

oder durch das Gewicht einer Wassermasse erzeugt wird, die Wirkung des Kolbens auch ersetzen durch Höherlegung des Wasserspiegels um die Grösse  $h_0$ . Man denkt sich also die wahre Oberfläche  $AB$  mit dem darauf lastenden Kolben ersetzt durch die ideelle freie Oberfläche  $A_0B_0$  und kann alle Druckverhältnisse im Gefäss auf diese beziehen. In einer Tiefe  $z$  unter  $AB$  herrscht dann ein Druck  $p = \gamma(z + h_0)$ .

### b) Druckkraft gegen eine ebene Seitenwand. Druckmittelpunkt.

Das ebene Wandstück  $GE$  (Fig. 185) erfährt über seine ganze Fläche  $F$  stetig, aber ungleichmässig vertheilte, parallele Druckkräfte. Auf ein Flächentheilchen  $dF$  in der Tiefe  $z$  unter dem Wasserspiegel kommt die Kraft

$$1) \quad dD = \gamma \cdot dF \cdot z,$$

mithin wird die gesammte Druckkraft

$$D = \gamma \sum dF \cdot z,$$

wofür man nach der Lehre vom Schwerpunkte (Theil 1, S. 128, Gl. 6) schreiben kann

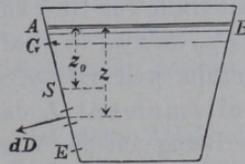
$$2) \quad D = \gamma F z_0,$$

wenn  $z_0$  die Tiefe des Schwerpunktes  $S$  von  $F$  unter dem Wasserspiegel bedeutet. Die Druckhöhe  $z_0$  des Schwerpunktes von  $F$  ist also die mittlere Druckhöhe für die ganze Fläche, nach welcher die Grösse der gesammten Druckkraft  $D$  berechnet werden kann.

Vertheilten sich die Kräfte gleichmässig über  $F$ , so ginge  $D$  durch den Schwerpunkt  $S$  der Fläche, da aber der Druck  $p$  nach unten hin zunimmt, so muss die Mittelkraft  $D$  tiefer liegen als der Schwerpunkt; derjenige Punkt  $C$ , in welchem die Druckkraft  $D$  die Fläche  $F$  schneidet, heisst der **Druckmittelpunkt**.

Um ihn zu finden, benutzen wir Fig. 186. In der Seitenwand  $ABE$  ist ein Flächenstück  $F$  abgegrenzt. Der Wasserspiegel schneide die Wand in der wagerechten Geraden  $AX$ ; rechtwinklig dazu liegt in der Fläche die Achse  $AY$ , welche mit der Lothrechten den Winkel  $\alpha$  bilde. Ein Flächentheilchen  $dF$  habe die Koordinaten  $x$  und  $y$ , dann ist seine lothrechte Tiefe, unter Wasser

Fig. 185.



$z = y \cos \alpha$ . Ebenso gilt für die lothrechte Tiefe  $z_0$  des Schwerpunktes  $S$  unter Wasser, wenn  $y_0$  seine parallel mit  $AY$  gemessene Ordinate ist,

$$z_0 = y_0 \cos \alpha.$$

Der gesuchte Druckmittelpunkt  $C$  habe die Koordinaten  $x_m$  und  $y_m$ . Es muss nun nach Theil 1, S. 122 in Bezug auf irgend eine Achse das Moment der Mittelkraft  $D$  gleich der Momentensumme der Einzelkräfte  $dD$  sein. Dies giebt für die Achse  $AX$ :  $D y_m = \int dD \cdot y$  oder mit Hülfe von Gl. 1 und 2, S. 169:  $\gamma F y_0 \cos \alpha y_m = \gamma \cos \alpha \int dF \cdot y^2$ , mithin, weil  $\int dF y^2$  das Trägheitsmoment  $J_x$  der Fläche  $F$

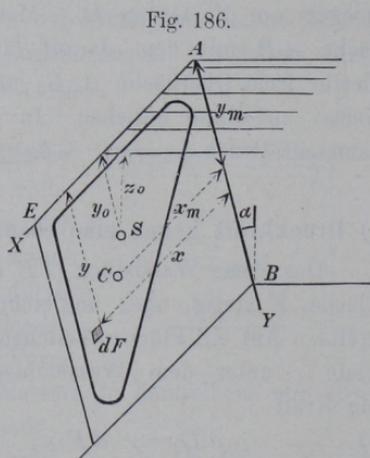


Fig. 186.

in Bezug auf die Wasserspiegelachse  $AX$  bedeutet,  $F y_0$  aber das statische Moment  $S_x$  derselben Fläche auf dieselbe Achse:

$$3) \quad y_m = \frac{J_x}{S_x} = \frac{\int dF \cdot y^2}{F y_0}.$$

Dies ist (1. Theil, S. 279) die Schwingungslänge der Fläche  $F$ , falls sie als eine materielle Fläche um die Achse  $AX$  als Pendel schwingend gedacht wird. Für die Achse  $AY$  ergibt sich

$$D x_m = \int dD \cdot x \quad \text{oder}$$

$$\gamma F y_0 \cos \alpha x_m = \gamma \cos \alpha \int dF \cdot xy,$$

mithin, wenn man bedenkt, das  $\int dF \cdot xy$  das Centrifugalmoment  $C$  der Fläche  $F$  ist (1. Theil, S. 288)

$$4) \quad x_m = \frac{C}{S} = \frac{\int dF \cdot xy}{F y_0}.$$

In den Gl. 3 und 4 kommt der Winkel  $\alpha$  nicht vor; wenn sich daher die Seitenwand um die Wasserspiegelachse  $AX$  dreht, so behält der Druckmittelpunkt  $C$  in ihr seine Lage bei. Wir nehmen daher im Folgenden den Winkel  $\alpha = 0$  an, betrachten also die Seitenwand als lothrecht.

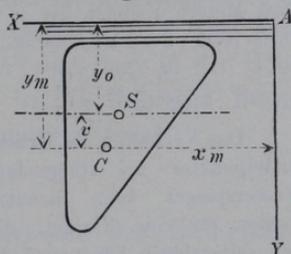
Legt man durch den Schwerpunkt  $S$  eine wagerechte Achse (Fig. 187) und nennt  $v$  den rechtwinkligen Abstand des Druckmittelpunktes von der Schwerpunktsachse, so ergibt sich aus Gl. 3, weil

$$J_x = J_S + Fy_0^2 \quad (1. \text{ Theil, S. 268})$$

$$y_0 + v = \frac{J_S + Fy_0^2}{Fy_0} = \frac{J_S}{Fy_0} + y_0,$$

$$5) \quad \text{also } v = \frac{J_S}{Fy_0}.$$

Fig. 187.



Erleidet nun der Wasserspiegel eine Parallelverschiebung nach oben, so bleibt  $J_S$  unverändert; mit zunehmendem  $y_0$  wird aber  $v$  kleiner und kleiner; für  $y_0 = \infty$  wird  $v = 0$ . Dies ist auch selbstverständlich, da, wenn die Fläche in unendlicher Tiefe liegt, die Druckvertheilung an ihr als gleichmässig angesehen werden kann.

Die Lage der  $AY$  war bisher beliebig. Ist diese Achse eine Symmetrieachse für die Figur  $F$ , so wird  $C = \int dF \cdot xy = 0$  (1. Theil, S. 290) und damit auch  $x_m = 0$ . Es liegt dann der Druckmittelpunkt auf dieser Symmetrie-Achse.

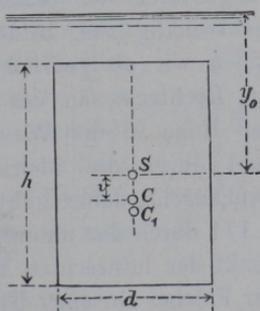
### e) Druckkraft gegen eine rechteckige Seitenwand.

Für das Rechteck (Fig. 188) ist (Theil 1, S. 273)  $J_S = 1/12 Fh^2$ , daher nach Gl. 5

$$1) \quad v = \frac{h^2}{12y_0}.$$

Der Druckmittelpunkt liegt auf der lothrechten Mittellinie des Rechtecks. Wird  $y_0 = \infty$ , so wird  $v = 0$ ; rückt der Wasserspiegel aber abwärts, und zwar so weit, dass er die Oberkante des Rechtecks trifft, so ist  $y_{0 \min} = 1/2 h$ , dafür wird  $v_{\max} = 1/6 h$ , d. h. der Druckmittelpunkt liegt dann bei  $C_1$  im unteren Drittelpunkte der lothrechten Mittellinie. Wasser-

Fig. 188.



spiegel und Druckmittelpunkt bewegen sich hiernach stets in demselben Sinne; beide nach oben oder beide nach unten. Während