

## Ausfluss aus einem Gefäß, welches um eine verticale Achse gedreht wird.

**176.** Wird das, bis auf eine gewisse Höhe mit einer schweren incompressibeln Flüssigkeit gefüllte Gefäß  $BF$  (Fig. 111) mit der gleichförmigen Winkelgeschwindigkeit  $w$  um die verticale Achse  $CG$  umgedreht, so findet man den Zustand des Gleichgewichtes der Flüssigkeit, welche an dieser Bewegung Theil nimmt, wenn man berücksichtigt, das auf jedes Theilchen  $M$  von der Masse  $m$  erstlich die Schwerkraft nach lothrechter Richtung  $KM = g$  und dann noch die Centrifugalkraft  $LM$  nach horizontaler Richtung wirksam ist. Setzt man den, dem Punkte  $M$  entsprechenden Halbmesser  $PM = y$ , so ist die Größe dieser letztern Kraft, ebenfalls auf die Masseneinheit bezogen (Nr. 69, Anmerk.)  $LM = yw^2$ , so, das wenn man das Kräftenparallelogramm  $LK$  ergänzt, die Resultante aus diesen beiden Kräften  $KM$  und  $LM$  sofort  $QM = \sqrt{[g^2 + (yw^2)^2]}$  ist, welche in der Richtung  $QM$  wirkt. Hieraus folgt (138) das das genannte Gleichgewicht der Flüssigkeit nur bestehen kann, wenn die freie Oberfläche, und folglich auch alle Niveauschichten in jedem Punkte auf der entsprechenden Richtung  $QM$  normal stehen.

Ist daher  $BF$  ein durch die Achse  $CG$  geführter verticaler Durchschnitt,  $NAN'$  die von der freien Oberfläche gebildete Curve,  $MT$  die an irgend einen Punkt  $M$  derselben geführte Tangente, so wie für diesen Punkt  $AP = x$ ,  $PM = y$  als rechtwinkelige Coordinaten und der Winkel  $MTC = \alpha$ ; so folgt wegen  $W. QML = W. MTC$  sofort:

$$\operatorname{tang} \alpha = \frac{QL}{ML} = \frac{KM}{ML} = \frac{g}{yw^2}.$$

und da auch, wie bekannt  $\operatorname{tang} \alpha = \frac{dy}{dx}$  ist, so hat man durch Gleichsetzung:

$$\frac{dy}{dx} = \frac{g}{yw^2} \quad \text{oder} \quad y \, dy = \frac{g}{w^2} \, dx.$$

Diese letzte Gleichung integrirt, gibt:

$$y^2 = \frac{2g}{w^2} x \quad \dots \quad (1)$$

wozu keine Constante kommt, weil für  $x = 0$  auch  $y = 0$  ist.

Aus dieser Gleichung (1) folgt also, das die freie Oberfläche der Flüssigkeit eine durch Umdrehung der Parabel  $NAN'$ , deren Parameter  $= \frac{2g}{w^2}$  ist und Scheitel  $A$  in der Umdrehungsachse liegt, erzeugte paraboloidische Fläche bildet. (Vergleiche §. 399.)

Anmerkung. Da die in horizontaler Richtung wirkende Centrifugalkraft keinen Einfluss auf die lothrecht wirkende Schwerkraft hat, so muß in irgend einem Punkte  $J$  der Druck  $p$  auf die Flächeneinheit eben so groß, nämlich  $p = \gamma h$  seyn, wenn  $JM = h$  und  $\gamma$  das Gewicht der cubischen Einheit der Flüssigkeit ist, als er in einer ruhigen Flüssigkeit auf einen Punkt Statt findet, welcher um die Tiefe  $h$  unterm horizontalen Wasserspiegel liegt. (Der atmosphärische Druck ist dabei wieder ausgelassen.) Man kann sich von der Richtigkeit dieses Satzes auch dadurch überzeugen, daß man die auf das Theilchen  $M$  in der Richtung  $QM$  drückende Kraft, wieder in die zwei ursprünglichen Seitenkräfte  $KM$  und  $LM$  nach verticaler und horizontaler Richtung zerlegt, wodurch die erstere  $= g$  also gerade so wie die Schwerkraft wirkt.

Bildet die Umdrehungsachse  $CG$  zugleich die geometrische Achse des Gefäßes, welches also gegen diese symmetrisch ist; so heben sich die, in je zwei diametral gegenüberliegenden, gleich weit von der Achse abstehenden Punkten, wirkenden Centrifugalkräfte auf, d. h. die Resultante der aus den sämtlichen Centrifugalkräften hervorgehenden Pressungen, ist auf die ganze Flüssigkeit gleich Null, folglich äußert sich der Gesamtdruck der Flüssigkeit bloß in verticaler Richtung und es ist dieser gleich dem Gewichte der Flüssigkeit.

**177.** Um nun den Ausfluß der Flüssigkeit aus dem Gefäß  $DN$  (Fig. 112), welches eine gleichförmige Winkelgeschwindigkeit  $w$  um die verticale Achse  $BC$  besitzt, zu untersuchen, sey, sobald der Beharrungsstand eingetreten,  $DAE$  die in der vorigen Nr. bestimmte Parabel der freien Oberfläche der Flüssigkeit und  $AB = h$  die Druckhöhe für den Scheitel. Denkt man sich nun in den Punkten  $B$  und  $N$  des Bodens zwei, im Verhältniß zum Querschnitt des Gefäßes, sehr kleine Öffnungen, setzt  $BN = y$  und die Ausflugsengeschwindigkeiten in diesen Öffnungen beziehungsweise  $= v$  und  $V$ ; so ist nach der vorigen Anmerk. die Pressung der Flüssigkeit in diesen Punkten  $B$  und  $N$  genau so groß wie in einem ruhenden Gefäße, in welchem  $AB$  und  $MN$  die Druckhöhen sind, also  $v^2 = 2g \cdot AB$  und  $V^2 = 2g \cdot MN$ , oder da  $AB = h$  und  $MN = NP + PM = h + x = h + \frac{y^2 w^2}{2g}$  (vorige Nr., Gleich. 1) ist, auch  $v = \sqrt{2gh}$  und  $V = \sqrt{2g \left( h + \frac{y^2 w^2}{2g} \right)}$  oder wenn man die Rotationsgeschwindigkeit des Punktes  $N$ , d. i.  $yw = u$  setzt, auch  $V = \sqrt{2g \left( h + \frac{u^2}{2g} \right)} = \sqrt{2gh + u^2}$ . (Vergleiche § 401.)

Die Ausflugsengeschwindigkeit nimmt also immer mehr zu, je weiter die Öffnung von der Rotationsachse  $CB$  absteht.

Ist für die Seitenöffnung  $O$  der Abstand  $AR = h'$ , jener  $OR = Y$  und die Rotationsgeschwindigkeit des Punctes  $O = U$ ; so ist für diese kleine Seitenöffnung bei unveränderlichem Spiegel der Flüssigkeit die constante, bei veränderlichem Spiegel die momentane Ausflugschwindigkeit:

$$V = \sqrt{\left[ 2g \left( h' + \frac{Y^2 w^2}{2g} \right) \right]} = \sqrt{(2g h' + U^2)}.$$

Anmerkung 1. Es versteht sich von selbst, daß diese Resultate keine Änderung erleiden, wenn auch die Oberfläche der Flüssigkeit nicht frei, sondern das Gefäß oben geschlossen ist, so, daß sich dieser parabolische Trichter gar nicht bilden kann; immer kommt es dabei auf die Rotationsgeschwindigkeit der Ausflugsöffnung an.

Anmerkung 2. Um den Ausfluß aus einer engen Röhre  $Ef$  (Fig 113) zu bestimmen, welche ebenfalls mit der constanten Winkelgeschwindigkeit  $w$  um die verticale Achse  $AB$  umgedreht wird, darf man nur wieder auf das vorige Gefäß zurückgehen und sich vorstellen, daß sich die Flüssigkeit in lauter sehr feinen Fäden oder Canälen von beliebiger Form, wovon  $MO$  (Fig. 112) einer seyn soll, durch die Ausflugsöffnung  $O$  ergieße; dafür war aber, wenn man  $Pr = h$  und  $RO = y$  setzt, die Ausflugschwindigkeit

$$V = \sqrt{\left[ 2g \left( h + \frac{y^2 w^2}{2g} \right) \right]} \dots (\alpha)$$

Setzt man aber  $AP = y'$ , ferner  $Mr = h'$ , d. i.  $h' = h + PM = h + \frac{y'^2 w^2}{2g}$  (176), so ist  $h = h' - \frac{y'^2 w^2}{2g}$  und wenn man auf jeder Seite dieser Gleichung  $\frac{y^2 w^2}{2g}$  addirt:

$$h + \frac{y^2 w^2}{2g} = h' + (y^2 - y'^2) \frac{w^2}{2g}$$

so, daß man die vorige Gleichung ( $\alpha$ ) auch unter der Form schreiben kann:

$$V = \sqrt{\left[ 2g \left( h' + (y^2 - y'^2) \frac{w^2}{2g} \right) \right]}.$$

Dieselbe Gleichung gilt nun aber auch für die erwähnte Röhre in Fig. 113, wenn man darin  $AB = h'$ ,  $AC = y'$  und  $BD = y$  setzt und dabei den Spiegel  $EF$  als unveränderlich voraussetzt.

Hier ist durchaus angenommen worden, daß der, gegen die Oberfläche der Flüssigkeit etwa Statt findende Druck (wie z. B. jener der Atmosphäre) jenem gegen die Ausflugsöffnung gleich sey; wäre dieß nicht der Fall, sondern der Druck auf die Flächeneinheit der Oberfläche  $EF$  (Fig 113)  $= p$  und auf die Ausflugsöffnung  $ef = p'$ , so müßte z. B. die Geschwindigkeit  $V$  der letzten Formel aus der Gleichung

$\gamma \frac{V^2}{2g} = p - p' + \gamma \left[ h' + (y^2 - y'^2) \frac{w^2}{2g} \right]$  bestimmt werden, wobei wieder  $\gamma$  das Gewicht der cubischen oder Volumen Einheit der Flüssigkeit ist.