

دوطرف حلقه (داخلی خارجی) خنثی میشود بکمک نیرو سنج دقیقی قابل اندازه گیری است. کشش سطحی از فرمول زیر بدست میآید.

$$\gamma = \frac{E}{2l}$$

روش های دیگری نیز برای اندازه گیری کشش سطحی وجود دارد. در جدول شماره ۱۳-۱ ارقام حاصل از این اندازه گیری ها ثبت شده است.

جدول ۱-۱۳ مقادیر تجربی کشش سطحی

کشش سطحی بر حسب dynes/cm	°C و t	مایع در مجاورت هوا
۲۸/۹	۲۰	بنزن
۲۶/۸	۲۰	تتراکلرور کربن
۲۲/۳	۲۰	الکل اتیلک
۶۳/۱	۲۰	گلیسرین
۴۶۵	۲۰	جیوه
۳۲/۰	۲۰	روغن زیتون
۲۵/۰	۲۰	محلول صابون
۷۵/۶	۰	آب
۷۲/۸	۲۰	آب
۶۶/۲	۶۰	آب
۵۸/۹	۱۰۰	آب
۱۵/۷	-۱۹۳	اکسیژن
۵/۱۵	-۲۴۷	نون
۰/۱۲	-۲۶۹	هلیوم

کشش سطحی یک مایع که در مجاورت بخار اشباع خود یا در مجاورت هوا قرار دارد تابع جنس مایع و نیز تابع دماست. در جدول ۱۳-۱ کشش سطحی آب را در چهار دمای مختلف ثبت کرده اند و چنانکه دیده میشود، هرچه دما بیشتر شود این ضریب کاهش مییابد. اندازه گیری ضریب کشش سطحی لایه نازکی از روغن که بر روی سطح آب قرار دارد نشان میدهد که ضریب مذکور در این حالت بخصوص علاوه بر دما تابع ضخامت لایه نیز میباشد.

۱۳-۴ کشش سطحی و انرژی سطحی.

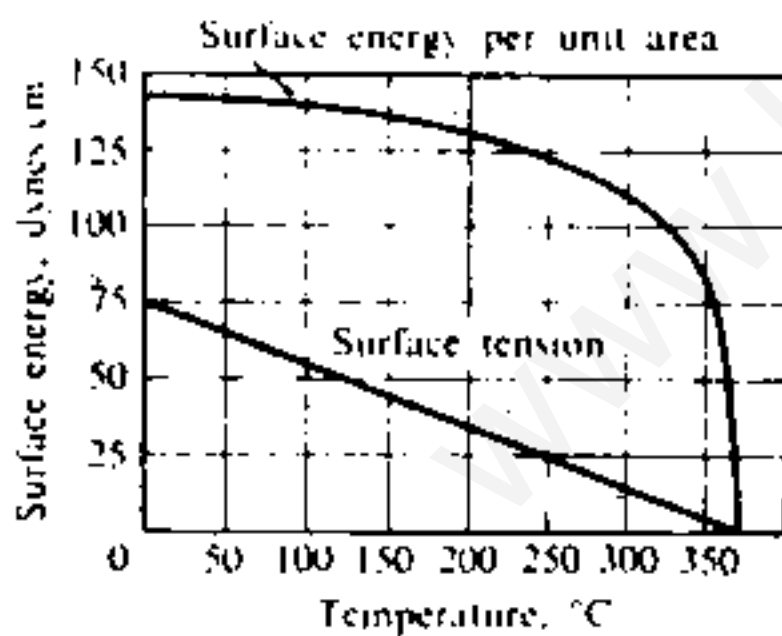
ذیلاً موضوع جالب دیگری را که ناشی از اثر سطوح مرزی است مورد بحث قرار میدهیم.

فرض کنیم سیم افقی شکل ۱۳-۲ را با نیروی $F = w_1 + w_2$ روپائین بکشیم، بطوریکه با اندازه y جابجا شود. در این صورت کار انجام شده برابر $F \cdot y$ است. افزایش سطح کل لایه برابر $2ly$ است. بنابراین کار واحد سطح برابر خواهد بود با:

$$\frac{\text{کار}}{\text{ازدیاد سطح}} = \frac{F \cdot y}{2ly} = \frac{F}{2l} \quad (2-13)$$

اما بر طبق فرمول ۱۳-۱ این مقدار برابر است با γ یعنی میتوان γ را نیروی مؤثر بر واحد طول یا کار انجام شده بر روی واحد سطح دانست. هر گاه از تعریف دوم استفاده کنیم واحد γ برابر erg/cm^2 میشود که با dyne/cm برابر است.

باید در نظر داشت که کار انجام شده برای افزایش سطح لایه در دمای ثابت برابر از یاد انرژی لایه نیست چه برای ثابت ماندن دما باید به لایه مقداری گرما داده شود (اگر به لایه گرما داده نشود دمای آن کاهش مییابد. این پدیده شبیه کاهش دمای مایع در حین تبخیر سطحی است). افزایش انرژی سطح لایه برابر مجموع گرمای جذب شده توسط لایه و کار انجام شده بر روی آن است. برای بحث بیشتر یکی از کتابهای تره و دینامیک مراجعه شود.



شکل ۱۳-۴ انرژی سطحی و کشش سطحی آب بصورت تابعی از دما نشان داده شده است.

هر گاه انرژی لایه‌ای بسطح A برابر U باشد انرژی هر واحد سطح برابر $\frac{U}{A}$ است.

رابطه زیر بین انرژی واحد سطح و کشش سطحی وجود دارد:

$$\frac{U}{A} = \gamma - T \frac{d\gamma}{dT}$$

که در آن T دمای مطلق لایه است. چون با افزایش دما، کشش سطحی افزایش پیدا میکند لذا $d\gamma/dT$ منفی و انرژی سطحی هر واحد سطح بیشتر از کشش سطحی آن است. تغییرات انرژی سطحی واحد سطح و کشش سطحی آب بر حسب دما در شکل ۱۳-۴ نشان داده شده است.

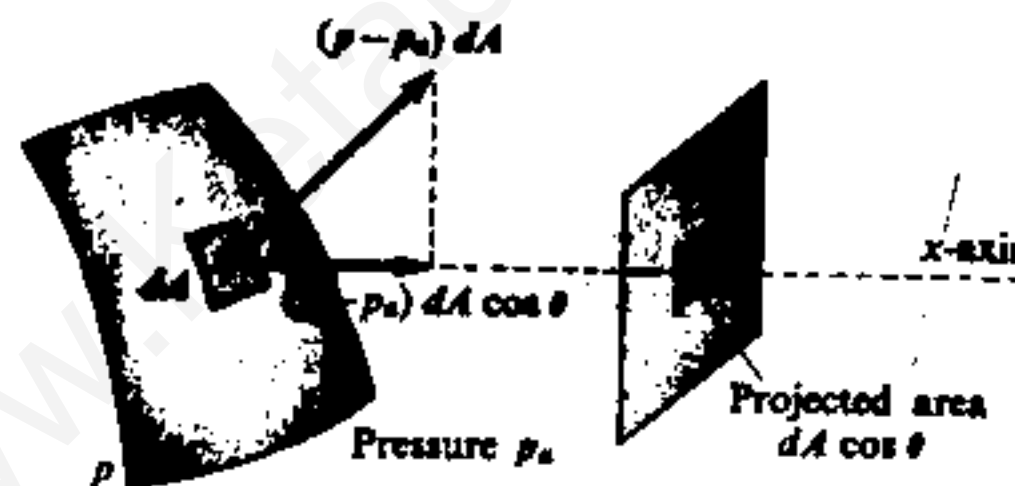
در دمای 374°K که دمای بحرانی آب است هر دو مقدار مذکور بفرمیرسد.

۱۳-۴، اختلاف فشار بین دو سطح يك لایه

حباب صابون از دو سطح کروی که اختلاف شعاع آنها ناچیز است تشکیل شده و بین این دو سطح را محلول صابون پر کرده است. هر گاه نیمی از کره حباب را بطور مجزا در نظر گرفته تعادل نیروهای وارد بر آنرا در نظر گیریم رابطه‌ای بین کشش سطحی و اختلاف فشار داخل و خارج حباب پیدا میکنیم. جزء سطح dA را که در شکل ۱۳-۵ نشان داده شده در نظر بگیرید و فرض کنید که فشار در سمت چپ آن p و در سمت راست آن p_a باشد. بنابراین نیروی قائم مؤثر بر dA برابر است با: $(p - p_a)dA$ و مؤلفه این نیرو بر امتداد x ها برابر:

$$(p - p_a)dA \cos \theta$$

میباشد اما $dA \cos \theta$ تصویر dA بر صفحه عمود بر محور x است، لذا مؤلفه نیروها در امتداد محور x ها برابر حاصل ضرب اختلاف فشار داخل و خارج حباب، در تصویر سطح روی صفحه عمود بر x است.



شکل ۱۳-۵ نیرو در امتداد محور x ها برابر حاصل ضرب اختلاف فشار در تصویر سطح روی صفحه عمود بر محور x است.

اکنون به شکل ۱۳-۶ که در آن نیمی از حباب نشان داده شده توجه کنید. نیمه دیگر حباب نیروئی برابر حاصل ضرب کشش سطحی در دو برابر محیط بر نیمه اول وارد میکنند که بطرف چپ ممتد است. یعنی:

$$F = 2\gamma \times 2\pi R \quad (\text{مؤثر بطرف چپ})$$

و نیروی ممتد بطرف راست برابر حاصل ضرب $p - p_a$ در تصویر سطح نیم حباب بر صفحه عمود بر محور x است. اندازه این تصویر πR^2 است:

$$F = (p - p_a)\pi R^2 \quad (\text{مؤثر بطرف راست})$$

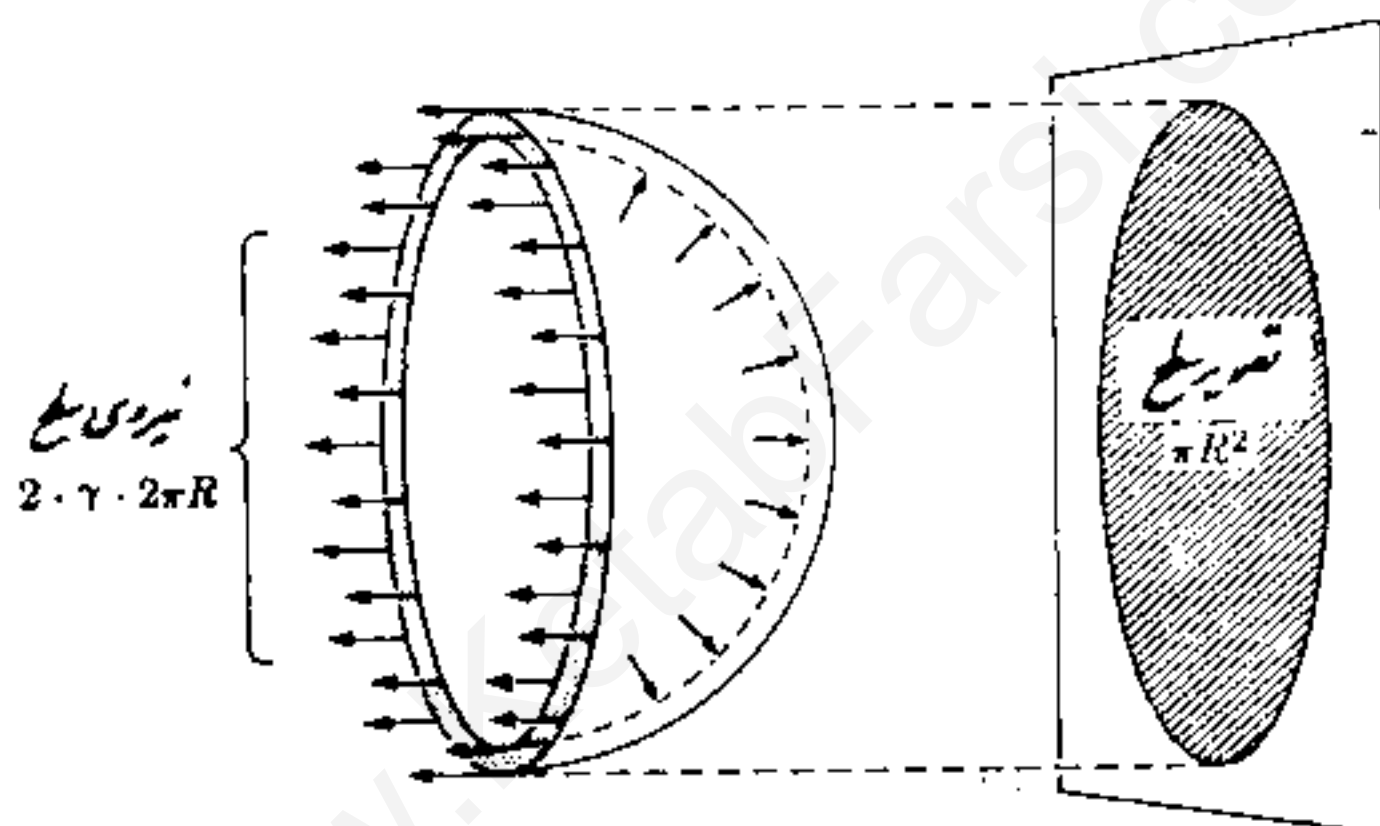
چون نیم حباب بحال تعادل است پس داریم :

$$(p - p_a) \pi R^2 = 4 \pi R \gamma$$

و یا :

$$(p - p_a) = \frac{4\gamma}{R} \quad (\text{حباب صابون}) \quad (3-13)$$

از این فرمول نتیجه میشود که هر گاه کشش سطحی (و الزاماً دما) ثابت بماند اختلاف فشار داخل و خارج حباب با R شعاع آن نسبت معکوس دارد. بنابراین اگر دو حباب کوچک و بزرگ را با لوله‌ای بهم مربوط کنیم؛ هوا از حباب کوچکتر وارد حباب بزرگتر میشود و بعبارت دیگر، حباب بزرگ بزرگتر و حباب کوچک کوچکتر میشود.



شکل ۱۳-۶ تعادل نیم‌حباب نیروی وارد از نیمه دیگر بر این نیمه برابر $2\gamma \cdot 2\pi R$ و نیروی حاصله از اختلاف فشار برابر $(p - p_a) \pi R^2$ است.

بآسانی معلوم میشود که اختلاف فشار داخل و خارج یک قطره چون فقط یک لایه مرزی با محیط دارد از فرمول زیر بدست می‌آید :

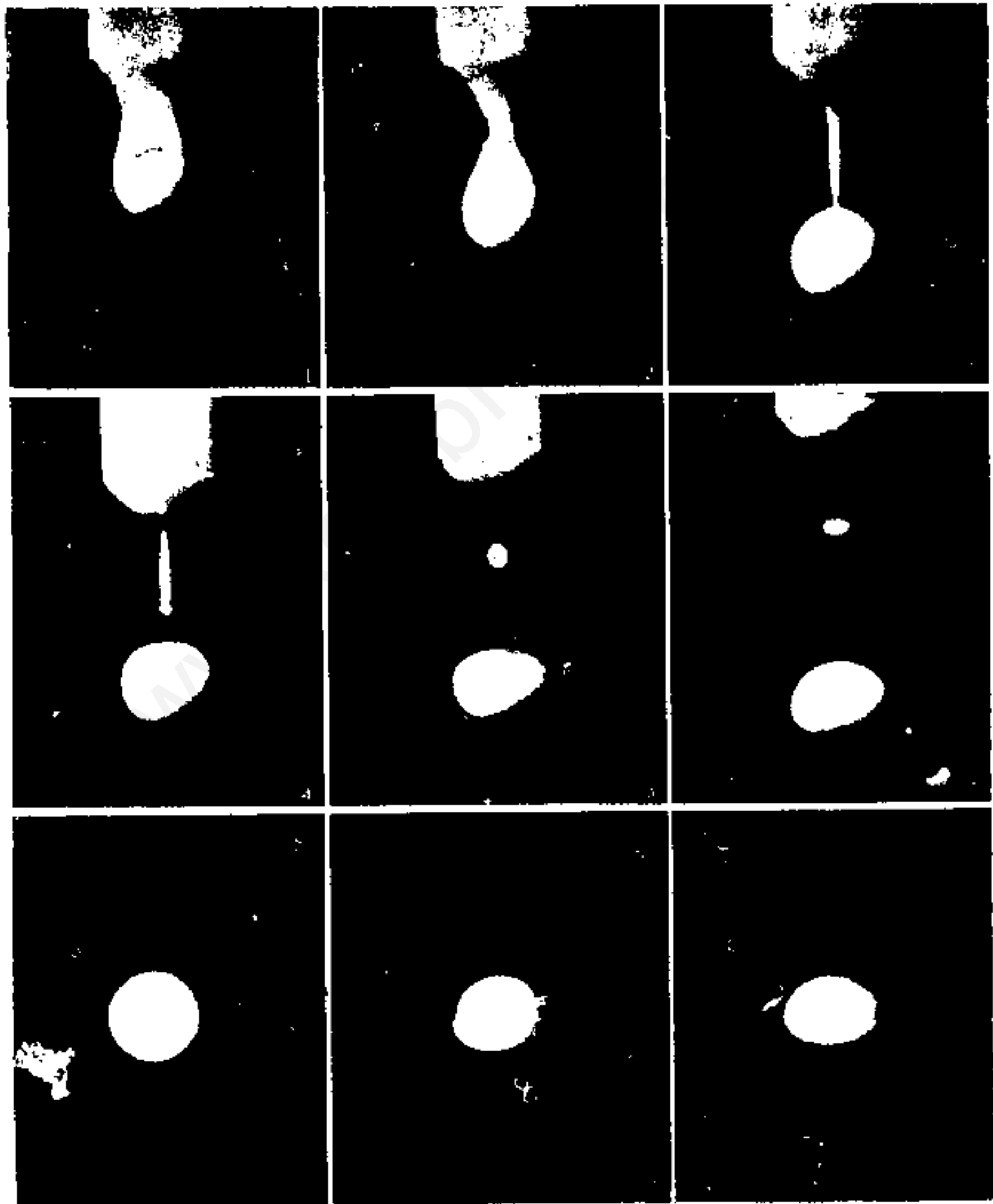
$$p - p_a = \frac{2\gamma}{R} \quad (\text{قطره}) \quad (13-4)$$

مثال اختلاف فشار داخل و خارج قطره‌ای از جیوه را که دمای 20°C و قطر آن 4mm است بدست آورید.

$$p - p_a = \frac{2\gamma}{R} = \frac{2 \times 465 \text{ dynes/cm}}{.4 \text{ cm}} = 2325 \frac{\text{dynes}}{\text{cm}^2}$$

هر جزء بینهایت کوچک از سطح منحنی با شکل دلخواه را میتوان دارای دو شعاع انحناء در امتداد متعامد دانست . هر گاه این دو شعاع را که شعاعهای انحناء اصلی هستند با R_p و R_s نمایش دهیم فرمول عمومی اختلاف فشار داخل و خارج این سطح برابر است با:

$$\Delta P = \gamma \left(\frac{1}{R_p} + \frac{1}{R_s} \right) \quad (5-13)$$



شکل ۱۳-۷ مراحل متوالی تشکیل يك قطره

در کره در هر دو جهت متنامد که بطور دلخواه انتخاب شوند شعاع انحنا یکی است یعنی :

$$R_1 = R_2 = R \quad \text{بنابراین فرمول ۱۳-۵ بصورت } \Delta p = \frac{2\gamma}{R} \text{ درمیآید.}$$

در استوانه یکی از شعاعهای انحنا برابر R و دیگری برابر بینهایت است پس برای سطح استوانه‌ای خواهیم داشت :

$$\Delta p = \frac{\gamma}{R}$$

۱۳-۴ ، سطوح می نیموم

اندازه هر سطحی تحت تأثیر کشش کاهش یافته به می نیموم مقدار خود می رسد. هر گاه فشار مؤثر بر طرفین لایه تغییر کند شکل و اندازه سطح می نیموم نیز تغییر خواهد یافت. وقتی قطره‌ای روغن موتور را درون مخلوط الکل و آب بیندازیم و چگالی مخلوط و روغن یکی باشد شکل قطره باید بطوری تغییر کند که سطح آن می نیموم شود. در این حالت خاص شکل قطره کروی خواهد بود.

در شکل ۱۳-۷ از مراحل مختلف تشکیل قطره عکس برداری سریع انجام یافته و نکات جالبی در این عکس‌ها بنظر می رسد. این عکس‌ها توسط **Dr. Edgerton** از قطره شیر هنگام خروج از لوله استوانه‌ای برداشته است. چنانکه از شکل پیداست تشکیل قطره مراحل بسیار متعدد پیچیده‌ای دارد. یکی از نکات جالب تشکیل قطره کوچک پس از تشکیل قطره بزرگ است. هر دو قطره پس از تشکیل (عکس‌های ۴ و ۵ و ۶) نوسانهای در ساختمان خود دارند تا بالاخره در عکس (۷) کره کامل میشوند و سپس در اثر مقاومت هوا بشکل‌هایی که در عکس‌های ۸ و ۹ نشان داده شده‌اند درمیآید. در وضع ۹ قطره 14μ سقوط کرده است. بنظر میآید که رابطه تقریبی بین وزن قطره w و شعاع لوله r که قطره از آن میافتد بر اساس این فرض که وزن قطره در حین افتادن، کمی از کشش سطحی بیشتر است (یعنی تقریباً مساوی آن است) چنین خواهد بود.

$$w = 2\pi r \gamma$$

آزمایشی که بر اساس شکل ۱۳-۷ انجام شده نشان میدهد که $w = 2\pi r \gamma$ قطعاً نادرست است زیرا جدار قطره در موقع جدا شدن از لوله قائم نیست و از طرفی فقط قسمتی از قطره سقوط میکند نه همه آن. در این زمینه مطالعات مفصلی انجام و همه عوامل در نظر گرفته شده و در فرمول بالا تصحیح لازم بعمل آمده است و فرمول تصحیح شده، راه مناسبی را برای اندازه گیری ضریب کشش سطحی نشان میدهد.

عکس جالب دیگری که هنگام افتادن قطره‌ای شیر بر صفحه سختی توسط
Dr. Edgerten برداشته شده است در شکل ۸-۱۳ نشان داده شده است.



شکل ۸-۱۳ قطره‌ای از تیراز که روی صفحه سختی پخش شده است.



(a)



(b)



(c)



(d)

شکل ۹-۱۳، حل مسائل ریاضی شامل سطوح می نیموم بکمک لایه (a) قاب مکعبی شکلی که یکبار درون آب جابون فرو برده شده است. (b) همان قاب دومرته فرو برده شده تا جایی در وسط تشکیل شود. (c) سه سیم موازی بین دو صفحه موازی پلاستیکی نصب شده زاویه هر سیم بر صفحه نسبت به مرکز 120° است. (d) منشوری پایی ساخته شده. دیده می شود که در قابهای منشوری سطوح در روی یک خط بهم می رسند و در قابهای مکعبی بر روی یک نقطه.

با تشکیل لایه های نازک مسائل ریاضی مشکلی را که حل ریاضی آنها دشوار و گاهی غیر ممکن است عملاً حل می کنند. فرض کنیم بخواهیم سطوح می نیموم را که در قابهایی با اشکال مختلف و دلخواه تشکیل میشوند بدست آوریم. کافی است باسیم قابهای مذکور را ساخته آنها را در آب صابون فرو ببریم. پس پس از چند ثانیه حبابهای صابون سطوح می نیموم را میسازند. در شکل ۱۳-۹ چند نمونه از سطوح می نیموم نشان داده شده اند. آنچه را با این روش ساده میتوان بدست آورد از طریق محاسبات ریاضی مشکل و گاهی اوقات ممتنع است برای بهتر فهمیدن مطلب به کتب ریاضی رجوع شود.

۱۳-۵، زاویه اتصال

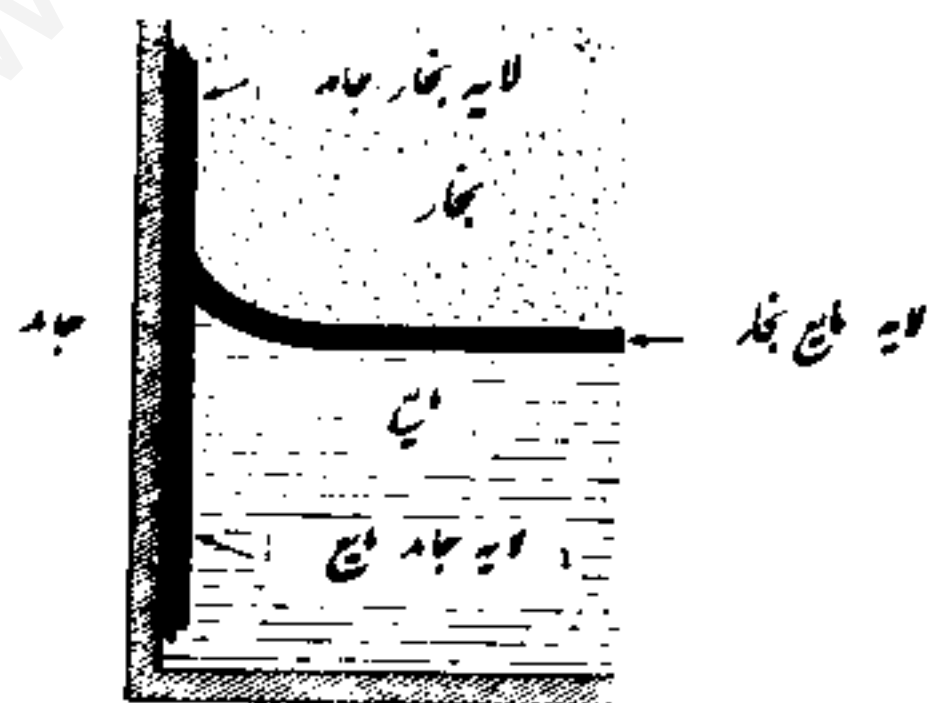
در قسمت های قبل، بحث مسا به نیروهای کشش سطحی موجود در لایه های مایع در حواریک گاز قرار دارند محدود بود. کشش سطحی همچنین در مایعی که در جوار جامدات و یادر گازی که در جوار جامدات است، وجود دارد. در شکل ۱۳-۱۰ هر سه نوع لایه نشان داده شده است. ضخامت لایه ها در حدود ابعاد چند میکرومتر است. با هر يك از لایه ها کشش سطحی همراه است پس میتوان گفت:

کشش سطحی در لایه جامد - مایع γ_{SL}

کشش سطحی در لایه جامد - بخار γ_{SV}

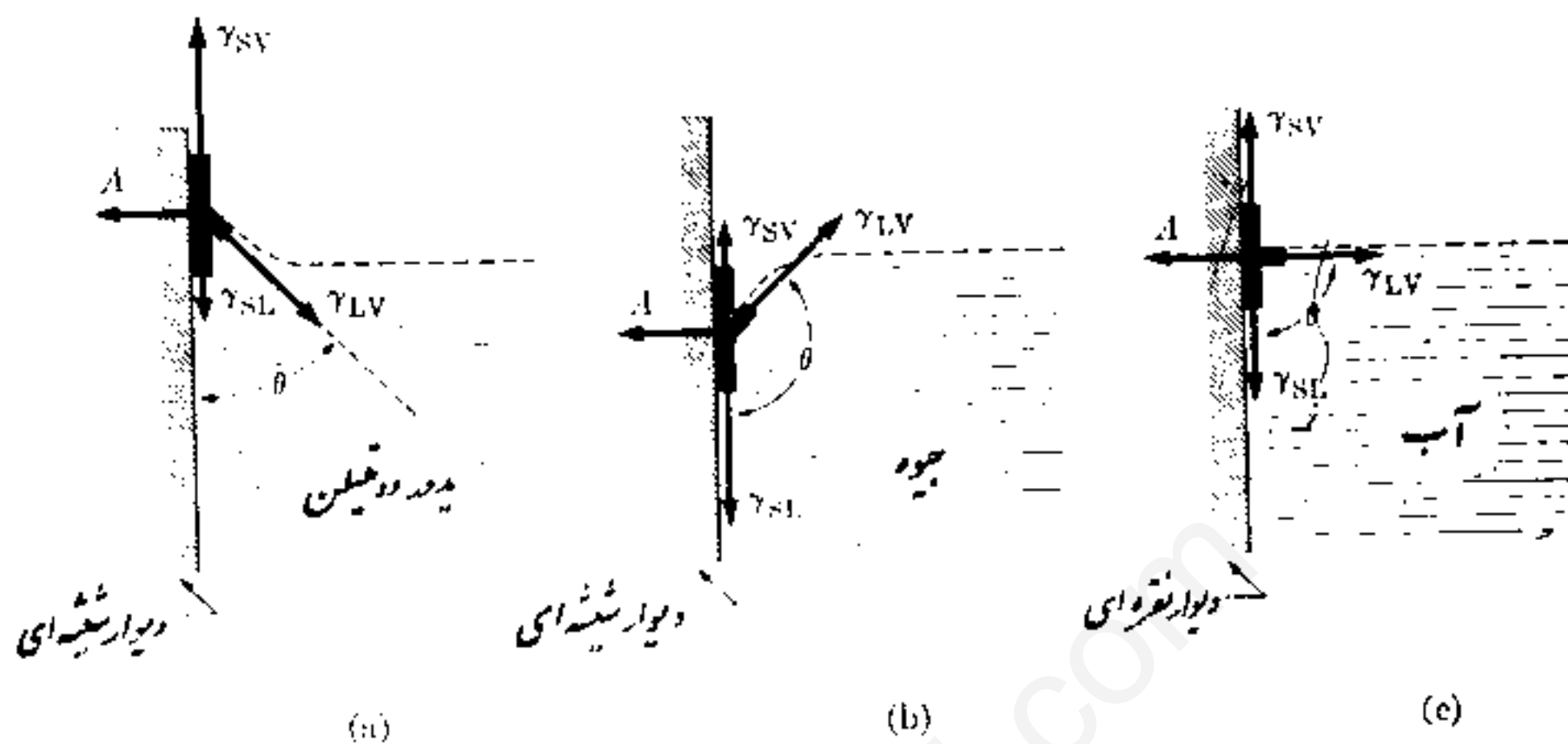
کشش سطحی در لایه مایع - بخار γ_{LV}

γ بدون اندیس که قبلاً در فرمولها بان برخوردیم فعلاً با γ_{LV} نشان داده میشود.



شکل ۱۳-۱۰ کشش سطحی در سطوح فاسر بین مایع - جامد - مایع بخار و بخار و بخار - جامد وجود دارد.

انحناء سطح مایع در نزدیکی دیواره جامد بستگی به اختلاف γ_{SV} و γ_{SL} دارد. قسمتی از سطح دیواره شبه ای را که در جوار بدور متیلن است (شکل ۱۳-۱۱) در نظر



شکل ۱۱-۱۳ سطح مایع در محل اتصال به دیوار بر حسب اندازه انشساط سطحی γ_{SV} و γ_{SL} شکل‌های مختلفی بوجود می‌گیرد.

گیرید. سه لایه در روی این دیواره در نقطه‌ای یکدیگر را قطع می‌کنند. قسمتی از سه لایه را در محل اتصال در نظر گرفته طول لایه را در امتداد عمود بر صفحه تصویر، یکسانتیمبر فرض کنید. قسمت در نظر گرفته شده تحت اثر چهار نیرو بحال تعادل است. سه‌تای آنها کشش‌های سطحی سه لایه و چهارمی نیروی آدهزیون موجود بین دیواره و مایع است. بنابر شرایط تعادل داریم:

$$\Sigma F_x = \gamma_{LV} \sin \theta - A = 0$$

$$\Sigma F_y = \gamma_{SV} - \gamma_{SL} - \gamma_{LV} \cos \theta = 0$$

که از آنجا نتیجه میشود:

$$A = \gamma_{LV} \sin \theta \quad (6-13)$$

$$\gamma_{SV} - \gamma_{SL} = \gamma_{LV} \cos \theta \quad (7-13)$$

از فرمول اول میتوان با اندازه گیری θ که زاویه اتصال نامیده میشود و γ_{LV} ، نیروی آدهزیون را محاسبه نمود. فرمول دوم نشان میدهد که زاویه اتصال که معیاری برای انحنای سطح مایع-بخار در جوار جسم جامد است تابع اختلاف γ_{SV} و γ_{SL} است لذا در شکل ۱۱-۱۳ (a) که γ_{SV} بزرگتر از γ_{SL} است $\cos \theta$ مثبت و θ بین صفر و 90° است در اینحال گویند مایع جدار را ترمیکند.

در شکل ۱۲-۱۳ (b) دیواره شیشه‌ای در جوار جیوه نشان داده شده است زاویه θ در

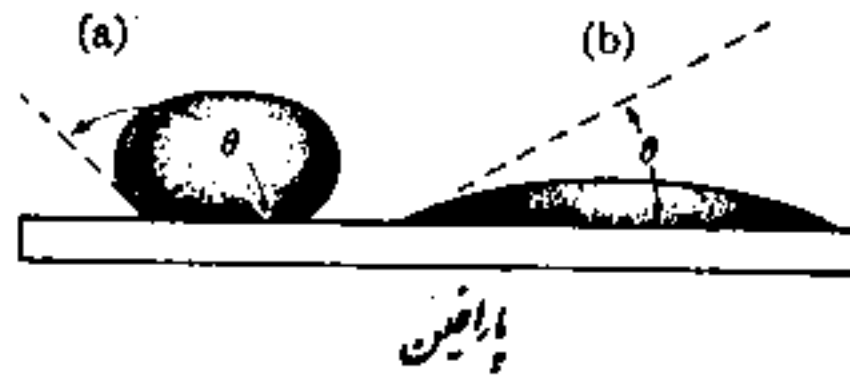
حدود 140° است و $\cos\theta$ منفی و γ_{sv} کمتر از γ_{sl} است. وقتی θ بین 90° و 180° است (مانند همین حالت) گویند مایع جدار را تر نمی کند.

در شکل ۱۱-۱۳ (c) دیوار نقره‌ای و مایع آب است و تقریباً γ_{sv} و γ_{sl} مساوی و $\cos\theta$ در حدود صفر یعنی $\theta = 90^\circ$ است. چند مایع وجود دارند که زاویه اتصال آنها با شیشه آهک سده Soda lime glass و پیرکس و شیشه سربدار و کوارتز برابر صفر است. این مایعات، الکل-آب-اتر-تتراکلرورکربن-گلیسرین-واسید استیک اند. بعضی از مایعات مانند دو مایعی که در بالای جدول ۱۳-۲ نشان داده شده‌اند زوایای اتصال دارند که تابع طبیعت دیواره است.

جدول ۱۳-۲- زوایای اتصال

مایع	دیواره	زاویه اتصال
C_2H_5Br نوع α	شیشه آهک سده	5°
	شیشه سربی	$6^\circ 45'$
	پیرکس	$20^\circ 30'$
	کوارتز	21°
بدون متیلن CH_2I_2	شیشه آهک شده	29°
	شیشه سربدار	30°
	پیرکس	29°
	کوارتز	33°
آب	پارافین	107°
حیوه	شیشه آهک سده	140°

اضافه کردن ناخالصی‌ها به مایع، زاویه اتصال را تغییر میدهد. اخیراً ترکیبات شیمیایی متعددی پیدا کرده‌اند که نحوه مرطوب کردن را تغییر می‌دهند و آنها را مرطوب کننده‌ها مینامند. این مرطوب کننده‌ها زاویه اتصال بیش از 90° را به کمتر از 90° کاهش می‌دهد در شکل ۱۲-۱۳ نحوه اثر یکی از این موارد نشان داده شده است.



شکل ۱۳-۱۲ اثر مرطوب کننده‌ها در تماس رادیه اتصال

۱۳-۱۶ ، لوله‌های موئین

مهمترین اثر کشش سطحی، بالا بردن مایع در لوله‌های باز، که سطح مقطع آنها کم است میباشد. بعلت قطر کم، این لوله‌ها را لوله‌های موئین مینامند. وقتی مایع جدار را تر می‌کند زوایه اتصال کمتر از 90° است و مایع آنقدر در لوله بالا میرود تا در ارتفاع y بحال تعادل در آید. [شکل ۱۳-۱۳ (a)] سطح منحنی مایع را *meniscus* مینامند.

هر گاه شعاع لوله r باشد طول خط اتصال مایع و لوله $2\pi r$ است. اگر ستون y مایع را بطور منفرد در نظر بگیریم در طول لایه بخار، مایع مجموع نیروهای رو به بالا برابر است با:

$$F = 2\pi r \gamma_{LV} \cos\theta$$

و نیروی رو پائین فقط نیروی وزن ستون مایع است که اگر وزن مخصوص آن ρg و حجم آن $\pi r^2 y$ باشد برابر است با:

$$w = \rho g \pi r^2 y$$

و چون ستون بحال تعادل است داریم:

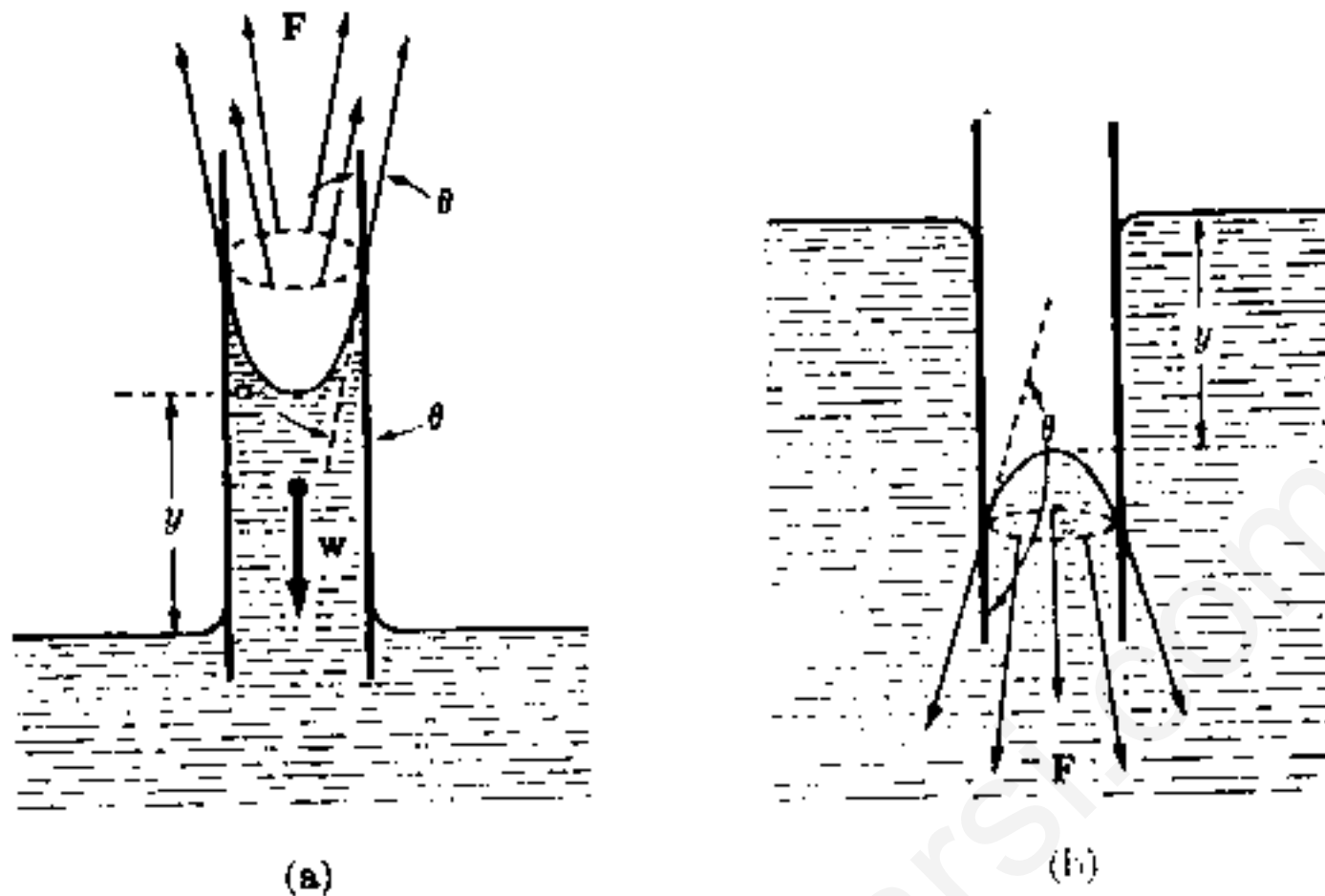
$$\rho g \pi r^2 y = 2\pi \gamma_{LV} \cos\theta$$

و یا:

$$y = \frac{2\gamma_{LV} \cos\theta}{\rho g r} \quad (۸-۱۴)$$

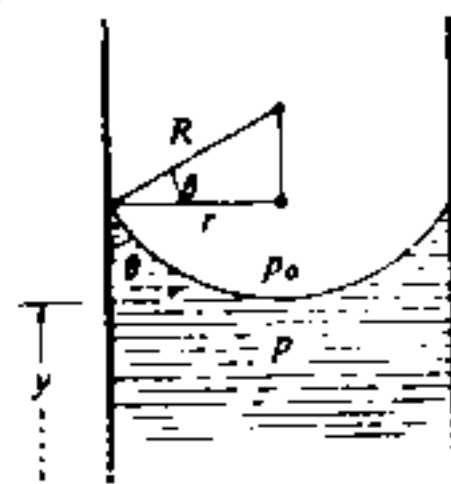
از همین فرمول در مورد دیگه مایع درون لوله پائین میرود مانند شکل ۱۳-۱۳ (b) نیز میتوان استفاده نمود. خاصیت لوله‌های موئین در مکیدن مرکب در قلم خودنویس و بسیاری از موارد دیگر مورد استفاده است.

فرمول ارتفاع مایع در لوله موئین را از طریق اختلاف فشار نیز میتوان بدست آورد. شکل ۱۳-۱۴ در حقیقت همان شکل ۱۳-۱۳ (a) است فرض کنیم *meniscus* قسمتی از سطح کره باشد. شعاع R این سطح کروی برابر $R = \frac{r}{\cos\theta}$ است که در آن r شعاع لوله



شکل ۱۳-۱۴ نیروی کشش سطحی مؤثر بر مایع در واقع در لوله موئین - اگر $\theta < 90^\circ$ باشد مایع بالا میرود اگر $\theta > 90^\circ$ باشد مایع پائین می آید .

است . اختلاف فشار در طول سطح بنا بر فرمول ۱۳-۴ برابر $2\gamma_{LV}/R$ است . بنابراین اگر فشار در بالای سطح مایع p_0 یعنی فشار آتمسفر فرض شود، فشار p درون مایع (بفاصله کمی در زیر سطح) برابر است با :



شکل ۱۳-۱۴ اختلاف فشار

$$p = p_0 - \frac{2\gamma_{LV} \cos \theta}{r}$$

در ارتفاع y از سطح آزاد مایع و درون لوله موئین در شکل ۱۳-۱۴ (a) نیز فشار برابر فشار جو است. بنابراین در عمق y فشار برابر است با :

$$p = p_0 - \rho g y$$

از تساوی ایندو نتیجه میشود :

$$\rho g y = \frac{2\gamma_{LV} \cos \theta}{r}$$

که همان فرمول ۱۳-۸ است .

مسائل

۱۳-۱ کشش يك حباب صابون را با کشش يك بالن لاستيکی از جهات زیرمقایسه کنید. (a) هر دو کشش سطحی هستند ؛ (b) کشش سطحی تابع سطح است ؛ (c) قانون هوک را در کدام يك از آن دو میتوان مورد استفاده قرار داد ؟

۱۳-۲ آب میتواند تا ارتفاع y در لوله موئنی بالا رود . هر گاه فقط $\frac{1}{2}$ از لوله موئنی از آب بیرون باشد آب به بیرون فواره میزند یا نه ؟ بحث کنید .

۱۳-۳ لوله موئنی تا ۱۰ سانتیمتر درون آب فرورفته و سطح آب در آن، ۴ سانتیمتر بالای سطح آزاد آب در ظرف است . زاویه اتصال صفر است . باچه فشار مانومتری در لوله بدمند تا سطح آب به پائین ترین نقطه لوله برسد .

۱۳-۴ لوله‌ای شیشه‌ای بقطر يك میلی‌متر را تا يك سانتیمتر درون ظرف جیوه‌ای فرو برده‌ایم . (a) باچه فشار مانومتری در لوله بدمیم تا جیوه به ته لوله برسد ؛ (b) هر گاه فشار هوای درون لوله $10^4 \times 3$ دین بر سانتیمتر مربع از فشار جو کمتر شود . جیوه تا چه ارتفاعی در لوله بالا میرود ؛ زاویه اتصال 140° است .

۱۳-۵ فشار هوا در یکی از روزها ۹۵۰ میلی‌بار است . (a) هر گاه قطر لوله بارومتر دو میلی‌متر باشد ارتفاع ستون جیوه در آن چه اندازه است ؛ (b) هر گاه کشش سطحی وجود نداشت ارتفاع چه اندازه میشد ؛ (c) قطر لوله چقدر باشد تا خطای اندازه‌گیری حاصل از فشار کمتر از 0.1% میلی‌متر جیوه شود .

۱۳-۶ (a) فرمولی برای ارتفاع صعود مایع بین دو صفحه موازی شیشه‌ای که در مایعی فرورفته اند پیدا کنید. (b) دو صفحه موازی شیشه‌ای بفاصله نیم میلی‌متر را در آب فرو میبرند . ارتفاع صعود مایع را در آن بدست آورید . زاویه اتصال را صفر فرض کنید .

۱۳-۷ شعاع خارجی لوله‌ای 0.14 cm و یکطرف آن بسته است . در همین طرف

بسته، جسم سنگینی درون لوله قرار داده و آنرا از همین طرف در آب قرار داده‌اند. جرم کل لوله 0.20 gm است. هر گاه زاویه اتصال صفر باشد، لوله تاجه عمقی در آب فرو میرود.

۸-۹۳ فشارمانومتری يك حباب صابون بشعاع $2/5$ سانتیمتر را بر حسب $\frac{\text{dynes}}{\text{cm}^2}$

بدست آورید. کشش سطحی $\frac{\text{dynes}}{\text{cm}}$ ۲۵ است.

۹-۹۳ دو طرف دو صفحه شیشه‌ای بهم چسبیده و دو طرف دیگر آنها چند میلی‌متر از هم فاصله دارند و فضای بین آنها بشکل گوه است. هر گاه این دو صفحه را بهمین وضع، بطور قائم در آب رنگین فرو ببرند، نشان دهید که سطح بالائی آب بین دو صفحه، منحنی هذلولی را تشکیل میدهد.

۱۰-۹۳ وقتی جیوه را روی صفحه شیشه‌ای بریزند (که آنرا مرطوب نمی‌کنند) بشکل يك لایه که ضخامت مقدار آن همین است روی سطح شیشه پایستند. ضخامت آنرا تعیین کنید.

فصل چهاردهم

هیدرودینامیک و ویسکوزیته

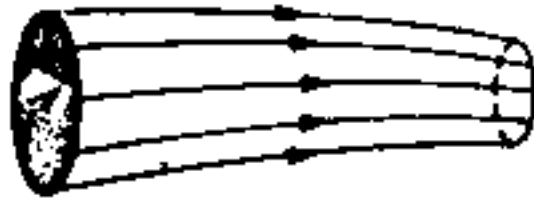
۱۲-۱، مقدمه

هیدرودینامیک درباره حرکت سیالات بحث میکند. ابتدا باید سیالات ایده آلی را تعریف کنیم. منظور از سیالات کامل یا ایده آلی سیالاتی هستند که قابلیت تراکم آنها صفر است و اصطکاک داخلی بین لایه‌های آنها وجود ندارد. میتوان از قوانین سیال ایده آل در گازها استفاده نمود، بشرط آنکه اختلاف فشار بین نقاط مختلف آنها چندان زیاد نباشد. مایعات تقریباً غیر قابل تراکم هستند و از این جهت به سیال کامل بیشتر شباهت دارند. وجود اصطکاک داخلی بین لایه‌های همجواری سیال باعث پیدایش تنش برشی shearing stress در این لایه‌ها میشود. این تنش، همچنین بین لایه سیال و دیوار و نیز بین سیال و وایع موجود در راه عبور آن پیدا میشود. در بسیاری از جریانها میتوان از نیروی اصطکاک داخلی در برابر نیروی وزن و نیروی حاصل از اختلاف فشار، صرف نظر نمود.

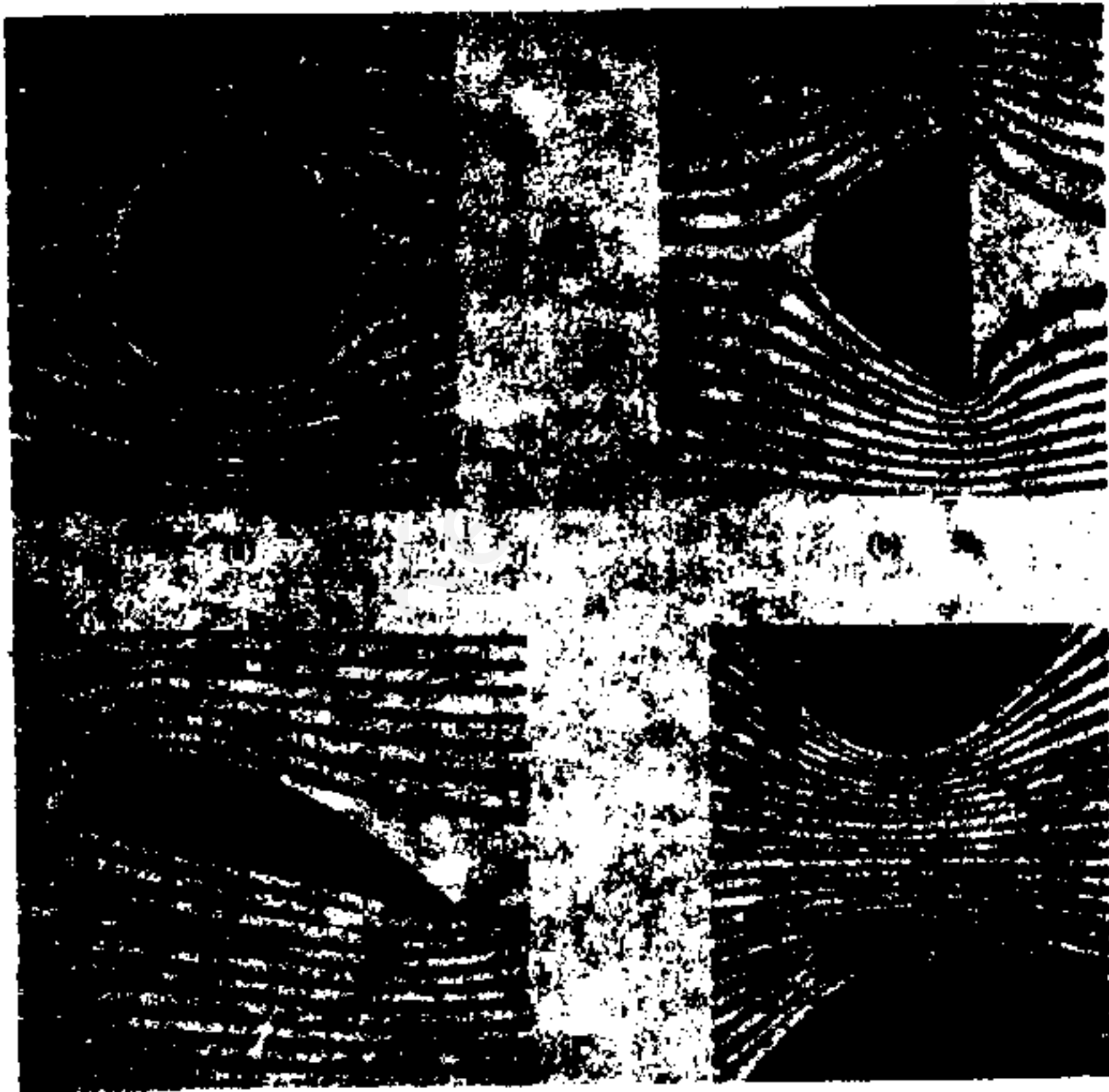
مسیر هر ذره سیال را خط حرکت مینامند. در حالت کلی در طول خط حرکت، اندازه و جهت سرعت جسم تغییر می‌کند. هر گاه ذرات بر روی یک خط حرکت، حرکت ذرات قبلی را تکرار کنند، جریان را جریان دائمی یا جریان ثابت مینامند. هر جریان وقتی شروع میشود ثابت نیست ولی اکثراً پس از چند ثانیه به جریان ثابت تبدیل میشود. در جریان دائمی در یک نقطه معین سرعت حرکت سیال ثابت است در حالیکه ممکن است سرعت یک ذره در طول مسیر ثابت نباشد. بطور کلی در جریان ثابت، سرعت کلیه ذرات در هر نقطه ثابت و فقط از نقطه‌ای بنقطه دیگر تغییر میکند.

خط جریان streamline عبارت از یک منحنی است که مماس بر آن در هر نقطه هم جهت با سرعت ذره سیال در آن نقطه باشد. در جریان دائم خط جریان و خط حرکت یکی هستند.

هرگاه مطابق شکل ۱-۱۴ تمام خطوط جریان را که از محیط سطح A عبور میکنند رسم کنیم لوله جریان یا flow tube بدست میآید. از تعریف خط جریان نتیجه میشود که هیچ ذره سبالی از جدار لوله جریان نمی‌تواند عبور کند و در جریان دائمی، سیالهای درون لوله‌های مختلف جریان باهم مخلوط نمیشوند.



شکل ۱-۱۴ لوله جریان به خطوط جریان محدود میشود.



(c)

(d)

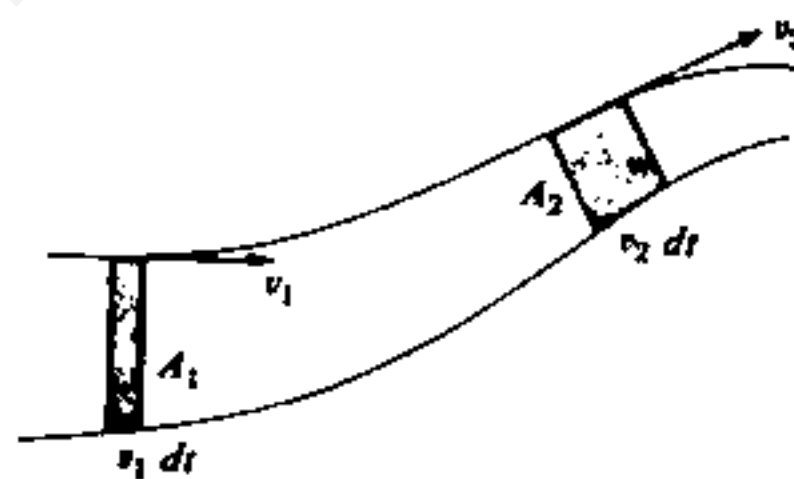
شکل ۱-۱۴ (a) و (b) و (c) خطوط جریان در اطراف اجسام با اشکال مختلف. (d) جریان در مجرانی با مقاطع متغیر.

ساده‌ترین نوع جریان، جریان همگن است که در آن تمام لوله‌های جریان مستقیم-الخط و موازی هستند و سرعت، در تمام آنها یکسان است. در شکل ۱-۱۴ چند نوع جریان در اطراف چند مایع و نیز جریان در یک کانال با سطح مقطع متغیر نشان داده شده است.

عکس‌ها از جریان‌هایی برداشته شده است که با دستکاهی بنام Pohl بوجود آمده است. در این دستگاه جریان‌هایی از لایه‌های مایع بیرنگ و رنگین که یکدیگر میان قرار گرفته‌اند ابتدا از میان شکاف‌هایی که از هم مجزا هستند عبور کرده بعد باهم مخلوط میشوند. موانع و دیواره‌ها از اجسام کدر تشکیل شده‌اند و سطح زیرین و بالایی را در صفحه شیشه‌ای تشکیل میدهد تا عبور نور و عکس برداری از جریان ممکن باشد. چنانکه از شکل پیداست دو طرف هر مانع را همیشه یک لوله جریان احاطه میکنند، بدین ترتیب که لوله از وسط شکافته شده نیمی از آن از یکطرف و نیم دیگر از طرف دیگر مانع عبور میکند و بعد از عبور از دو طرف مانع، باز بهم پیوسته تشکیل یک لوله جریان میدهد. محل انشعاب را نقطه، ایست اول **first stagnation point** و محل پیوستن مجدد را نقطه، ایست دوم مینامند. سرعت در نقطه ایست صفر است وقتی لوله‌های جریان فشرده‌تر میشوند سرعت حرکت سیال بیشتر میشود و بالعکس.

۴-۲، فرمول بقاء

هر گاه دو سطح ثابت واقع در مسیر، که در عین حال جریان را قطع میکنند در نظر بگیریم. در حجم واقع بین این دو سطح، از یکطرف جریانی وارد و از طرف دیگر خارج میشود. بیان ریاضی قانون بقاء این است که مقدار جرمی که وارد حجم مذکور میشود، $\rho A_1 v_1 dt$ برابر جرمی است که از آن خارج میشود.



شکل ۳-۱۴ جریانی که به قسمتی از لوله جریان وارد و از آن خارج میشود.

هر گاه سیال غیر قابل تراکم و جریان دائمی باشد فرمول بقاء چنین بدست می‌آید. در شکل ۳-۱۴ قسمتی از یک لوله جریان نشان داده شده است که بین دو سطح با اندازه‌های A_1 و A_2 محصورند. v_1 و v_2 سرعت سیال در این مقطع هستند و از جدار لوله جریان، جریانی بخارج نمیرود. در فاصله زمانی dt حجم سیالی که از A_1 وارد قسمت مورد نظر میشود $A_1 v_1 dt$ است. هر گاه ρ توده ویژه سیال باشد جرم سیال وارده برابر خواهد بود با $\rho A_1 v_1 dt$. همچنین جرم سیالی که خارج میشود برابر است با $\rho A_2 v_2 dt$. حجم واقع

بین A_1 و A_2 ثابت است و چون جریان نیرو ثابت است، بنابراین جرم سیالی که باین قسمت وارد می‌گردد با جرم سیالی که از همین قسمت خارج می‌شود مساوی است :

$$\rho A_1 v_1 dt = \rho A_2 v_2 dt$$

$$A_1 v_1 = A_2 v_2 \quad (1-14)$$

یعنی حاصلضرب سرعت سیال در سطح مقطع $A v$ در طول هر لوله جریان مقدار است ثابت لذا هر گاه مطابق شکل ۱۴-۲ (d) سطح مقطع لوله جریان کاهش می‌یابد سرعت سیال زیاد می‌شود و بالعکس پس هر جا تغییر سطح مقطع وجود دارد باید نیروی بر سیال وارد شود یعنی فشار در طول لوله جریانی که سطح مقطع آن متغیر است تغییر می‌کند. هر گاه سیال را مجموعه‌ای از ذرات کوچک در نظر گرفته حرکت آنها را در مورد مطالعه قرار دهیم این موضوع بخوبی روشن می‌شود.

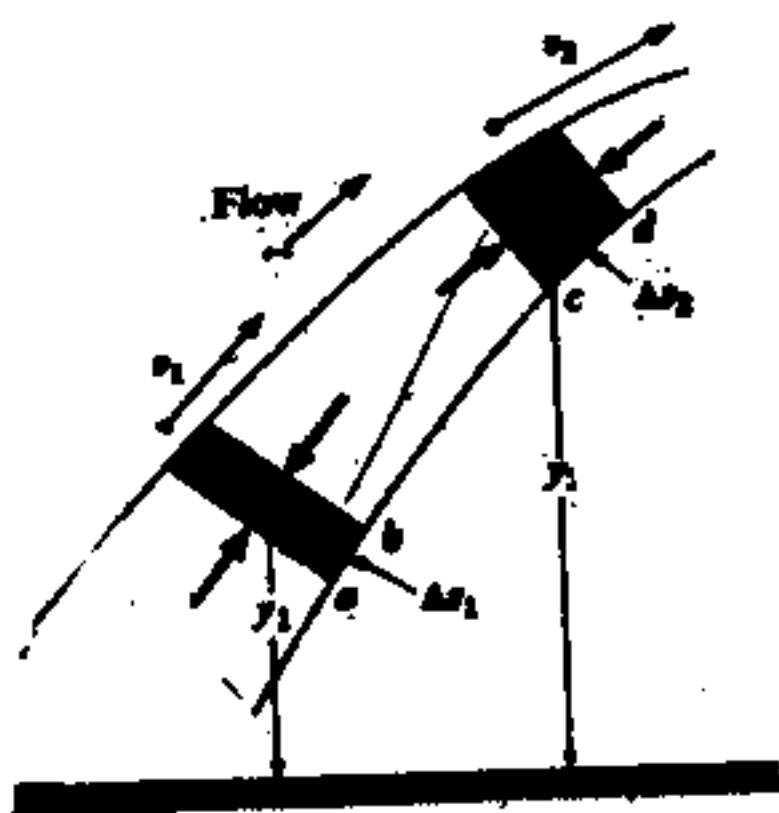
۱۴-۳، فرمول برنولی

وقتی سیال غیر قابل تراکمی در طول لوله جریانی با سطح مقطع متغیر در حرکت است سرعت آن در طول مسیر متغیر است. یعنی حرکت آن تند شوند یا کند شوند می‌باشد. بنابراین باید بر سیال نیروی اثر کند و این بدین معنی است که حتی اگر ارتفاع نقاط مختلف لوله جریان از یک سطح افقی تغییر نکند، فشار در طول این لوله تغییر خواهد کرد. بین دو نقطه واقع در دو ارتفاع مختلف، اختلاف فشار نه تنها تابع اختلاف ارتفاع، بلکه تابع اختلاف سرعت بین این دو نقطه خواهد بود. ممکن است با استفاده از قانون دوم نیوتون رابطه بین تغییرات سرعت و ارتفاع و فشار را بدست آورید، ولی اینکار با استفاده از اصل بقا انرژی آسانتر انجام می‌شود. این مسئله را اولین بار دانیل برنولی در ۱۷۳۸ حل کرد.

در شکل ۱۴-۳ قسمتی از یک لوله جریان نشان داده شده است. ما قسمتی از سیال را که در شکل هاشور خورده است و از نقطه‌ای بنقطه دیگر منتقل شده، در نظر می‌گیریم. فرض کنیم ارتفاع، سرعت، سطح مقطع و فشار این جزء سیال در نقطه (۱) به ترتیب v_1 و A_1 و p_1 و در نقطه (۲) برابر v_2 و A_2 و p_2 باشند.

چون فشار در تمام نقاط سیال وجود دارد، بنابراین فشار وارد بر جزء سیال همانطور در شکل با سهم‌های پر نشان داده شده، از دو طرف بر دو وجه آن وارد می‌شود. وقتی این جزء سیال از نقطه (۱) به نقطه (۲) می‌رود، نیروهای وارد بر سمت چپ آن کار مثبت و نیروهای وارد بر سمت راست کار منفی انجام می‌دهند. قدر مطلق کار انجام شده یا اختلاف دو مقدار کار مذکور، برابر است با تغییر انرژی جنبشی جزء سیال با اضافه تغییر انرژی پتانسیل آن.

هر گاه A و p سطح مقطع و فشار سیال در یک نقطه دلخواه باشند نیروی مؤثر در این



شکل ۱۴-۴ کار انجام شده بر روی جزء سیال برابر تغییر انرژی جنبشی و پتانسیل آن میباشد.

نقطه برابر $p \cdot A$ خواهد بود. کار انجام شده توسط نیروهای وارده از سمت چپ مطابق شکل برابر است با:

$$\int_a^c F \cdot ds = \int_a^c p \cdot A ds$$

که در آن ds فاصله کوتاهی است که سیال در طول لوله طی میکند. حدود انتگرال از a تا c است چه این دو نقطه. وضع ابتدائی و انتهائی سمت چپ جزء سیال را نشان میدهند. انتگرال را ممکن است چنین نوشت:

$$\int_a^c p A ds = \int_a^b p A ds + \int_b^c p \cdot A ds$$

همچنین کار انجام شده توسط نیروهای وارده بر سمت راست جزء سیال برابر است با:

$$\int_b^d p A ds = \int_b^c p A ds + \int_c^d p A ds$$

و تفاوت دو مقدار کار مذکور یعنی کار کل انجام شده برابر است با:

$$\begin{aligned} \text{کار کل} &= \int_a^b p A ds + \int_b^c p A ds - \int_b^c p A ds - \int_c^d p A ds = \\ &= \int_a^b p A ds - \int_c^d p A ds \end{aligned}$$

فواصل a تا b و نیز c تا d بینهایت کوچکند و میتوان در طول آنها فشار و سطح مقطع را ثابت فرض کرد. لذا داریم:

$$\int_a^b p A ds = p_1 A_1 \Delta s_1$$

$$\int_c^d p A ds = p_2 A_2 \Delta s_2$$

اما $A_1 \Delta s_1 = A_2 \Delta s_2 = V$ برابر حجم جزء سیال است پس خواهیم داشت :

$$\text{کار کل} = (p_1 - p_2)V \quad (2-14)$$

هرگاه ρ توده ویژه سیال و m جرم آن باشد داریم $V = \frac{m}{\rho}$ و فرمول ۲-۱۴ بصورت

زیر درمیآید :

$$\text{کار کل} = (p_1 - p_2) \frac{m}{\rho} \quad (3-14)$$

حال گوئیم کار کل نیروهای وارده بر این تغییرات انرژی جنبشی و پتانسیل است . پس میتوان نوشت :

$$(p_1 - p_2) \frac{m}{\rho} = (mgy_2 - mgy_1) + \left(\frac{1}{2}mv_2^2 - \frac{1}{2}mv_1^2 \right)$$

m را از طرفین حذف کرده طرفین تساوی را بر ρ بخش میکنیم نتیجه میشود :

$$p_1 - p_2 = \rho g(y_2 - y_1) + \frac{1}{2}\rho(v_2^2 - v_1^2) \quad (4-14)$$

عبارت اول سمت راست ، اختلاف فشار ناشی از وزن مایع و تغییر ارتفاع آن بین نقاط (۱) و (۲) میباشد و عبارت دوم تغییر فشار ناشی از تغییر سرعت سیال یعنی تغییر فشار ناشی از شتاب آن است .

فرمول ۴-۱۴ را بصورت زیر میتوان نوشت :

$$p_1 + \rho g y_1 + \frac{1}{2}\rho v_1^2 = p_2 + \rho g y_2 + \frac{1}{2}\rho v_2^2 \quad (5-14)$$

و چون اندیس‌های (۱) و (۲) مشخص کننده هر نقطه دلخواه درون لوله جریان است پس خواهیم داشت :

$$\boxed{p + \rho g y + \frac{1}{2}\rho v^2 = \text{ثابت}} \quad (6-14)$$

این فرمول بفرمول برنولی مشهور است . باید توجه داشت که p فشار مطلق است و بر حسب dynes/cm^2 یا N/m^2 یا lbf/ft^2 و توده ویژه بر حسب slugs/ft^3 یا kgm/m^3 و یا gm/cm^3 سنجیده میشود .

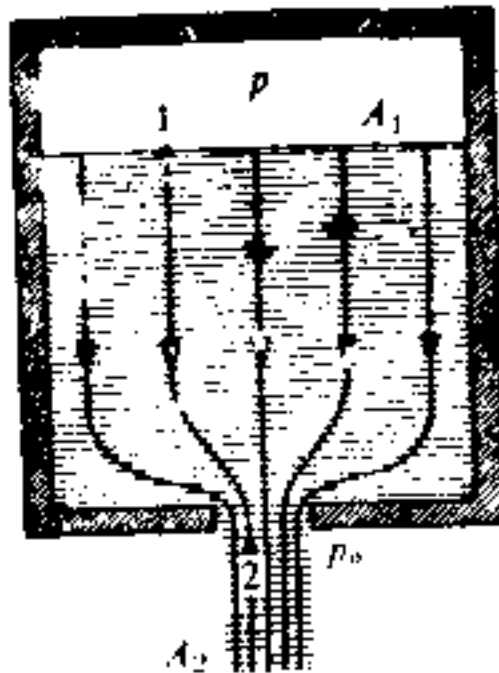
۴-۱۴، موارد استفاده از فرمول برنولی

(۱) فرمول هیدروستاتیک حالت خاصی از فرمول برنولی است که در آن در هر حال $v = 0$ است. لذا باید v_1 و v_2 مساوی صفر قرار گیرند یعنی فرمول ۴-۱۴ بصورت زیر در می آید:

$$p_1 - p_2 = \rho g (y_2 - y_1)$$

که عیناً فرمول ۴-۱۲ است.

(۲) سرعت جریان در قضیه تریچلی. شکل



۵-۱۴ ظرفی را بسطح مقطع A_1 و عمق h نشان میدهسد که از سیالی بتوده ویژه ρ پر شده است. بالای ظرف از هوا با فشار p پر است و مایع از مجرای خروجی بسطح مقطع A_2 خارج میشود. فرض کنیم همه سیال جاری، یک لوله جریان را تشکیل دهد و v_1 و v_2 به ترتیب سرعت جریان در نقاط (۱) و (۲) باشند. v_2 را سرعت جریان مینامند. فشار در نقطه (۲) p_a فشار جو است. فرمول برنولی را برای نقاط (۱) و (۲) مینویسیم و ته ظرف را سطح مبده اختیار میکنیم خواهیم داشت:

شکل ۶-۱۴ جریان سیال از مجرای خروجی

$$p + \frac{1}{2} \rho v_1^2 + \rho gh = p_a + \frac{1}{2} \rho v_2^2$$

و یا:

$$v_2^2 = v_1^2 + 2 \frac{p - p_a}{\rho} + 2gh$$

برطبق فرمول بقاء داریم:

$$v_2 = \frac{A_1}{A_2} v_1 \quad (۸-۱۴)$$

همانطور که در شکل ملاحظه میشود خطوط هرچه بدهانه خروجی میرسند بهم نزدیکتر میشوند و در نتیجه سطح لوله جریان در محل خروج از سطح مقطع مجرا کمتر و حدود ۶۵٪ آن است. این مقطع را مقطع تراکم یا *vena contracta* مینامند. حال فرض کنیم در حالت خاص، ظرف بهوای آزاد وصل باشد در این صورت:

$$p = p_a \quad \text{و} \quad p_1 - p_a = 0$$

همچنین فرض کنیم A_1 خیلی بزرگتر از A_2 باشد ($A_1 \gg A_2$) در این صورت v_1^2 براتب از v_2^2 کوچکتر و قابل اغماض است بنا بر فرمول ۷-۱۴ میتوان نوشت :

$$v_2 = \sqrt{2gh} \quad (9-14)$$

یعنی سرعت خروج آب از مجرا با اندازه سرعتی است که جسمی هنگام سقوط از ارتفاع h بدست میآورد . این قضیه را قضیه تریچلی مینامند لازم نیست حتماً سوراخ در ته ظرف باشد کافی است سوراخ در بدنه و به عمق h زیر سطح آزاد آب تعبیه شده باشد .

اکنون حالتی را فرض کنید که نسبت دو سطح مقطع طوری باشد که v_1^2 قابل اغماض و فشار p (در ظرف سر بسته) آنقدر زیاد باشد $2gh$ در فرمول ۷-۱۴ در برابر $\frac{2(p - p_a)}{\rho}$ قابل اغماض باشد . در این صورت سرعت خروج آب از مجرا برابر است با :

$$v_2 = \sqrt{2(p - p_a) / \rho} \quad (10-14)$$

p توده ویژه سیالی است که از مجرا خارج میشود . هر گاه مطابق شکل ۱۴-۵ ظرف تا قسمتی از طول خود (در قسمت پائین) آزمایشی پر باشد p توده ویژه مایع است . هر گاه ظرف فقط از گاز پر باشد p توده ویژه گاز است . سرعت جریان گازها حتی در فشارهای کم نیز خیلی زیاد است زیرا توده ویژه آنها کم است . هر گاه فشار گاز خیلی زیاد باشد نباید آنرا غیر قابل تراکم فرض نمود و هر گاه سرعت خیلی زیاد باشد جریان آشفتنه است [قسمت (۱۰-۱۴)] و در این حال از فرمول برنولی نباید استفاده شود .

خروج سیال از مجرا باعث میشود که نیروی عکس العملی بر ظرف وارد شود . حل این مسئله نظیر مسئله راکت است که در فصل هشتم درباره آن بحث شده است . هر گاه شرایط طوری باشد که بتوان از فرمول برنولی استفاده کرد مسئله را چنین حل میکنند . چنانچه A سطح مقطع مجرا p توده ویژه سیال در حین خروج و v سرعت جریان باشد جرم سیالی که در زمان dt از ظرف خارج میشود $\rho A v dt$ و اندازه حرکت (جرم \times سرعت) آن برابر $\rho A v^2 dt$ میباشد . چون از سرعت بسیار کم سیال در ظرف صرف نظر کرده ایم گوئیم سیال خارج شده از ظرف، از سرعت صفر شروع کرده و اندازه حرکت فوق الذکر را در زمان dt بدست آورده است . لذا تغییر اندازه حرکت در واحد زمان برابر $\rho A v^2$ است و بنا بر قانون دوم نیوتون برابر نیروئی است که بر مایع خروجی وارد شده است . بنا بر قانون سوم نیوتون این نیرو برابر نیروئی است که بر ظرف وارد میشود . هر گاه v^2 را از فرمول ۱۴-۱۰ بدست آورده در رابطه مذکور قرار دهیم خواهیم داشت :

$$F = \rho A v^2 = \rho A \frac{v(p - p_0)}{\rho}$$

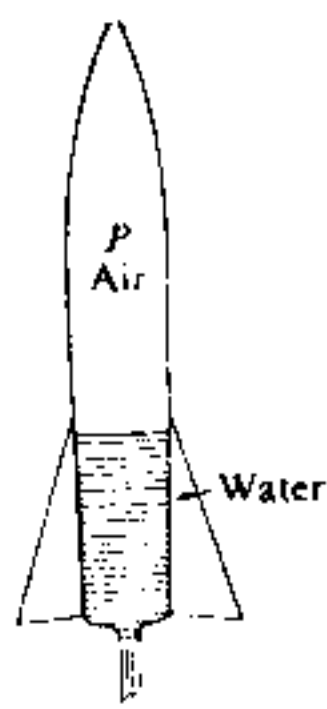
و یا :

$$F = v A (p - p_0)$$

بنابراین سرعت جریان متناسب معکوس با توده ویژه است درحالیکه نیروی عکس العمل مستقل از توده ویژه و فقط متناسب با سطح مقطع مجرا و فشار مانومتری $p - p_0$ است.

مثال - در شکل ۱۴-۶ یک راکت آبی نشان داده شده است.

بر روی سطح آب هوا با فشار دو اتمسفر وجود دارد. (a) هرگاه راکت به حال سکون باشد سرعت خروج آب از دهانه چه اندازه است؟ (b) نیروی عکس العمل رو بیلا را درحالیکه سطح مقطع مجرا 0.5 cm^2 فرض شود بدست آورید.



شکل ۱۴-۶ راکت آبی

(a) فشار مانومتری $p - p_0 = 1 \text{ atm} = 1.06 \frac{\text{dynes}}{\text{cm}^2}$ است پس سرعت جریان برابر است با :

$$v = \sqrt{\frac{2 \times 1.06 \text{ dynes/cm}^2}{1 \text{ gm/cm}^3}} = 1/4 \times 10^3 \text{ cm/sec}$$

و نیروی عکس العمل رو بیلا برابر است با :

$$F = 2 \times 0.5 \text{ cm}^2 \times 1.06 \text{ dynes/cm}^2 = 1.06 \text{ dynes}$$

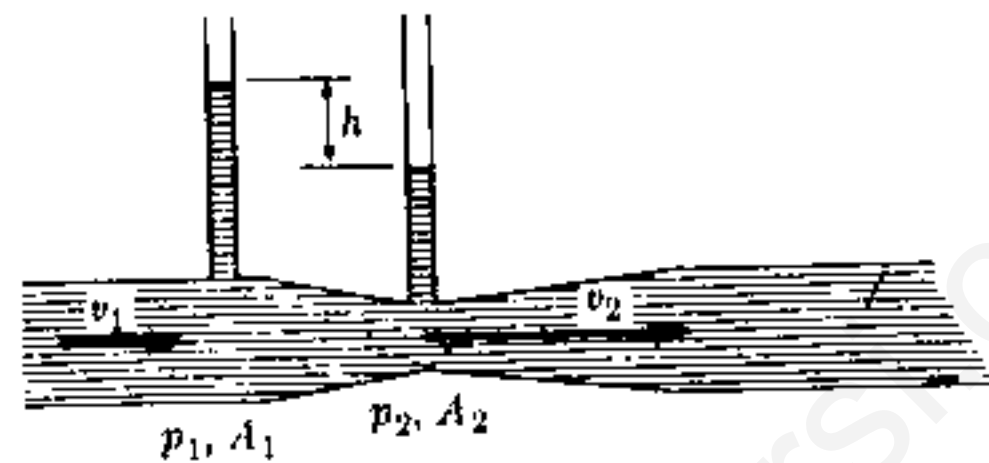
این نیرو به مراتب بیشتر از وزن راکت است. باین سؤال جواب دهید : با وجود اینکه نیروی عکس العمل وارد بر راکت در همین فشار مانومتری اعم از اینکه در راکت آب باشد یا نباشد یکی است؛ چرا قسمتی از حجم راکت را از آب پر میکنند؟

(۳) لوله ونچوری که در شکل ۱۴-۷ نشان داده شده است عبارت است از لوله‌ای که در قسمتی از طول خود باریک‌تر شده است و تغییر قطر طوری است که از آشفتگی جریان جلوگیری بعمل آید. فرمول برنولی در مورد این لوله چنین است :

$$p_1 + \frac{1}{2} \rho v_1^2 = p_2 + \frac{1}{2} \rho v_2^2$$

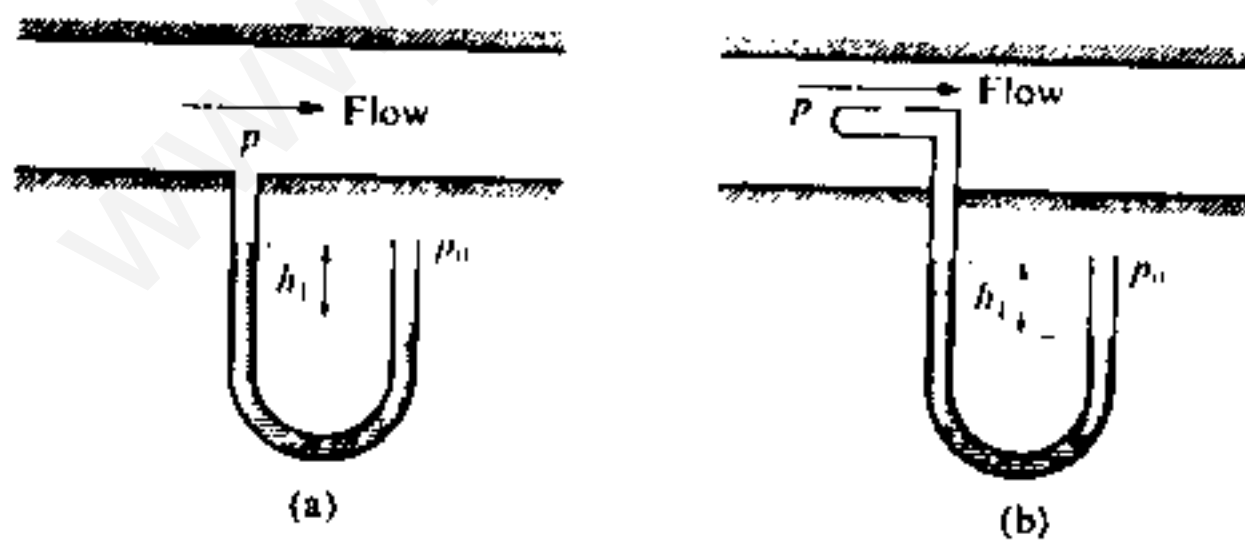
بنابر فرمول بقاء v_2 بیشتر از v_1 و در نتیجه p_2 فشار در محل نازکتر لوله کمتر از فشار p_1

خواهد بود. لذا نیروئی بطرف راست بر مایع وارد بلوله باریک اثر کرده بآن شتاب میدهد و برعکس نیروی وارد بر مایع خروجی بمایع شتاب منفی میدهد. فشار p_1 و p_2 را میتوان با ضمیمه کردن دولوله قائم بجدار (مطابق شکل) اندازه گرفت. با دانستن مقادیر فشار p_1 و p_2 و نیز سطوح مقطع A_1 و A_2 سرعت حرکت مایع و نیز جرم مایعی را که در واحد زمان از لوله عبور میکند و دبی جرمی مایع نامیده میشود میتوان بدست آورد. وقتی دستگاه را بدین صورت برای تعیین دبی جرمی مورد استفاده قرار میدهند آنرا ونچوری متر مینامند.



شکل ۲۴-۷ لوله ونچوری

از کاهش فشار در لوله ونچوری در موارد متعددی در صنعت استفاده میکنند. مثلاً تبخیر بنزین در کاربوراتور اتومبیل بدین ترتیب تسریع میشود که لوله عبور هوا در محلی که بنزین وارد کاربوراتور میشود تنگتر و فشار کمتر میشود در نتیجه بنزین سریعتر تبخیر میگردد. در خرطوم آبی عبور جریان از قسمت باریک لوله باعث کاهش فشار شده هوا وارد آب میشود بدین ترتیب عمل تخلیه صورت میگیرد.



شکل ۱۴-۹ نحوه اندازه گیری فشار استاتیکی سیالی در مجرای بسته ای جریان دارد.

(۴) سنجش فشار در سیال جاری فشار استاتیکی سیالی را که درون لوله یا مجرای بسته ای در جریان است بکمک مانومتر لوله بازی اندازه میگیرند: (شکل ۱۴-۸) در (a) یک شاخه مانومتر به منفذی که بلوله منتهی میشود وصل است در (b) شاخه مذکور بالاتر رفته روی محور لوله، یعنی محلی که سرعت عبور از همه جا بیشتر است وصل است شاخه باید

از نظر شکل طوری باشد که آشفتگی در جریان ایجاد نکند و مجرای آن آنقدر تنگ باشد که جریان نتواند شدیداً وارد آن دستگاه را بهم بریزد. h_1 اختلاف ارتفاع مایع در دو شاخه لوله [۱] شکل متناسب با اختلاف فشار سیال جاری با فشار حواست یعنی:

$$p_a - p = \rho_m g h_1$$

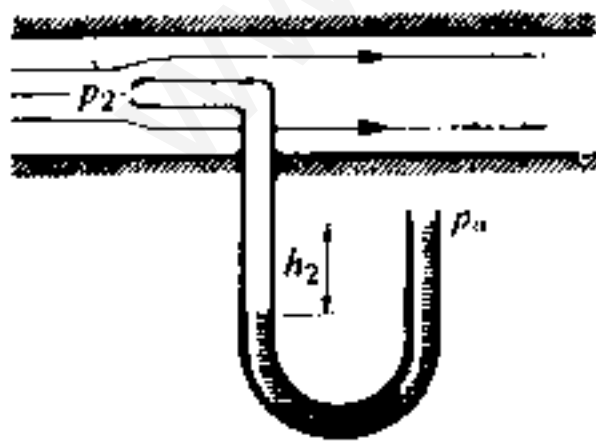
و یا:

$$p = p_a - \rho_m g h_1 \quad (۱۲-۱۴)$$

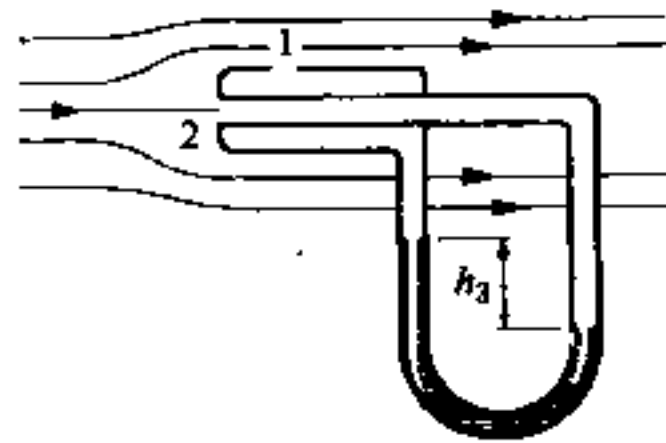
که در آن ρ_m توده ویژه مایعی است که در مانومتر وجود دارد. در لوله پی توت Pitot که در شکل ۹-۱۴ نشان داده شده است، منفذ شاخه مانومتر درست رو بروی جریان قرار دارد. در دهانه این منفذ، یک نقطه ایست، تشکیل میشود که فشار آن p_p و سرعت آن صفر است. بین این نقطه ایست و نقطه دیگری که بفاصله نسبتاً دوری از نقطه واقع و فشار و سرعت آن بترتیب p و v است، با استفاده از فرمول برنولی مینویسیم:

$$p_p = p + \frac{1}{2} \rho v^2$$

(ρ توده ویژه سیال جاری است) فشار p_p در نقطه ایست برابر مجموع p فشار استاتیکی و $\frac{1}{2} \rho v^2$ است که فشار دینامیکی نامیده میشود.



شکل ۱۴-۱۰ لوله پیرانت



شکل ۱۴-۹ لوله پی توت

مانومتر لوله باز در این دستگاه اختلاف فشار آتمسفریک p_a و فشار p_p را اندازه میگیرد.

$$p_a - p_p = \rho_m g h_3$$

$$p_p = p + \frac{1}{2} \rho v^2 = p_a - \rho_m g h_3 \quad (۱۳-۱۴)$$

دستگاهی که در شکل ۱۴-۱۰ نشان داده شده است لوله پرانت Prandtl (که گاهی اوقات لوله پی توت نیز نامیده میشود) میباشد. فشار در منفذ (۱) فشارستاتیکی p و در منفذ (۲) برابر است با $p + \frac{1}{2}\rho v^2$. ارتفاع مایع مانومتر h_p متناسب با اختلاف این دو فشار یعنی فشار دینامیکی $\frac{1}{2}\rho v^2$ است. بنابراین داریم:

$$\frac{1}{2}\rho v^2 = \rho m g h_p \quad (14-14)$$

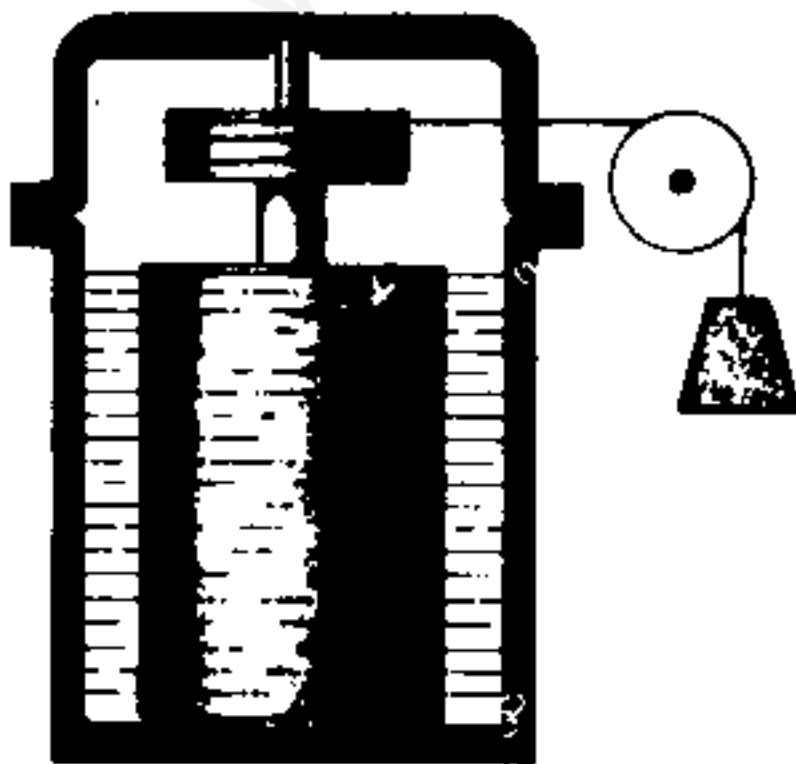
عددی که این دستگاه نشان میدهد به فشار حو مربوط نیست. هر گاه خود دستگاه بحال سکون نگاه داشته شود میتوان از آن در اندازه گیری سرعت سیال جاری استفاده نمود. هر گاه همین دستگاه در هوا پیمائی قرار گیرد سرعت حرکت هوا پیمار نسبت به هوا بکمک آن اندازه میگيرند و در این حال آنرا سرعت سنج هوا *airspeed indicator* مینامند.

۱۴-۵، ویسکوزیته

ویسکوزیته را میتوان اصطلاحاً داخلی سیالات دانست. بعلت وجود ویسکوزیته هر گاه، لایه‌ای از سیال بخواهد روی لایه دیگری بلغزد و یا دو صفحه که بین آنها لایه‌ای از سیال وجود داشته باشد بخواهند بروی هم بلغزند، نیروئی در برابر این لغزش، مقاومت میکنند که باید با نیروی محرکی خنثی شود. مایعات و گازها هر دو دارای ویسکوزیته هستند ولی ویسکوزیته مایعات بیشتر است. برای پیدا کردن فرمول اساسی ویسکوزیته ابتدا باید بفهمیم که مسئله با مسئله تنش برشی در جامدات بسیار شبیه است.

در شکل ۱۴-۱۱ دستگاهی

نشان داده شده است که میتوان ویسکوزیته را بکمک آن اندازه گرفت. استوانه‌ای که درون ظرف سیلندری بطور قائم قرار داده میشود حول محور خود که اصطلاحاً آن ناچیز است بچرخد. بین ظرف سیلندری و استوانه‌ای را مایعی پر کرده است که منظور ما اندازه گیری ویسکوزیته آن است. میتوان مطابق شکل بکمک وزنه و قرقره‌ای يك گشتاور بر محور

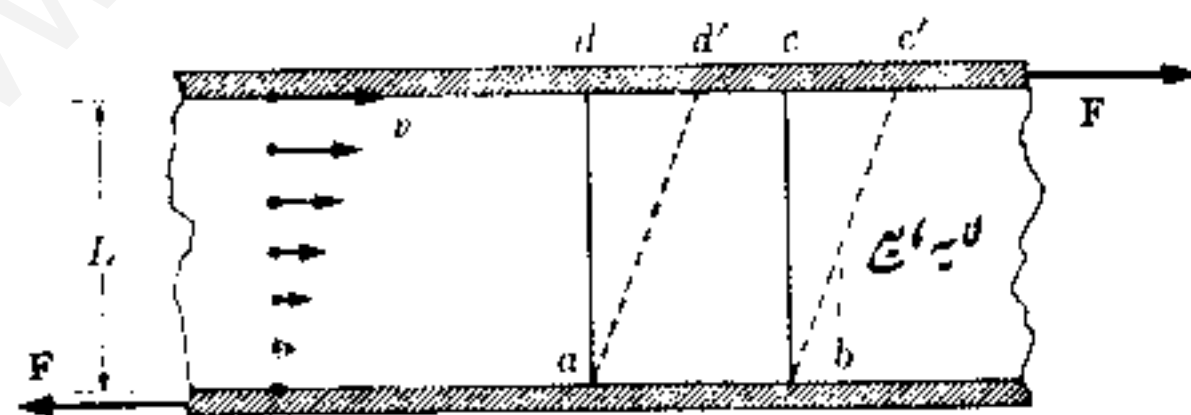


شکل ۱۴-۱۱ نمایش نشانیک ویسکوزیته

استوانه وسطی اثر داد. همینکه وزنه رها شود استوانه وسطی شروع به چرخیدن کرده در ابتدا حرکت آن تند شونده است ولی پس از زمان کوتاهی حرکت آن یکنواخت شده تا هر وقت گشتاور بر محور آن مؤثر باشد، با همان سرعت زاویه‌ای ثابت میچرخد. مسلم است که هرگاه مایع غلیظی نظیر گلیسرین فضای بین استوانه درون و ظرف سیلندری را پر کند سرعت حرکت، به مراتب کمتر از وقتی است که آب یا کروزن **kerosene** بجای گلیسرین باشد. با در دست داشتن اندازه گشتاور، ابعاد استوانه‌ها و سرعت زاویه‌ای میتوان ضریب ویسکوزیته مایع را اندازه گرفت.

برای سهولت ابتدا فرض کنیم فاصله جدار خارجی استوانه درونی و جدار داخلی ظرف خیلی کم باشد در این صورت میتوان قسمت بینهایت کوچکی از محیط آندو را خطوط مستقیم فرض کرد. در شکل ۱۴-۱۲ این قسمت را نشان داده‌اند. لایه‌ای از مایع که به محیط استوانه درونی چسبیده با همان سرعت در حرکت است و لایه‌ای که بجدار داخلی ظرف چسبیده، ساکن است. هر چه از جدار استوانه درونی دورتر رویم همانطور که در شکل با سهم نشان داده شده است سرعت کاهش مییابد.

چنین جریانی را لایه‌ای (Laminar) مینامند. لایه‌های مایع مانند برگهای کتابی که بر روی میز قرار گرفته و نیروی افقی بجدار بالائی آن وارد میشود بر روی هم می‌لغزند. در اثر این لغزش، قسمتی از مایع که در لحظه‌ای شکل $abcd$ دارد لحظه‌ای بعد شکل $abc'd'$ بخود می‌گیرد با گذشت زمان اضلاع ad' و bc' بیشتر و بیشتر کج میشوند. یعنی مایع تحت اثر تنش برشی قرار دارد که دائماً رو باز دیاد است.



شکل ۱۴-۱۲ جریان لایه‌ای مایع ویسکوزیته

برای اینکه حرکت ادامه یابد باید نیروی افقی بر لبه سمت راست دیواره بالائی و در نتیجه بر لبه بالائی مایع وارد شود. این نیرو می‌خواهد لایه‌های مایع و در نتیجه دیواره ساکن را بطرف راست حرکت درآورد. بنابراین بر دیواره ساکن نیز باید نیروی مساوی و مختلف جهت وارد شود تا بحال سکون باقی بماند. این دو نیرو در شکل ۱۴-۱۲ با حرف F نشان داده شده‌اند. هرگاه A سطح لایه مایعی باشد که این نیرو بر آن وارد میشود F/A تنش برشی مؤثر بر مایع است.

وقتی تنش برشی بر جسم جامدی اثر کند اثر تنش این است که در جسم جامد جایجائی (لغزش) با اندازه dd' ایجاد کند Strain برشی چنانکه قبلاً دیدیم عبارتست از: نسبت این جایجائی به عرض جسم و پائین تر از حد ارتجاع Strain متناسب با تنش مؤثر است. اما در مایع چنین نیست و Strain مادام که تنش بر مایع مؤثر است، ادامه مییابد و تجربه نشان میدهد که در این حال، تنش متناسب با نسبت تغییر Strain بزمان است. در شکل ۱۴-۱۲ در لحظه ای که سیال شکل $abcd'$ را دارد، تغییر بعد نسبی برابر $\frac{dd'}{ad}$ یا $\frac{dd'}{l}$ است و چون l ثابت است نسبت تغییرات Strain بزمان، ابراست با حاصل ضرب l در نسبت تغییر dd' بزمان اما نسبت تغییر dd' بزمان در حقیقت همان سرعت نقطه d یعنی v سرعت حرکت دیواره منحرف است بنابراین خواهیم داشت:

$$\text{نسبت تغییر Strain بزمان} = \frac{v}{l}$$

بنابر تعریف ضریب ویسکوزیته که آنرا باختصار ویسکوزیته نیز مینامند و با η نمایش

داده میشود عبارتست از نسبت $\frac{F}{A}$ به سرعت تغییر Strain برشی یعنی:

$$\eta = \frac{\text{تنش برشی}}{\text{سرعت تغییر Strain برشی}} = \frac{F/A}{v/l}$$

و یا:

$$F = \eta A \frac{v}{l} \quad (14-15)$$

مایعاتی مانند آب و کروزن که زود جاری میشوند، (یعنی با تنش کمی Strain آنها زیاد تغییر میکنند) ویسکوزیته نسبتاً کمی دارند. در حالی که در مایعات نظیر گلیسرین و ماسها برای تغییرات کم Strain تنش نسبتاً زیادی لازم است. پس ویسکوزیته آنها زیاد است. ویسکوزیته گازها چنانکه قبلاً گفته شد به مراتب از ویسکوزیته مایعات کمتر است. بطور کلی ویسکوزیته سیالات تابع دماست. در مایعات، با افزایش دما، ویسکوزیته کاهش مییابد و در گازها برعکس، افزایش دما، باعث افزایش ویسکوزیته میشود.

فرمول ۱۴-۱۵ در حالت خاصی صحیح است که سرعت لایهها متناسب افزایش فاصله از لایه ساکن افزایش یابد. نسبت تغییرات سرعت بر حسب فاصله را بنابر تعریف گرادیان

سرعت مینامند که در این حالت خاص برابر $\frac{v}{l}$ است. در حالت کلی گرادیان سرعت متشابه نیست و اندازه آن در هر نقطه عبارتست از $\frac{dv}{dy}$ که در آن dv تغییرات کم سرعت بین دو لایه بفاصله بسیار کم dy است (dy عمود بر امتداد حرکت سیال است). بنابراین صورت کلی فرمول ۱۴-۱۵ چنین است:

$$F = \eta A \frac{dv}{dy} \quad (14-16)$$

جدول ۱۴-۱ چند نمونه ضریب ویسکوزیته

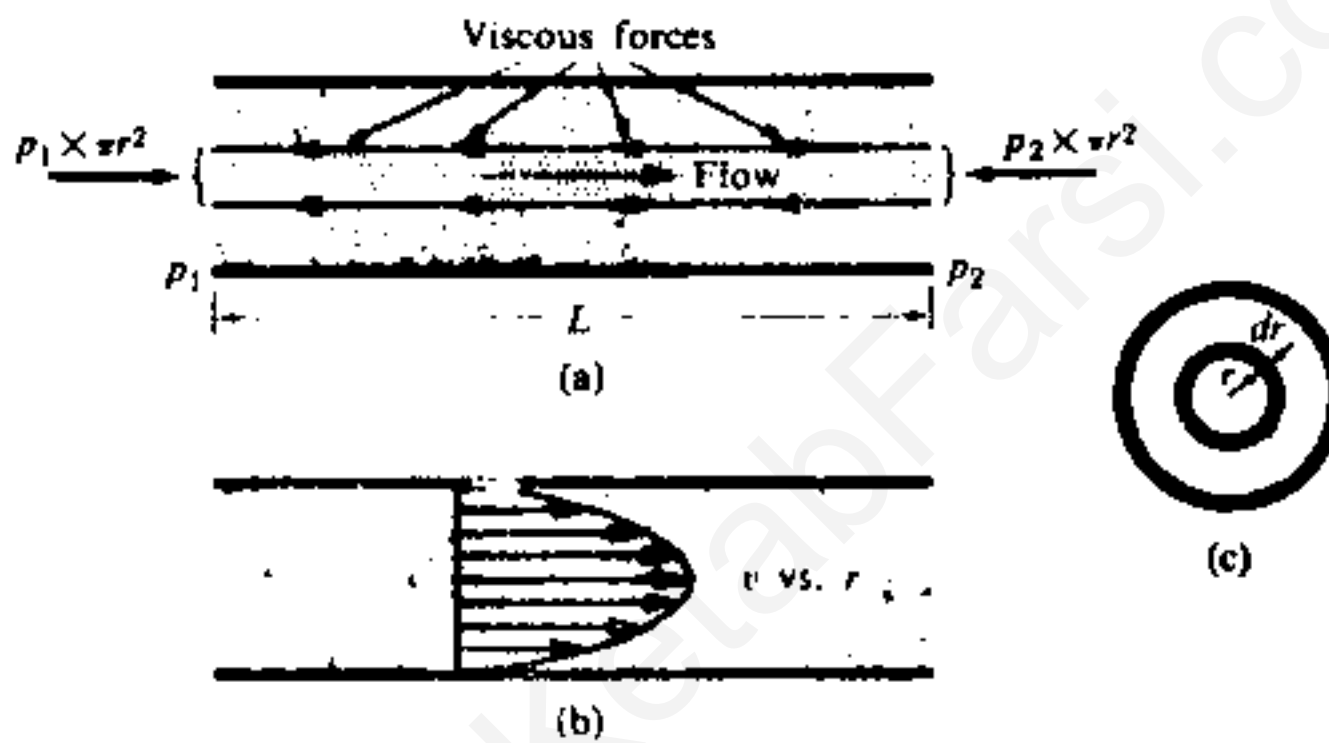
ویسکوزیته هوا بر حسب میکرو پواز	ویسکوزیته آب بر حسب سانتی پواز	ویسکوزیته کاسترول بر حسب پواز	دمایر حسب °C
۱۷۱	۱/۷۹۲	۵۳	۰
۱۸۱	۱/۰۰۵	۹/۸۶	۲۰
۱۹۰	۰/۶۵۶	۲/۳۱	۴۰
۲۰۰	۰/۴۶۹	۰/۸۰	۶۰
۲۰۹	۰/۳۵۷	۰/۶۰	۸۰
۲۱۸	۰/۲۸۴	۰/۱۲	۱۰۰

واحد ویسکوزیته در هر دستگاه برابر حاصلضرب واحدهای نیرو و طول تقسیم بر حاصلضرب واحدهای سرعت و سطح در آن دستگاه میباشد. پس در دستگاه cgs برابر $\frac{1 \text{ dyne} \cdot \text{cm}}{\text{cm}^2 \times \text{cm} / \text{sec}}$ است که برابر خواهد بود با: $1 \text{ dyne} \cdot \text{sec} / \text{cm}^2$ این واحد را یک پواز مینامند (با افتخار دانشمند فرانسوی پوازوی Poiseuille) ویسکوزیته‌های کم را بر حسب سانتی پواز (۲-۱۰ پواز) و میکرو پواز (۶-۱۰ پواز) می‌سنجند. جدول ۱۴-۱ ضرایب ویسکوزیته دومایع و هوا را در دماهای مختلف نشان میدهد.

۱۴-۶، قانون پوازوی

از آنچه درباره طبیعت ویسکوزیته بیان شد معلوم میشود که اثر ویسکوزیته در یک سیال در تمام نقاط یک سطح مقطع یکسان نیست. لایه خارجی بجدار مجرا چسبیده و سرعت آن

صفر است. دیواره لوله نیروئی در جهت مخالف حرکت بر لایه مجاور خود وارد می‌آورد. این لایه نیز بنوبه خود بر لایه مجاور نیروی مخالفی وارد آورده و این عمل در کلیه لایه‌ها تکرار می‌شود. هر گاه سرعت، خیلی زیاد نباشد، جریان آرام یا لایه‌ای (Laminar) است. سرعت این جریان در محور لوله ماکزیموم و در حدار لوله صفر است. فرض کنیم عده‌زیادی لوله کاغذی درون هم قرار گرفته و مجموعاً استوانه توپری از کاغذ را بوجود آورده باشند. چنانچه مالوله را در امتداد محور خود بیک طرف حرکت دهیم لوله وسطی بیشتر بیرون آمده و هر چه از لوله دورتر شویم لوله‌های کاغذ حرکت کمتری کرده‌اند. حرکت مایع در لوله‌ها نیز شبیه همین حرکت کاغذ است.



شکل ۱۳-۱۴ (a) نیروهای مؤثر بر یک لوله نازک در معرض آزمایش (b) توزیع سرعت در مایع ویسکوزی که از لوله عبور میکند.

قسمتی از لوله را که شعاع آن R و طول آن L است در نظر بگیرید و فرض کنید مایع ویسکوزی از داخل لوله عبور میکند. ضریب ویسکوزیته η و جریان، لایه‌ای فرض شود. (شکل ۱۳-۱۴). لوله نازکی از مایع بشعاع r و بضعامت dr را در نظر بگیرید. این لوله به حال تعادل است (با سرعت ثابت حرکت میکند) از یک طرف در اثر وجود اختلاف فشار نیروی محرکی بر مایع وارد می‌شود و از طرف دیگر در اثر وجود ویسکوزیته مؤثر بر حدار خارجی لوله، نیروی مقاوم در برابر حرکت بوجود می‌آید. نیروی مقاوم عبارتست از:

$$(p_1 - p_2) \pi r^2$$

و نیروی ویسکوزیته بنا بر فرمول ۱۴-۱۶ برابر است با:

$$-\eta A \frac{dv}{dt} = \eta \times 2\pi L r \times \frac{dv}{dr}$$