



به سطوح حذف‌کننده یا استخراج‌کننده برخورد کرده و با هم ترکیب میشوند و برای تشکیل قطرات بزرگ‌تر جمع شده که سپس در قسمت مایع در ته تفکیک‌گر، ته‌نشین می‌شوند. یک حذف‌کننده قطرات از نوع شبکه سیمی (Wire Mesh) درهم پیچیده شده‌ی از جنس فولاد زنگ نزن می‌تواند بالای ۹۹/۹٪ از مایعات را از جریان گاز، جدا سازد. حذف‌کننده‌های قطرات مخروطی (Cane Mist) می‌تواند در مناطقی استفاده شود که ماده جامد وارد شده در فاز گازی وجود دارد که ممکن است باعث مسدود شدن حذف‌کننده سیمی قطرات شود.

## ۲-۲-۱۰ انواع تفکیک‌گرها

عموماً سه نوع تفکیک‌گر از تولیدکنندگان تجهیزات صنایع نفت در دسترس هستند: تفکیک‌گرهای عمودی، افقی و کروی. تفکیک‌گرهای افقی بیشتر به دو دسته طبقه‌بندی می‌شوند: تک‌لوله و جفت‌لوله. هر نوعی از تفکیک‌گرها محدودیت‌ها و مزیت‌های ویژه‌ای دارد. انتخاب نوع تفکیک‌گر براساس عوامل متعددی از جمله خصوصیات جریان تولید که باید اعمال شود، موجود بودن فضای سطحی در سایت تأسیساتی، انتقال و هزینه است.

### ۱-۲-۲-۱۰ تفکیک‌گرهای عمودی (Vertical Separators)

شکل ۱-۱۰ یک تفکیک‌گر عمودی را نشان می‌دهد. بافل (تیغه) (Baffle) انحراف‌دهنده ورودی، یک قطعه ورودی گریز از مرکز است که جریان ورودی را به گردش در می‌آورد. این عمل بر قطرات مایع اعمال می‌شود که با یکدیگر بمانند و به ته تفکیک‌گر در امتداد دیواره‌ی جداساز به‌خاطر گرانش، سقوط کنند. محفظه سرج کافی در بخش ته‌نشینی جداساز عمودی در دسترس است تا لخته‌های مایع را بدون منتقل شدن به خروجی گاز کنترل کند. یک استخراج‌کننده یا حذف‌کننده‌ی قطرات نزدیک خروجی گاز امکان می‌دهد تا تقریباً تمام قطرات ورودی حذف شوند.

تفکیک‌گرهای عمودی اغلب برای فرآورش جریانهای چاه با نسبت گاز به نفت پایین تا متوسط و جریان‌های با قطرات نسبتاً بزرگ مایع، استفاده می‌شوند. آن‌ها لخته‌های بزرگ‌تری از مایع را بدون رفتن به خروجی گاز کنترل می‌کنند و عملیات کنترل سطح مایع، حیاتی تلقی نمی‌شود. تفکیک‌گرهای عمودی فضای سطحی کمتری را اشغال می‌کنند، که برای سایت‌های تأسیساتی



اهمیت ویژه ای دارد، نظیر آن‌هایی که بر روی سکوه‌های نفتی که در دریا قرار دارند که فضای محدودی در دسترس است. به خاطر فاصله عمودی زیاد بین سطح مایع و خروجی گاز، این فرصت محدود می‌شود که مایع در پایین تفکیک گر‌ها دوباره بالا آمده و در فاز گازی مجدداً تبخیر شود. با این وجود، به خاطر جریان رو به بالای طبیعی گاز در یک تفکیک گر عمودی در مقابل سقوط قطرات مایع، قطر مناسبی از تفکیک گر مورد نیاز است. جداسازهای عمودی برای نصب و حمل در مجموعه‌ای نصب شده بصورت Skid-mounted، خیلی (هزینه‌آور) هستند.

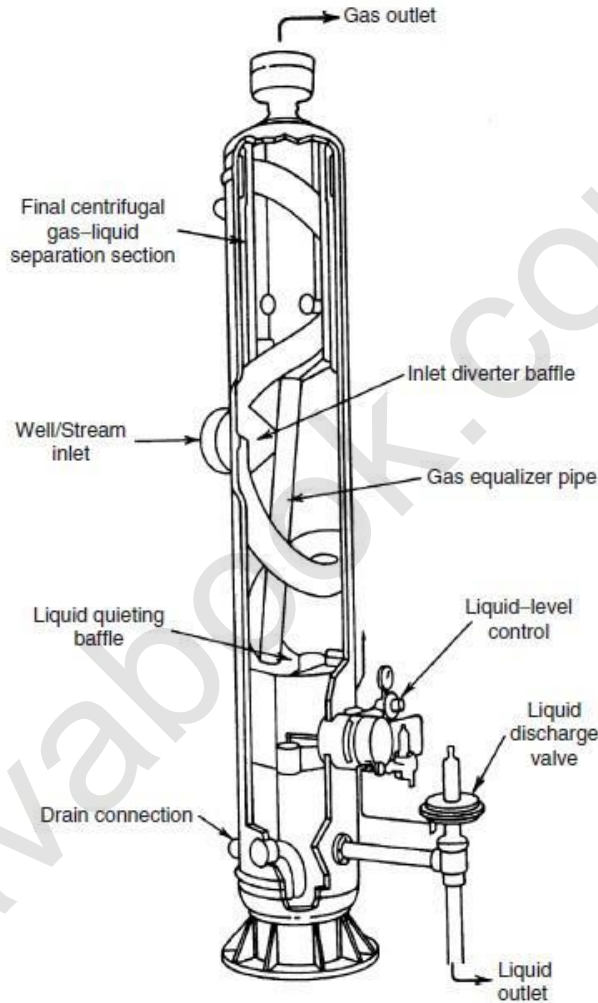
### ۲-۲-۱۰ تفکیک گرهای افقی (Horizontal Separators)

شکل ۲-۱۰ نمایی از یک تفکیک گر افقی را نشان می‌دهد. در تفکیک گرهای افقی، گاز بصورت افقی جریان می‌یابد در حالی که قطره‌های مایع (Liquid Droplet) به طرف سطح مایع می‌افتند. گاز مرطوب (Wet Gas) در سطح صفحه‌ی بافل جریان می‌یابد و یک لایه (فیلم) مایعی را تشکیل می‌دهد که از بخش مایع جداساز، به بیرون تخلیه می‌شود. بافل‌های زیادی جهت جداسازی مایع و گاز در تفکیک گر نیاز است. قرارگیری کنترل کننده سطح مایع در یک جداساز افقی نسبت به یک جداساز عمودی به خاطر فضای سرج (موجی) محدود، خیلی ضروری تر است.

جداسازهای افقی معمولاً به خاطر هزینه‌های پایین آنها، اولین انتخاب هستند. آن‌ها برای جریان‌های چاه با نسبت نفت و گاز بالا، جریان‌های چاه دارای کف (Foamy Oil)، یا جداسازهای مایع از مایع به طور وسیعی استفاده می‌شوند. تفکیک گرهای افقی به خاطر یک سطح مشترک زیاد گاز-مایع، دارای بافل‌های زیاد و دراز در قسمت جداسازی گازی دارند. تفکیک گرهای افقی برای نصب بصورت Skid-Mounted و سرویس و نگهداری آسان تر و راحت تر هستند و اتصالات لوله کشی کمی برای اتصالات میدانی نیاز دارد. تفکیک گرهای ویژه می‌تواند به راحتی در تجهیزات جداسازی مرحله‌ای برای به حداقل رساندن نیازها و شرایط فضایی قرار گیرند.



شکل ۳-۱۰ یک جداساز جفت‌لوله‌ای افقی ترکیبی از دو بخش لوله‌ای را نشان می‌دهد. بخش لوله فوقانی با صفحه‌های بافل پر می‌شود، گاز در آن به‌طور مستقیم جریان می‌یابد و در سرعت‌های بالاتر و مایع آزاد ورودی فوراً از لوله فوقانی به بخش لوله‌ای تحتانی تخلیه می‌شود.

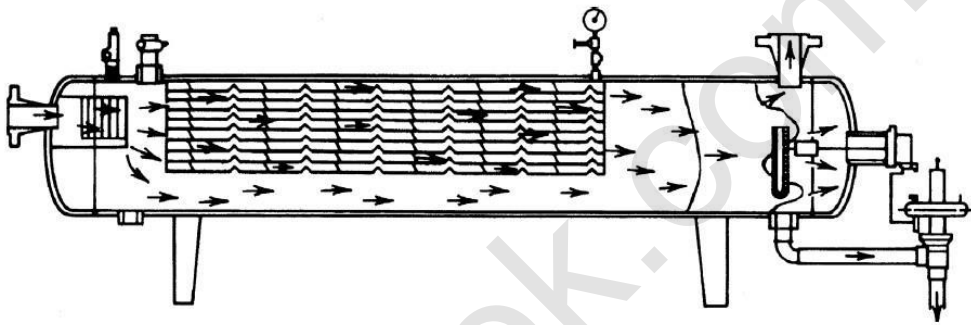


شکل ۱-۱۰: تفکیک‌گر عمودی

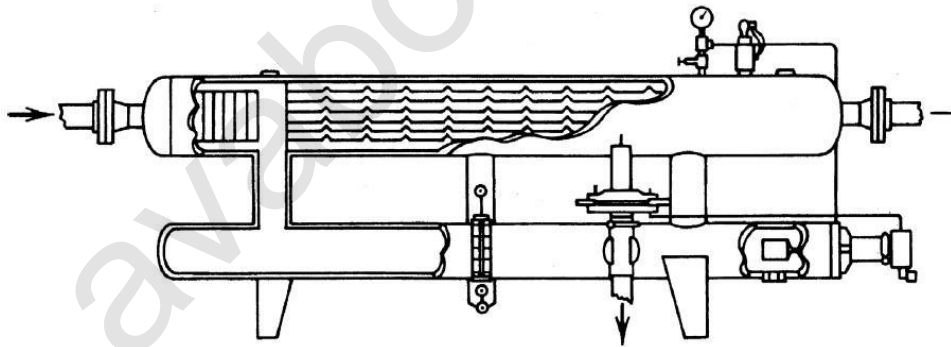
تفکیک‌گرهای جفت‌لوله‌ای افقی (Horizontal Double Pipe) همه ویژگی‌های طبیعی جداسازهای تک‌لوله‌ای افقی را به‌علاوه‌ی ظرفیت خیلی بیشتر مایع را دارند.



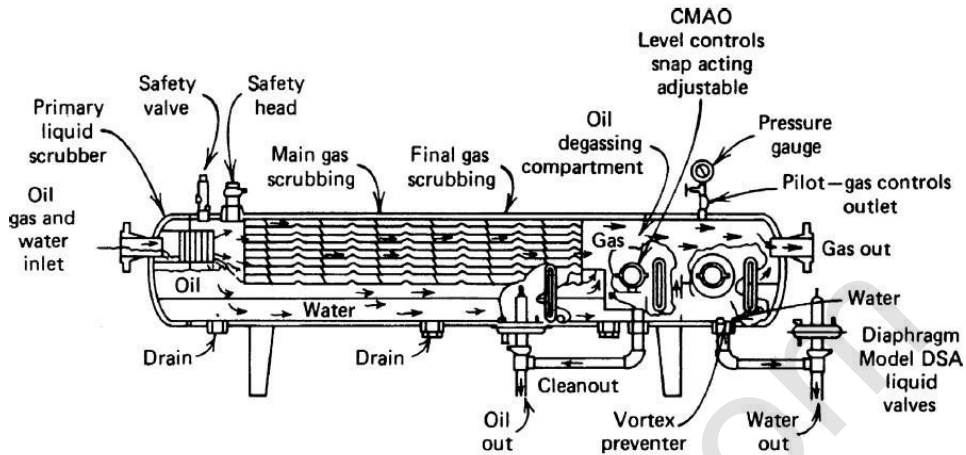
شکل ۴-۱۰ یک تفکیک‌گر سه فاز افقی گاز- نفت- آب را نشان می‌دهد. این نوع از جداساز عموماً برای عملیات چاه آزمایشی و در مواردی به کار می‌رود که آب آزاد به آسانی از نفت یا میعانات جدا شود. جداسازی سه فاز می‌تواند در هر نوعی از جداساز، انجام شود. این می‌تواند به وسیله نصب صفحات بافل داخلی ویژه‌ای برای ساخت یک نگهداری آب و یا سیفون آب (Water Siphon)، صورت گیرد. همچنین آن می‌تواند با استفاده از یک کنترل سطح مایع انجام شود. در عملیات سه فاز دو شیر از نوع (Dump Valve) مایع مورد نیاز است.



شکل ۲-۱۰: تفکیک‌گر افقی



شکل ۳-۱۰: تفکیک‌گر جفت لوله افقی



شکل ۴-۱۰: تفکیک‌گر سه‌فازی افقی

### ۳-۲-۱۰ تفکیک‌گرهای کروی (Spherical Separators)

یک تفکیک‌گر کروی در شکل ۵-۱۰ نشان داده می‌شود. جداسازهای کروی تجهیزاتی ارزان قیمت و وسایل فشرده‌ای (جمع‌وجور) از متعلقات جداسازی را ارائه می‌دهند. به‌خاطر وضعیت ساخت و طراحی جمع و جور آن‌ها، این نوع از تفکیک‌گرها یک فضای سرچ (موجی) و بخش ته‌نشینی مایع خیلی محدودی دارند. همچنین، قرارگیری و عملیات کنترل سطح مایع در این نوع از جداسازها خیلی حیاتی است.

### ۳-۲-۱۰ عوامل موثر بر جداسازی

کارایی جداسازی به‌وسیله اندازه‌ی جداساز تعیین می‌شود. برای یک جداساز معین، عواملی که بر جداسازی فازهای گاز و مایع تأثیر می‌گذارند عبارتند از: فشار عملیاتی تفکیک‌گر، دمای عملیاتی جداساز و ترکیب جریان سیال. تغییرات در هر یک از این عوامل بالا، مقادیر گاز و مایع خروجی از جداساز را تغییر می‌دهد. افزایش در فشار عملیاتی یا کاهش در دمای عملیاتی به‌طور کلی مایع پوشش داده شده در یک جداساز را افزایش می‌دهد. با این وجود، اغلب برای سیستم‌های گاز میعانی درست نیست به‌طوری که یک فشار بهینه می‌تواند وجود داشته باشد که نتیجه حداکثر حجم فاز مایع است. شبیه‌سازی کامپیوتری (محاسبات تبخیر آنی Flash Vaporization) از رفتار فازی جریان چاه به طراح امکان می‌دهد که دما و فشار مطلوب



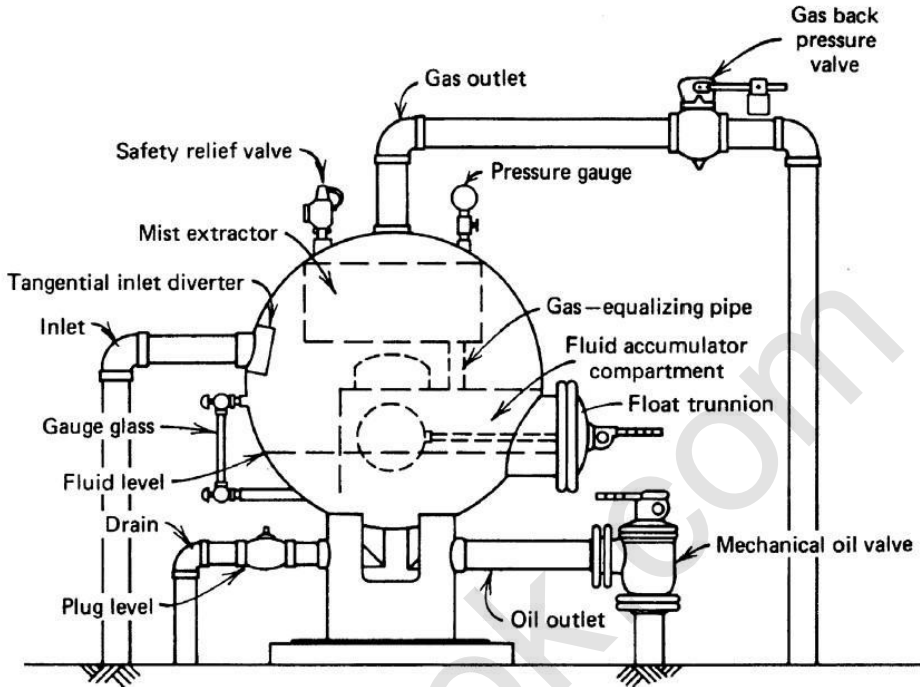
را پیدا کند به گونه‌ای که یک جداساز باید تحت این شرایط عمل کند تا حداکثر بازیابی مایع را ارائه دهد (فصل هجدهم را مشاهده کنید). با این وجود، اغلب این عملی نیست که در نقطه بهینه عمل نماید. به‌خاطر این است که افت‌های بخار سیستم ذخیره ممکن است تحت این شرایط بهینه بسیار زیاد باشد.

در تجهیزات جداسازی میدانی، اپراتورها تمایل دارند شرایط مطلوبی را برای جداسازی به منظور به حداکثر رساندن بازدهی، تعیین کنند. عموماً به‌خاطر این‌که تولید هیدروکربن مایع (میعان) خیلی با ارزش‌تر از گاز است، (بازیابی) مایع زیاد اغلب مطلوب است که باعث می‌شود آن بتواند در سیستم ذخیره‌ای موجود کنترل شود. اپراتور می‌تواند فشار عملیاتی را تا حدی با استفاده از شیرهای فشار برگشتی کنترل کند. با این وجود، شرایط مورد نیاز خط لوله برای میزان Btu گاز هم‌چنین باید به‌عنوان عاملی موثر بر عملیات جداسازی مدنظر قرار گیرد. معمولاً غیرعملی است که سعی شود دمای عملیاتی یک جداساز را بدون اضافه کردن تجهیزات سردسازی مکانیکی گران‌قیمت، پایین آورد. با این وجود، یک گرمکن غیرمستقیم می‌تواند برای گرم کردن گاز قبل از کاهش فشار برای فشار خط لوله در یک چوک، استفاده شود. این غالباً برای چاه‌های با فشار بالا به‌کار گرفته می‌شود. به‌وسیله عملیات دقیق این هیت‌ر غیرمستقیم، اپراتور می‌تواند از حرارت‌دهی بیش از حد جریان گازی، پیش از چوک، جلوگیری کند. این به‌طور معکوس بر دمای جریان پایین‌دستی تفکیک‌گر تاثیر می‌گذارد.

#### ۴-۲-۱۰ انتخاب تفکیک‌گر (Selection of Separator)

مهندسان نفت عموماً طراحی همراه با جزئیات جداسازها را انجام نمی‌دهند. بلکه انتخاب جداسازهای مناسب برای عملیات فرآورش نفت از فهرست محصولات تولیدکنندگان، را انجام می‌دهند.

این بخش نشان می‌دهد که چگونه ویژگی‌های جداساز باید براساس شرایط جریان چاه انتخاب شود.



شکل ۵-۱۰: تفکیک گر کروی فشار پایین (Sivalls, ۱۹۷۷)

### ۱-۴-۲-۱۰ ظرفیت گازی (Gas Capacity)

معادلات تجربی زیر به وسیله Souders-Brown ارائه شده که به‌طور وسیعی برای محاسبه ظرفیت گازی جداسازهای گاز - نفت استفاده می‌شوند:

$$v = K \sqrt{\frac{\rho_L - \rho_g}{\rho_g}} \quad (10-1)$$

و

$$q = A.v \quad (10-2)$$

در صورتی که

$A$ : کل سطح مقطع جداساز،  $\text{ft}^2$ .

$V$ : سرعت ظاهری گاز بر اساس کل سطح مقطع  $A$ ،  $\text{ft}/\text{sec}$ .

$Q$ : دبی جریان گاز در شرایط عملیاتی،  $\text{ft}^3/\text{sec}$ .

$\rho_L$ : چگالی مایع در شرایط عملیاتی،  $\text{lb}/\text{ft}^3$ .



$\rho_g$ : چگالی گاز در شرایط عملیاتی، lb/ft<sup>3</sup>.

$K$ : فاکتور تجربی.

جدول ۱-۱۰ مقادیر  $K$  را برای انواع متفاوتی از تفکیک گرها را نشان می‌دهد. همچنین در این جدول مقادیر  $K$  مورد استفاده برای طراحی‌های دیگر نظیر جداسازهای بخار و برج‌های سینی-دار (Trayed Towers) در واحدهای دی‌هیدراته (Dehydration) یا شیرین‌سازی گاز (Sweetening Gas) فهرست شده است.

با جایگزینی معادله (۱-۱۰) در معادله (۲-۱۰) و به‌کارگیری قانون گاز حقیقی چنین نتیجه می‌دهد:

$$q_{st} = \frac{2.4 D^3 K \times p}{z(T + 460)} \sqrt{\frac{\rho_L - \rho_g}{\rho_g}} \quad (10-3)$$

در صورتی که

$q_{st}$ : ظرفیت گاز در شرایط استاندارد، MMscfd

$D$ : قطر داخلی مخزن، ft

$P$ : فشار عملیاتی، psia

$T$ : دمای عملیاتی، °F

$Z$ : ضریب تراکم‌پذیری گاز

باید توجه داشت که معادله (۳-۱۰) تجربی است. اختلاف ارتفاع در جداسازهای عمودی و اختلاف‌های طولی در جداسازهای افقی، ملاحظه نشده است. تجربه میدانی نشان داده است که ظرفیت گاز اضافی می‌تواند به‌وسیله‌ی افزایش ارتفاع جداسازهای عمودی و طول جداسازهای افقی، به‌دست آید. چارت‌های جداساز ارائه شده توسط (Ikoku, ۱۹۸۴; Sivalls, ۱۹۹۷) مقادیر واقعی‌تری برای ظرفیت گازی جداسازها ارائه می‌دهند. به‌علاوه، برای مخازن افقی تک‌لوله‌ای، تصحیحاتی باید برای مقادیر مایع در ته جداساز صورت گیرد. اگرچه نیمه‌ی پر از مایع بیشتر یا کمتری برای جداسازهای افقی تک‌لوله‌ای است، اما پایین آوردن سطح مایع برای افزایش فضای گاز موجود در مخزن می‌تواند ظرفیت گازی را افزایش دهد.