### Introducción a la Robótica Móvil

Primer cuatrimestre de 2018

Departamento de Computación - FCEyN - UBA

Cinemática (Parte II) - clase 8

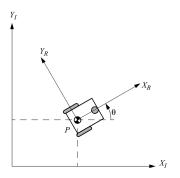
Cinemática directa, inversa y odometría

### Cinemática de un robot móvil

Queremos describir el movimiento de un robot móvil sin considerar las causas que lo originan (fuerzas y torques).

- → Cinemática directa: dado el conjunto de velocidades de los actuadores determina la velocidad correspondiente del robot.
- → Cinemática inversa: dada una velocidad deseada para el robot, determina la velocidad correspondiente para cada actuador.

Veamos un ejemplo sencillo: un robot terrestre con sistema de locomoción diferencial que se desplaza en el plano XY.



La pose del robot está definida por:

$${}^{I}\xi = \begin{pmatrix} {}^{I}x \\ {}^{I}y \\ {}^{I}\theta \end{pmatrix}$$

Si derivamos con respecto al tiempo obtenemos la velocidad en cada grado de libertad del robot:

$${}^{I}\dot{\boldsymbol{\xi}} = \begin{pmatrix} {}^{I}\dot{\boldsymbol{x}} \\ {}^{I}\dot{\boldsymbol{y}} \\ {}^{I}\dot{\boldsymbol{\theta}} \end{pmatrix}$$

Para describir el **movimiento** del robot en términos del marco global necesitamos una transformación. ¿Cuál es?

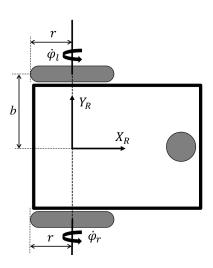
$${}^{I}\dot{\boldsymbol{\xi}} = {}^{I}\mathbf{R}_{R}(\theta)^{R}\dot{\boldsymbol{\xi}}$$

donde

$${}^{I}\mathbf{R}_{R}(\theta) = \begin{pmatrix} \cos(\theta) & -\sin(\theta) & 0\\ \sin(\theta) & \cos(\theta) & 0\\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Para poder modelar el movimiento del robot vamos a considerar una serie de hipótesis (que no son ciertas en la realidad!)

- → El robot se desplaza en una superficie plana.
- → El robot tiene dos ruedas estándar fijas cuyos ejes de dirección son ortogonales a la superficie.
- → Las ruedas tienen un sólo punto de contacto, no se deforman, no patinan.
- Definimos el marco del robot en el medio del eje de rotación de las ruedas.



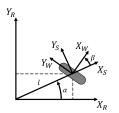
Las hipótesis anteriores me definen las restricciones para el movimiento de las ruedas:

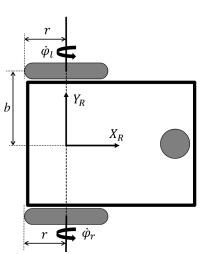
→ Restricción del movimiento de las ruedas sobre su eje (rodadura):

$$(sen(\alpha+eta),cos(\alpha+eta),lcos(eta))^R \mathbf{R_I}'\dot{oldsymbol{\xi}}=\dot{arphi}_{eta}$$

→ Restricción de no desplazamiento trasversal:

$$(\cos(\alpha+\beta),\sin(\alpha+\beta),\operatorname{Isen}(\beta))^R\mathbf{R}_I{}^I\dot{\boldsymbol{\xi}}=0$$





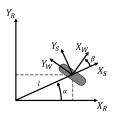
Las hipótesis anteriores me definen las restricciones para el movimiento de las ruedas:

→ Restricción del movimiento de las ruedas sobre su eje (rodadura):

$$(sen(\alpha+\beta), cos(\alpha+\beta), lcos(\beta))^R \dot{\xi} = \dot{\varphi}r$$

→ Restricción de no desplazamiento trasversal:

$$(\cos(\alpha+\beta), \sin(\alpha+\beta), \operatorname{Isen}(\beta))^R \dot{\boldsymbol{\xi}} = 0$$



- $\rightarrow$  Para la rueda derecha:  $\alpha = -\pi/2, \beta = 0, I = b$
- $\rightarrow$  Para la rueda izquierda:  $\alpha = -\pi/2, \beta = 0, I = -b$
- → Restricción de rodadura:

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 & b \\ 1 & 0 & -b \end{pmatrix}^R \dot{\xi} = \begin{pmatrix} r & 0 \\ 0 & r \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix}$$

→ Restricción de no desplazamiento:

$$\begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix} {}^R \dot{\xi} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Si juntamos ambas restricciones en un sólo sistema de ecuaciones tenemos que:

$$\underbrace{\begin{pmatrix} 1 & 0 & b \\ 1 & 0 & -b \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}}_{\mathbf{A}} {}^{R} \dot{\boldsymbol{\xi}} = \underbrace{\begin{pmatrix} r & 0 \\ 0 & r \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}}_{\mathbf{B}} \underbrace{\begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix}}_{\dot{\varphi}}$$

$$\underbrace{\mathbf{A}}_{A \times 3} {}^{R} \dot{\boldsymbol{\xi}} = \underbrace{\mathbf{B}}_{A \times 2} \dot{\varphi}$$

A partir de esta ecuación podemos hallar la cinemática directa e inversa.

Entonces la solución de la cinemática directa queda como:

$$^R\dot{oldsymbol{\xi}}=(oldsymbol{\mathsf{A}}^{ op}oldsymbol{\mathsf{A}})^{-1}oldsymbol{\mathsf{A}}^{ op}oldsymbol{\mathsf{B}}\dot{oldsymbol{arphi}}$$

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & b \\ 1 & 0 & -b \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}, \mathbf{B} = \begin{pmatrix} r & 0 \\ 0 & r \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, \mathbf{A}^{\top} \mathbf{A} = \begin{pmatrix} 2 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 2b^2 \end{pmatrix}, \mathbf{A}^{\top} \mathbf{B} = \begin{pmatrix} r & r \\ 0 & 0 \\ br & -br \end{pmatrix}$$

$$(\mathbf{A}^{\top}\mathbf{A})^{-1}\mathbf{A}^{\top}\mathbf{B} = \begin{pmatrix} 1/2 & 0 & 0 \\ 0 & 1/2 & 0 \\ 0 & 0 & 1/2b^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} r & r \\ 0 & 0 \\ br & -br \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r/2 & r/2 \\ 0 & 0 \\ r/2b & -r/2b \end{pmatrix}$$

Luego:

$$\begin{pmatrix} R_{\dot{X}} \\ R_{\dot{Y}} \\ R_{\dot{\theta}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r/2 & r/2 \\ 0 & 0 \\ r/2b & -r/2b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix}$$

Solución de la cinemática directa:

$$\begin{pmatrix} {}^{R}\dot{x} \\ {}^{R}\dot{y} \\ {}^{R}\dot{\theta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r/2 & r/2 \\ 0 & 0 \\ r/2b & -r/2b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix}$$

- ightarrow Velocidad hacia adelante:  $^{R}\dot{x}=rrac{(\dot{arphi}_{der}+\dot{arphi}_{izq})}{2}.$
- $\rightarrow$  No hay desplazamiento trasversal:  $^{R}\dot{y}=0$ .
- ightharpoonup Velocidad angular:  ${}^{R}\dot{x}=rrac{(\dot{arphi}_{der}-\dot{arphi}_{izq})}{2b}.$

Por otro lado, la solución de la cinemática inversa queda como:

$$\dot{oldsymbol{arphi}} = (\mathbf{B}^{ op} \mathbf{B})^{-1} \mathbf{B}^{ op} \mathbf{A}^R \dot{oldsymbol{\xi}}$$

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & b \\ 1 & 0 & -b \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{pmatrix}, \mathbf{B} = \begin{pmatrix} r & 0 \\ 0 & r \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}, \mathbf{B}^{\top} \mathbf{B} = \begin{pmatrix} r^2 & 0 \\ 0 & r^2 \end{pmatrix}, \mathbf{B}^{\top} \mathbf{A} = \begin{pmatrix} r & 0 & br \\ r & 0 & -rb \end{pmatrix}$$

$$(\mathbf{B}^{\top}\mathbf{B})^{-1}\mathbf{B}^{\top}\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 1/r^2 & 0 \\ 0 & 1/r^2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} r & 0 & -br \\ 0 & 0 & br \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1/r & 0 & b/r \\ 1/r & 0 & -b/r \end{pmatrix}$$

Luego:

$$\begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1/r & 0 & b/r \\ 1/r & 0 & -b/r \end{pmatrix} \begin{pmatrix} R_{\dot{X}} \\ R_{\dot{Y}} \\ R_{\dot{\theta}} \end{pmatrix}$$

Solución de la cinemática inversa:

$$\begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1/r & 0 & b/r \\ 1/r & 0 & -b/r \end{pmatrix} \begin{pmatrix} {}^{R}\dot{\chi} \\ {}^{R}\dot{y} \\ {}^{R}\dot{\theta} \end{pmatrix}$$

- ightarrow Velocidad motor derecho:  $\dot{arphi}_{der} = rac{(^R\dot{\mathbf{x}} + ^R\dot{oldsymbol{ heta}}b)}{r}$
- ightarrow Velocidad motor izquierdo:  $\dot{arphi}_{i\mathbf{z}q}=rac{(\mathring{^{R}\dot{\mathbf{x}}}-\mathring{^{R}}\dot{\mathbf{b}}\mathbf{b})}{r}$

→ Cinemática directa:

$$\begin{pmatrix} R\dot{x} \\ R\dot{y} \\ R\dot{\theta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} r/2 & r/2 \\ 0 & 0 \\ r/2b & -r/2b \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix}$$

→ Cinemática inversa:

$$\begin{pmatrix} \dot{\varphi}_{der} \\ \dot{\varphi}_{izq} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1/r & 0 & b/r \\ 1/r & 0 & -b/r \end{pmatrix} \begin{pmatrix} R\dot{\chi} \\ R\dot{y} \\ R\dot{\theta} \end{pmatrix}$$

### Odometría

Queremos traducir el movimiento rotacional de las ruedas (medido con los encoders) en desplazamiento lineal y rotación del robot.

#### Si conocemos:

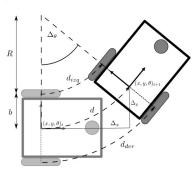
- ightarrow Los pulsos (o cuentas)  $lpha_{der}$  y  $lpha_{izq}$  de los encoders ubicados en las ruedas derecha e izquierda respectivamente.
- $\rightarrow$  El diámetro D de las ruedas que supondremos iguales.
- → La cantidad de pulsos de encoders *P* por cada revolución de la rueda.
- $\rightarrow$  La reducción de los motores G.

Tenemos que:

$$d_{izq} = R\Delta_{\theta}$$
  
 $d_{der} = (R + 2b)\Delta_{\theta}$ 

Para hallar  $\Delta_{\theta}$  podemos despejar R de ambas ecuaciones obteniendo:

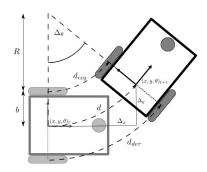
$$\frac{d_{izq}}{\Delta_a} = \frac{d_{der}}{\Delta_a} - 2b$$



### Odometría

Entonces las cuentas de odometría quedan:

$$d_{izq/der} = \pi D rac{\Delta lpha_{izq/der}}{P} G$$
 $\Delta heta = rac{d_{der} - d_{izq}}{2b}$ 
 $d = rac{d_{izq} + d_{der}}{2}$ 
 $\Delta x = d \cdot cos( heta)$ 
 $\Delta y = d \cdot sen( heta)$ 



Cuando trabajamos en simulación podemos considerar que el motor no tiene reducción (G=1) que sería el caso donde el eje del motor se conecta a la rueda directamente.

### Odometría

La odometría nos permite proveer una estimación de la pose del robot para cada instante de tiempo gracias a la información suministrada por los encoders de las ruedas.

- → Ventaja: sólo requiere de encoders, no es necesario ningún otro sensor, la integración de la información consisten en ecuaciones geométricas sencillas.
- → Desventaja: el error de la posición crece en forma no acotada a menos que una referencia externa pueda ser usada periódicamente.

Los errores de odometría se pueden dividir en:

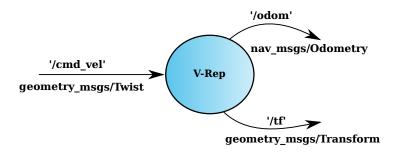
- → No sistemáticos: son causados por la interacción del robot con caracterísitcas impredecibles del entorno (por ejemplo, la rueda patina).
- → Sistemáticos: son específicos de las características del robot, no dependen del medio. Por ejemplo, el diámetro de las ruedas no es igual, la distancia entre las ruedas no exactamente la considerada para las ecuaciones.

Los errores sistemáticos se pueden contemplar para mejorar la estimación de la pose[1]

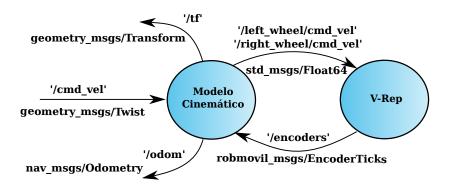
[1] J. Borenstein, Johann, L. Feng, "Measurement and correction of systematic odometry errors in mobile robots"

IEEE Transactions on Robotics and Automation, 1996.

### Para el Taller, ¿de dónde venimos?

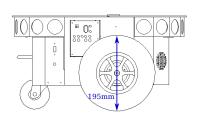


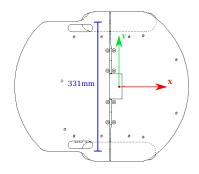
# Para el Taller, ¿qué tenemos que hacer?



El modelo cinemático depende de la plataforma robot que se esté utilizando y de los actuadores que esta posea.

# Detalles de la plataforma: Pioneer 3-DX





- → Modelo diferencial de rueda fija.
- → Diametro de la rueda: 195mm.
- → Distancia entre las ruedas: 331mm.
- → Encoder: 500 cuentas (ticks) por revolución (vuelta completa).
- → Las ruedas se consideran centradas en el eje del robot.

# Mensaje de odometría

### nav\_msgs/Odometry

std\_msgs/Header header string child\_frame\_id geometry\_msgs/PoseWithCovariance pose geometry\_msgs/TwistWithCovariance twist

### std\_msgs/Header

uint32 seq time stamp string frame\_id

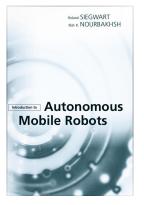
### geometry\_msgs/PoseWithCovariance

geometry\_msgs/Pose pose float64[36] covariance

### geometry\_msgs/Pose

geometry\_msgs/Point position geometry\_msgs/Quaternion orientation

### Más sobre cinemática



"Introduction to autonomous mobile robots", Siegwart, Roland, Illah Reza Nourbakhsh, Davide Scaramuzza. MIT press, 2011. **Capítulo 3** 

### Más sobre odometría



"Where am I?", Siegwart, J. Borenstein, Johann, L. Feng. University of Michigan, 1996. **Capítulo 1 y 5**