムインテグレーション領域 若松 栄史





コンプライアンス



人間が物体をハンドリングする場合:

物体を柔らかく保持する(人間の皮膚や関節が柔軟なため)ことにより、物体に 過大な力が作用するのを防ぎ、接触力に応じて物体を適用的に位置決めす る

物体に作用する力に応じて手の位置を適応的に補正する運動:

コンプライアント運動(compliant motion)

物体に作用する力と手の補正的な変位との関係:

コンプライアンス(compliance)

→バネで支えられた物体として用いてモデル化できる





compliant

- The act of complying with a wish, request, or demand
- A disposition or tendency to yield to the will of others
- Extension or displacement of a loaded structure per unit load
- Flexibility

The American Heritage Dictionary of the English Language, Fourth Edition

「コンプライアンス」とは「柔らかさ」を表すものである

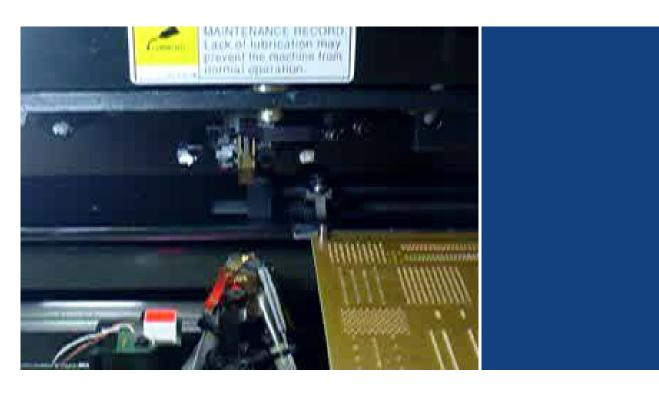
- 人間の皮膚の柔らかさ→物理的な柔らかさ
- 人間の関節の柔らかさ→制御的な柔らかさ

$$f = k\Delta x \Leftrightarrow \Delta x = \frac{1}{k}f$$

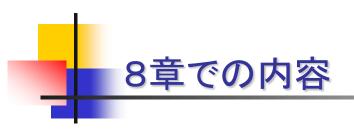




電子部品の自動挿入機







スカラロボット:

部品の挿入において、平面内の位置決め誤差を吸収できる

→ 水平方向と垂直方向のコンプライアンスが異なる
→ コンプライアンスの求め方

RCCハンド:

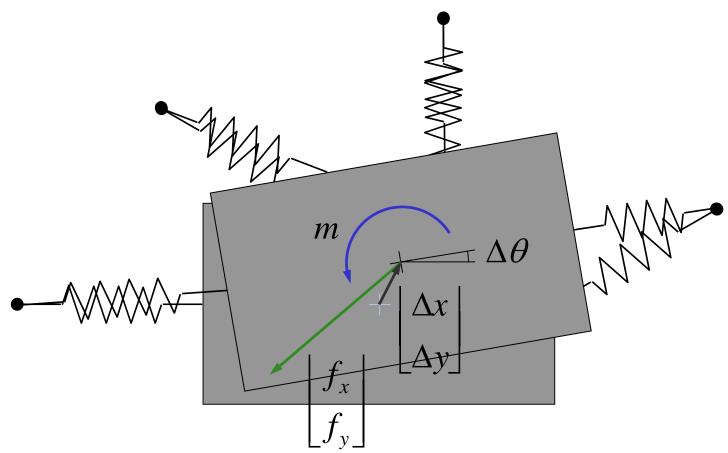
部品の挿入において、位置決め誤差と姿勢誤差の双方を吸収で きる

→ 部品の先端にコンプライアンスセンターを配置
→ コンプライアンスセンターの求め方





バネで支えられている剛体の変位

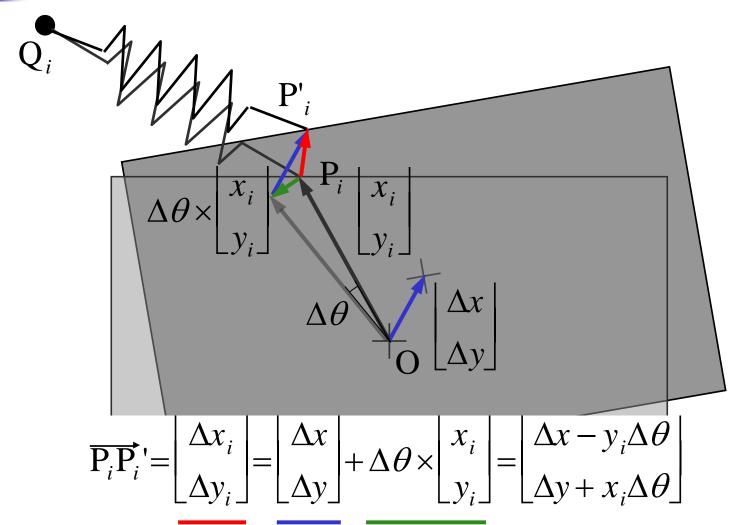


 $\Delta x, \Delta y, \Delta \theta$ は微小量であると仮定



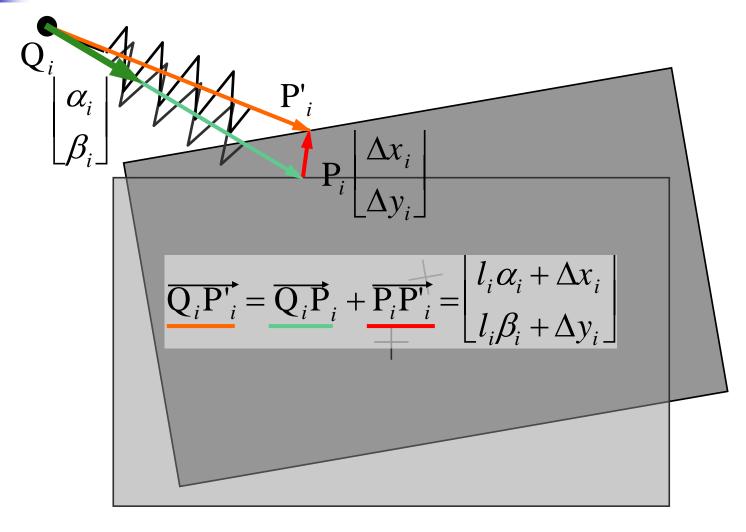


バネと剛体の接続点の変位



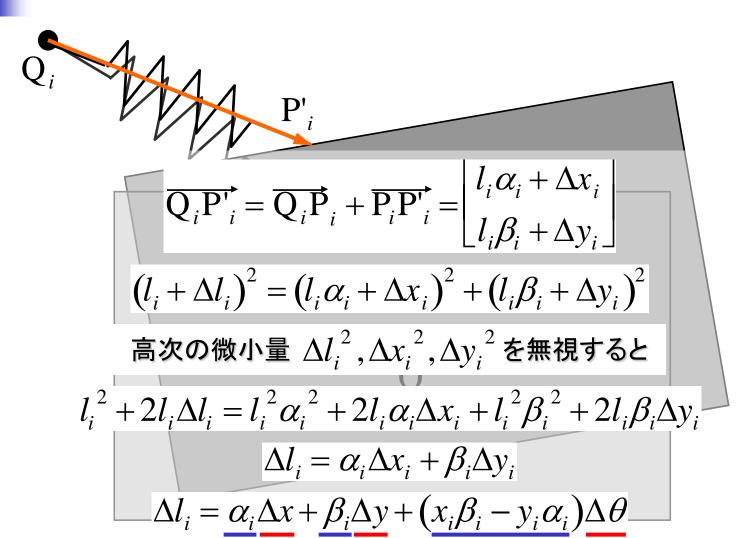


バネの変位





バネの伸び







バネのポテンシャルエネルギー



バネiの伸び:

$$\Delta l_i = \alpha_i \Delta x + \beta_i \Delta y + (x_i \beta_i - y_i \alpha_i) \Delta \theta$$

バネiのポテンシャルエネルギー:

$$U_i = \frac{1}{2} k_i (\Delta l_i)^2$$

系全体のポテンシャルエネルギー:

$$U = U_1 + U_2 + \dots + U_n$$

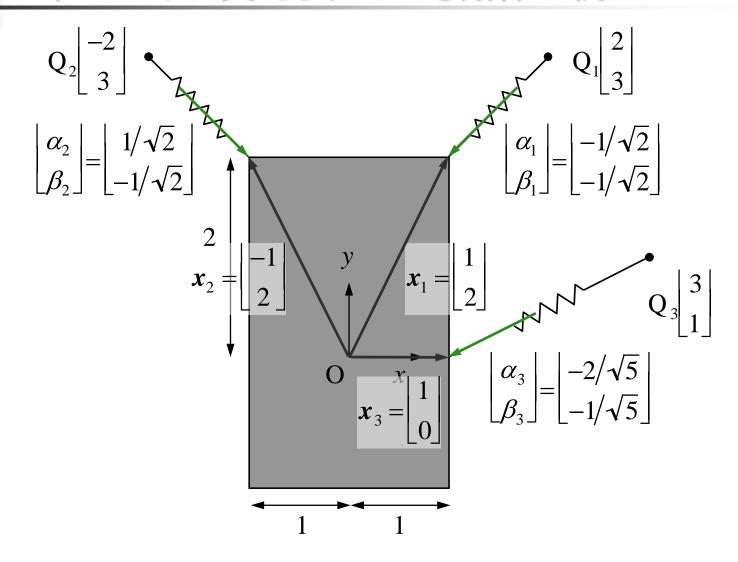
外力/モーメントはバネによる力とつり合っているので

$$f_{x} = \frac{\partial U}{\partial \Delta x}, f_{y} = \frac{\partial U}{\partial \Delta y}, m = \frac{\partial U}{\partial \Delta \theta}$$





三本のバネで支えられている剛体の例







バネの伸びとポテンシャルエネルギー

$$\Delta l_i = \alpha_i \Delta x + \beta_i \Delta y + (x_i \beta_i - y_i \alpha_i) \Delta \theta \quad \sharp V$$

$$\Delta l_1 = \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta y + \frac{1}{\sqrt{2}} \Delta \theta$$

$$\Delta l_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta y + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta \theta$$

$$\Delta l_3 = \frac{-2}{\sqrt{5}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{5}} \Delta y + \frac{-1}{\sqrt{5}} \Delta \theta$$

$$\sharp \tau \Rightarrow \forall v \perp \forall v = U = \frac{5}{2} \left(\Delta l_1^2 + \Delta l_2^2 + \Delta l_3^2 \right)$$

$$f_x = \frac{\partial U}{\partial \Delta x} = ?, f_y = \frac{\partial U}{\partial \Delta y} = ?, m = \frac{\partial U}{\partial \Delta \theta} = ?$$





バネの伸びの変位による偏微分

$$\frac{\partial}{\partial \Delta x} \Delta l_1^2 = 2\Delta l_1 \frac{\partial \Delta l_1}{\partial \Delta x} = 2 \cdot \frac{-1}{\sqrt{2}} \cdot \left(\frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta y + \frac{1}{\sqrt{2}} \Delta \theta \right)$$
$$= \Delta x + \Delta y - \Delta \theta$$

$$\frac{\partial}{\partial \Delta x} \Delta l_2^2 = 2\Delta l_2 \frac{\partial \Delta l_2}{\partial \Delta x} = 2 \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta y + \frac{-1}{\sqrt{2}} \Delta \theta \right)$$
$$= \Delta x - \Delta y - \Delta \theta$$

$$\frac{\partial}{\partial \Delta x} \Delta l_3^2 = 2\Delta l_3 \frac{\partial \Delta l_3}{\partial \Delta x} = 2 \cdot \frac{-2}{\sqrt{5}} \cdot \left(\frac{-2}{\sqrt{5}} \Delta x + \frac{-1}{\sqrt{5}} \Delta y + \frac{-1}{\sqrt{5}} \Delta \theta \right)$$
$$= \frac{8}{5} \Delta x + \frac{4}{5} \Delta y + \frac{4}{5} \Delta \theta$$



カ/モーメントと変位との関係

$$k=5$$
 とすると
$$f_x = \frac{\partial U}{\partial \Delta x} = \frac{5}{2} \left(\frac{18}{5} \Delta x + \frac{4}{5} \Delta y - \frac{6}{5} \Delta \theta \right) = 9\Delta x + 2\Delta y - 3\Delta \theta$$
 同様にして
$$f_y = \frac{\partial U}{\partial \Delta y} = 2\Delta x + 6\Delta y + \Delta \theta$$

$$m = \frac{\partial U}{\partial \Delta \theta} = -3\Delta x + \Delta y + 6\Delta \theta$$

$$\therefore \begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 9 & 2 & -3 \\ 2 & 6 & 1 \\ -3 & 1 & 6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta \theta \end{bmatrix}$$

剛性行列(stiffness matrix)





コンプライアンス行列

剛性行列K:正定対称行列であり、逆行列を持つ

$$C = K^{-1} = \frac{1}{45} \begin{bmatrix} 7 & -3 & 4 \\ -3 & 9 & -3 \\ 4 & -3 & 10 \end{bmatrix}$$

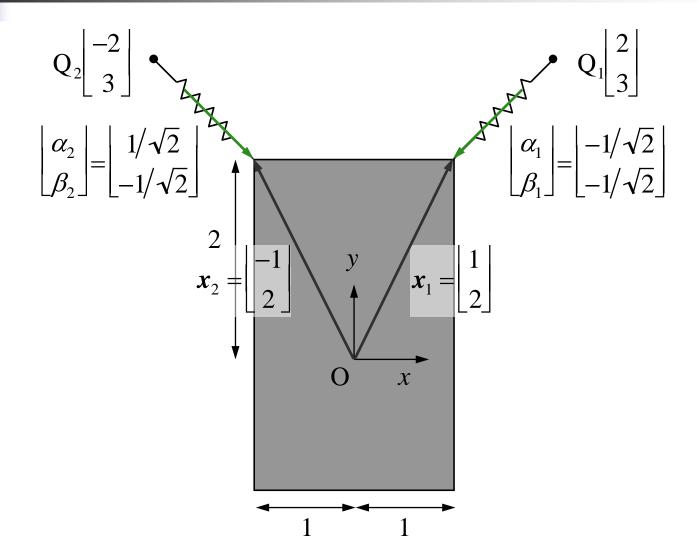
コンプライアンス行列 (compliance matrix)

$$\begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta \theta \end{bmatrix} = C \begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ m \end{bmatrix}$$





二本のバネで支えられている剛体の例①







例1の剛性行列

バネ定数を k=5 とすると

$$f_{x} = \frac{\partial U}{\partial \Delta x} = 5\Delta x - 5\Delta \theta$$

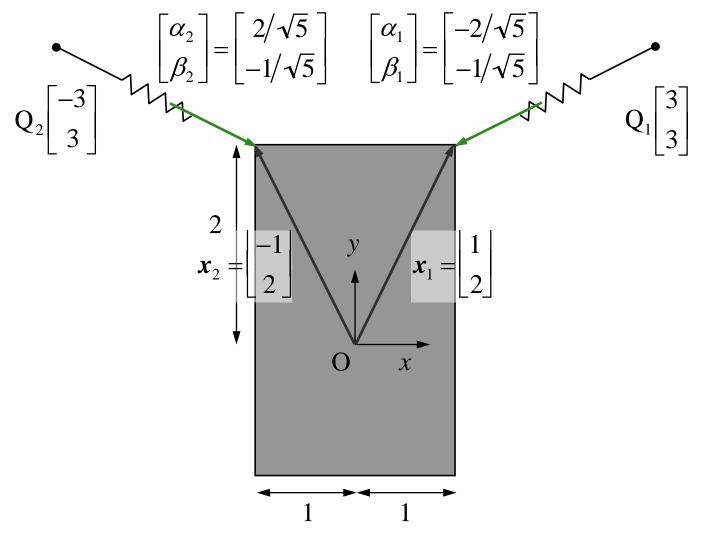
$$f_{y} = \frac{\partial U}{\partial \Delta y} = 5\Delta y$$

$$m = \frac{\partial U}{\partial \Delta \theta} = -5\Delta x + 5\Delta \theta$$





二本のバネで支えられている剛体の例②







例2の剛性行列

バネ定数を k=5 とすると

$$f_{x} = \frac{\partial U}{\partial \Delta x} = 8\Delta x - 12\Delta \theta$$

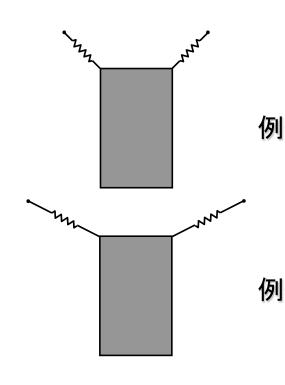
$$f_{y} = \frac{\partial U}{\partial \Delta y} = 2\Delta y$$

$$m = \frac{\partial U}{\partial \Delta \theta} = -12\Delta x + 18\Delta \theta$$





例1と例2の比較



バネ定数を k=5 とすると

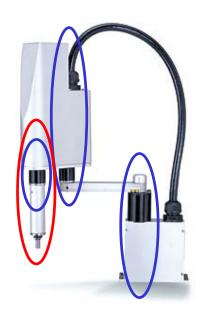
例①:
$$\begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 5 & 0 & -5 \\ 0 & 5 & 0 \\ -5 & 0 & 5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta \theta \end{bmatrix}$$
例②:
$$\begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 8 & 0 & -12 \\ 0 & 2 & 0 \\ -12 & 0 & 18 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta \theta \end{bmatrix}$$

- 同じバネでも張り方(接合位置/姿勢)によって剛性/コンプライアンスが異なる
- 希望の変位方向への剛性/コンプライアンスを設定できる



スカラロボット

スカラ(SCARA:Selective Compliance Assembly Robot Arm) ロボット



- 山梨大学の牧野教授による設計
- 電子部品の挿入作業の自動化が目的
- 位置決め誤差を吸収可能
- 平面運動を行う三つの回転関節と鉛 直方向の直動運動を行う一つの直動 関節から成る

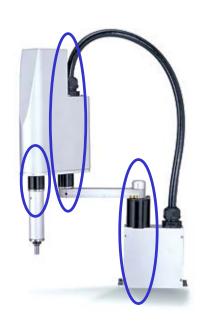


スカラロボットの回転関節

回転関節:

ハーモニックドライブにより駆動

→剛性が低い



ハーモニックドライブ







ハーモニックドライブの要素

ウェーブ・ジェネレータ

楕円状カムの外周に、薄肉のボール・ベアリングをはめた部分。ベアリングの 内輪はカムに固定されているが、外輪はボールを介して弾性変形する。一般 的には入力軸に取り付ける。

フレクスプライン

薄肉カップ状の金属弾性体の部品。開口部外周に歯が刻まれている。フレクス プラインの底(カップ状底部)をダイヤフラムと呼び、通常、出力軸に取り付け る。

サーキュラ・スプライン

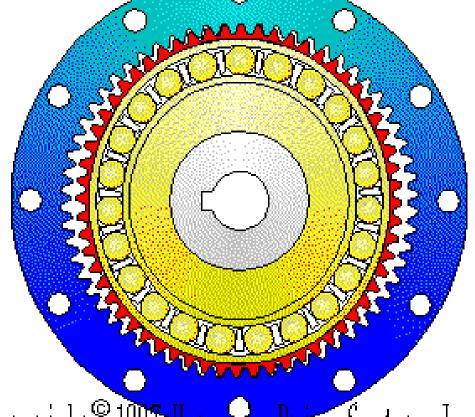
剛体リング状の部品。内周に歯が刻まれており、フレスクプラインより歯数が2 枚多くなっている。一般にはケーシングに固定される。





ハーモニックドライブの動作①

Harmonic Drive ™

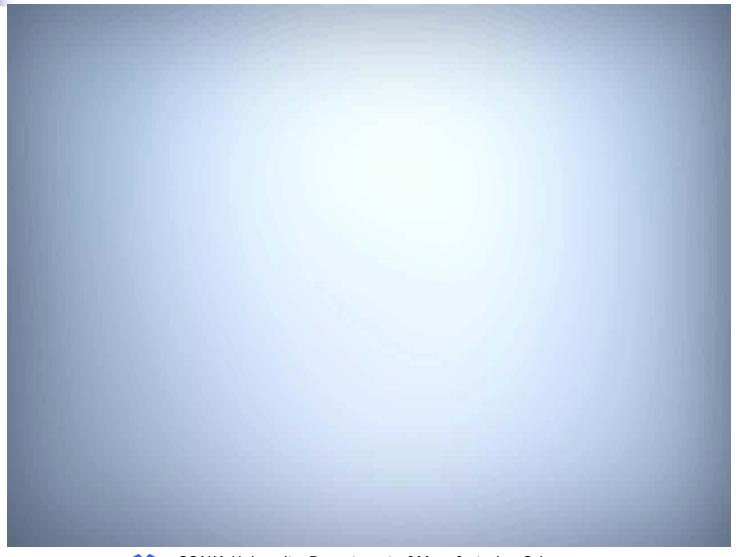


Copyright® 1997 Harmonic Drive Systems, Inc.





ハーモニックドライブの動作②





スカラロボットの直動関節

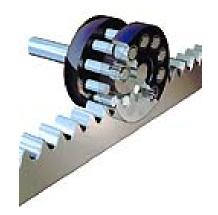
直動関節:

ボールねじやラックピニオンにより駆動 →剛性が高い





ボールスクリュー

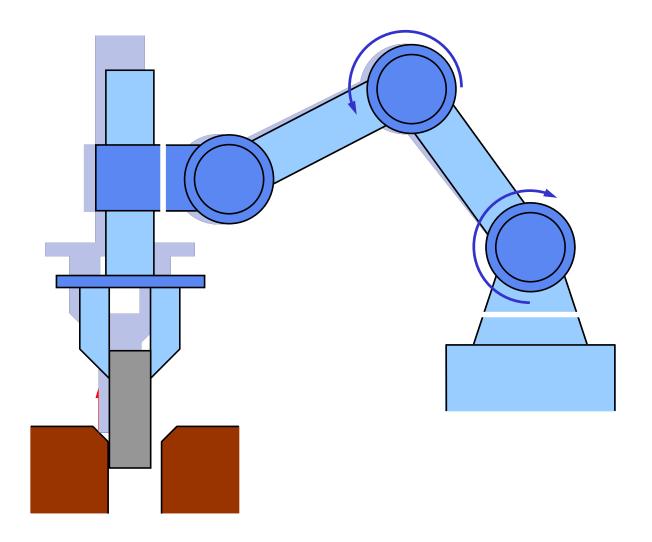


ラックピニオン





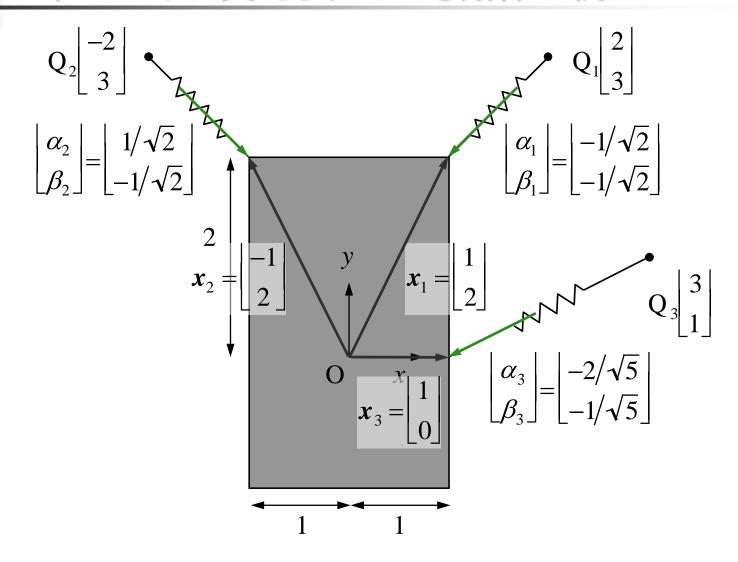
スカラロボットの位置決め誤差吸収原理







三本のバネで支えられている剛体の例







二次元空間運動における剛性行列①

剛性行列:
$$K = \begin{bmatrix} 9 & 2 & -3 \\ 2 & 6 & 1 \\ -3 & 1 & 6 \end{bmatrix}$$
 $K = \begin{bmatrix} K_{00} & \mathbf{k}_{01} \\ \mathbf{k}_{01}^T & \mathbf{k}_{11} \end{bmatrix}$

$$K = \begin{bmatrix} K_{00} & \boldsymbol{k}_{01} \\ \boldsymbol{k}_{01}^T & k_{11} \end{bmatrix}$$

$$K_{00} = \begin{bmatrix} 9 & 2 \\ 2 & 6 \end{bmatrix}$$
 \rightarrow 2次の正方行列 \rightarrow 正定対称行列、逆行列を持つ

$$k_{01} = \begin{bmatrix} -3\\1 \end{bmatrix}$$
 →2次の列ベクトル

$$k_{11} = 6$$
 →スカラー

※正定対称行列:固有値が全て正の実数となる対称行列





二次元空間運動における剛性行列②

$$\begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 9 & 2 & -3 \\ 2 & 6 & 1 \\ -3 & 1 & 6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta \theta \end{bmatrix} \Leftrightarrow \begin{cases} f_x = 9\Delta x + 2\Delta y - 3\Delta \theta \\ f_y = 2\Delta x + 6\Delta y + \Delta \theta \\ m = -3\Delta x + \Delta y + 6\Delta \theta \end{cases}$$

$$\begin{cases} f_x = 9\Delta x + 2\Delta y - 3\Delta \theta \\ f_y = 2\Delta x + 6\Delta y + \Delta \theta \end{cases}$$

$$m = -3\Delta x + \Delta y + 6\Delta \theta$$

$$\begin{bmatrix} f_x \\ f_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 9 & 2 \\ 2 & 6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -3 \\ 1 \end{bmatrix} \Delta \theta \qquad m = \begin{bmatrix} -3 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + 6\Delta \theta$$

$$\therefore \begin{bmatrix} f_x \\ f_y \end{bmatrix} = K_{00} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + k_{01} \Delta \theta \qquad \therefore m = k_{01}^T \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + k_{11} \Delta \theta$$





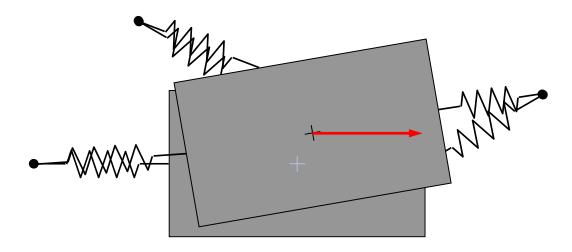
二次元空間運動における剛性行列③

$$\begin{bmatrix} f_x \\ f_y \end{bmatrix} = K_{00} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + k_{01} \Delta \theta$$

→外力を加えると微小並進変位と微小回転変位を生じる

$$m = \boldsymbol{k}_{01}^T \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \end{bmatrix} + k_{11} \Delta \theta$$

→モーメントを加えると微小並進変位と微小回転変位を生じる







三次元空間運動における剛性行列

$$K = egin{bmatrix} K_{00} & K_{01} \ K_{01} & K_{01} \end{bmatrix}$$
 $K_{00}, K_{01}, K_{11} :$ 3次の正方行列 $K_{00}, K_{11} :$ 正定対称行列、逆行列を持つ

$$K_{00}, K_{01}, K_{11}$$
 : 3次の正方行列

$$f = K_{00}\Delta x + K_{01}\Delta \theta \Leftrightarrow \begin{bmatrix} f_x \\ f_y \\ f_z \end{bmatrix} = K_{00} \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta z \end{bmatrix} + K_{01} \begin{bmatrix} \Delta \theta_x \\ \Delta \theta_y \\ \Delta \theta_z \end{bmatrix}$$

$$m = K_{01}^T \Delta x + K_{11} \Delta \theta \Leftrightarrow \begin{bmatrix} m_x \\ m_y \\ m_z \end{bmatrix} = K_{01}^T \begin{bmatrix} \Delta x \\ \Delta y \\ \Delta z \end{bmatrix} + K_{11} \begin{bmatrix} \Delta \theta_x \\ \Delta \theta_y \\ \Delta \theta_z \end{bmatrix}$$



コンプライアンスセンターとは

物体に作用するカ/モーメントと微小並進変位/微小回転変位との関係 →剛性行列(コンプライアンス行列)を用いて記述できる

- 力を加える→並進変位のみだけでなく回転変位も生じる
- モーメントを加える→回転変位のみだけでなく並進変位も生じる



並進運動と回転運動が互いに干渉している

並進運動と回転運動を分離できる点がないか?

→コンプライアンスセンター

