

# 認識行動システム論

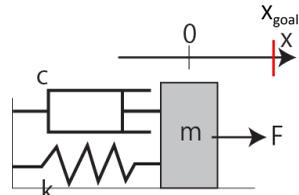
第10回  
梶本裕之

## 日程

01/14 ロボティクスの基礎の基礎  
01/21 画像処理  
01/28 期末テスト(授業時間中)

## 復習: PD制御

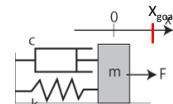
(復習) 制御をしたい



時刻0に、 $x=0$ の位置にあったおもり $m$ を、 $x=x_{goal}$ に移動したい。

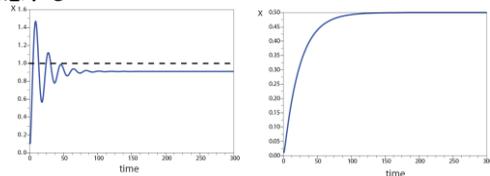
どのような力 $F(t)$ を加えたらよいだろうか？

(復習) PD制御



- P(比例)制御では、**振動を抑えるために大きなダンパを用意する必要**。
- 言い換えれば、システムを**物理的に**変える必要。

•これを改善するため、**バーチャルなダンパ(ブレーキ)**を用意する。



(復習) PD制御のシミュレーション

- P成分: 目標値と現在地の差に比例
- D成分: 速度に比例したブレーキ。つまりダンパ

Scilabコード

```

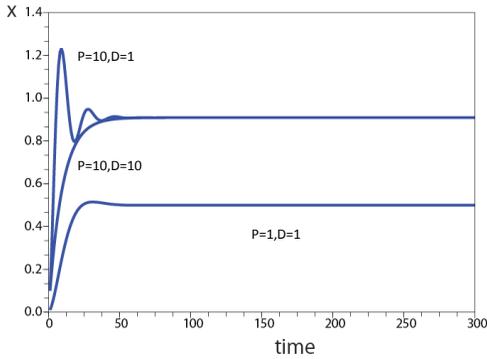
m=1.0; //質量
c=1.0; //ダンパ
k=1.0; //バネ
xgoal=1.0; //目的地
x=0; //現在地
v=0; //現在速度
dt = 0.1; //時間間隔
xrecord=[]; //データ記録用
P=1.0; //P成分
D=1.0; //D成分

for t=1:300,
    F=P*(xgoal-x) - D*v;
    a = F - k*x - c*v;
    v = v+a*dt;
    x = x+v*dt;
    xrecord = [xrecord,x];
end

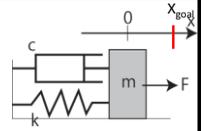
plot(xrecord);

```

(復習) PD制御のシミュレーション(結果)



(復習) PD制御の数学



•システム

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$$

•力の制御の仕方

$$f = a(x_{goal} - x) - b\dot{x}$$

•つまり

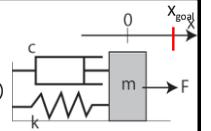
$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = a(x_{goal} - x) - b\dot{x}$$

•これは、P制御において、ダンパ成分がcからb+cに増えたことを意味する。

$$m\ddot{x} + (b+c)\dot{x} + kx = a(x_{goal} - x)$$

# インピーダンス制御

一般化: インピーダンス制御



•システム (バネ成分は無いことも多い)

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$$

•力の制御の仕方

•つまり

•これは、元のインピーダンスm,c,kを、 $m+m'$ ,  $c+c'$ ,  $k+k'$ に変化させたことを意味する。

インピーダンス制御≒ロボットを「軽く」する。

$$(m+m')\ddot{x} + (c+c')\dot{x} + (k+k')x = ax_{goal}$$

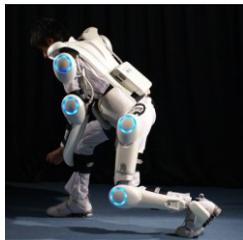
• $m'=-m$ ,  $c'=-c$ ,  $k'=-k$ としたら理想的には「無くなる」

•ロボットの場合、xの代わりに $\theta$ (関節角), mの代わりに(慣性トルク)等々。

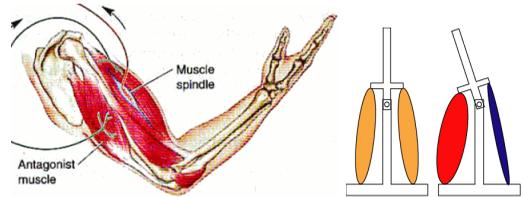
⇒ロボットのインピーダンスは0になる。

•このように制御されたロボットは、見かけ上「軽く」なる。

⇒対人安全性の向上。  
⇒操作性の向上。



人間=インピーダンス可変ロボット



•一つの自由度(関節)に対して、二つの筋肉で駆動(拮抗筋)

•力とインピーダンス(やわらかさ)の二つの情報を出力している。

•筋Aと筋Bの差=外力

•筋Aと筋Bの和=柔らかさ

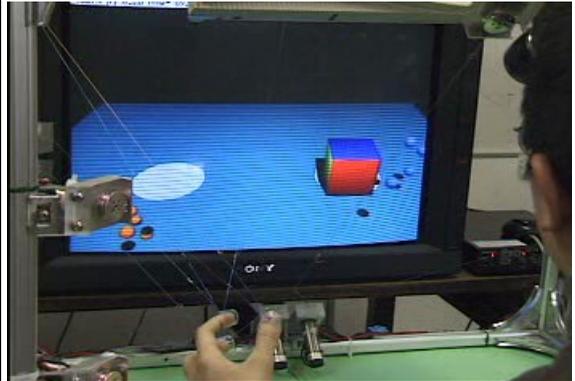
# インピーダンス提示装置としての力覚ディスプレイ

## (復習) 視覚ディスプレイ

- Sutherland "The Ultimate Display" (1965)



## (復習) 触覚・力覚ディスプレイ



## 触覚・力覚ディスプレイに関して

世界の何を再生すればよい？

答(1) 世界の「形」

答(2) 世界の「柔らかさ」

• 柔らかさ = インピーダンス

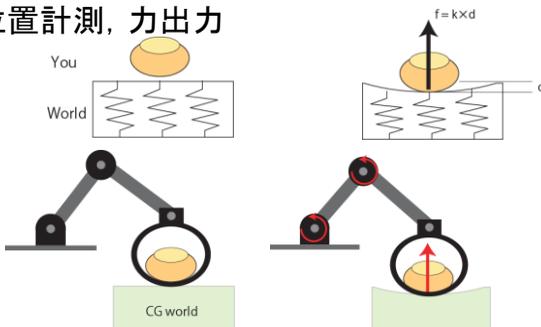
• 空中 = インピーダンス 0

• 物体と接触 = インピーダンス発生

• 物体と押し合う = インピーダンスを感じている

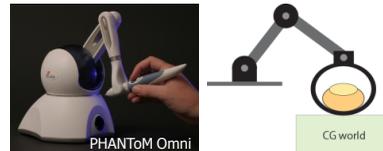


## インピーダンスの提示(1): 位置計測, 力出力



ロボットアームは、「位置」を計測し、必要な「力」を出すことで世界のインピーダンスを表現する。

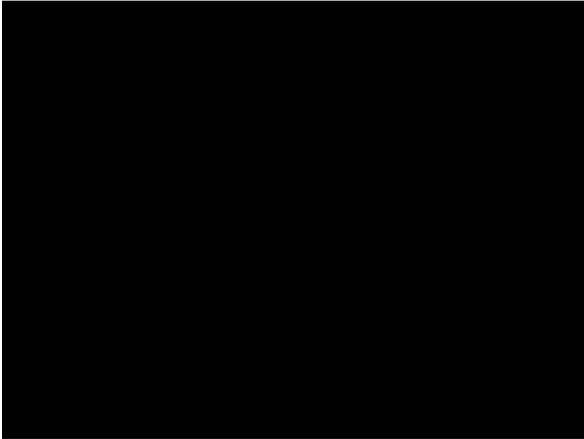
## 位置計測, 力出力



ロボットアームは、「位置」を計測し、必要な「力」を出すことで世界のインピーダンスを表現する。

• ロボットアームはものすごく軽い必要  
(軽く作る + インピーダンス制御で軽くする)

• 位置センサ (モータのエンコーダ) があればよい。  
(ユーザの力を計測する必要はない)



### インピーダンスの提示(2): 力計測, 位置(軌道)出力

ロボットアームは、「位置」とユーザの「力」を計測し、必要な「変位(軌道)」を計算し、実現することで世界のインピーダンスを表現する。

### 力計測, 軌道出力

ForceMASTER

ロボットアームは、「位置」とユーザの「力」を計測し、必要な「変位(軌道)」を計算し、実現することで世界のインピーダンスを表現する。

- ロボットアームは固くて重い産業用ロボットでOK
- 位置センサ(モータのエンコーダ)とユーザの力を計測する力センサが必要。

「振る舞い(軌道)」によってインピーダンスを表現する:  
位置制御ベースインピーダンス制御と全く同じ

# ロボティクスの基礎 の基礎:

## ロボットの姿勢・力・速度

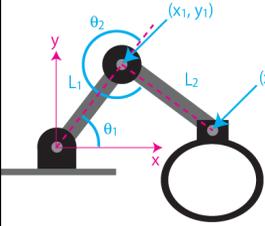
### 座標変換の必要性

- 関節の角度から、ロボット末端の位置を知りたい。
- ロボット末端の位置から、関節の角度を知りたい。
- ロボット末端をある速度で動かすための関節の速度は？
- ロボット末端にある力を出すための、関節のトルクは？

### 座標の定義

### 順キネマティクス

関節の角度( $\theta_1, \theta_2$ )から、  
ロボット末端の位置( $x_2, y_2$ )を知りたい。



$x_1 =$   
 $y_1 =$   
 $x_2 =$   
 $y_2 =$

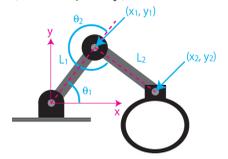
### 順キネマティクスのシミュレーション

```
Scilabコード
L1 = 1.0;
L2 = 1.0;

for t=0:0.1:%pi,
theta1 = t; //関節1の角度
theta2 = t*2; //関節2の角度
//関節座標
x1 = L1 * cos(theta1);
y1 = L1 * sin(theta1);
x2 = x1 + L2 * cos(theta1+theta2);
y2 = y1 + L2 * sin(theta1+theta2);

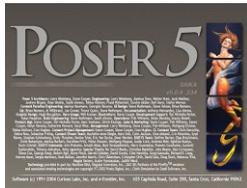
armX = [0,x1,x2]; //関節のx座標
armY = [0,y1,y2]; //関節のy座標

plot(armX,armY,'o-'); //描画
sleep(100); //100ms休む
end
```



### POSER中の順キネマティクス

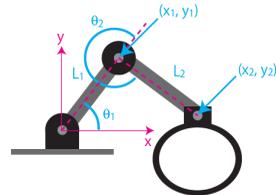
デモ



ロボットの知識はCGアニメーションに必須。  
(基礎的な知識はほぼ共通)

### 逆キネマティクス

ロボット末端の位置を( $x_2, y_2$ )に移動したい。  
関節の角度( $\theta_1, \theta_2$ )は何度回せば良いか？



$$x_2 = L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

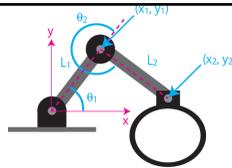
$$y_2 = L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

### 逆キネマティクス

$\theta_1 + \theta_2$ を $\theta_{12}$ と書いて

$$x_2 = L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos \theta_{12}$$

$$y_2 = L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin \theta_{12}$$

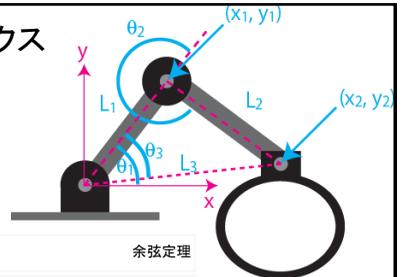


$x_2^2 + y_2^2 =$   
=  
=  
単なる余弦定理  
 $\cos(\theta_2) =$   
 $\theta_2 =$   
任意性あり

### 逆キネマティクス

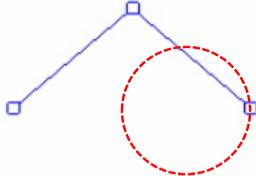
$L_3, \theta_3$ を定義

$$L_3 = \sqrt{x_2^2 + y_2^2}$$



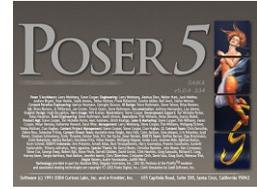
$L_2^2 =$   
余弦定理  
 $\theta_3 =$   
 $\theta_1 =$

逆キネマティクス:  
先端に円を描かせるシミュレーション結果



POSER中の逆キネマティクス

デ  
モ



ロボットの知識はCGアニメーションに必須。  
(基礎的な知識はほぼ共通)

レポート課題

以下は逆キネマティクスの式を用いてロボット先端に  
円を描かせたプログラムである。完成させよ。  
※acosには正負の任意性がある事に注意。両方試すしかない。

```

L1 = 1.0;
L2 = 1.0;

for t=0:0.1:2*pi,
//目標の先端位置。円を描かせる
x2 = 1+0.5*cos(t);
y2 = 0.5*sin(t);

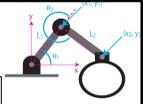
L3 = _____;
theta2 = _____;
theta3 = _____;

theta1 = _____;

//以下は順キネティクス
x1 = L1 * cos(theta1);
y1 = L1 * sin(theta1);
x2 = x1 + L2 * cos(theta1+theta2);
y2 = y1 + L2 * sin(theta1+theta2);

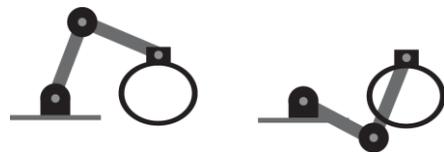
//以下は描画用
armX = [0,x1,x2]; //関節のx座標
armY = [0,y1,y2]; //関節のy座標
square(-2.5,-2.5,2.5,2.5);
plot(armX,armY,'o'); //描画
sleep(100); //100ms休む
end
    
```

逆キネマティクスまとめ



ロボット末端の位置を(x2,y2)に移動したい。  
関節の角度(theta1,theta2)は何度回せば良いか？

頑張って式変形し、theta1, theta2をx2, y2で表す。  
一般的な解法は無い。とても大変。  
解が複数個あることも。



先端速度の計算

関節の速度 $\dot{\theta}_1, \dot{\theta}_2$ からロボット末端の速度を計算。

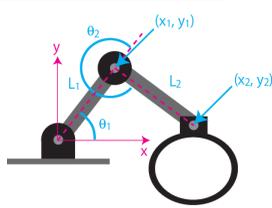
$$x_2 = L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$y_2 = L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

例えば  $\frac{d \cos \theta_1}{dt} = -\dot{\theta}_1 \sin \theta_1$  から

$\dot{x}_2 =$

$\dot{y}_2 =$



先端速度の計算

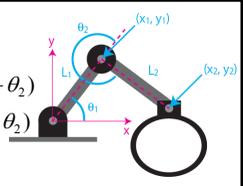
$$\dot{x}_2 = -L_1 \dot{\theta}_1 \sin \theta_1 - L_2 (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\dot{y}_2 = L_1 \dot{\theta}_1 \cos \theta_1 + L_2 (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_2 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \text{ } & \text{ } \\ \text{ } & \text{ } \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix}$$

これを  $\begin{bmatrix} \dot{x}_2 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \mathbf{J} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix}$  と書き、Jをヤコビアンと呼ぶ。

ヤコビアンは時々刻々と変化する。毎サイクル計算



### ヤコビアン

•元の式  $x_2 = L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$   
 $y_2 = L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$

•一般的に  $x_2 = f(\theta_1, \theta_2)$   
 $y_2 = g(\theta_1, \theta_2)$

•偏微分で  $\dot{x}_2 = \frac{\partial f}{\partial \theta_1} \dot{\theta}_1 + \frac{\partial f}{\partial \theta_2} \dot{\theta}_2$

$\dot{y}_2 = \frac{\partial g}{\partial \theta_1} \dot{\theta}_1 + \frac{\partial g}{\partial \theta_2} \dot{\theta}_2$

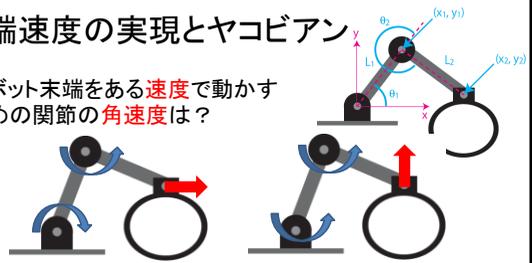
ヤコビアン

•まとめると

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_2 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f}{\partial \theta_1} & \frac{\partial f}{\partial \theta_2} \\ \frac{\partial g}{\partial \theta_1} & \frac{\partial g}{\partial \theta_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix}$$

### 先端速度の実現とヤコビアン

ロボット末端にある速度で動かすための関節の角速度は？

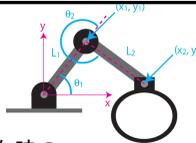


$$\begin{bmatrix} \dot{x}_2 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \mathbf{J} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix} = \mathbf{J}^{-1} \begin{bmatrix} \dot{x}_2 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix}$$

- ヤコビアン の逆行列で求めることができる！
- 逆行列がない場合は？

### 特異点

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} -L_1 \sin \theta_1 - L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \end{bmatrix}$$



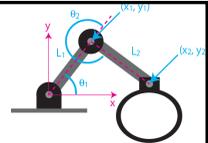
ヤコビアン の逆行列がないのはどんな時？  
 $ad - bc = 0$ より

$$(-L_1 \sin \theta_1 - L_2 \sin \theta_{12})L_2 \cos \theta_{12} + (L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos \theta_{12})L_2 \sin \theta_{12} = 0$$

ただし  $\theta_{12} = \theta_1 + \theta_2$

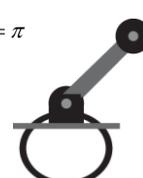
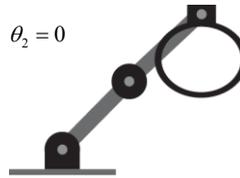

### 特異点

ヤコビアン の逆行列がないのは  $\theta_2 = 0, \pi$  のとき。

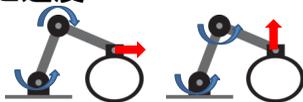


$\theta_2 = 0$

$\theta_2 = \pi$



### 特異点と速度



$\theta_2 = 0$

この方向には動かせる

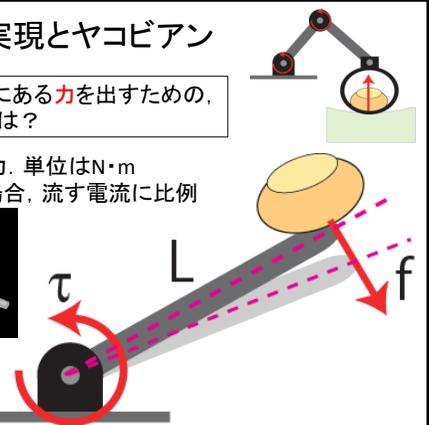
関節をどう動かしてもこの方向に動かせない

ヤコビアン の逆行列がない  
 = 動かせない方向あり (特異点)

### 先端力の実現とヤコビアン

ロボット末端にある力を出すための、関節のトルクは？

トルク: 回転力. 単位はN・m  
 DCモータの場合, 流す電流に比例



### 先端力の実現とヤコビアン

ロボット末端にある力を出すための、関節のトルクは？

<仮想仕事の原理>を用いる  
 力  $f$  で  $dx$  だけ微小変位したとき 仕事 =  $f \cdot dx$   
 トルク  $\tau$  で  $d\theta$  だけ微小回転したときの仕事 =  $\tau \cdot d\theta$

例えばアーム一本のロボットでは、この二つが釣り合うから、



### 2軸の場合

<仮想仕事の原理>を用いる  
 モータの出すトルクによる仕事:

$$W_{motor} = \text{[ ]}$$

先端の力による仕事:

$$W_{hand} = \text{[ ]}$$

これが釣り合うから、 $W_{motor} = W_{hand}$  となり、



### 先端力の実現とヤコビアン

$$\begin{bmatrix} \tau_1 & \tau_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_x & f_y \end{bmatrix} J \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix}$$

これが任意の角速度  $\dot{\theta}_1, \dot{\theta}_2$  で成立しなければならないから



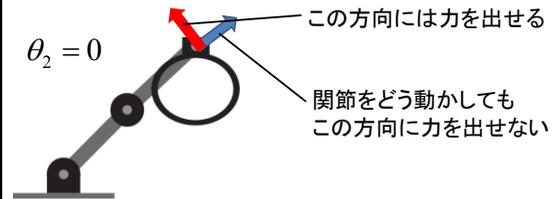
つまりロボット先端にある力を出したいときは、ヤコビアンをかけることにより、関節に必要なトルクに変換できる。

### 特異点と先端力

モータにあるトルクを加えた時、先端にかかる力を求める。

$$\begin{bmatrix} \tau_1 \\ \tau_2 \end{bmatrix} = J^T \begin{bmatrix} f_x \\ f_y \end{bmatrix}$$

ヤコビアン逆行列がない = 力の出ない方向あり (特異点)



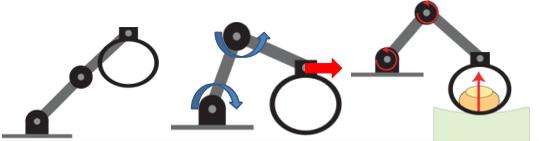
### ロボティクスの基礎の基礎: まとめ

- ロボット各関節の角度, 角速度, トルク



- ロボット先端の位置, 速度, 力

この二つは相互に変換可能である。  
 変換には単純な幾何学の知識と、ヤコビアンが必要  
 これらのロボティクスの知識は、CGの基礎知識でもある。



以下参考資料

### インピーダンス制御の問題点

$$(m+m')\ddot{x} + (c+c')\dot{x} + (k+k')x = ax_{goal}$$

•  $m'=-m$ ,  $c'=-c$ ,  $k'=k$  としたら、理想的には「無くなる」



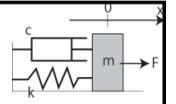
⇒ バネ, マス, ダンパの正確な値が必要(システム同定問題)

⇒ パラメータは動的に変化することがある(摩擦の変化等)

⇒ 安定な制御は難しい

### システム同定(周波数ベース)

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$$

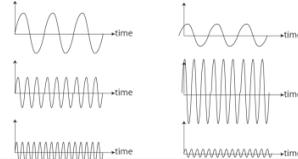


- 既知の力  $f$  を加えることによって  $m$ ,  $c$ ,  $k$  を求めたい.
- 振幅1, 角周波数  $\omega$  の入力を加えた場合,

$$f = \exp(j\omega t)$$

$$x = X \exp(j\omega t)$$

- ただし  $X$  は複素数(位相遅れを含む).



### システム同定(周波数ベース)

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$$

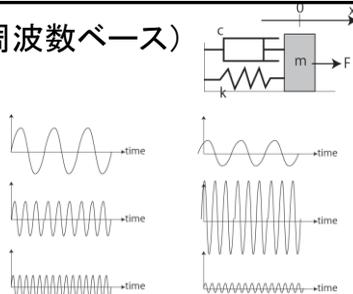
$$\begin{cases} f = \exp(j\omega t) \\ x = X \exp(j\omega t) \end{cases}$$

$$\dot{x} = j\omega X \exp(j\omega t)$$

$$\ddot{x} = (j\omega)^2 X \exp(j\omega t)$$

$$(m(j\omega)^2 + cj\omega + k)X \exp(j\omega t) = \exp(j\omega t)$$

$$X = \frac{1}{m(j\omega)^2 + cj\omega + k} = \frac{1}{(k - m\omega^2) + j\omega c}$$



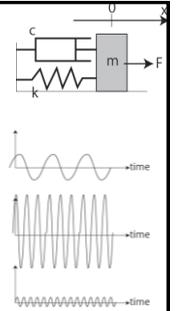
### システム同定(周波数ベース)

$$X = \frac{1}{m(j\omega)^2 + cj\omega + k} = \frac{1}{(k - m\omega^2) + j\omega c}$$

$$\left| \frac{1}{X} \right| = |(k - m\omega^2) + j\omega c|$$

$$\begin{aligned} \left| \frac{1}{X} \right|^2 &= (k - m\omega^2)^2 + (\omega c)^2 \\ &= m^2 \omega^4 + (c^2 - 2km)\omega^2 + k^2 \end{aligned}$$

- 左辺: 計測結果  $x$  の絶対値(振幅)の逆数の二乗
- 右辺: 未知係数  $m^2$ ,  $(c^2 - 2km)^2$ ,  $k^2$  を係数とし,  $\omega^2$  を変数とした2次の多項式.



### (復習) 多項式近似

$$y = a_1 x^2 + a_2 x + a_3 \begin{cases} x: \text{既知入力} \\ y: \text{測定出力} \\ a_1, a_2, a_3: \text{未知パラメータ} \end{cases}$$

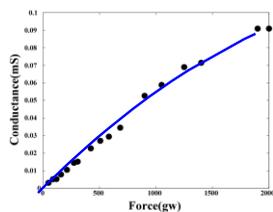
何度も測定する

$$y_1 = a_1 x_1^2 + a_2 x_1 + a_3$$

$$y_2 = a_1 x_2^2 + a_2 x_2 + a_3$$

⋮

$$y_M = a_1 x_M^2 + a_2 x_M + a_3$$



53

### (復習) 多項式近似

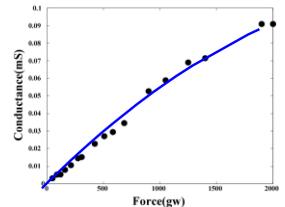
$$y_1 = a_1 x_1^2 + a_2 x_1 + a_3$$

$$y_2 = a_1 x_2^2 + a_2 x_2 + a_3$$

⋮

$$y_M = a_1 x_M^2 + a_2 x_M + a_3$$

$$\begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_M \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1^2 & x_1 & 1 \\ x_2^2 & x_2 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ x_M^2 & x_M & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix}$$



$y = Xa$  の形に出来たので,

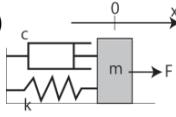
$$a = X^\# y \text{ where } X^\# = (X^T X)^{-1} X^T$$

により3つの未知パラメータを求めることができる.

54

## システム同定(周波数ベース)

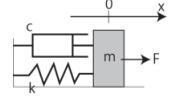
$$\left| \frac{1}{X} \right|^2 = m^2(\omega^2)^2 + (c^2 - 2km)\omega^2 + k^2$$



- 左辺: 計測結果Xの絶対値の逆数の二乗
- 右辺: 未知係数:  $m^2, (c^2-2km)^2, k^2$   
変数:  $\omega^2$   
の2次の多項式.
- 角周波数 $\omega$ を変化させて出力振幅を計測することで、多項式近似により未知係数 $m^2, (c^2-2km)^2, k^2$ を求めることができる.
- 最終的に $m, c, k$ を計算する

## システム同定(時間ベース, オンライン推定)

$$m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$$



- 実際の稼働中**にパラメータを推定する。(オンライン推定)
- 結局時間はデジタル. 刻々と変化する力, 位置, 速度, 加速度を記録する.

$$\mathbf{f} = [f_1 \quad f_2 \quad \dots \quad f_N]$$

$$\mathbf{x} = [x_1 \quad x_2 \quad \dots \quad x_N]$$

$$\dot{\mathbf{x}} = [\dot{x}_1 \quad \dot{x}_2 \quad \dots \quad \dot{x}_N]$$

$$\ddot{\mathbf{x}} = [\ddot{x}_1 \quad \ddot{x}_2 \quad \dots \quad \ddot{x}_N]$$

## システム同定(時間ベース, オンライン推定)

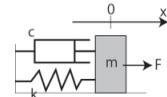
$$m\ddot{x}_1 + c\dot{x}_1 + kx_1 = f_1$$

$$m\ddot{x}_2 + c\dot{x}_2 + kx_2 = f_2$$

$$\vdots$$

$$m\ddot{x}_N + c\dot{x}_N + kx_N = f_N$$

$$\begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ \vdots \\ f_N \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 & \dot{x}_1 & x_1 \\ \ddot{x}_2 & \dot{x}_2 & x_2 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ \ddot{x}_N & \dot{x}_N & x_N \end{bmatrix} \begin{bmatrix} m \\ c \\ k \end{bmatrix}$$



- 擬似逆行列を用いることによりパラメータ $m, c, k$ を求めることができる.

## インピーダンス制御の問題点(再掲)

$$(m+m')\ddot{x} + (c+c')\dot{x} + (k+k')x = ax_{goal}$$

- $m'=-m, c'=-c, k'=k$ としたら理想的には「無くなる」

⇒バネ, マス, ダンパの正確な値が必要(システム同定問題)

⇒パラメータは動的に変化することがある(摩擦の変化等)

⇒安定な制御は難しい



## 安定な制御の難しさ

- システム  $m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$

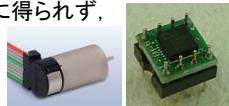
- 制御則  $f = k'(x_{goal} - x) - c'\dot{x} - m'\ddot{x}$

- 結果  $(m+m')\ddot{x} + (c+c')\dot{x} + (k+k')x = ax_{goal}$

制御のためには, 位置, 速度, 加速度の計測が必要.

- ✓位置: エンコーダ(回転角センサ)
- ✓速度: 大抵は位置を微分して求める. 場合によりタコジェネレータ
- ✓加速度: 大抵は速度を微分して求める. 場合により加速度センサ

速度, 加速度は位置ほど正確に得られず,  
ノイズを多く含む.



## 安定な制御の難しさ

- システム  $m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$

- 制御則  $f = k'(x_{goal} - x) - c'\dot{x} - m'\ddot{x}$

- 結果  $(m+m')\ddot{x} + (c+c')\dot{x} + (k+k')x = ax_{goal}$

速度, 加速度は位置ほど正確に得られず,  
ノイズを多く含む.

⇒不安定な振動

⇒重さ(加速度項)の完全な補償( $m'=-m$ )は無理.  
経験的には半分程度「軽く」するのがせいぜい.

⇒システムは設計段階から軽く作る必要.

## 位置制御ベースインピーダンス制御へ

## •従来の手法

- システム  $m\ddot{x} + c\dot{x} + kx = f$

- 制御則  $f = k'(x_{goal} - x) - c'\dot{x} - m'\ddot{x}$

- 結果  $(m + m')\ddot{x} + (c + c')\dot{x} + (k + k')x = ax_{goal}$

- システム同定が必要 (m, c, k)
- 位置だけでなく、速度、加速度を求める必要
- 発振等の不都合を生じやすい

そもそも何をしたかったのか？

## 位置制御ベースインピーダンス制御へ

- そもそもやりたかったこと:

「固い」ロボットに、  
まるで人のような「柔らかい」振りをさせたい。

- つまり,  $m_o\ddot{x} + c_o\dot{x} + k_o x = f$

という元々の固さ(動特性)は無視して、あたかも

$$m_s\ddot{x} + c_s\dot{x} + k_s x = f$$

という動特性をもったロボットであるかのように「振舞わせれば」よい。

(o: original, s: simulated)

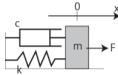
## 位置制御ベースインピーダンス制御

- (1) 外力  $f$  を計測する。(カセンサ)

- (2) もしロボットが、

$$m_s\ddot{x} + c_s\dot{x} + k_s x = f$$

というインピーダンスを持っていたらこう動くはず、  
という**未来の軌道**をシミュレーション。



- (3) 軌道に沿った運動をPD(PID)制御で実現。

P, Dゲインは非常に高く設定し、**軌道を忠実に再現**

⇒まるで柔らかいようにふるまう



## 位置制御ベースインピーダンス制御

(短所)

- カセンサが必要。
- カセンサはロボットアームの先端に付けることが多い  
⇒先端以外を押しても反応しない。
- カセンサもノイズが大きい。
- 早い制御ループが必要。



(長所)

- システム同定が不要。
- ものすごく「固い」産業用ロボットも柔らかく出来る。
- コンピュータの発達した今向きと言える。