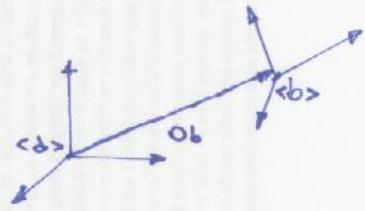


Fino ad ora abbiamo rappresentato la velocità di un corpo rigido rispetto ad un' altro utilizzando due quantità:

- v_{ab} : velocità dell' origine di $\langle b \rangle$ rispetto al sistema di riferimento $\langle a \rangle$ espressa nel sistema di riferimento $\langle b \rangle$;
- w_{ab} : descrizione della derivata della matrice di rotazione R_{ab} da $\langle b \rangle$ ad $\langle a \rangle$;



In formule in particolare abbiamo che:

$$\dot{v}_{ab} = \frac{d}{dt}(O_b) \quad , \quad w_{ab} : \dot{R}_{ab} = S(w_{ab}) R_{ab}$$

Queste quantità compaiono nella formula che consente di scrivere la velocità con cui si muove un punto p nel sistema di riferimento $\langle a \rangle$ a partire dalla velocità con cui si muove nel sistema di riferimento $\langle b \rangle$. Indicando infatti con \dot{p}^a la velocità di p in $\langle a \rangle$ e con \dot{p}^b la velocità in $\langle b \rangle$, abbiamo

$$\dot{p}^a = w_{ab} \times R_{ab} p^b + v_{ab} + R_{ab} \dot{p}^b$$

essendo p^b le coordinate di p in $\langle b \rangle$. Se volessimo esprimere la velocità con cui il punto p si muove in $\langle a \rangle$ non nelle coordinate di $\langle a \rangle$ ma in quelle di $\langle b \rangle$ allora:

$$\begin{aligned} (\dot{p}^a)^b &= R_{ab}^T w_{ab} \times R_{ab} p^b + R_{ab}^T v_{ab} + \dot{p}^b \\ &= R_{ab}^T S(w_{ab}) R_{ab} p^b + R_{ab}^T v_{ab} + \dot{p}^b \\ &= S(R_{ab}^T w_{ab}) p^b + R_{ab}^T v_{ab} + \dot{p}^b \end{aligned}$$

dove abbiamo sfruttato la relazione $R^T S(\omega) R = S(R\omega)$.

Definendo ora $\vec{v}_{ab}^B = R_{ab}^T \vec{v}_{ab}$ e $R_{ab}^T \vec{w}_{ab} = \vec{w}_{ab}^B$, cosiddette body velocities, è facile concludere che:

$$(\dot{\vec{p}}^a)^b = \vec{w}_{ab}^B \times \vec{p}^b + \vec{v}_{ab}^B + \dot{\vec{p}}^b \quad (*)$$

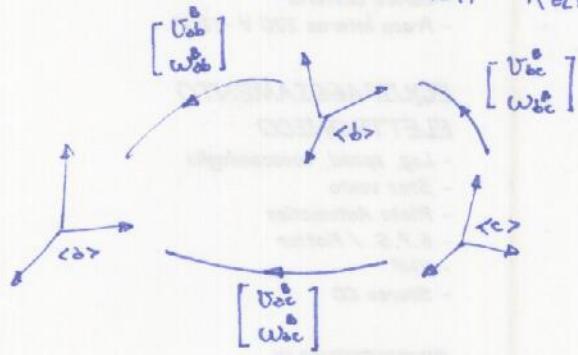
in cui risulta chiaro che \vec{v}_{ab}^B e \vec{w}_{ab}^B risultano essere più convenienti qualora si dovesse scrivere la velocità del punto p rispetto ad $\langle a \rangle$ nelle coordinate di $\langle b \rangle$.

Note: Abbiamo visto che $S(\vec{w}_{ab}) = R_{ab}^T R_{ab}$. Ne consegue che:

$$S(\vec{w}_{ab}^B) = S(R_{ab}^T \vec{w}_{ab}) = R_{ab}^T S(\vec{w}_{ab}) R_{ab} = R_{ab}^T R_{ab} R_{ab}^T R_{ab} = R_{ab}^T R_{ab}$$

$$S(\vec{w}_{ab}^B) = R_{ab}^T R_{ab}$$

BODY VELOCITIES E MOTI RELATIVI



Cerchiamo ora di esprimere una relazione che vincoli le tre velocità relative, quella di $\langle b \rangle$ rispetto a $\langle c \rangle$ ($\vec{v}_{bc}^B, \vec{w}_{bc}^B$), quella di $\langle a \rangle$ rispetto a $\langle b \rangle$ ($\vec{v}_{ab}^B, \vec{w}_{ab}^B$) e quella di $\langle a \rangle$ rispetto a $\langle c \rangle$ ($\vec{v}_{ac}^B, \vec{w}_{ac}^B$).

Utilizzando (*) tra $\langle b \rangle$ e $\langle c \rangle$

$$(\dot{\vec{p}}^b)^c = \vec{w}_{bc}^B \times \vec{p}^c + \vec{v}_{bc}^B + \dot{\vec{p}}^c$$

e se supponiamo che p sia fermo rispetto a $\langle c \rangle$:

$$(\dot{\vec{p}}^b)^c = \vec{w}_{bc}^B \times \vec{p}^c + \vec{v}_{bc}^B$$

allo stesso modo (*) applicata tra $\langle a \rangle$ e $\langle b \rangle$:

$$(\dot{\vec{p}}^a)^b = \vec{w}_{ab}^B \times \vec{p}^b + \vec{v}_{ab}^B + \dot{\vec{p}}^b$$

ed esprimendo tutte le quantità in $\langle c \rangle$ abbiamo:

$$(\dot{\vec{p}}^a)^c = R_{bc}^T (\dot{\vec{p}}^a)^b = R_{bc}^T \vec{w}_{ab}^B \times \vec{p}^b + R_{bc}^T \vec{v}_{ab}^B + R_{bc}^T \dot{\vec{p}}^b$$

dove riconosciamo: $R_{bc}^T \dot{\vec{p}}^b = R_{bc}^T (\dot{\vec{p}}^b)^b = (\dot{\vec{p}}^b)^c = \vec{w}_{bc}^B \times \vec{p}^c + \vec{v}_{bc}^B + \dot{\vec{p}}^c$

Pertanto abbiamo ottenuto:

$$(\dot{p}^a)^c = R_{bc}^T \omega_{ab}^B \times p^b + R_{bc}^T v_{ab}^B + w_{bc}^B \times p^c + v_{bc}^B + \dot{p}_c$$

in cui sostituiamo:

$$p^b = R_{bc} p^c + o_c^b$$

per ottenere:

$$\begin{aligned} (\dot{p}^a)^c &= R_{bc}^T \omega_{ab}^B \times (R_{bc} p^c + o_c^b) + R_{bc}^T v_{ab}^B + w_{bc}^B \times p^c + v_{bc}^B + \dot{p}_c \\ &= R_{bc}^T S(\omega_{ab}^B) R_{bc} p^c + R_{bc}^T \omega_{ab}^B \times o_c^b + R_{bc}^T v_{ab}^B + w_{bc}^B \times p^c + v_{bc}^B + \dot{p}_c \\ &= S(R_{bc} \omega_{ab}^B) p^c - R_{bc}^T o_c^b \times \omega_{ab}^B + R_{bc}^T v_{ab}^B + w_{bc}^B \times p^c + v_{bc}^B + \dot{p}_c \end{aligned}$$

dove abbiamo utilizzato $R^T S(w) R^T = S(Rw)$ e $a \times b = -b \times a$. Confrontando infine quest'ultima espressione con (*) applicata tra $\langle a \rangle$ e $\langle c \rangle$:

$$(\dot{p}^a)^c = \omega_{ac}^B \times p^c + v_{ac}^B + \dot{p}_c$$

abbiamo:

$$\begin{bmatrix} v_{ac}^B \\ w_{ac}^B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_{bc}^T & -R_{bc}^T S(o_c^b) \\ 0 & R_{bc}^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_{ab}^B \\ w_{ab}^B \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} v_{bc}^B \\ w_{bc}^B \end{bmatrix}$$

che espriamo il moto relativo di $\langle c \rangle$ rispetto a $\langle c \rangle$ in funzione del moto relativo di $\langle c \rangle$ rispetto a $\langle b \rangle$ e di $\langle b \rangle$ rispetto a $\langle c \rangle$. Definendo poi:

$$\begin{bmatrix} v_{cc}^B \\ w_{cc}^B \end{bmatrix} = V_{oc}^B, \quad \begin{bmatrix} v_{db}^B \\ w_{db}^B \end{bmatrix} = V_{ob}^B, \quad \begin{bmatrix} v_{bc}^B \\ w_{bc}^B \end{bmatrix} = V_{bc}^B,$$

ed osservando che:

$$p^b = R_{bc} p^c + o_c^b \Rightarrow p^c = \underbrace{\frac{R_{bc}^T}{R_{cb}} p^b}_{R_{cb}} - \underbrace{\frac{R_{bc}^T}{R_{cb}} o_c^b}_{o_b^c}$$

abbiamo:

$$\begin{bmatrix} R_{bc}^T & -R_{bc}^T S(o_c^b) \\ 0 & R_{bc}^T \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_{cb} & -R_{cb}^T S(-R_{cb}^T o_c^b) \\ 0 & R_{cb} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} R_{cb} & S(o_c^b) R_{cb}^T \\ 0 & R_{cb} \end{bmatrix} \triangleq A_{T_{cb}}$$

ove la matrice di trasformazione dipende solamente dai parametri che descrivono il moto rigido T_{cb} da $\langle b \rangle$ a $\langle c \rangle$, R_{cb} e o_c^b . Inoltre:

$$(A_{T_{cb}})^{-1} = A_{T_{cb}^{-1}} = A_{T_{bc}}$$

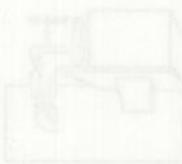
In sostanza la trasformazione per i mtdi relativi è la seguente:

$$V_{dc}^B = \left(Ad_{T_{bc}} \right)^{-1} \cdot V_{db}^B + V_{bc}^B$$

E' possibile inoltre dimostrare che:

$$V_{db}^B = - Ad_{T_{bd}} V_{be}^B$$

$$Ad_{T_{db} \cdot T_{bc}} = Ad_{T_{db}} \cdot Ad_{T_{bc}}$$



Установка
внешней стороны

VI. ВНЕШНЯЯ СТОРОНА

ГЕНЕРАТОР ВНЕШНЯЯ СТОРОНА

VI. Установка внешней стороны в зоне нейтральной точки
VI. Установка сопротивления заземления
VI. Установка заземления

VI. Установка заземления

VI. Установка заземления
VI. Установка заземления
VI. Установка заземления

VI. Установка заземления

УСТАНОВКА ЗАЩИТЫ ОТ ГОСТИ

ГОСТЬ
и гостья в зоне нейтральной точки

Зоны - Козырь

Установка

(зона для зонирования зон
защиты от гостя и гости)

77/02/2005
ДЛЯ ОБРАЗОВАНИЯ

ИЗОЛЮЦИЯ
СОСТОЯНИЕ
НОВЫЙ

ESPRIT CO

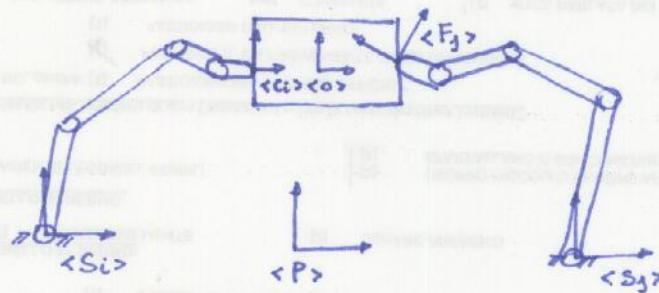
БИЛЕТ

ADL

НЕСТУДЕНТСКАЯ И ГОСТИНАЯ
ЗОНА ОГРН 1021000000000
CHECK - FILE

Документ подтверждает, что в зоне нейтральной точки установлены зоны для гостей (гости) (гости)

Cercheremo ora di scrivere una relazione che leggi le velocità delle dita alla velocità propria dell'oggetto, ovia una relazione che descrive i vincoli cinematici del sistema oggetto + mano.



$\langle P \rangle$: sistema di riferimento solidale al palmo della mano

$\langle S_i \rangle$: sistema di riferimento solidale alla base dell'i-esimo dito

$\langle F_i \rangle$: sistema di riferimento solidale all'i-esimo dito (solidale alla punta del dito)

$\langle C_i \rangle$: sistema di riferimento solidale all'i-esimo contatto (solidale all'oggetto)

$\langle O \rangle$: sistema di riferimento nel centro di massa dell'oggetto.

La solita relazione che esprime la cinematica del robot ci consente di esprimere la velocità di $\langle F_i \rangle$ rispetto a $\langle S_i \rangle$ riferita in $\langle S_i \rangle$:

$$V_{Sifi} = \begin{bmatrix} U_{Sifi} \\ \omega_{Sifi} \end{bmatrix} = J(q_{fi}) \dot{q}_{fi}$$

$J(q_{fi})$: jacobiano geometrico del link-finger i-esimo

q_{fi} : coordinate generalizzate che descrivono la posa del dito i-esimo

$(U_{Sifi}, \omega_{Sifi})$: velocità relativa di $\langle F_i \rangle$ rispetto a $\langle S_i \rangle$.

Vogendo esprimere quest' espressione in body velocities, dal momento che

$$v_{ab}^B = R_{ab}^T v_{ab}^b, \quad \omega_{ab}^B = R_{ab}^T \omega_{ab}^b :$$

$$V_{Sifi}^B = \begin{bmatrix} R_{Sifi}^T & 0 \\ 0 & R_{Sifi}^T \end{bmatrix} V_{Sifi} = \begin{bmatrix} R_{Sifi}^T & 0 \\ 0 & R_{Sifi}^T \end{bmatrix} J(q_{fi}) \dot{q}_{fi}$$

che risolviamo:

$$V_{Sifi}^B = Ad_{T_{Sifi}}^{-1} \cdot \underbrace{Ad_{T_{Sifi}} \begin{bmatrix} R_{Sifi}^T & 0 \\ 0 & R_{Sifi}^T \end{bmatrix} J(q_{fi}) \dot{q}_{fi}}_{\hat{J}_{Sifi}(q_{fi})}$$

Poiché in definitiva abbiamo ottenuto:

$$V_{\text{sf}i}^B = \text{Ad}_{T_{\text{sf}i}}^{-1} \cdot J_{\text{sf}i}^s (q_{fi}) \dot{q}_i$$

I vincoli di grasp per ciascun dito definiscono le direzioni in cui il moto del dito non è consentito. Questi vincoli si esprimono in maniera naturale come vincoli sulla velocità di $\langle F_i \rangle$ relativamente a $\langle c_i \rangle$. Per esempio, nel caso di contatto senza attato, la velocità di $\langle F_i \rangle$ rispetto a $\langle c_i \rangle$ deve essere nulla lungo la normale alla superficie; per convenzione tale direzione è l'asse z di $\langle c_i \rangle$ e pertanto:

$$[0 \ 0 \ 1 \ 000] V_{fici}^B = 0$$

In generale le direzioni lungo cui è impedito il movimento coincidono con le direzioni lungo cui sono esercitabili forze/coppe. Pertanto per un contatto la cui base delle forze/coppe è B_{ci} abbiamo:

$$B_{ci}^T V_{fici}^B = 0$$

Esprimiamo ora V_{fici}^B (d'ora in poi rimuoviamo l'apice "B" in quanto ci riferiremo solo a body velocities) passando per $\langle P \rangle$, sistema di riferimento del palmo:

$$V_{fici} = \text{Ad}_{p_i}^{-1} V_{fip} + V_{aci}$$

Ricordando, $V_{fip} = -\text{Ad}_{p_i} \cdot V_{pfi}$ otteniamo quindi:

$$(1) \quad V_{fici} = -\text{Ad}_{p_i}^{-1} \text{Ad}_{p_i} V_{pfi} + V_{aci}$$

Cerchiamo ora di rappresentare la velocità di $\langle F_i \rangle$ non rispetto al palmo $\langle P \rangle$ ma rispetto alla base del dito $\langle s_i \rangle$:

$$(2) \quad V_{pfi} = \text{Ad}_{s_i}^{-1} V_{ps_i} + V_{sifi} = V_{sifi}$$

in cui abbiamo ricordato che $V_{ps_i} = 0$ in quanto la base del palmo è solida alla base del dito. Cerchiamo poi di rappresentare V_{aci} (velocità del contatto rispetto al palmo) in relazione alla velocità V_{po} dell'oggetto rispetto al palmo

$$(3) \quad V_{aci} = \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po} + V_{oci} = \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po}$$

dove ancora una volta $V_{oci} = 0$ in quanto i contatti sono fissi sull'oggetto.

Riassumendo e sostituendo (2) e (3) in (1):

$$V_{fici} = -\text{Ad}_{paci}^{-1} \text{Ad}_{pf_i} V_{sifi} + \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po}$$

che sostituita in $B_{ci}^T V_{fici} = 0$ porta a:

$$B_{ci}^T \text{Ad}_{paci}^{-1} \text{Ad}_{pf_i} V_{sifi} = B_{ci}^T \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po}$$

a sua volta espandibile come segue (ricordando la kinematica del dito)

$$(4) \quad B_{ci}^T \left(\text{Ad}_{paci}^{-1} \text{Ad}_{pf_i} \text{Ad}_{sifi}^{-1} \right) J_{sifi}^3 (q_{fi}) \dot{q}_{fi} = B_{ci}^T \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po}.$$

La matrice tra parentesi può essere semplificata come segue:

$$\text{Ad}_{paci}^{-1} \cdot \text{Ad}_{pf_i} \text{Ad}_{sifi}^{-1} = \text{Ad}_{cip} \cdot \text{Ad}_{pf_i} \text{Ad}_{fisi}$$

$$= \text{Ad}_{cisi}$$

$$= \text{Ad}_{sici}^{-1}$$

e pertanto la (4) diventa:

$$B_{ci}^T \text{Ad}_{sici}^{-1} J_{sifi} (q_{fi}) \dot{q}_{fi} = B_{ci}^T \text{Ad}_{oci}^{-1} V_{po}$$

dove osserviamo che $B_{ci}^T \text{Ad}_{oci} = (\text{Ad}_{oci}^{-1} B_{ci})^T = G_i^T$

$$\text{in quanto } (\text{Ad}_{oci}^{-1})^T = \begin{bmatrix} R_{ci}^T & -R_{ci}^T S(\alpha_c) \\ 0 & R_{ci}^T \end{bmatrix}^T = \begin{bmatrix} R_{ci} & 0 \\ S(\alpha_c) R_{ci} & R_{ci} \end{bmatrix}$$

che è proprio la matrice che moltiplica B_{ci} nella definizione di G_i . In conclusione per il dito i -esimo abbiamo ottenuto la seguente relazione:

$$B_{ci}^T \text{Ad}_{sici}^{-1} J_{sifi} (q_{fi}) \dot{q}_{fi} = G_i^T V_{po}$$

ed includendo ciascun dito:

$$\underbrace{\begin{bmatrix} B_{c1}^T \text{Ad}_{s1ci}^{-1} J_{s1fi} (q_{f1}) \\ 0 \end{bmatrix}}_{J_h(q, x_0)} \underbrace{\begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix}}_{\dot{q}} = \underbrace{\begin{bmatrix} G_1^T \\ \vdots \\ G_K^T \end{bmatrix}}_{G^T} V_{po}$$

che diventa:

$$J_h(q, x_0) \dot{q} = G^T V_{po}$$

dove $x_0 \in T_{po}$ è la configurazione dell'oggetto rispetto al palmo.

La relazione ottenuta:

$$J_h(q, \dot{q}) \dot{q} = G^T V_{po} \quad \text{fundamental grasping constraint}$$

mette in relazione le velocità delle dita con la velocità dell'oggetto. Pertanto le quantità J_h , G , V_{po} caratterizzano completamente le proprietà cinematiche di un insieme di dita che afferrano un oggetto.

