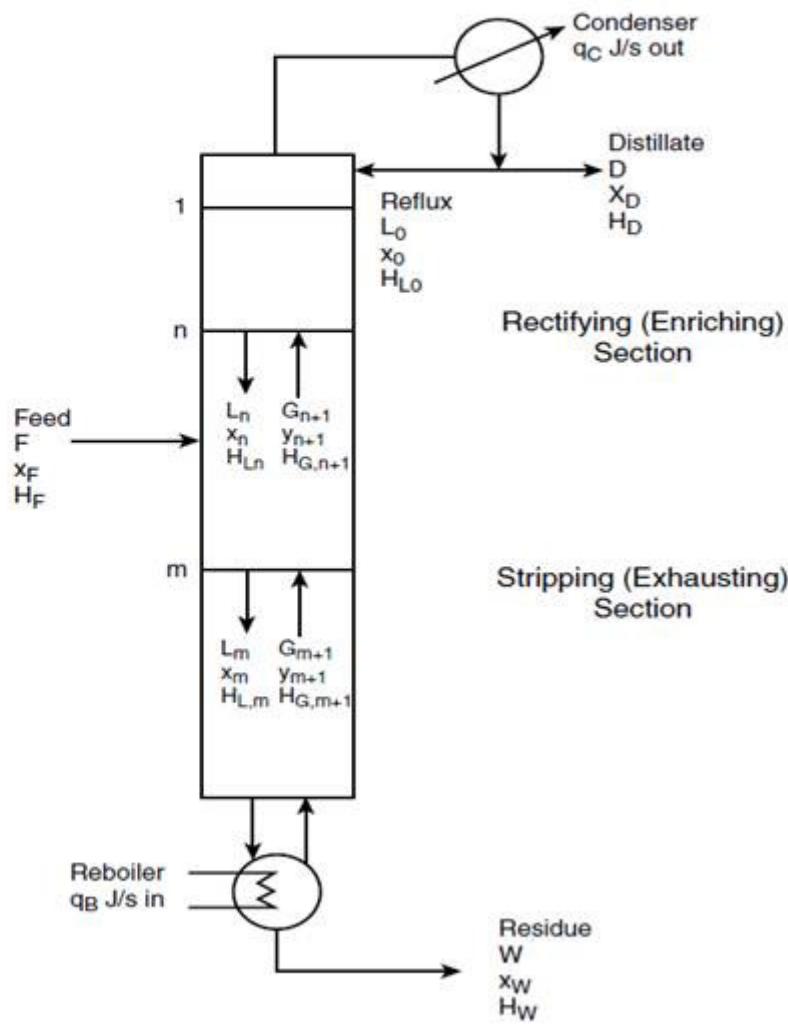


۳-۵-۱ - عملیات تقطیر پیوسته



شکل(۱۷-۱): نمای کلی یک برج تقطیر پیوسته

- در قسمت بالای یک برج تقطیر (بالاتر از محل ورود خوراک)، اجزای غیرفرار از فاز گاز به فاز مایع منتقل می‌شوند، به همین دلیل به قسمت بالای برج، بخش جذب یا غنی‌سازی (*Enriching Section*) گفته می‌شود، از آنجاییکه در این قسمت فاز بخار از جزء فرار غنی می‌شود.
- در قسمت پایین برج(پایین خوراک)، اجزای فرار از فاز مایع به فاز گاز منتقل می‌شوند و به این قسمت، بخش دفع یا عاری‌سازی (*Stripping Section*) گفته می‌شود، زیرا که فاز بخار از جزء فرار عاری می‌گردد.
- در داخل برج تقطیر، کلیه جریانهای بخار در نقطه شبنم و جریانهای مایع در نقطه حباب قرار دارند.
- همچنین بیشترین دما مربوط به پایین برج و کمترین دما مربوط به بالای برج می‌باشد.
- به محصول خروجی از بالای برج، محصول مقتدر (*Distillate*) و به محصول پایین برج، محصول باقیمانده یا پسماند (*Residue*) گفته می‌شود.
- محصول مقتدر غنی از جزء فرار و محصول پسماند غنی از جزء غیرفرار می‌باشد. بخشی از جریان خروجی از بالای برج در یک کندانسور می‌یابد و به برج برگشت داده می‌شود، به این جریان، جریان برگشتی (*Reflux*) گفته می‌شود. محصول مقتدر ممکن است به حالت مایع، بخار و یا مخلوطی از هر دو باشد ولی جریان برگشتی (*Reflux*) باید به صورت مایع باشد. جریان برگشتی باعث خلوص بیشتر محصول در بالای برج می‌شود

➤ محاسبات برج معمولاً با شماره‌گذاری سینی‌ها از بالا به پایین انجام می‌گیرد.

در این درس، برای بررسی مسائل برج تقطیر، علائم زیر در نظر گرفته شده است:

y : کسر مولی جزء فرار در فاز بخار

x : کسر مولی جزء فرار در فاز مایع

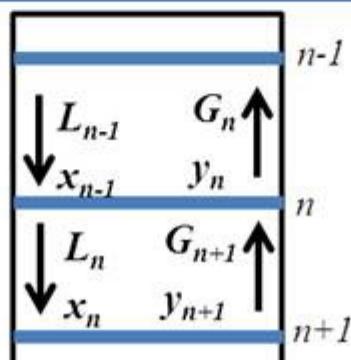
G : شدت جریان مولی بخار (*mole/time*)

L : شدت جریان مولی مایع (*mole/time*)

F : شدت جریان مولی خوراک که می‌تواند به صورت مایع یا بخار یا دوفازی باشد. (*mole/time*).

با توجه به اینکه نامگذاری از بالا به پایین انجام می‌شود، بالای سینی n ام، سینی $(n-1)$ ام و پایین آن سینی

$(n+1)$ ام قرار دارد.



شکل(۱۸-۱): نامگذاری علائم برای سینی‌های برج تقطیر

در طراحی برج‌های تقطیر سینی‌دار، معلومات و مجھولات عبارتند از:

معلومات	مجھولات
F : شدت جریان خوراک	D : شدت جریان محصول مقطر
z : غلظت خوراک	W : شدت جریان محصول باقیمانده
H_F : حالت ترمودینامیکی خوراک	D_T : قطر برج
داده‌های تعادلی	H_T : ارتفاع برج
x_D : خلوص محصول مقطر	N_T : تعداد مراحل (سینی‌ها)
x_W : خلوص محصول باقیمانده	N_F : محل سینی خوراک
R : نسبت جریان برگشتی	Q_c : بار حرارتی کندانسور
	Q_b : بار حرارتی ریبویلر

۱-۵-۳-۱- موازنۀ جرم برای محاسبه دبی و خلوص محصولات در برج تقطیر

$$F = D + W$$

$$F_{Z_f} = D x_D + W x_W$$

۱-۵-۳-۲- محاسبه بار حرارتی کندانسور (Q_C)

بخار خروجی از بالای برج هنگامی که وارد کندانسور می‌شود، ممکن است به طور کامل یا جزئی به مایع تبدیل شود، در قسمت بالای برج، جریانی که از کندانسور خارج می‌شود، به دو بخش تقسیم می‌شود، قسمتی به عنوان محصول قطره‌گرفته می‌شود که می‌تواند بر حسب نوع کندانسور، به صورت مایع یا بخار باشد، قسمت دیگر آن جریان برگشتی نامیده می‌شود که همیشه به صورت مایع است.

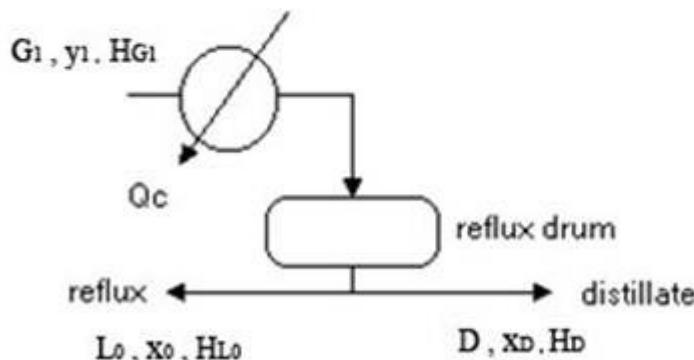
یک پارامتر بسیار مهم در محاسبات برج تقطیر، **نسبت جریان برگشتی یا رفلکس** می‌باشد که به صورت "نسبت مولی جریان برگشتی به محصول قطر خروجی" تعریف می‌شود:

$$R = \frac{L_0}{D}$$

به طور کلی کندانسورها به دو دسته تقسیم می‌شوند:

1. کندانسور کامل (*Total Condenser*)
2. کندانسور جزئی یا پاره‌ای (*Partial Condenser*)

الف) محاسبه بار حرارتی کندانسور کامل (Q_c):



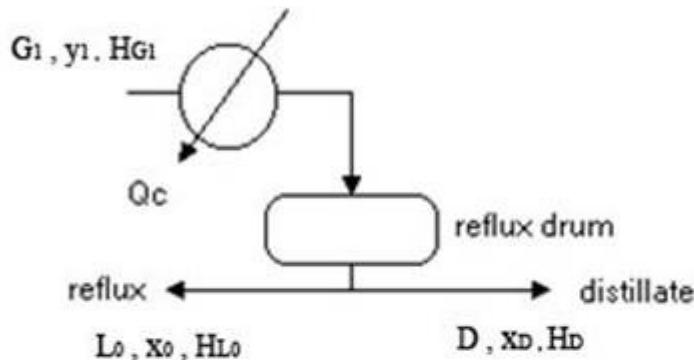
شکل (۱۹-۱): کندانسور کامل

در این نوع کندانسور تمام بخار ورودی به کندانسور به مایع تبدیل شده و بنابراین محصول مقطر و جریان برگشتی هر دو به صورت مایع بوده و دارای آنتالپی یکسانی می‌باشند،

$$H_{L_0} = H_D$$

یعنی: $H_{L_0} = H_D$ همچنین ترکیب درصد اجزاء در بخار ورودی به کندانسور، محصول مقطر و جریان برگشتی یکسان خواهند بود $(y_I = x_D = x_0)$.

موازنی جرم کلی حول کندانسور:



$$G_1 = D + L_0 = D + RD = D(R + 1)$$

موازنی انرژی برای کندانسور:

$$G_1 H_{G_1} = D H_D + L_0 H_{L_0} + Q_c$$

$$D(R + 1)H_{G_1} = RDH_{L_0} + Q_c + DH_D \quad (H_D = H_{L_0})$$

$$D(R + 1)H_{G_1} = RDH_{L_0} + Q_c + DH_{L_0}$$

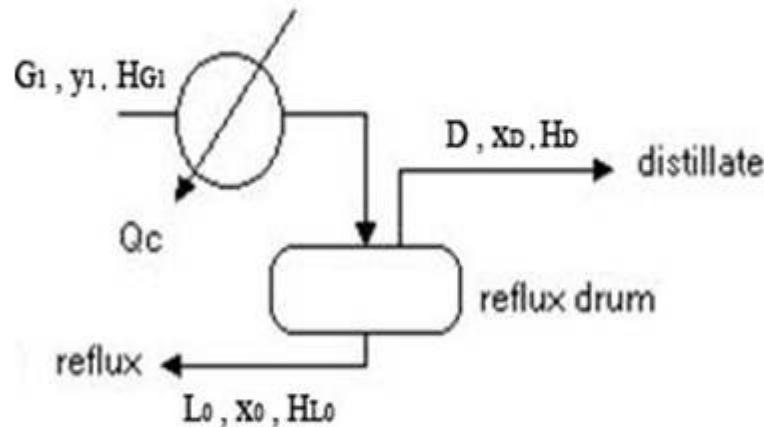
$$D(R + 1)H_{G_1} = D(R + 1)H_{L_0} + Q_c$$

در نتیجه بار حرارتی برای کندانسور کامل برابر است با:

$$Q_c = D(R + 1)(H_{G_1} - H_{L_0}) = D(R + 1)\lambda$$

ب) محاسبه بار حرارتی کندانسور جزئی (Q_c):

در این نوع کندانسور، در اثر سرمایش بخار ورودی به کندانسور بخشی از آن مایع شده و بخشی از آن به صورت بخار باقی می‌ماند. قسمت مایع شده‌ی جریان ورودی به کندانسور به صورت جریان برگشتی به برج فرستاده می‌شود و بخار باقی‌مانده به عنوان محصول تقطیر از کندانسور خارج می‌گردد. در این حالت، جریان مایع برگشتی با محصول مقطر خروجی از کندانسور در حال تعادل می‌باشد، یعنی اگر کندانسور جزئی یک مرحله تعادلی به شمار می‌آید ولی کندانسور کامل اینگونه نیست. در کندانسور جزئی آنتالپی محصول مقطر و بخار ورودی به کندانسور یکسان می‌باشند، یعنی $H_D = H_{G_1}$ است.



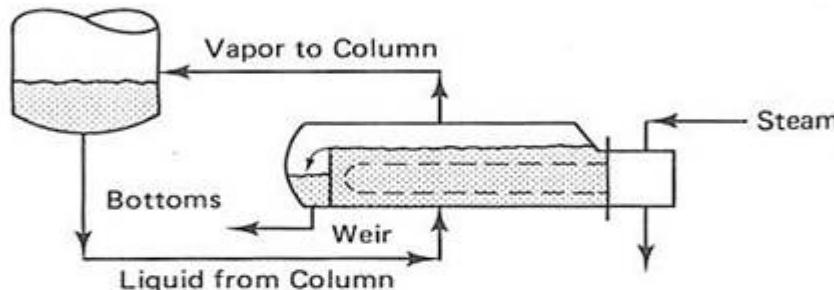
شکل (۱۰-۲۰): کندانسور جزئی

$$Q_c = RD(H_{G_1} - H_{L_0}) = \lambda RD$$

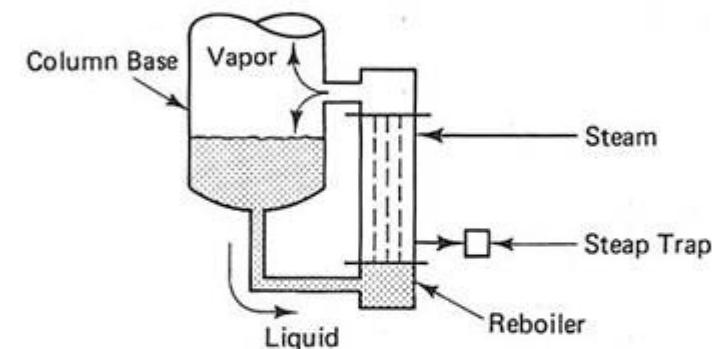
بار حرارتی برای کندانسور جزئی برابر است با:

۱-۴-۳-۳- محاسبه بار حرارتی ریبویلر (Q_B)

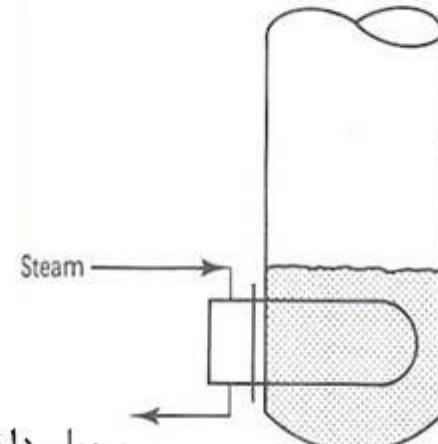
مبدل های حرارتی لازم جهت انتقال گرما و تولید بخار در پایین برج تقطیر به اشكال مختلفی نصب می شوند



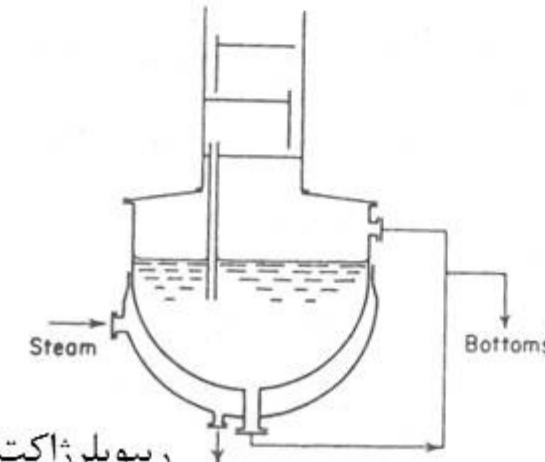
ریبویلر کتری



ترموسیفون های حرارتی



ریبویلر داخلی



ریبویلر زاکت دار

اگر فرض شود که برج تقطیر دارای خوراک ورودی، کندانسور کامل و یک ریبویلر باشد،

$$FH_F + Q_B = DH_D + WH_W + Q_C$$

در نتیجه بار حرارتی ریبویلر برابر است با:

$$Q_B = DH_D + WH_W + Q_C - FH_F$$

ذکر این نکته ضروری است که در محاسبه بار حرارتی کندانسور و ریبویلر، از اتلاف حرارتی سیستم صرف نظر شده است

۱-۵-۴-۳- محاسبه ارتفاع برج تقطیر

$$(فاصله بین سینی‌ها) \times (\text{تعداد سینی‌های مورد نیاز}) = \text{ارتفاع برج}$$

در محاسبات مربوط به تعیین تعداد سینی‌های برج تقطیر فرض می‌شود که سینی‌ها ایده‌آل هستند و جریان‌های مایع و بخار خروجی از هر سینی با یکدیگر در تعادل می‌باشند.

در بحث حاضر دو روش برای تعیین تعداد سینی‌های برج تقطیر سینی‌دار ارائه شده است، این روش‌ها عبارتند از:

۱. روش مک‌کیب-تیلی (McCabe-Thiele Method)

۲. روش پانچون ساواریت (Ponchon Savarit Method)

۱-۵-۳-۴-۱- روشنکیب - تیلی برای محاسبه تعداد سینی‌ها

روشنکیب - تیلی، روشی ساده، دارای حجم محاسبات پایین و تقریبی بوده و با اینکه از دقت کمتری برخوردار است ولی بسیار مفید می‌باشد، در این روش تنها به داده‌های تعادلی $u-x$ نیاز است. دقت این روش هنگامی که در برج اتلاف حرارتی وجود داشته باشد و یا اختلاف گرمای انحلال اجزاء زیاد باشد، کاهش می‌یابد. برای استفاده از این روش باید فرضیات ساده-کننده‌ی زیر در نظر گرفته می‌شود:

۱) مهمترین فرض در این روش این است که شدت مولی جریان‌های مولی فاز بخار و مایع در بخش بالای برج با یکدیگر برابر و در بخش پایین برج نیز باهم برابر می‌باشند. یعنی در بخش بالای برج دبی بخار و نیز دبی مایع برای تمامی سینی‌ها یکسان و ثابت می‌باشد، در پایین برج نیز این فرض صادق است، اما دبی بخار در بخش پایین و بالا و نیز دبی مایع در بخش بالا و پایین متفاوت از هم می‌باشند، اما دبی بخار و نیز دبی مایع در هر بخش برای تمامی سینی‌ها مقدار ثابت و مشخصی دارد و در طول آن بخش تغییری در دبی مایع یا بخار به وجود نمی‌آید. به این حالت، اصل سرریزش و تبخیر با مول‌های مساوی و ثابت ریزش مایع از این سینی‌ها نیز یکدیگر برابرند.

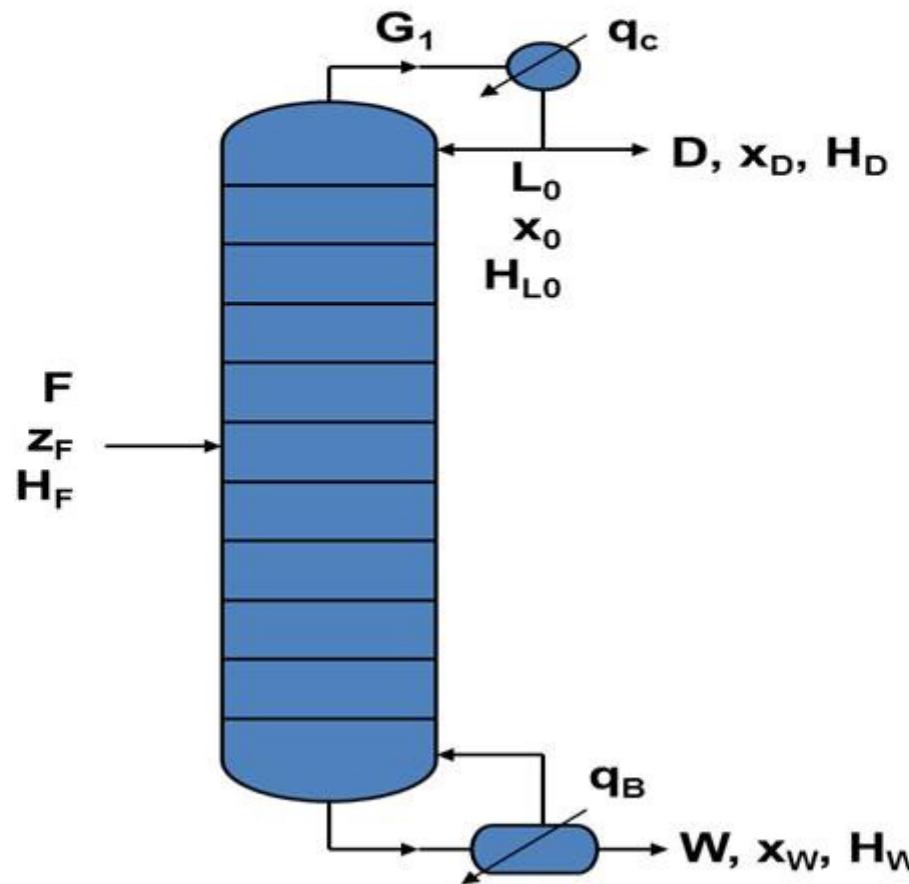
۲) گرمای نهان تبخیر مولی هر یک از اجزاء برابر است.

۳) از گرمای انحلال فاز مایع می‌توان صرف نظر کرد (فاز مایع محلول ایده‌آل در نظر گرفته می‌شود).

۴) تمامی جریان‌های مایع در دمای حباب و تمامی جریان‌های بخار در دمای شبنم قرار دارند (تمام جریان‌های بخار و مایع به صورت اشباع می‌باشند).

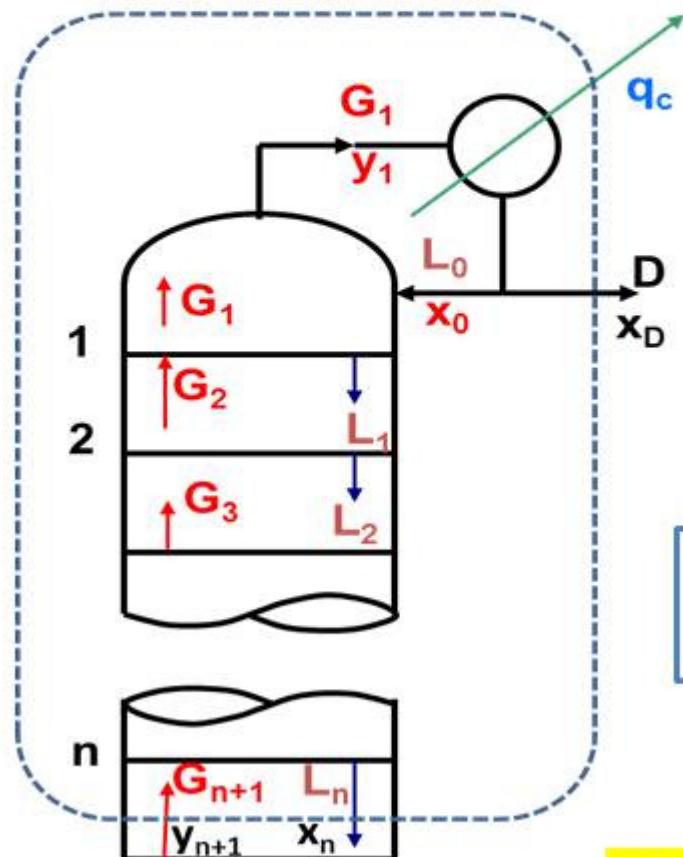
۵) دیواره برج با محیط اطراف تبادل انرژی ندارد (اتلاف حرارتی بسیار ناچیز است).

ابتدا این روش برای یک برج تقطیر ساده با یک جریان خوراک و دارای کندانسور کامل ارائه می‌شود،



Rectifying Section Operating Line

معادله خط عملیاتی بالای برج یا بخش غنی‌سازی (ROL)



کندانسور کامل

$$y_1 = x_D = x_0$$

با توجه به اصل سرریزش و تبخیر با مول‌های مساوی و ثابت برای روش مک‌کیب - تیلی، میزان مول مایعی که در واحد زمان از هر سینی رو به پایین سرازیر می‌شود (L) و میزان مول بخاری که در واحد زمان از هر سینی رو به بالا می‌رود (G)، مقادیر ثابتی هستند:

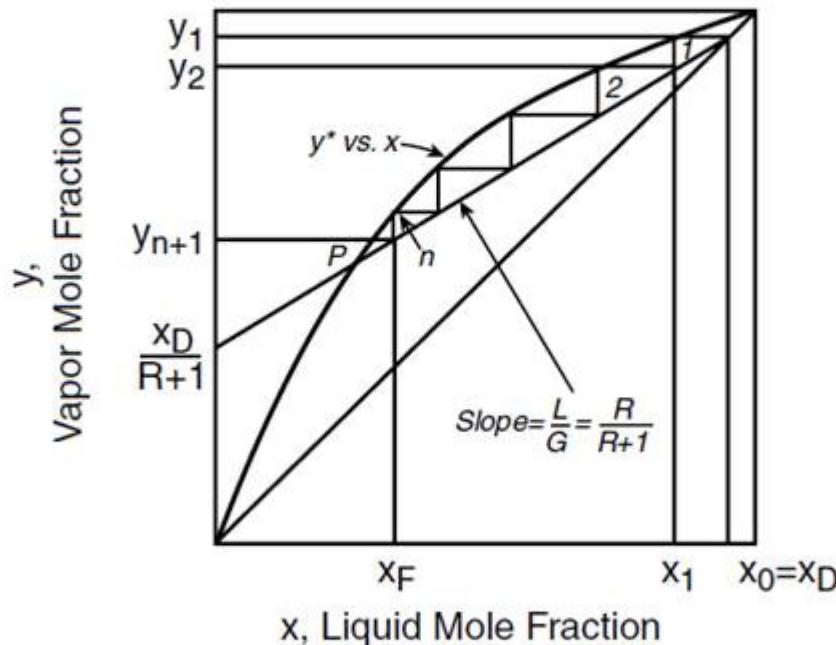
$$\begin{aligned} L_0 &= L_1 = L_2 = \dots = L_{n-1} = L_n = L \\ G_1 &= G_2 = G_3 = \dots = G_n = G_{n+1} = G \end{aligned}$$

موازنی‌های جرم کلی و جزئی برای جزء فرار در قسمت بالای برج برای سینی n ام به صورت زیر نوشته می‌شود:

$$G_{n+1} = L_n + D \Rightarrow G = L + D$$

$$G_{n+1}y_{n+1} = L_n x_n + D x_D \Rightarrow G y_{n+1} = L x_n + D x_D$$

با تقسیم طرفین رابطه بر G , معادله خط عملیاتی برای قسمت بالای برج به دست می‌آید که مکان هندسی ترکیب درصد جزء فرار در فازهای بخار و مایع در هر نقطه در بالای برج می‌باشد



$$y_{n+1} = \frac{L}{G} x_n + \frac{D x_D}{G}$$

$$L_0 = L = RD$$

$$G_1 = G = (R+1)D$$

$$y_{n+1} = \frac{RD}{(R+1)D} x_n + \frac{D x_D}{(R+1)D}$$

$$y_{n+1} = \frac{R}{R+1} x_n + \frac{x_D}{R+1}$$

شکل (۱-۲۴): خط عملیاتی مربوط به بخش بالای برج

رابطه فوق، معادله خط عملیاتی بالای برج (*ROL*) می‌باشد که در نمودار x - y ، دارای شیب $\frac{R}{R+1}$ و عرض از مبدأ $\frac{x_D}{R+1}$ می‌باشد. در شکل (۱-۲۴)، خط عملیاتی *ROL* در نمودار x - y رسم شده است.

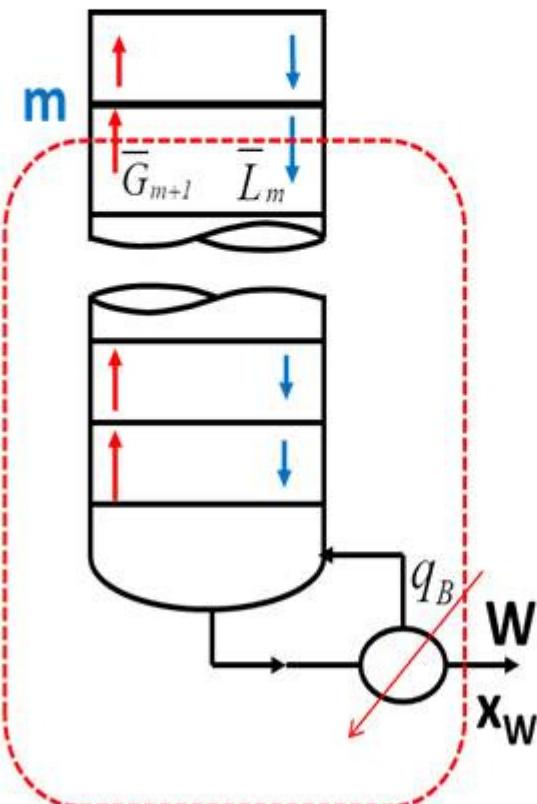
Stripping Section Operating Line

معادله خط عملیاتی پایین برج یا بخش عاری‌سازی (SOL)

- فرض می‌شود که سینی‌ها ایده‌آل هستند و شدت جریان‌های بخار و مایع در تمام سینی‌های موجود در این قسمت مقداری ثابت است. ولی این مقادیر الزاماً با شدت جریان‌های بخار و مایع بخش غنی‌سازی برابر نیست.

$$\bar{L}_{m-1} = \bar{L}_m = \bar{L}_{m+1} = \dots = \bar{L}$$

$$\bar{G}_m = \bar{G}_{m+1} = \bar{G}_{m+2} = \dots = \bar{G}$$



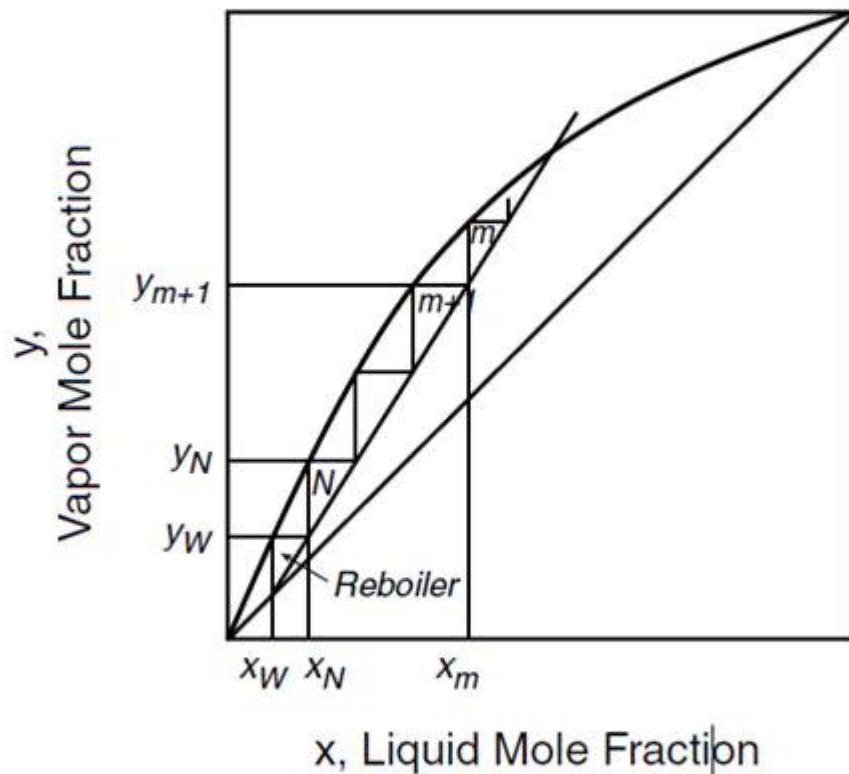
- موازندهای کلی و جزئی جرم برای جزء فرار در قسمت پایین برج برای سینی n به صورت زیر نوشته می‌شود:

$$\bar{L}_m = \bar{G}_{m+1} + W$$

$$\bar{L}_m x_m = \bar{G}_{m+1} y_{m+1} + W x_w \Rightarrow \bar{L} x_m = \bar{G} y_{m+1} + W x_w$$

$$y_{m+1} = \frac{\bar{L}}{\bar{G}} x_m - \frac{W x_w}{\bar{G}}$$

- رابطه فوق، معادله خط عملیاتی پایین برج (SOL) می‌باشد، که مکان هندسی ترکیب درصد جزء فرار در فازهای بخار و مایع در هر نقطه در پایین برج می‌باشد.



شکل (۱-۲۶): خط عملیاتی مربوط به بخش پایین برج

► مشاهده می‌گردد معادله خط SOL ، از نقطه با $x = y = x_W$ نمودار قطر برا واقع استفاده از روش پلکانی بین خط عملیاتی SOL و منحنی تعادلی می‌توان تعداد مراحل تعادلی را در قسمت بالای برج بدست آورد.

► اگر بخار خروجی از ریبویلر با محصول پسماند در تعادل باشد اولین پله(از پایین) در ترسیمات پلکانی نشان‌دهنده ریبویلر خواهد بود.

► اگر خطوط عملیاتی بالا و پایین برج در روی نمودار $y-x$ رسم شوند، هم‌دیگر را در نقطه‌ای قطع می‌کنند که محل ورود خوراک به داخل برج می‌باشد. پس برای خوراک ورودی به برج، به توجه به حالت آن (مایع، بخار یا دوفازی)، نیز یک معادله خط وجود دارد که در ادامه مورد بحث قرار می‌گیرد.