

## Capitolo 16 | Momento angolare

### 16.1 Rotazioni, momento angolare e regole di commutazione per gli operatori momento angolare<sup>1</sup>

Nella meccanica quantistica, così come nella meccanica classica, **il momento angolare è il generatore delle rotazioni infinitesime**.

Se indichiamo con  $D_{\hat{n}}(d\varphi)$  l'operatore unitario che induce una rotazione di un angolo infinitesimo  $d\varphi$  attorno all'asse caratterizzato dal vettore  $\hat{n}$  abbiamo allora

$$D_{\hat{n}}(d\varphi) = 1 - \frac{i}{\hbar} \vec{J} \cdot \hat{n} d\varphi, \quad (16.1)$$

dove  $\vec{J}$  è l'**operatore momento angolare**. Questa equazione può essere considerata la **definizione** nella meccanica quantistica dell'operatore momento angolare.

Una rotazione finita si può ottenere associando successivamente rotazioni infinitesime attorno allo stesso asse. Così ad esempio, per una rotazione finita di un angolo  $\phi$  attorno all'asse  $z$ , otteniamo

$$\begin{aligned} D_z(\phi) &= \lim_{N \rightarrow \infty} \left( 1 - \frac{i}{\hbar} J_z \frac{\phi}{N} \right)^N = \\ &= \lim_{N \rightarrow \infty} e^{N \log \left( 1 - \frac{i}{\hbar} J_z \frac{\phi}{N} \right)} = \lim_{N \rightarrow \infty} e^{N \left( -\frac{i}{\hbar} J_z \frac{\phi}{N} \right)}, \end{aligned} \quad (16.2)$$

ossia

$$D_z(\phi) = e^{-\frac{i}{\hbar} J_z \phi}. \quad (16.3)$$

**L'aver assunto che il momento angolare è il generatore delle rotazioni spaziali implica che, per un sistema invariante rispetto a rotazioni attorno a un determinato asse, si conserva la componente del momento angolare lungo quell'asse.**

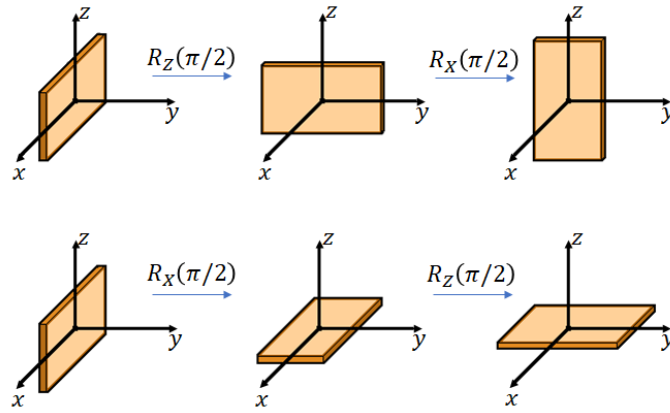
In particolare poi, le proprietà di isotropia dello spazio (ossia l'equivalenza di tutte le direzioni nello spazio) implica che l'hamiltoniano di un sistema isolato deve essere invariante rispetto a rotazioni di un angolo arbitrario attorno a

---

<sup>1</sup>S3.1; LL26

un asse qualsiasi. La legge di conservazione del momento angolare di un sistema isolato è dunque conseguenza della proprietà di isotropia dello spazio.

È una proprietà ben nota delle rotazioni il fatto che **rotazioni attorno ad uno stesso asse commutano, mentre rotazioni attorno ad assi diversi non commutano**. Così ad esempio una rotazione di  $\pi/2$  attorno all'asse  $z$  seguita da una rotazione di  $\pi/2$  attorno all'asse  $x$  produce un risultato diverso di quello ottenuto con una rotazione di  $\pi/2$  attorno all'asse  $x$  seguita da una rotazione di  $\pi/2$  attorno all'asse  $z$ :



In termini dell'azione degli operatori di rotazione su un generico vettore di stato  $|\alpha\rangle$  questo implica

$$D_x(\pi/2)D_z(\pi/2)|\alpha\rangle \neq D_x(\pi/2)D_x(\pi/2)|\alpha\rangle, \quad (16.4)$$

o, equivalentemente, per l'arbitrarietà dello stato  $|\alpha\rangle$ ,

$$[D_x(\pi/2); D_z(\pi/2)] \neq 0. \quad (16.5)$$

Per stabilire quantitativamente le regole di commutazione degli operatori di rotazione attorno ad assi diversi, dobbiamo considerare con maggior dettaglio le proprietà di commutazione delle rotazioni.

A tale scopo ricordiamo che a ciascuna rotazione, diciamo di un angolo  $\varphi$  attorno ad un asse definito dal versore  $\hat{n}$ , può essere associata una **matrice ortogonale**  $R_{\hat{n}}(\varphi)$ . Il significato di questa matrice è che un vettore  $\vec{v}$  di componenti  $(v_x, v_y, v_z)$  (che può rappresentare ad esempio la posizione di una particella nello spazio), viene trasformato, a seguito della rotazione nel vettore  $\vec{v}'$  legato a  $\vec{v}$  dalla relazione

$$\vec{v}' = R_{\hat{n}}(\varphi)\vec{v}. \quad (16.6)$$

L'ortogonalità della matrice  $R$  segue dal fatto che le rotazioni lasciano invariati i moduli dei vettori:

$$\vec{v}' \cdot \vec{v} = \vec{v}' R^T R \vec{v} = \vec{v} \cdot \vec{v} \quad \Rightarrow \quad R^T R = 1. \quad (16.7)$$

È semplice derivare l'espressione della matrice di rotazione associata ad esempio ad una rotazione di un angolo  $d\varphi$  attorno all'asse  $z$ . Esprimendo le componenti del vettore  $\vec{v}$  in coordinate polari,

$$\begin{cases} v_x = v \sin \theta \cos \varphi, \\ v_y = v \sin \theta \sin \varphi, \\ v_z = v \cos \theta, \end{cases} \quad (16.8)$$

si ha che il vettore  $\vec{v}$  si trasforma, per effetto della rotazione, nel vettore  $\vec{v}'$  di componenti:

$$\begin{cases} v'_x = v \sin \theta \cos(\varphi + d\varphi) = v_x \cos d\varphi - v_y \sin d\varphi, \\ v'_y = v \sin \theta \sin(\varphi + d\varphi) = v_x \sin d\varphi + v_y \cos d\varphi, \\ v'_z = v \cos \theta = v_z. \end{cases} \quad (16.9)$$

La matrice  $R_z(d\varphi)$  ha dunque la forma

$$R_z(d\varphi) = \begin{pmatrix} \cos d\varphi & -\sin d\varphi & 0 \\ \sin d\varphi & \cos d\varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \quad (16.10)$$

Per studiare le proprietà di commutazione delle rotazioni è conveniente considerare rotazioni infinitesime. Ponendo  $\varepsilon = d\varphi$  e sviluppando la precedente matrice fino al secondo ordine in  $\varepsilon$  troviamo:

$$R_z(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 1 - \varepsilon^2/2 & -\varepsilon & 0 \\ \varepsilon & 1 - \varepsilon^2/2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} + O(\varepsilon^3). \quad (16.11)$$

Le corrispondenti matrici di rotazione attorno agli assi  $x$  e  $y$  si possono ottenere con permutazioni cicliche di  $x$ ,  $y$  e  $z$ :

$$x \rightarrow y, \quad y \rightarrow z, \quad z \rightarrow x, \quad (16.12)$$

si ottiene in tal modo:

$$R_x(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 - \varepsilon^2/2 & -\varepsilon \\ 0 & \varepsilon & 1 - \varepsilon^2/2 \end{pmatrix} + O(\varepsilon^3), \quad (16.13)$$

$$R_y(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 1 - \varepsilon^2/2 & 0 & \varepsilon \\ 0 & 1 & 0 \\ -\varepsilon & 0 & 1 - \varepsilon^2/2 \end{pmatrix} + O(\varepsilon^3). \quad (16.14)$$

Consideriamo ora una rotazione di angolo  $\varepsilon$  attorno all'asse  $y$  seguita da una rotazione di angolo  $\varepsilon$  attorno all'asse  $x$ . La corrispondente matrice di rotazione è:

$$R_x(\varepsilon)R_y(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 1 - \varepsilon^2/2 & 0 & \varepsilon \\ \varepsilon^2 & 1 - \varepsilon^2/2 & -\varepsilon \\ -\varepsilon & \varepsilon & 1 - \varepsilon^2 \end{pmatrix} + O(\varepsilon^3) \quad (16.15)$$

Se consideriamo invece rotazione di angolo  $\varepsilon$  attorno all'asse  $x$  seguita da una rotazione di angolo  $\varepsilon$  attorno all'asse  $y$  otteniamo la matrice di rotazione

$$R_y(\varepsilon)R_x(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 1 - \varepsilon^2/2 & \varepsilon^2 & \varepsilon \\ 0 & 1 - \varepsilon^2/2 & -\varepsilon \\ -\varepsilon & \varepsilon & 1 - \varepsilon^2 \end{pmatrix} + O(\varepsilon^3) \quad (16.16)$$

NB  $\left[ (R_y R_x)^T = R_x^T R_y^T = R_x R_y + (\varepsilon \rightarrow -\varepsilon) \right]$ .

Dal confronto di questi risultati vediamo che

$$R_x(\varepsilon)R_y(\varepsilon) - R_y(\varepsilon)R_x(\varepsilon) = \begin{pmatrix} 0 & -\varepsilon^2 & 0 \\ \varepsilon^2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} = R_z(\varepsilon^2) - 1 + O(\varepsilon^3), \quad (16.17)$$

che definisce la proprietà di commutazione di due rotazioni successive infinitesime attorno agli assi  $x$  ed  $y$ .

La stessa proprietà deve essere soddisfatta dagli operatori che inducono le corrispondenti rotazioni dei vettori di stato in meccanica quantistica, ossia:

$$D_x(\varepsilon)D_y(\varepsilon) - D_y(\varepsilon)D_x(\varepsilon) = D_z(\varepsilon^2) - 1 + O(\varepsilon^3). \quad (16.18)$$

In termini degli operatori momento angolare, questa relazione implica:

$$\begin{aligned} D_x(\varepsilon)D_y(\varepsilon) - D_y(\varepsilon)D_x(\varepsilon) &= \\ &= \left( 1 - \frac{i\varepsilon}{\hbar} J_x - \frac{\varepsilon^2}{2\hbar^2} J_x^2 \right) \left( 1 - \frac{i\varepsilon}{\hbar} J_y - \frac{\varepsilon^2}{2\hbar^2} J_y^2 \right) - (x \leftrightarrow y) = \\ &= \left( 1 - \frac{i\varepsilon}{\hbar} J_x - \frac{i\varepsilon}{\hbar} J_y - \frac{\varepsilon^2}{2\hbar^2} J_x - \frac{\varepsilon^2}{2\hbar^2} J_y - \frac{\varepsilon^2}{\hbar^2} J_x J_y \right) - (x \leftrightarrow y) = \\ &= -\frac{\varepsilon^2}{\hbar^2} (J_x J_y - J_y J_x) = \\ &= D_z(\varepsilon^2) - 1 = \left( 1 - \frac{i\varepsilon^2}{\hbar} J_z - 1 \right) = -\frac{i\varepsilon^2}{\hbar} J_z, \end{aligned} \quad (16.19)$$

ossia

$$[J_x, J_y] = i\hbar J_z. \quad (16.20)$$

Utilizzando le permutazioni cicliche di  $x$ ,  $y$  e  $z$  possiamo derivare le regole di commutazione per le altre componenti del momento angolare:

$$[J_y, J_z] = i\hbar J_x, \quad (16.21)$$

$$[J_z, J_x] = i\hbar J_y, \quad (16.22)$$

o in forma compatta per due componenti arbitrarie

$$[J_i, J_j] = i\hbar \varepsilon_{ijk} J_k. \quad (16.23)$$

Queste equazioni sono note come le **relazioni fondamentali di commutazione del momento angolare**.

Sottolineiamo come **queste relazioni di commutazione seguono solamente dall'assunzione che  $J_k$  è il generatore della rotazione attorno all'asse  $k$ -esimo e dalla proprietà di non commutatività delle rotazioni**. Le relazioni di commutazione (16.23) implicano che, in generale, le tre componenti del momento angolare non possono avere simultaneamente valori determinati. A questo proposito il momento angolare differisce essenzialmente dall'impulso, le cui tre componenti sono misurabili simultaneamente. Con gli operatori  $J_x$ ,  $J_y$  e  $J_z$  formiamo l'operatore del quadrato del momento angolare:

$$J^2 = J_x^2 + J_y^2 + J_z^2. \quad (16.24)$$

Questo operatore commuta con ciascuno degli operatori  $J_x$ ,  $J_y$  e  $J_z$ :

$$[J^2, J_k] = 0. \quad (k = 1, 2, 3) \quad (16.25)$$

Infatti, considerando ad esempio il caso  $k = 3$  ed utilizzando le relazioni di commutazione (16.23) otteniamo:

$$\begin{aligned} [J^2, J_z] &= [J_x^2 + J_y^2 + J_z^2, J_z] = [J_x^2, J_z] + [J_y^2, J_z] = \\ &= J_x[J_x, J_z] + [J_x, J_z]J_x + J_y[J_y, J_z] + [J_y, J_z]J_y = \\ &= J_x(-i\hbar J_y) + (-i\hbar J_y)J_x + J_y(i\hbar J_x) + (i\hbar J_x)J_y = \\ &= 0. \end{aligned} \quad (16.26)$$

(N.B.: abbiamo usato la proprietà generale dei commutatori

$$[AB, C] = A[B, C] + [A, C]B).$$

Dal punto di vista fisico, le relazioni (16.25) significano che **il quadrato del momento angolare (cioè il suo valore assoluto) può avere valori determinati contemporaneamente con una delle sue componenti**.

## 16.2 Autovalori ed elementi di matrice degli operatori di momento angolare<sup>2</sup>

Consideriamo il problema di determinare gli autovalori e gli autovettori simultanei del quadrato del momento angolare  $J^2$  e di una sua componente lungo un determinato asse, diciamo  $J_z$ . Indichiamo rispettivamente con  $a$  e  $b$  questi autovalori.

Cerchiamo cioè le soluzioni delle equazioni

$$J^2|a, b\rangle = a|a, b\rangle, \quad (16.27)$$

$$J_z|a, b\rangle = b|a, b\rangle. \quad (16.28)$$

A tale scopo risulta conveniente, in luogo degli operatori  $J_x$  e  $J_y$ , introdurre le loro combinazioni complesse

$$J_{\pm} = J_x \pm iJ_y. \quad (16.29)$$

Utilizzando le relazioni di commutazione (16.23) per le componenti del momento angolare possiamo calcolare

$$\begin{aligned} [J_z, J_{\pm}] &= [J_z, J_x \pm iJ_y] = [J_z, J_x] \pm i[J_z, J_y] = \\ &= i\hbar J_y \pm i(-i\hbar J_x) = \pm\hbar(J_x \pm iJ_y) = \pm\hbar J_{\pm}. \end{aligned} \quad (16.30)$$

Dunque

$$[J_z, J_{\pm}] = \pm\hbar J_{\pm}. \quad (16.31)$$

Dalle relazioni di commutazione (16.25) segue anche immediatamente

$$[J^2, J_{\pm}] = 0. \quad (16.32)$$

Per determinare il significato fisico degli operatori  $J_{\pm}$  esaminiamo l'azione di  $J_z$  sugli stati  $J_{\pm}|a, b\rangle$ :

$$\begin{aligned} J_z J_{\pm}|a, b\rangle &= ([J_z, J_{\pm}] + J_{\pm} J_z)|a, b\rangle = \\ &= (b \pm \hbar) J_{\pm}|a, b\rangle, \end{aligned} \quad (16.33)$$

dove abbiamo fatto uso delle relazioni (16.31). Ciò prova che **gli stati  $J_{\pm}|a, b\rangle$  sono ancora (a meno di una costante di normalizzazione) autostati dell'operatore  $J_z$  corrispondenti agli autovalori  $b \pm \hbar$** . Per questa ragione gli operatori  $J_{\pm}$  sono anche noti con il nome di **operatori "a scala"**.

Applichiamo ora agli stati  $J_{\pm}|a, b\rangle$  l'operatore  $J^2$ . Utilizzando le regole di commutazione (16.32) troviamo:

$$J^2 J_{\pm}|a, b\rangle = ([J^2, J_{\pm}] + J_{\pm} J^2)|a, b\rangle = a J_{\pm}|a, b\rangle. \quad (16.34)$$

---

<sup>2</sup>S3.5, LL27

In altri termini, gli stati  $J_{\pm}|a, b\rangle$  sono ancora autostati dell'operatore  $J^2$  corrispondenti allo stesso autovalore  $a$ .

In conclusione possiamo scrivere:

$$J_{\pm}|a, b\rangle = c_{\pm}|a, b \pm \hbar\rangle, \quad (16.35)$$

. dove le costanti  $c_{\pm}$  sono determinate imponendo la corretta normalizzazione dei vettori di stato.

Supponiamo ora di applicare più volte, in successione, l'operatore  $J_+$  ad un autostato  $|a, b\rangle$ . Ad ogni applicazione l'autovalore di  $J_z$  aumenta di  $\hbar$ , mentre l'autovalore di  $J^2$  è invariato. Questo processo, tuttavia, non può continuare in modo indefinito giacché, per un fissato valore  $a$  di  $J^2$ , deve esistere un valore massimo,  $b_{MAX}$  per  $J_z$ . Questo segue dal fatto che la differenza  $J^2 - J_z^2 = J_x^2 + J_y^2$  è l'operatore di una grandezza fisica essenzialmente positiva e i suoi autovalori non possono essere negativi:

$$\begin{aligned} \langle a, b|J^2 - J_z^2|a, b\rangle &= (a - b^2) = \\ &= \langle a, b|J_x^2 + J_y^2|a, b\rangle = \\ &= (\langle a, b|J_x^+)(J_x|a, b\rangle) + (\langle a, b|J_y^+)(J_y|a, b\rangle) \geq 0. \end{aligned} \quad (16.36)$$

Dunque

$$b^2 \leq a. \quad (16.37)$$

Deve allora esistere un  $b_{MAX}$  tale che:

$$J_+|a, b_{MAX}\rangle = 0. \quad (16.38)$$

Per calcolare il valore di  $b_{MAX}$  possiamo applicare l'operatore  $J_-$  alla precedente equazione ed osservare che

$$J_-J_+ = (J_x - iJ_y)(J_x + iJ_y) = J_x^2 + J_y^2 + i[J_x, J_y], \quad (16.39)$$

ossia

$$J_-J_+ = J^2 - J_z^2 - \hbar J_z. \quad (16.40)$$

Si ha allora:

$$\begin{aligned} 0 &= J_-J_+|a, b_{MAX}\rangle = (J^2 - J_z^2 - \hbar J_z)|a, b_{MAX}\rangle = \\ &= (a - b_{MAX}^2 - \hbar b_{MAX})|a, b_{MAX}\rangle, \end{aligned} \quad (16.41)$$

ossia

$$b_{MAX}(b_{MAX} + \hbar) = a. \quad (16.42)$$

Similmente, l'eq. (16.37) implica anche l'esistenza di un valore minimo di  $b$ ,  $b_{MIN}$ , definito dall'equazione

$$J_-|a, b_{MIN}\rangle = 0. \quad (16.43)$$

Tale valore si può calcolare applicando l'operatore  $J_+$  alla precedente equazione ed osservando che

$$J_+J_- = (J_x + iJ_y)(J_x - iJ_y) = J_x^2 + J_y^2 - i[J_x, J_y], \quad (16.44)$$

ossia

$$J_-J_+ = J^2 - J_z^2 + \hbar J_z. \quad (16.45)$$

Si trova allora

$$\begin{aligned} 0 &= J_+J_-|a, b_{MIN}\rangle = (J^2 - J_z^2 + \hbar J_z)|a, b_{MIN}\rangle = \\ &= (a - b_{MIN}^2 - \hbar b_{MIN})|a, b_{MIN}\rangle, \end{aligned} \quad (16.46)$$

da cui

$$b_{MIN}(b_{MIN} - \hbar) = a. \quad (16.47)$$

Dal confronto delle eq. (16.42) e (16.47) (con l'ipotesi  $b_{MAX} > b_{MIN}$ ) vediamo che

$$b_{MAX} = -b_{MIN}, \quad (16.48)$$

e dunque i valori possibili per  $b$  sono compresi nell'intervallo

$$-b_{MAX} \leq b \leq b_{MAX}. \quad (16.49)$$

Osserviamo che l'autostato corrispondente all'autovalore massimo di  $J_z$ ,  $|a, b_{MAX}\rangle$ , può essere ottenuto applicando un numero  $n$  (intero) di volte l'operatore  $J_+$  all'autostato corrispondente all'autovalore minimo,  $|a, -b_{MAX}\rangle$ . Questo implica

$$b_{MAX} = -b_{MAX} + n\hbar, \quad (16.50)$$

cioè

$$b_{MAX} = \frac{n\hbar}{2}, \quad n \text{ intero}. \quad (16.51)$$

Solitamente il valore di  $b_{MAX}$  in unità  $\hbar$  è indicato con  $j$ , così che

$$j = \frac{b_{MAX}}{\hbar} \frac{n}{2}, \quad n \text{ intero}. \quad (16.52)$$

L'eq. (16.42) indica poi che

$$a = \hbar^2 j(j+1). \quad (16.53)$$

Definiamo anche  $m$  come il generico autovalore di  $J_z$  in unità  $\hbar$ :

$$b = m\hbar. \quad (16.54)$$

Il numero  $m$  può assumere allora tutti i valori compresi tra  $-j$  e  $j$  e distanziati tra loro di 1.



Possiamo quindi riassumere i **risultati** derivati per gli autovalori di  $J^2$  e  $J_z$  nella forma seguente:

$$J^2|j, m\rangle = \hbar^2 j(j+1)|j, m\rangle, \quad (16.55)$$

$$J_z|j, m\rangle = \hbar m|j, m\rangle, \quad (16.56)$$

dove  $j$  può assumere tutti i valori, interi o seminteri positivi, incluso lo zero, ed  $m$  può assumere i valori:

$$m = -j, -j+1, \dots, j-1, j. \quad (16.57)$$

È importante osservare come **la quantizzazione del momento angolare è una diretta conseguenza della sole regole di commutazione del momento angolare che a loro volta discendono dalle proprietà delle rotazioni e della definizione di  $\vec{j}$  come generatore delle rotazioni.**

Per concludere questo studio **deduciamo le espressioni per gli elementi di matrice delle componenti  $J_x$  e  $J_y$  del momento angolare nella base degli autostati di  $J^2$  e  $J_z$ .**

È conveniente a tale proposito considerare dapprima gli elementi di matrice degli operatori a scala  $J_+$  e  $J_-$ . Scriviamo allora le equazioni (16.35) nella forma:

$$\begin{cases} J_+|j, m\rangle = c_{jm}^+|j, m+1\rangle, \\ J_-|j, m\rangle = c_{jm}^-|j, m-1\rangle, \end{cases} \quad (16.58)$$

Utilizzando le equazioni (16.40) e (16.45) otteniamo:

$$\begin{aligned} |c_{jm}^+|^2 &= \langle j, m|J_-J_+|j, m\rangle = \langle j, m|J^2 - J_z^2 - \hbar J_z|j, m\rangle = \\ &= \hbar^2 (j(j+1) - m(m+1)), \end{aligned} \quad (16.59)$$

e

$$\begin{aligned} |c_{jm}^-|^2 &= \langle j, m|J_+J_-|j, m\rangle = \langle j, m|J^2 - J_z^2 + \hbar J_z|j, m\rangle = \\ &= \hbar^2 (j(j+1) - m(m-1)). \end{aligned} \quad (16.60)$$

Le precedenti equazioni determinano i coefficienti  $c^+$  e  $c^-$  a meno di un fattore di fase. In generale si usa scegliere  $c^+$  e  $c^-$  reali e positivi, definendo in tal modo la fase (arbitraria) degli autostati  $|j, m\rangle$  di  $J^2$  e  $J_z$ . Si trova quindi:

$$J_+|j, m\rangle = \hbar \sqrt{j(j+1) - m(m+1)}|j, m+1\rangle, \quad (16.61)$$

$$J_-|j, m\rangle = \hbar \sqrt{j(j+1) - m(m-1)}|j, m-1\rangle. \quad (16.62)$$

Poiché le componenti  $J_x$  e  $J_y$  del momento angolare sono legate agli operatori a scala dalle semplici relazioni:

$$J_x = \frac{1}{2}(J_+ + J_-), \quad J_y = \frac{1}{2i}(J_+ - J_-) \quad (16.63)$$

le equazioni (16.61) e (16.62) ci consentono di ricavare immediatamente le espressioni cercate per gli elementi di matrice di  $J_x$  e  $J_y$ :

$$\begin{aligned}\langle j, m-1 | J_x | j, m \rangle &= \langle j, | J_x | j, m-1 \rangle = \\ &= \frac{\hbar}{2} \sqrt{j(j+1) - m(m-1)},\end{aligned}\quad (16.64)$$

$$\begin{aligned}\langle j, m-1 | J_y | j, m \rangle &= -\langle j, | J_y | j, m-1 \rangle = \\ &= \frac{i\hbar}{2} \sqrt{j(j+1) - m(m-1)},\end{aligned}\quad (16.65)$$

tutti gli altri elementi di matrice sono invece nulli.

Osserviamo in particolare che nelle matrici  $J_x$  e  $J_y$  gli elementi diagonali sono tutti nulli. Poiché l'elemento di matrice diagonale dà il valore medio delle grandezze nello stato corrispondente, ciò significa che **negli stati con valori determinati di  $J_z$ , i valori medi di  $J_x$  e  $J_y$  sono nulli**:

$$\langle J_x \rangle = \langle J_y \rangle = 0. \quad (16.66)$$