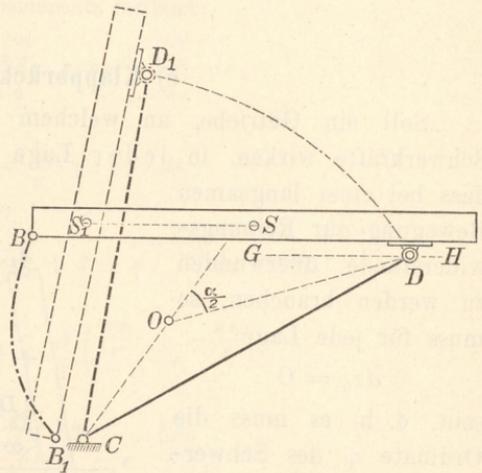




$AB$  in die Lage  $A_1B_1$  gebracht werden, so ist dies nach S. 13 am einfachsten durch Drehung um den Punkt  $O$  zu erreichen, den man findet, indem man  $\overline{AA_1}$  zieht und in der Mitte derselben eine Winkelrechte errichtet, ebenso  $B$  mit  $B_1$  verbindet und in der Mitte von  $BB_1$  eine Normale zu  $BB_1$  zeichnet; dann ist  $O$  der Schnittpunkt der beiden Normalen. Bei einer Drehung um  $O$  würde aber jeder Punkt, also auch der Schwerpunkt  $S$  des Brückenkörpers einen Kreisbogen beschreiben, so dass hierdurch die gestellte Bedingung nicht erfüllt wird. Soll die Bewegung nun so geregelt werden, dass der Schwerpunkt eine Wagerechte beschreibt, so könnte man zunächst auf den Gedanken kommen, den Schwerpunkt unmittelbar längs einer Gleitbahn  $SS_1$  zu führen. Diese Lösung ist, aber nicht brauchbar, weil

Fig. 135.

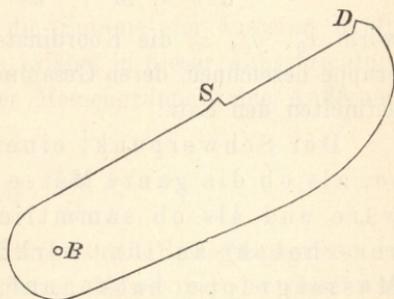
der rechts von der aufgerichteten Klappe befindliche Raum von festen Theilen grösstentheils frei bleiben soll, um Schiffen die Durchfahrt zu gestatten. Man führt daher (Fig. 135) einen dem Schwerpunkte nicht zu nahe liegenden Punkt  $D$  des Brückenkörpers mittels einer um einen festen Punkt  $C$  drehbaren Gelenkstange in einem Kreisbogen von  $D$  nach  $D_1$  und gleichzeitig einen



anderen Punkt des Körpers, etwa  $B$ , mittels einer Rolle in einer Bahn  $BB_1$ , deren Form durch den Kreisbogen  $DD_1$  und die vorgeschriebene gerade Bahn  $SS_1$  des Schwerpunktes völlig bestimmt ist. Nimmt man die Lage des Punktes  $D$  am Brückenkörper nach Gutdünken an, so dass dadurch auch  $D_1$  festliegt, so ziehe man (Fig. 134)  $DD_1$  und in der Mitte  $E$  von  $DD_1$  eine Rechtwinklige  $EF$  zu  $DD_1$ . Dann muss der feste Drehpunkt  $C$  der Gelenkstange  $DC$  jedenfalls auf  $EF$  liegen. Da bei einer Drehung des Brückenkörpers um  $O$  (Fig. 134)  $D$  auch nach  $D_1$  gelangen würde, so muss die Gerade  $EF$  auch den

Punkte  $O$  enthalten. Auf  $EF$  kann der Drehpunkt  $C$  beliebig gewählt werden. Da aber die Gelenkstange  $CD$  in dem geöffneten Zustande der Brücke eine Lage  $CD_1$  (Fig. 135) haben muss, welche den Raum für die freie Durchfahrt nicht beengt, da es ferner für die feste Lagerung des Drehpunktes  $C$  erwünscht sein wird, denselben etwa in gleicher Tiefe mit  $B_1$  anzuordnen, so wird die Gerade  $EF$  (Fig. 134) vielleicht einen zweckmässig liegenden Drehpunkt  $C$  nicht enthalten, so dass also die willkürliche Annahme des Punktes  $D$  nicht glücklich war. Man kann dann auch umgekehrt den Drehpunkt  $C$  an passend erscheinender Stelle annehmen, für den Angriffspunkt  $D$  der Gelenkstange aber vielleicht nur eine gewisse Tiefe, d. h. einen gewissen Abstand von der Brückentafel, gegeben durch eine Gerade  $GH$  (Fig. 135), festsetzen und nun die Lage des Angriffspunktes  $D$  in der Geraden  $GH$  durch Zeichnung in folgender Weise finden. Eine Gerade  $CO$  bestimmt diejenige Linie, welche in Fig. 134  $EF$  genannt wurde. Ist nun  $\alpha$  der gesammte Winkel, um den die Brückentafel gedreht werden soll, so ist  $\alpha$  zugleich der gemeinschaftliche Centriwinkel aller Kreisbögen, die bei einer Drehung um  $O$  von sämtlichen Theilen der Brückenbahn, also auch von  $D$ , beschrieben werden würden. Trägt man im Punkte  $O$  an die nach oben verlängerte  $CO$  den Winkel  $\frac{1}{2}\alpha$  an, so schneidet der zweite Winkelschenkel die  $GH$  in  $D$ . Hat man somit die Gelenkstange  $CD$  festgelegt, so bleibt nur noch die Form des Führungsschlitzes für die bei  $B$  anzubringende Leitrolle zu bestimmen. Eine analytische Entwicklung der Gleichung der Bahnlinie  $BB_1$  ist so umständlich, dass man die zeichnerische Ermittlung vorziehen wird. Die in der Brückentafel gegen einander fest liegenden Punkte  $D$ ,  $S$  und  $B$  (Fig. 135) bilden ein Dreieck; lässt man  $D$  auf dem Kreisbogen  $DD_1$ ,  $S$  auf der Wagerechten  $SS_1$  sich bewegen, so beschreibt  $B$  die Bahnlinie  $BB_1$  der Führungsrolle. Man bestimmt daher die Punkte der Kurve  $BB_1$  am bequemsten und sichersten, indem man das Dreieck  $DSB$

Fig. 136.



auf Pauspapier zeichnet oder aus starkem Kartenpapier so ausschneidet (Fig. 136), dass man  $D$  und  $S$  auf  $DD_1$  bzw.  $SS_1$  verschiedene Lagen geben und bei  $B$  jedesmal einen Zirkelstich machen kann.

## B. Bewegung einer Massengruppe.

### I. Satz von der Bewegung des Schwerpunktes; Satz vom Antriebe.

Schon im 1. Theil, S. 141 wurden die Gleichungen abgeleitet:

$$1) \quad \Sigma m \frac{d^2 x}{dt^2} = X; \quad \Sigma m \frac{d^2 y}{dt^2} = Y; \quad \Sigma m \frac{d^2 z}{dt^2} = Z.$$

Darin bedeuteten  $x$ ,  $y$  und  $z$  die augenblicklichen Koordinaten eines Massenpunktes  $m$ ,

$$X = \Sigma K \cos \alpha, \quad Y = \Sigma K \cos \beta, \quad Z = \Sigma K \cos \gamma$$

die Summe der in den einzelnen Achsenrichtungen auftretenden Seitenkräfte der äusseren Kräfte  $K$ . Daraus folgten nach der Lehre vom Schwerpunkte die Gleichungen

$$2) \quad \frac{d^2 x_0}{dt^2} = \frac{X}{M}; \quad \frac{d^2 y_0}{dt^2} = \frac{Y}{M}; \quad \frac{d^2 z_0}{dt^2} = \frac{Z}{M},$$

worin  $x_0$ ,  $y_0$ ,  $z_0$  die Koordinaten des Schwerpunktes der Massengruppe bezeichnen, deren Gesamtmasse  $M$  ist. Diese Gleichungen 2 enthielten den Satz:

Der Schwerpunkt einer Massengruppe bewegt sich so, als ob die ganze Masse der Gruppe in ihm vereinigt wäre und als ob sämmtliche äussere Kräfte (parallel verschoben) an ihm wirkten. Die inneren Kräfte der Massengruppe haben auf die Bewegung des Schwerpunktes keinen Einfluss.

Sind äussere Kräfte nicht vorhanden, so kann der Schwerpunkt der Massengruppe sich nur geradlinig und gleichförmig bewegen.