## L. STEFANINI

Liceo Scientifico "Belfiore" - Mantova Seminario Didattico Facoltà di Scienze - Bologna

# Un'esercitazione elementare di meccanica: determinazione della massa di una binaria

### 1. INTRODUZIONE

Nella sostanza, un corso elementare di meccanica è l'esposizione di un corpo organico di assiomi. Di questi, alcuni vengono esplicitamente enunciati e costituiscoquelli che, in ogni libro di testo, vengono chiamati i *Princèpi* e le *Leggi* di Newton, altri (struttura euclidea dello spazio, esistenza di un tempo universale ed assoluto, ecc.) vengono taciuti oppure trovano immediatamente riconosciuto il loro carattere « assiomatico ». Per i primi si cerca di giustificare la loro elevazione al rango di *princèpi* attraverso esperimenti descritti o progettati e proposti agli studenti.

Ora, se l'insegnamento tende, come deve, a proporre la newtoniana non come LA MECCANICA, ma come una possibile meccanica - che consente l'organizzazione logico-unitaria di un certo ordine di fenomeni, limitatamente ad un certo rango di velocità e di dimensioni - si deve riconoscere che una trattazione di questo genere è carente per vari aspetti. Se si vuole, infatti, che lo studente acquisti consapevolezza dei processi che portano alla costruzione di una teoria scientifica e del significato stesso dell'opera di teorizzazione. è necessario porre l'enfasi anche su fattori diversi da quello della pura « verifica sperimentale » dei principi e che giocano un ruolo importante nella genesi e nell'affermazione di una teoria. [1].

Uno di questi fattori è rappresentato dalla « potenza » della teoria, ovvero dall'ampiezza dello spettro dei problemi che consente di porre e, in linea di principio, di risolvere. L'esercitazione che proponiamo consente allo studente di acquisire una qualche esperienza della potenza della meccanica newtoniana. I motivi che hanno determinato la scelta di questo problema sono schematizzabili come segue:

- a) esso presenta aspetti di grande rilevanza culturale e può costituire il nucleo per la formazione di altri interessi;
- b) è affrontabile con la scorta di conoscenze di meccanica acquisibili in un corso a livello liceale;
- c) ripropone alla considerazione dello studente, in modo più motivato, alcune fondamentali nozioni di meccanica, geometria, trigonometria;
- d) è proponibile nei suoi termini reali e cioè non edulcorato e ridotto a pura applicazione di formule;
- e) non è nè banale nè ovvio e proprio nel suo carattere non meramente scolastico è riscontrabile un elemento di gratificazione per lo studente;
- f) i risultati dell'esercitazione dipendono dalla cura con cui viene condotta e quindi non sono univoci e consentono il confronto e la discussione.

## 2. LA TERZA LEGGE DI KEPLERO

Gli ingredienti necessari per la deduzione della terza legge di Keplero sono:

- a) gli assiomi della meccanica newtoniana
  - b) la legge di forza (gravitazionale).
- Si considerino due corpi di massa rispettivamente M ed m che interagiscono conformente alla legge (b). Assumiamo, per semplicità, orbite circolari e distinguiamo il caso in cui  $M \times m$  da quello in cui  $M \sim m$ .

Sia M » m. In questo caso un sistema di riferimento solidale con M è, con buona approssimazione, inerziale e la legge di

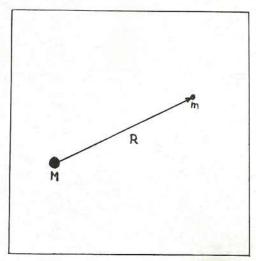


fig. 1

Keplero risulta dal confronto della legge di forza e del secondo assioma di Newton:

$$\mathbf{f}_{m} = -G \frac{m M}{R_{3}} \mathbf{R}$$

legge di forza (fig. 1)

$$\mathbf{f} = \mathbf{m} \, \mathbf{a}$$

secondo assioma di Newton

$$\text{con } a = -\frac{4\,\pi_2^2}{T^2} R$$

Se ne deduce

(2) 
$$\frac{R^3}{T^2} = \frac{G}{4\pi^2} M$$

Nella formulazione kepleriana si afferma solo la costanza del rapporto R<sup>3</sup> / T<sup>2</sup>; la (2) contiene di più l'ipotesi di Newton che tale costante sia proporzionale alla massa del corpo centrale. Nel caso in cui l'orbita non sia circolare, nella (2), al posto di R, compare il semiasse maggiore *a* dell'orbita ellittica.

Come cambia la (2) nel caso in cui M ~ m?

Non è più lecito considerare come inerziale un sistema di riferimento solidale con M; in esso non sussistono gli assiomi della meccanica Newtoniana.

Si assuma quindi un referenziale baricentrico (fig. 2). Per definizione

(3) Mr + mR = 0

ove r ed R rappresentano i vettori che dal

baricentro O vanno rispettivamente ad M (posta in  $P_1$ ) e ad m (posta in  $P_2$ ).

In questo sistema la forza subita da m sarà espressa da

(4) 
$$\mathbf{f}_{m} = G \frac{m M}{|P_{1}P_{2}|^{3}} P_{2}P_{1}$$

Ora, per la (3),

$$\mathbf{P}_{2} \mathbf{P}_{1} = -\mathbf{R} + \mathbf{r} = -\mathbf{R} - \frac{\mathbf{m}}{\mathbf{M}} \mathbf{R} = -$$

$$= -(\mathbf{I} + \mathbf{m}/\mathbf{M}) \mathbf{R}.$$

Sostituendo quest'ultima nella (4), si ottiene

(5) 
$$\mathbf{f}_{m} = -G \, m \, \frac{M^{3}}{(m+M)^{2}} \, \frac{\mathbf{R}}{\mathbf{R}^{3}}$$

In conclusione, tutto avviene come se il corpo m fosse attratto dal centro di gravità in cui fosse concentrata la massa

$$\frac{M}{(I + \frac{m}{M})^2}$$

La (2) assumerà quindi la forma

(6) 
$$\frac{a_2^3}{T^2} = \frac{G}{4\pi^2} \frac{M}{(1+\frac{m}{M})^2}$$

ove a<sub>2</sub> rappresenta il semiasse maggiore dell'orbita ellittica descritta, nel sistema di riferimento baricentrico, dal corpo di massa m.

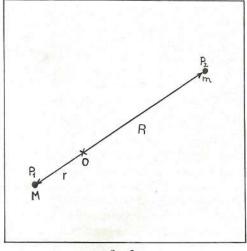


fig. 2

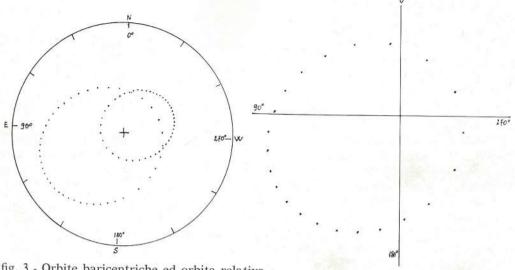


fig. 3 - Orbite baricentriche ed orbita relativa

La terza legge di Keplero nella formulazione (6) consente il calcolo delle masse M ed m quando si conoscano il periodo del moto ed i semiassi a, ed a2 delle orbite descritte rispettivamente da M ed m nel sistema di riferimento baricentrico. Nel caso di una binaria visuale tuttavia la determinazione delle orbite assolute delle due componenti è possibile solo raramente e richiede sofisticati strumenti di calcolo. E' quindi necessario esprimere a2 in termini dei parametri dell'orbita che m descrive nel sistema di riferimento di M. A questo scopo, dalla relazione ovvia

(3') 
$$a_1 M = a_2 m$$

si ricava

$$a_{\scriptscriptstyle 2} = \frac{M}{m+M} \left(a_{\scriptscriptstyle 1} + a_{\scriptscriptstyle 2}\right)$$

e sostituendo quest'ultima nella (6), si perviene a

(7) 
$$\frac{(a_1 + a_2)^3}{T^2} = \frac{G}{4\pi^2} (m + M)$$

che rappresenta la terza legge di Keplero nei parametri dell'orbita che m descrive intorno ad M (fig. 3).

Se si assume poi di misurare le masse in masse solari, il periodo in anni ed i semiassi in unità astronomiche, la (7) assume la forma

$$(8) \qquad \frac{a^3}{T^2} = m + M$$

ove si è posto  $a = a_1 + a_2$ 

Concludendo, la (8) consente la determi nazione della massa totale di una stella binaria quando si conoscano il periodo di rivoluzione ed il semiasse dell'orbita che la secondaria descrive intorno alla principale.

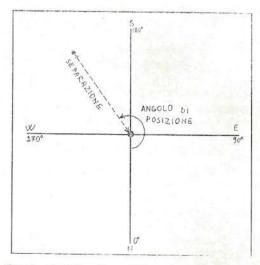


fig. 4 - Angolo di posizione e separazione del « compagno » rispetto alla principale.

TAV. 1 - 70 OPH.

TAV. 1 - 70 OPH.

| 1830.544 135.93 5.59 1876.585 1831.560 134.20 5.73 1877.624 1832.640 133.11 5.60 1878.589 1833.556 132.29 6.00 1879.529 1834.568 130.02 6.06 1880.578 1835.531 129.68 6.17 1881.561 1836.576 127.99 6.41 1882.604 1837.616 127.34 6.42 1883.632 1838.558 125.68 6.56 1884.604 1839.587 124.70 6.62 1885.607 1840.517 124.74 6.52 1886.634 1841.636 123.17 6.66 1887.636 1842.531 122.64 6.57 1888.588 1843.463 121.85 6.55 1889.578 1844.492 120.51 6.52 1890.613 1845.522 119.96 6.65 1891.567 1846.557 118.99 6.71 1892.564 1847.501 118.53 6.75 1893.611 1848.380 117.47 6.83 1894.625 1849.390 117.66 6.73 1895.573 1850.524 115.66 6.80 1896.622 1851.591 114.84 6.60 1897.558 1852.672 114.36 6.53 1898.548 1853.610 113.88 6.44 1899.577 1855.606 112.06 6.40 1901.622 1857.527 109.58 6.32 1900.572 1855.606 112.06 6.40 1901.622 1857.527 109.58 6.32 1903.583 1858.474 108.37 6.05 1904.573 1859.608 107.68 6.30 1905.552 1860.696 106.22 6.32 190.614 1861.702 105.43 6.00 1907.602 1862.620 104.93 5.80 1905.552 1866.632 97.95 4.93 1914.521 1870.520 93.71 4.59 1916.540 1871.550 92.50 4.38 1917.555 1872.506 90.75 4.18 1918.594 1873.547 87.71 3.99 1916.540              | observed<br>position<br>angle | observed<br>distance |
|--|-------------------------------|----------------------|
| 1830.544         135.93         5.59         1876.585           1831.560         134.20         5.73         1877.624           1832.640         133.11         5.60         1878.589           1833.556         132.29         6.00         1879.529           1834.568         130.02         6.06         1880.578           1835.531         129.68         6.17         1881.561           1836.576         127.99         6.41         1882.604           1837.616         127.34         6.42         1883.632           1838.558         125.68         6.56         1884.604           1837.617         124.70         6.62         1885.607           1840.517         124.74         6.52         1886.634           1841.636         123.17         6.66         1887.636           1842.531         122.64         6.57         1888.588           1843.463         121.85         6.55         1889.578           1844.492         120.51         6.52         1890.613           1844.522         119.96         6.65         1891.567           1843.380         117.47         6.83         1894.625           1849.390         17.66 <td>a</td> <td>n .</td>             | a                             | n .                  |
| 1831.560       134.20       5.73       1877.624         1832.640       133.11       5.60       1878.589         1833.556       132.29       6.00       1879.529         1834.568       130.02       6.06       1880.578         1835.531       129.68       6.17       1881.561         1836.576       127.99       6.41       1882.604         1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73 <td>80.41</td> <td>3.42</td>  | 80.41                         | 3.42                 |
| 1832.640       133.11       5.60       1878.589         1833.556       132.29       6.00       1879.529         1834.568       130.02       6.06       1880.578         1835.531       129.68       6.17       1881.561         1836.576       127.99       6.41       1882.604         1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80 <td>77.37</td> <td>3.42</td>  | 77.37                         | 3.42                 |
| 1833.556       132.29       6.00       1879.529         1834.568       130.02       6.06       1880.578         1835.531       129.68       6.17       1881.561         1836.576       127.99       6.41       1882.604         1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       14.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53 <td>73.93</td> <td></td>   | 73.93                         |                      |
| 1834.568       130.02       6.06       1880.578         1835.531       129.68       6.17       1881.561         1836.576       127.99       6.41       1882.604         1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       14.84       6.60       1897.558         1852.672       14.36       6.53   | 69.11                         | 3.09<br>2.89         |
| 1835.531       129.68       6.17       1881.561         1836.576       127.99       6.41       1882.604         1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1855.606       112.06       6.40 <td>63.76</td> <td></td>  | 63.76                         |                      |
| 1836.576         127.99         6.41         1882.604           1837.616         127.34         6.42         1883.632           1838.558         125.68         6.56         1884.604           1839.587         124.70         6.62         1885.607           1840.517         124.74         6.52         1886.634           1841.636         123.17         6.66         1887.636           1842.531         122.64         6.57         1888.588           1843.463         121.85         6.55         1889.578           1844.492         120.51         6.52         1890.613           1845.522         119.96         6.65         1891.567           1846.557         118.99         6.71         1892.564           1847.501         118.53         6.75         1893.611           1848.380         117.47         6.83         1894.625           1849.390         117.66         6.73         1895.573           1850.524         115.66         6.80         1896.622           1851.591         114.84         6.60         1897.558           1852.672         114.36         6.53         1898.548           1854.476         112.62 </td <td>58.46</td> <td>2.69</td>  | 58.46                         | 2.69                 |
| 1837.616       127.34       6.42       1883.632         1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36 <td>50.95</td> <td>2.54</td>  | 50.95                         | 2.54                 |
| 1838.558       125.68       6.56       1884.604         1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1858.474       108.37       6.05 <td>43.17</td> <td>2.28</td>  | 43.17                         | 2.28                 |
| 1839.587       124.70       6.62       1885.607         1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.474       109.58       6.32 <td>34.58</td> <td>2.27</td>  | 34.58                         | 2.27                 |
| 1840.517       124.74       6.52       1886.634         1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1856.680       106.22       6.32 <td></td> <td>2.20</td>   |                               | 2.20                 |
| 1841.636       123.17       6.66       1887.636         1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32 <td>25.31</td> <td>2.10</td>  | 25.31                         | 2.10                 |
| 1842.531       122.64       6.57       1888.588         1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32 <td>13.62</td> <td>1.98</td>  | 13.62                         | 1.98                 |
| 1843.463       121.85       6.55       1889.578         1844.492       120.51       6.52       1890.613         1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80 <td>2.82</td> <td>2.03</td>   | 2.82                          | 2.03                 |
| 1844.492         120.51         6.52         1890.613           1845.522         119.96         6.65         1891.567           1846.557         118.99         6.71         1892.564           1847.501         118.53         6.75         1893.611           1848.380         117.47         6.83         1894.625           1849.390         117.66         6.73         1895.573           1850.524         115.66         6.80         1896.622           1851.591         114.84         6.60         1897.558           1852.672         114.36         6.53         1898.548           1853.610         113.88         6.44         1899.577           1854.476         112.62         6.37         1900.572           1855.606         112.06         6.40         1901.622           1856.474         111.21         6.36         1902.640           1857.527         109.58         6.32         1903.583           1859.608         107.68         6.30         1905.552           1860.696         106.22         6.32         1906.614           1861.702         105.43         6.00         1907.602           1862.620         104.93 </td <td>353.03</td> <td>2.03</td> | 353.03                        | 2.03                 |
| 1845.522       119.96       6.65       1891.567         1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1864.561       103.37       5.44 <td>344.71</td> <td>2.05</td>   | 344.71                        | 2.05                 |
| 1846.557       118.99       6.71       1892.564         1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28 <td>335.57</td> <td>2.23</td>   | 335.57                        | 2.23                 |
| 1847.501       118.53       6.75       1893.611         1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28 <td>327.02</td> <td>2.31</td>   | 327.02                        | 2.31                 |
| 1848.380       117.47       6.83       1894.625         1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19 <td>319.58</td> <td>2.29</td>  | 319.58                        | 2.29                 |
| 1849.390       117.66       6.73       1895.573         1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.6474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80 <td>310.87</td> <td>2.32</td>  | 310.87                        | 2.32                 |
| 1850.524       115.66       6.80       1896.622         1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59  | 304.32                        | 2.39                 |
| 1851.591       114.84       6.60       1897.558         1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59  | 296.67                        | 2.33                 |
| 1852.672       114.36       6.53       1898.548         1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18  | 288.54                        | 2.19                 |
| 1853.610       113.88       6.44       1899.577         1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1872.506       90.75       4.18   | 281.07                        | 2.04                 |
| 1854.476       112.62       6.37       1900.572         1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594   | 271.42                        | 1.93                 |
| 1855.606       112.06       6.40       1901.622         1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594   | 258.82                        | 1.80                 |
| 1856.474       111.21       6.36       1902.640         1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 244.95                        | 1.72                 |
| 1857.527       109.58       6.32       1903.583         1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 227.26                        | 1.67                 |
| 1858.474       108.37       6.05       1904.573         1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 211.53                        | 1.71                 |
| 1859.608       107.68       6.30       1905.552         1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 197.37                        | 1.74                 |
| 1860.696       106.22       6.32       1906.614         1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 186.49                        | 1.94                 |
| 1861.702       105.43       6.00       1907.602         1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 178.60                        | 2.17                 |
| 1862.620       104.93       5.80       1908.562         1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 170.28                        | 2.39                 |
| 1863.524       103.73       5.71       1909.561         1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 164.60                        | 2.74                 |
| 1864.561       103.37       5.44       1910.591         1865.572       100.97       5.31       1911.561         1866.523       100.44       5.28       1912.596         1867.443       99.18       5.19       1913.534         1868.632       97.95       4.93       1914.521         1869.645       96.55       4.80       1915.521         1870.520       93.71       4.59       1916.540         1871.550       92.50       4.38       1917.555         1872.506       90.75       4.18       1918.594  | 159.96                        | 3.01                 |
| 1865.572     100.97     5.31     1911.561       1866.523     100.44     5.28     1912.596       1867.443     99.18     5.19     1913.534       1868.632     97.95     4.93     1914.521       1869.645     96.55     4.80     1915.521       1870.520     93.71     4.59     1916.540       1871.550     92.50     4.38     1917.555       1872.506     90.75     4.18     1918.594  | 155.32                        | 3.21                 |
| 1866.523     100.44     5.28     1912.596       1867.443     99.18     5.19     1913.534       1868.632     97.95     4.93     1914.521       1869.645     96.55     4.80     1915.521       1870.520     93.71     4.59     1916.540       1871.550     92.50     4.38     1917.555       1872.506     90.75     4.18     1918.594  | 151.51                        | 3.49                 |
| 867.443     99.18     5.19     1913.534       868.632     97.95     4.93     1914.521       869.645     96.55     4.80     1915.521       870.520     93.71     4.59     1916.540       871.550     92.50     4.38     1917.555       872.506     90.75     4.18     1918.594  | 148.98                        | 3.73                 |
| 1868.632     97.95     4.93     1914.521       1869.645     96.55     4.80     1915.521       1870.520     93.71     4.59     1916.540       1871.550     92.50     4.38     1917.555       1872.506     90.75     4.18     1918.594   | 146.71                        | 3.90                 |
| 1869.645     96.55     4.80     1915.521       1870.520     93.71     4.59     1916.540       1871.550     92.50     4.38     1917.555       1872.506     90.75     4.18     1918.594       1973.547     973.547     973.547   | 143.70                        | 4.14                 |
| 870.520     93.71     4.59     1916.540       871.550     92.50     4.38     1917.555       1872.506     90.75     4.18     1918.594   | 141.63                        | 4.42                 |
| 871.550 92.50 4.38 1917.555<br>872.506 90.75 4.18 1918.594   | 139.86                        | 4.57                 |
| 1872.506 90.75 4.18 1918.594   | 138.22                        | 4.84                 |
| 872.506 90.75 4.18 1918.594  | 136.21                        | 4.94                 |
| 077 547 07 71  | 135.47                        | 5.20                 |
| 87.71 3.99 1919.590  | 134.14                        | 5.36                 |
| 874.593 86.13 3.79 1920.572  |                               |                      |
| 875.595 83.51 3.53 1921.559  | 132.84<br>131.31              | 5.58<br>5.76         |

TAV. 1 - 70 OPH.

TAV. 2 - ZETA HER

|           |                               |                      | IAV. 2 - ZEIA HEK  |                |            |  |
|-----------|-------------------------------|----------------------|--------------------|----------------|------------|--|
| epoch     | observed<br>position<br>angle | observed<br>distance | 1782.55<br>1826.63 | 69.3           | .,<br><170 |  |
|           | 0                             | n                    | 1828-1831          | 23.4<br>single | 0.91       |  |
| 1922.616  | 130.40                        | 5.84                 | 1835.45            | 169.9          | 1.09       |  |
| 1923.548  | 129.25                        | 5.99                 | 1842.61            | 138.9          | 1.19       |  |
| 1924.545  | 127.96                        | 6.06                 | 1850.00            | 96.9           | 1.50       |  |
| 1925.580  | 127.09                        | 6.11                 | 1861.57            | 17.1           | 1.05       |  |
| 1926.551  | 125.85                        | 6.28                 | 1864-1865          | single         | 1.00       |  |
| 1927.573  | 125.48                        | 6.35                 | 1869.58            | 200.6          | 1.09       |  |
| 1928.617  | 124.25                        | 6.45                 | 1886.63            | 85.0           | 1.54       |  |
| 1929.604  | 122.47                        | 6.43                 | 1887.63            | 78.8           | 1.59       |  |
| 1930.608  | 122.17                        | 6.62                 | 1888.46            | 78.8           | 1.38       |  |
| 1931.552  | 121.20                        | 6.61                 | 1888.60            | 75.5           | 1.58       |  |
| 1932.513  | 121.00                        | 6.67                 | 1889.52            | 72.6           | 1.67       |  |
| 1933.592  | 120.31                        | 6.60                 | 1890.77            | 64.2           | 1.46       |  |
| 1934.57   | 118.83                        | 6.62                 | 1891.60            | 60.4           | 1.66       |  |
| 1915.248  | 140.38                        | 4.571                | 1892.63            | 55.7           | 1.37       |  |
| 1916.798  | 137.80                        | 4.910                | 1893.65            | 49.4           | 1.38       |  |
| 1919.248  | 134.30                        | 5.361                | 1894.52            | 42.1           | 0.85       |  |
| 1922.433  | 130.59                        | 5.844                | 1894.70            | 40.1           | 1.21       |  |
| 1931.265  | 121.81                        | 6.634                | 1895.34            | 34.2           | 1.12       |  |
| 1932.448  | 120.87                        | 6.681                | 1895.44            | 37.9           | 0.67       |  |
| 1935.561  | 118.25                        | 6.766                | 1895.52            | 47.6           | 1.28       |  |
|           |                               |                      | 1895.58            | 29.4           | 0.93       |  |
|           |                               |                      | 1896.46            | 6.0            | 0.54       |  |
| 3 COSTRUZ | TONE DELL'OR                  | RITA ADDA            | 1896.47            | 14.7           | 0.54       |  |

# 3. COSTRUZIONE DELL'ORBITA APPA-RENTE E QUESTIONI CONNESSE

Mediante l'osservazione visuale o fotografica di una binaria è possibile determinare le coordinate (polari) del compagno rispetto alla stella principale (fig. 4). Ovviamente esse si riferiscono alla posizione apparente cioè alla proiezione della posizione reale nello spazio su un piano normale alla congiungente osservatore-stella. L'elisse descritta realmente dal compagno intorno alla stella principale viene quindi vista in proiezione. Si noti che il centro dell'orbita reale si proietta nel centro dell'orbita apparente, ma il fuoco della prima, in generale, non si proietta nel fuoco della seconda. Tuttavia, poichè, in proiezione, i rapporti fra le aree si conservano, la legge delle aree di Keplero deve valere anche per l'orbita apparente.

Il materiale fornito agli studenti è il risultato di osservazioni visuali o fotografi-

| 1895.52 | 47.6  | 1.28 |
|---------|-------|------|
| 1895.58 | 29.4  | 0.93 |
| 1896.46 | 6.0   | 0.54 |
| 1896.47 | 14.7  | 0.81 |
| 1896.53 | 50.7  | 1.40 |
| 1897.40 | 2.3   | 0.45 |
| 1897.54 | 16.1  | 0.7  |
| 1897.60 | 344.2 | 0.66 |
| 1897.63 | 352.0 | 0.20 |
| 1898.33 | 314.2 | 0.63 |
| 1898.62 | 352.4 | 0.5  |
| 1898.64 | 287.8 | 0.57 |
| 1898.76 | 289.6 | 0.45 |
| 1899.44 | 274.0 | 0.50 |
| 1899.39 | 265.3 | 0.58 |
| 1899.86 | 265.3 | 0.35 |
| 1900.56 | 239.7 | 0.75 |
| 1901.57 | 225.1 | 0.88 |
| 1901.73 | 233.5 | 1.20 |
| 1902.47 | 212.7 | 1.33 |
| 1902.57 | 216.1 | 1.03 |
| 1903.50 | 203.6 | 1.00 |
| 1903.53 | 201.0 | 1.41 |
| 1904.49 | 196.3 | 1.15 |
| 1905.44 | 187.6 | 1.21 |
|         |       |      |

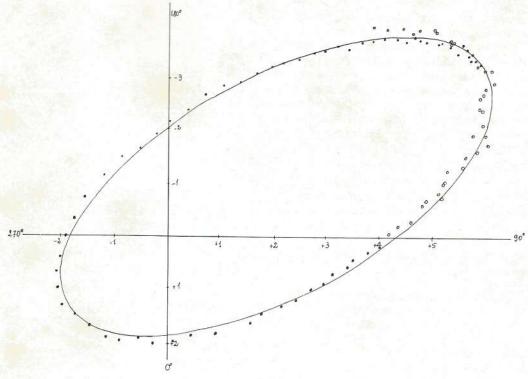


fig. 5

TAV. 2 - ZETA HER

| 1906.57 | 176.9 | 1.19 |
|---------|-------|------|
| 1907.54 | 170.6 | 1.24 |
| 1908.53 | 161.2 | 1.22 |
| 1909.51 | 153.7 | 1.21 |
| 1910.55 | 143.8 | 1.25 |
| 1911.54 | 138.5 | 1.24 |
| 1912.53 | 132.9 | 1.29 |
| 1913.56 | 123.4 | 1.32 |
| 1914.45 | 115.9 | 1.36 |
| 1915.52 | 110.9 | 1.38 |
| 1916.44 | 105.6 | 1.45 |
| 1917.52 | 100.6 | 1.51 |
| 1918.43 | 97.2  | 1.59 |
| 1919.57 | 90.3  | 1.63 |
| 1920.42 | 86.6  | 1.49 |
| 1921.48 | 81.8  | 1.58 |
| 1922.54 | 78.0  | 1.71 |
| 1923.55 | 72.4  | 1.68 |
| 1924.47 | 67.4  | 1.56 |
| 1925.48 | 62.8  | 1.54 |
| 1926.50 | 57.7  | 1.50 |
|         |       |      |

che condotte per tempi generalmente pari o superiori al periodo della stella. Dati di questo genere sono reperibili nel monumentale « New General Catalogue of Double Stars » di R.G. Aitken. In tav. 1 sono riportati i dati relativi alla binaria visuale « 70 Ophiuchi ».

E' possibile riportare queste coordinate in un grafico polare e quindi cercare di costruire, con un ellissografo o con il metodo dei due spilli, l'ellisse che meglio «fita» i punti sperimentali. In realtà il problema non è puramente grafico, ma fisico. Infatti, se si persegue solo il « best fit » dei punti si trascura un importante elemento di informazione: il tempo. E' quindi opportuno provare sulla orbita tracciata la validità della seconda legge di Keplero ed, in base a ciò, procedere ad eventuali miglioramenti del grafico fino ad arrivare ad una soddisfacente verifica della legge stessa. In fig. 5 è riportata l'orbita apparente di 70 Ophiuchi ottenuta con questo metodo.

Costruita l'orbita apparente, è possibile individuarne il centro come intersezione di una coppia di diametri. Il diametro che passa per l'origine delle coordinate (principale) rappresenta la proiezione dell'asse maggiore dell'orbita reale. Il diametro coniugato è, ovviamente, la proiezione dell'asse minore dell'orbita reale. La fig. 6 illustra la costruzione grafica dei due assi proiettati.

Poichè nella proiezione i rapporti si conservano, il rapporto OS/OP rappresenta l'eccentricità dell'orbita reale.

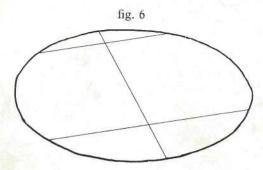
Sull'orbita apparente si può infine determinare il periodo e l'istante di passaggio al periastro. Ciò può richiedere semplici operazioni di interpolazione.

## 4. COSTRUZIONE DELL'ORBITA REALE

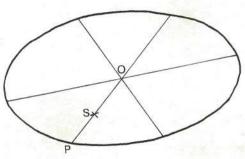
I metodi grafici e analitici classici per la determinazione dei parametri dell'orbita reale [2] [3] [4], pur essendo talvolta di semplice applicazione [5], sono da evitare, in quanto la loro comprensione presuppone conoscenze di geometria generalmente estranee alla formazione di livello liceale. Per i fini che ci proponiamo è suffi-

TAV. 3 - CSI BOO

| epoch    | observed position angle | observed<br>distance |  |
|----------|-------------------------|----------------------|--|
|          | 0                       | ,,                   |  |
| 1834.931 | 328.79                  | 7.246                |  |
| 1844.128 | 321.07                  | 6.806                |  |
| 1855.157 | 311.82                  | 6.067                |  |
| 1864.244 | 301.42                  | 5.576                |  |
| 1871.700 | 290.85                  | 4.913                |  |
| 1878.968 | 278.15                  | 4.217                |  |
| 1886.460 | 259.46                  | 3.556                |  |
| 1893.060 | 236.37                  | 3.113                |  |
| 1898.381 | 212.52                  | 2.779                |  |
| 1903.393 | 186.29                  | 2.615                |  |
| 1908.507 | 154.53                  | 2.455                |  |
| 1913.053 | 120.41                  | 2.203                |  |
| 1917.558 | 84.60                   | 2.264                |  |
| 1922.465 | 54.09                   | 2.838                |  |
| 1926.898 | 36.54                   | 3.330                |  |
| 1931.288 | 23.93                   | 4.066                |  |
| 1933.310 | 19.47                   | 4.333                |  |

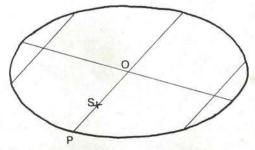


La congiungente i punti medi di due corde parallele è un diametro.



L'intersezione di due diametri individua il centro.

OS è la proiezione dell'asse maggiore dell'orbita reale.



La congiungente i punti medi di due corde parallele ad OS è la proiezione dell'asse minore.

ciente — e più efficace dal punto di vista didattico — il semplice strumento illustrato nelle figg. 7 e 8.

Esso consta di un'intelaiatura che sostiene due lastre di plexiglas; la prima (indicata con a in fig. 7) girevole intorno ad un asse  $(P_1P_2)$ , la seconda (b) fissa. Es-

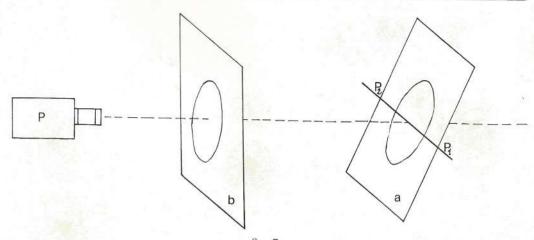


fig. 7

TAV. 4 - GAMMA VIR

| epoch    | observed<br>position<br>angle | observed<br>distance |  |
|----------|-------------------------------|----------------------|--|
|          | 0                             | "                    |  |
| 1823.000 | 279.79                        | 2.98                 |  |
| 1831.072 | 258.26                        | 1.67                 |  |
| 1833.310 | 242.16                        | 1.16                 |  |
| 1834.369 | 222.85                        | 1.00                 |  |
| 1835.320 | 197.60                        | 0.52                 |  |
| 1836.408 | 152.83                        |                      |  |
| 1837.406 | 77.26                         |                      |  |
| 1838.320 | 52.79                         | 0.81                 |  |
| 1839.343 | 35.14                         | 1.21                 |  |
| 1842.920 | 14.47                         | 1.854                |  |
| 1848.384 | 0.45                          | 2.674                |  |
| 1853.351 | 354.18                        | 3.205                |  |
| 1857.950 | 350.00                        | 3.682                |  |
| 1863.513 | 345.85                        | 4.134                |  |
| 1868.356 | 342.53                        | 4.546                |  |
| 1873.658 | 340.01                        | 4.798                |  |
| 1878.566 | 338.10                        | 5.117                |  |
| 1883.208 | 336.05                        | 5.333                |  |
| 1888.830 | 333.71                        | 5.528                |  |
| 1893.167 | 331.59                        | 5.665                |  |
| 1898.487 | 330.15                        | 5.762                |  |
| 1903.449 | 328.15                        | 5.906                |  |
| 1908.295 | 326.68                        | 5.975                |  |
| 1913.552 | 324.86                        | 6.032                |  |
| 1918.306 | 323.43                        | 5.980                |  |
| 1923.482 | 321.75                        | 5.964                |  |
| 1928.218 | 320.21                        | 5.997                |  |

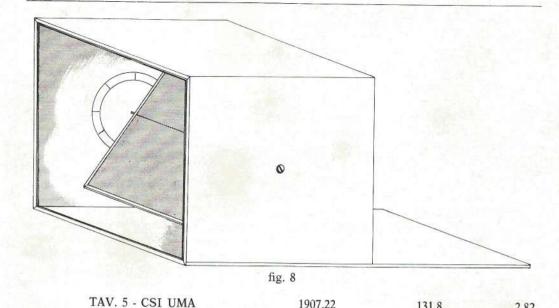
| epoch    | p      | d     |
|----------|--------|-------|
| 4        | o      | ,,    |
| 1914.309 | 324.44 | 5.954 |
| 1916.248 | 323.86 | 5.966 |
| 1918.691 | 323.09 | 5.960 |
| 1929.468 | 319.63 | 5.905 |
| 1931.258 | 319.10 | 5.882 |
| 1932.401 | 318.76 | 5.858 |
| 1932.703 | 318.60 | 5.864 |
| 1935.355 | 317.70 | 5.822 |

se rappresentano il piano dell'orbita reale e quello dell'orbita apparente. Il grafico dell'orbita apparente, riportato su un foglio di acetato di cellulosa viene assicurato al piano b e la sua immagine viene proiettata, mediante il proiettore P, su un foglio di carta da lucido fissato al piano a. Si ricerca per tentativi l'inclinazione di a e la giacitura dell'orbita apparente rispetto a  $P_1P_2$  in corrispondenza delle quali le proiezioni degli assi OP ed OB sul piano a risultano ortogonali.

Individuata questa posizione, si può tracciare il grafico della orbita reale. L'inclinazione del piano dell'orbita si può leggere su un goniometro posto in corrispondenza di uno dei perni della lastra *a*.

In fig. 9 è riportato il grafico dell'orbita vera di 70 Ophiuchi.

Sul grafico dell'orbita vera è possibile misurare l'eccentricità; il suo valore si po-



1907.22

131.8

89.8

86.8

86.6

83.1

2.82

2.26

2.18

2.58

2.17

|         |       |      |         | 20210     | 2.02   |
|---------|-------|------|---------|-----------|--------|
| -       |       |      | 1908.18 | 130.2     | 2.30   |
| 1927.20 | 220.7 | ,,   | 1908.28 | 128.9     | 2.87   |
| 1826.20 | 238.7 | 1.75 | 1909.24 | 125.5     | (2.28) |
| 1842.25 | 227.4 | 2.59 | 1909.30 | 126.5     | 2.84   |
| 1887.34 | 230.3 | 1.69 | 1910.29 | 124.5     | 3.00   |
| 1888.32 | 223.9 | 1.80 | 1910.30 | 124.4     | 0.00   |
| 1889.39 | 216.3 | 1.62 | 1911.37 | 122.2     | 3.09   |
| 1890.37 | 209.9 | 1.59 | 1912.43 | 119.6     | 3.05   |
| 1891.41 | 199.8 | 1.60 | 1913.18 | (115.8)   | (3.51) |
| 1892.35 | 195.1 | 1.57 | 1913.33 | 119.0     | 3.09   |
| 1893.51 | 186.7 | 1.79 | 1914.24 | 116.2     | 2.98   |
| 1894.34 | 182.2 | 1.75 | 1915.23 | 114.9     | 3.10   |
| 1895.34 | 175.3 | 1.74 | 1916.27 | 112.2     | 3.03   |
| 1896.43 | 168.5 | 1.85 | 1917.15 | 110.7     | 3.12   |
| 1897.43 | 157.0 | 1.95 | 1918.22 | 108.0     | 2.97   |
| 1897.59 | 163.7 | 2.01 | 1919.26 | 106.1     | 2.96   |
| 1898.38 | 159.9 | 2.02 | 1920.22 | 104.3     | 3.42   |
| 1899.46 | 155.3 | 2.16 | 1920.28 | 103.8     | 2.89   |
| 1900.35 | 152.4 | 2.37 | 1921.33 | 101.6     | 2.86   |
| 1901.34 | 147.8 | 2.70 | 1921.39 | 100.1     | 3.45   |
| 1901.36 | 147.5 | 2.37 | 1921.45 | 101.3     | 2.54   |
| 1902.40 | 144.2 | 2.40 | 1922.29 | 98.8      | 2.82   |
| 1903.31 | 142.2 | 2.45 | 1923.35 | 96.2      | 2.67   |
| 1904.23 | 139.4 | 2.64 | 1924.30 | 94.2      | 2.47   |
| 1904 27 | 120 1 | 254  |         | (C.) (C.) | 2.11   |

2.54

2.29

2.52

2.71

1925.29

1926.27

1926.36

1926.97

1904.27

1905.21

1905.32

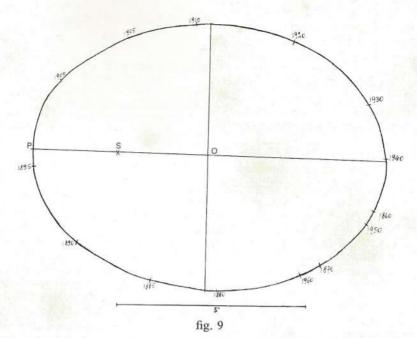
1906.19

138.1

134.4

136.9

134.0



trà quindi confrontare con quello ottenuto sulla orbita apparente. Tale confronto fornisce una misura della bontà del grafico ottenuto. Sullo stesso grafico si ottiene la misura, in secondi d'arco, del semiasse maggiore a''. Quando si conosce la parallasse  $\pi$  della stella, è possibile ottenere la misura del semiasse in AU:

(9) 
$$a = a''/\pi$$

Infine, introducendo nella (8) i valori di T e di a, si otterrà la massa totale della stella.

L'errore sulla massa varia da stella a stella in relazione alla qualità ed alla quantità dei dati osservativi disponibili. Se si scelgono stelle a grande separazione, con osservazioni condotte per tempi confrontabili con i periodi di rivoluzione, le cause prevalenti di errore sono la parallasse e la costruzione dell'orbita apparente, che si ripercuote nella determinazione del semiasse.

Poichè  $\pi$  è generalmente affetta da un errore non inferiore a qualche percento, se si opera con cura, l'errore sulla massa può essere contenuto entro il 10%, ovviamente scegliendo opportunamente le binarie da studiare.

Le tabelle 2, 3, 4, 5 presentano le effemeridi di alcune binarie per le quali è possibile condurre un'indagine con i metodi descritti.

TAV. 6

|           | а      | e     | i       | P<br>(anni) | Par<br>Trigon. | Massa<br>(masse<br>sol) | Calcolatore        |
|-----------|--------|-------|---------|-------------|----------------|-------------------------|--------------------|
| 70 OPH    | 4".551 | 0.500 | 121°.11 | 87.85       | 0".199         | 1.55                    | K. Aa. Strand 1952 |
| ZETA HER  | 1".369 | 0.470 | 131°.40 | 34.38       | 0.105          | 1.85                    | P. Baize 1949      |
| CSI BOO   | 4".884 | 0.506 | 140°.34 | 149.95      | 0.147          | 1.63                    | K. Aa. Strand 1937 |
| GAMMA VIR | 3".746 | 0.877 | 148°.33 | 171.76      | 0.089          | 2.48                    | H. Wolf 1949       |
| CSI UMA   | 2".536 | 0.414 | 122°.65 | 59.84       | 0.124          | 2.0                     | W.D. Heintz 1966   |

In tab. 6 sono elencati i valori correnti in letteratura di semiasse maggiore, periodo, inclinazione, eccentricità, parallasse e massa delle binarie proposte.

#### RICONOSCIMENTI

Questo lavoro è stato realizzato nell'ambito della Sessione di Lavoro per un Insegnamento Moderno della Fisica promossa dalla Sezione di Mantova dell'Associazione per l'Insegnamento della Fisica nell'anno scolastico 1974-75.

Ringrazio i proff. C. Bartolini e G. Battistini dell'Osservatorio Astronomico dell'Università di Bologna per i preziosi consigli e le indicazioni bibliografiche.

L'apparecchiatura per la proiezione dell'orbita apparente è stata realizzata dalla ditta Pallestrini e Casari di Settimo Milanese (MI).

#### RIFERIMENTI

- G. Holton, Introduction to Concepts and Theories in Physical Sciences, Addison-Wesley Publ. Co., Reading, Mass., 1973.
- [2] R.G. Aitken, The Binary Stars, Dover, New York, 1963.
- [3] W.M. Smart, Spherical Astronomy, Cambridge University Press, London, 1931.
- [4] B.A. Vorontsov et al., Physics of Stars and Stellar Systems, I.P.S.T., Jerusalem, 1969.
- [5] M.G.J. Minnaert, Practical Work in Elementary Astronomy, D. Reidel Publ. Co., Dordrecht, Holloand, 1969.

Questo articolo, già apparso sul «Giornale di Astronomia», viene pubblicato per gentile concessione della Società Astronomica Italiana.