



شرکت ساری پویا  
SARI PUYA CO.

# شرکت ساری پویا

سازنده انواع چیلرهاي جذبي

## DOUBLE EFFECT STEAM FIRED

ABSORPTION CHILLERS 100 to 1400 TR



چیلر جذبی دو مرحله ای بخار ۱۰۰ الی ۱۴۰۰ تن تبخیر

# SARI PUYA CO.

Manufacturer of all kinds of Absorption Chillers



DQS German Registrar for Management System  
ISO 9001: 2008 Design, Manufacture  
and After Sales Services Registration No: 263391

## PREAMBLE

Considering the importance of optimization of the utilization of different sources of energy (fossil fuels, solar energy and waste energy) and omission of the unfriendly sources to the environment stemming from the refrigeration systems, which were one time considered insignificant, but nowadays, they are even threatening seriously the life of human being on the earth and the earth herself such as CFC & HCFC and noise pollution and global warming, the advantages of Lithium Bromide-water absorption chillers, against the other type of refrigeration systems, is increasingly obvious and apparent. That is the reason why the development of this kind of chillers growing in the industrial sector so rapidly and a lot of famous and competent companies are concentrating on the developing new products in this field.

However, in the refrigeration system based on above kind of absorption system, the increase of COP has had essential importance, from point of views of both clients and manufacturers.

In this field, the steam fired double effect absorption chillers, with the COP equal to 1.2 has a lot of positive aspects, considering the saving of thermal energy.

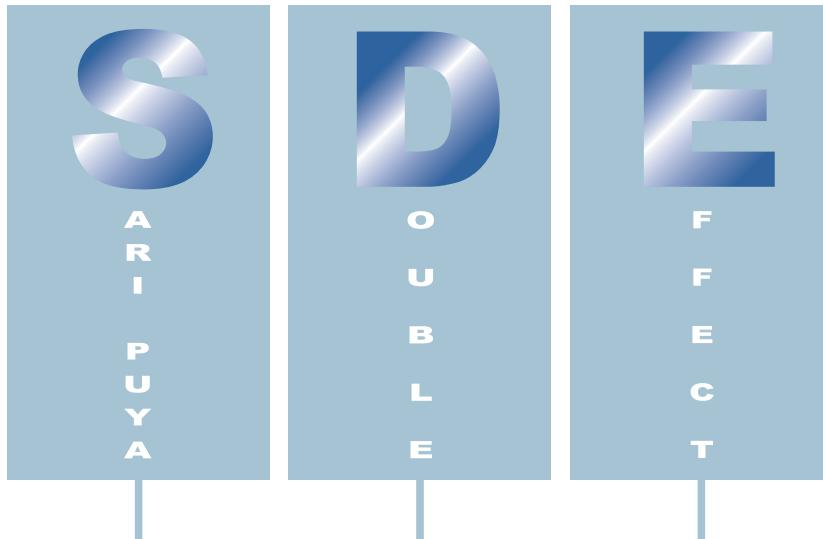
Sari Puya Co. as a pioneer in the production of absorption chillers in Iran, has always been avant - garde in the field of absorption chillers, and after establishment of the mass production of Single Effect Absorption Chillers, had taken necessary action for production of Direct Fired Double Effect Absorption Chillers successfully and nowadays the production of Steam Fired Double Effect Absorption Chillers, has started with very good results.

The range of standard capacities of Steam Fired Absorption Chillers is from 100 to 1400 Tons and it is assured that this product shall be received with satisfaction by our clients, as well.

## مقدمه

اهمیت استفاده بهینه از منابع انرژی، به ویژه انرژی حرارتی و حذف موارد زیانباریکه شاید روزی برای جامعه بشری چندان مهم نبوده ولی امروزه بصورت معضل و در دسترسی جدی مطرح می باشد (مانند آگودگیهای زیست محیطی (CFC)، آگودگی صوتی و گرم شدن کره زمین)، در صنایع برودت، برتری چیلرهای جذبی به ویژه نوع آب و لیتیوم بروماید روز به روز در مقابل انواع چیلرهای تراکمی نمایان تر می شوند و تکامل این رشته از صنعت سرعت فزاینده ای به خود گرفته است و تولید کنندگان معتبر این صنعت در جهان به طور دائم در حال تولید و ارائه محصولات جدید در این زمینه هستند. در این راستا عامل کاهش مصرف انرژی و یا افزایش ضریب عملکرد (COP) از نظر سازندگان و مصرف کنندگان این محصول دارای اهمیت بیشتری می باشد.

چیلر جذبی آب و لیتیوم بروماید از نوع چیلردو مرحله ای با بخار (Steam Fired Double Effect) با ضریب عملکرد (COP) حدود ۱/۲ در صنایع برودت از لحاظ مصرفه جوئی انرژی، دارای جایگاه ویژه ای است. بخصوص در کشورهایی که انواع سوختهای فسیلی گران هستند، هنگام انتخاب تجهیزات سرمایشی، چیلرهای جذبی دو مرحله ای بیشتر مد نظر قرار می گیرند. شرکت ساری پویا در ایران همواره در این صنعت پیشگام بوده و بعد از تولید موفقیت آمیز انواع چیلرهای یک مرحله ای (Single Effect) شعله مستقیم (Direct Fired) چیلرهای دو مرحله ای را با کیفیت بسیار مطلوب از ظرفیت ۱۰۰ الی ۱۴۰ تن تولید و عرضه نموده است. اعتقاد داریم که این محصول نیز مانند سایر محصولات تولیدی این شرکت مورد توجه مصرف کنندگان و جامعه تاسیسات کشور واقع خواهد شد.

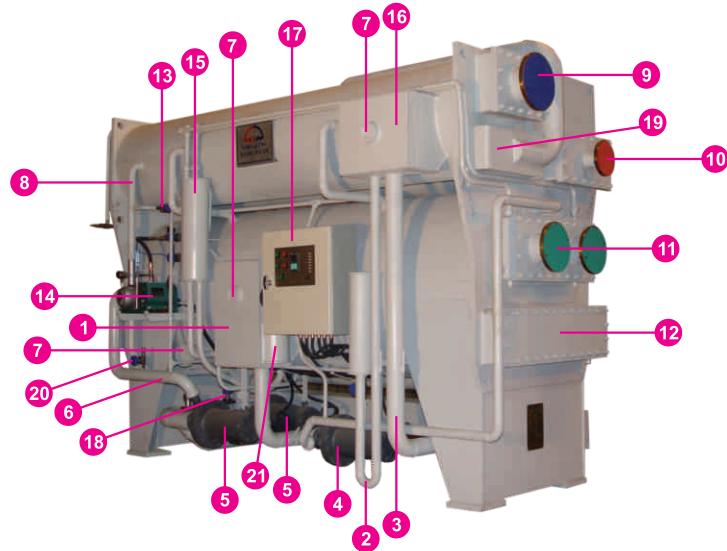


## Content

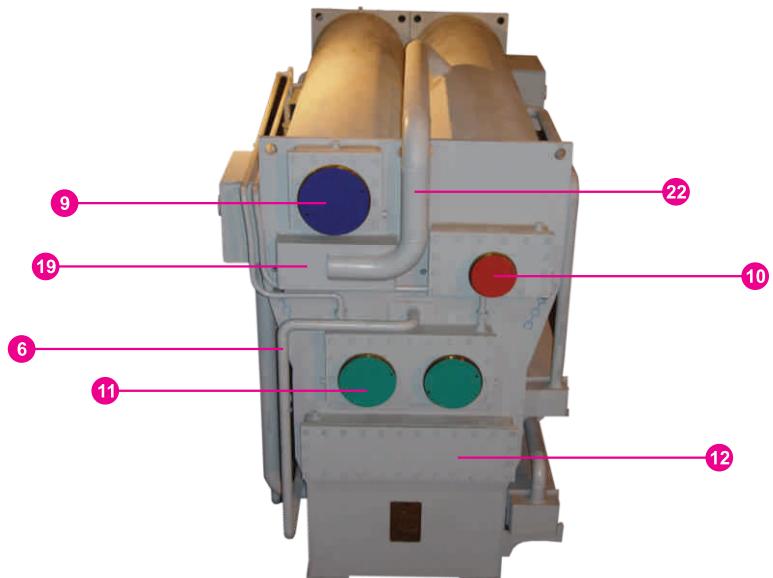
## فهرست

● Parts Number	2	شماره قطعات
● Parts Name	3	نام قطعات
● Double Effect Absorption Chiller Cycle	4	نمودار سیکل چیلر جذبی
● Cycle of Double Effect Absorption Chiller on PTX Diagram	5	سیکل چیلر جذبی بر روی منحنی PTX
● Performance Description	6&7	شرح کارکرد
● Standard Specifications	8	مشخصات استاندارد
● Models Selection	9	انتخاب مدل
● Capacities Changes	10	تغییر ظرفیت
● Pressure Drop Curves	12	منحنی های افت فشار
● Partial Capacity Correction Factor	19	ضریب تصحیح بار جزئی
● Overall Dimensions	20	ابعاد کلی
● Piping Flow Diagrams	21	نمودار لوله ها و اتصالات
● Flanges Configuration	22	آرایش فلانچ ها

S

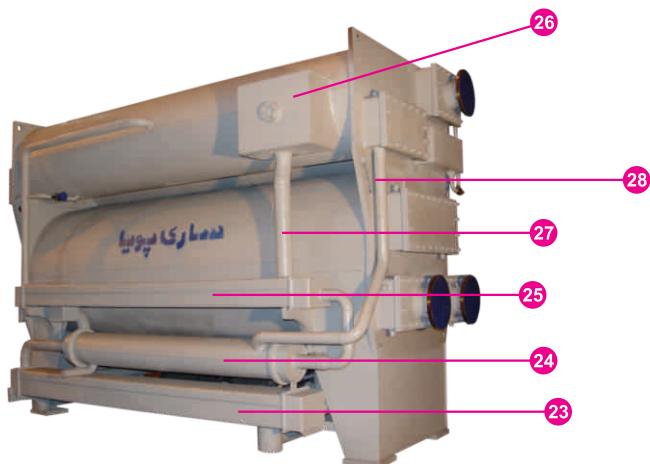


T



A

P



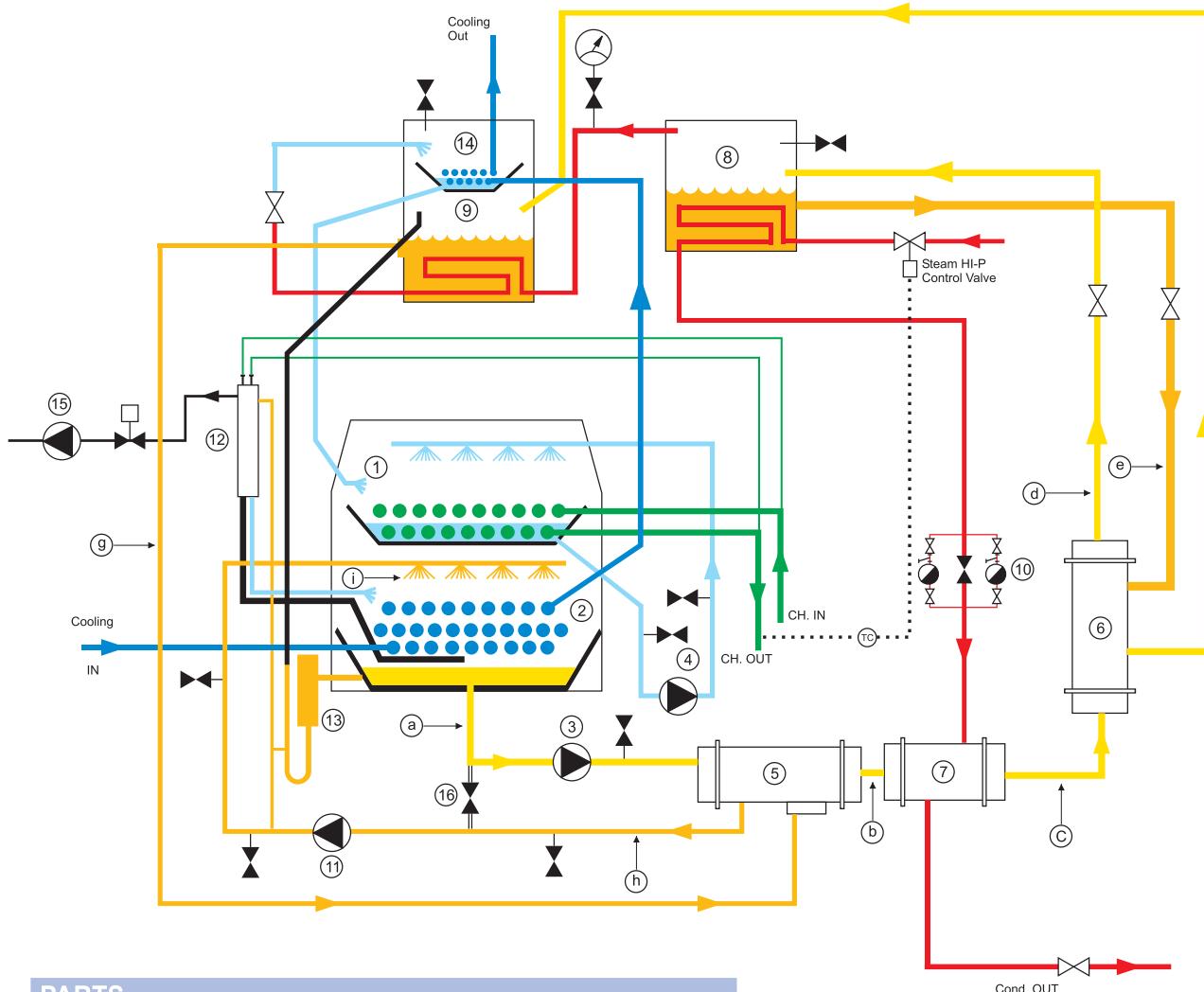
## PARTS

- 1 - Cold Box
- 2 - Anti - Crystal Line
- 3 - Strong Solution Line
- 4 - Refrigerant Pump
- 5 - Solution Pump
- 6 - Solution Inlet to absorber
- 7 - Sight Glass
- 8 - Weak Solution Inlet to Generator
- 9 - Water Box for Condenser
- 10 - Water Box for High Pressure Generator
- 11 - Water Box for Evaporator
- 12 - Water Box for Absorber
- 13 - Manual Drain Valve for Generator to Absorber
- 14 - Vacuum Pump
- 15 - Vacuum Condenser
- 16 - Strong Solution Outlet Box from Low Pressure Generator
- 17 - Control Panel
- 18 - Solution Adjustment Valve to Absorber
- 19 - Water Box for Low Pressure Generator
- 20 - Service Valve
- 21 - Refrigerant Level Control
- 22 - Steam Line From High Pressure Generator to Low Pressure Generator
- 23 - Low Temp. Heat Exchanger
- 24 - Drain Heat Exchanger
- 25 - High Temp. Heat Exchanger
- 26 - Strong Solution Outlet Box from High Pressure Generator
- 27 - Outlet from High Pressure Generator
- 28 - Condensate Outlet from High Pressure Generator

## قطعات

- ۱ - مخزن مبرد
- ۲ - خط آنتی کریستال
- ۳ - خط برگشت محلول غلیظ
- ۴ - پمپ مبرد
- ۵ - پمپ ابزربر
- ۶ - خط ورودی محلول به ابزربر
- ۷ - چشمی
- ۸ - ورودی محلول رقیق به ژنراتور
- ۹ - واتر باکس کندانسور
- ۱۰ - واتر باکس ژنراتور فشار قوی
- ۱۱ - واتر باکس اوپراتور
- ۱۲ - واتر باکس ابزربر
- ۱۳ - مسیر تخلیه دستی ژنراتور فشار ضعیف
- ۱۴ - پمپ واکیوم
- ۱۵ - کندانسور واکیوم
- ۱۶ - باکس خروجی محلول غلیظ خروجی از ژنراتور فشار ضعیف
- ۱۷ - تابلو قدرت و کنترل
- ۱۸ - شیر تنظیم محلول ورودی به ابزربر
- ۱۹ - واتر باکس ژنراتور فشار ضعیف
- ۲۰ - شیر سرویس
- ۲۱ - کنترل سطح مبرد
- ۲۲ - مسیر بخار مبرد از ژنراتور فشار قوی به ژنراتور فشار ضعیف
- ۲۳ - مبدل حرارتی دما پایین
- ۲۴ - مبدل حرارتی درین
- ۲۵ - مبدل حرارتی دما بالا
- ۲۶ - باکس خروجی محلول غلیظ از ژنراتور فشار بالا
- ۲۷ - مسیر خروجی ژنراتور فشار بالا
- ۲۸ - کندانس خروجی از ژنراتور فشار بالا

## Double Effect Absorption Chiller Cycle



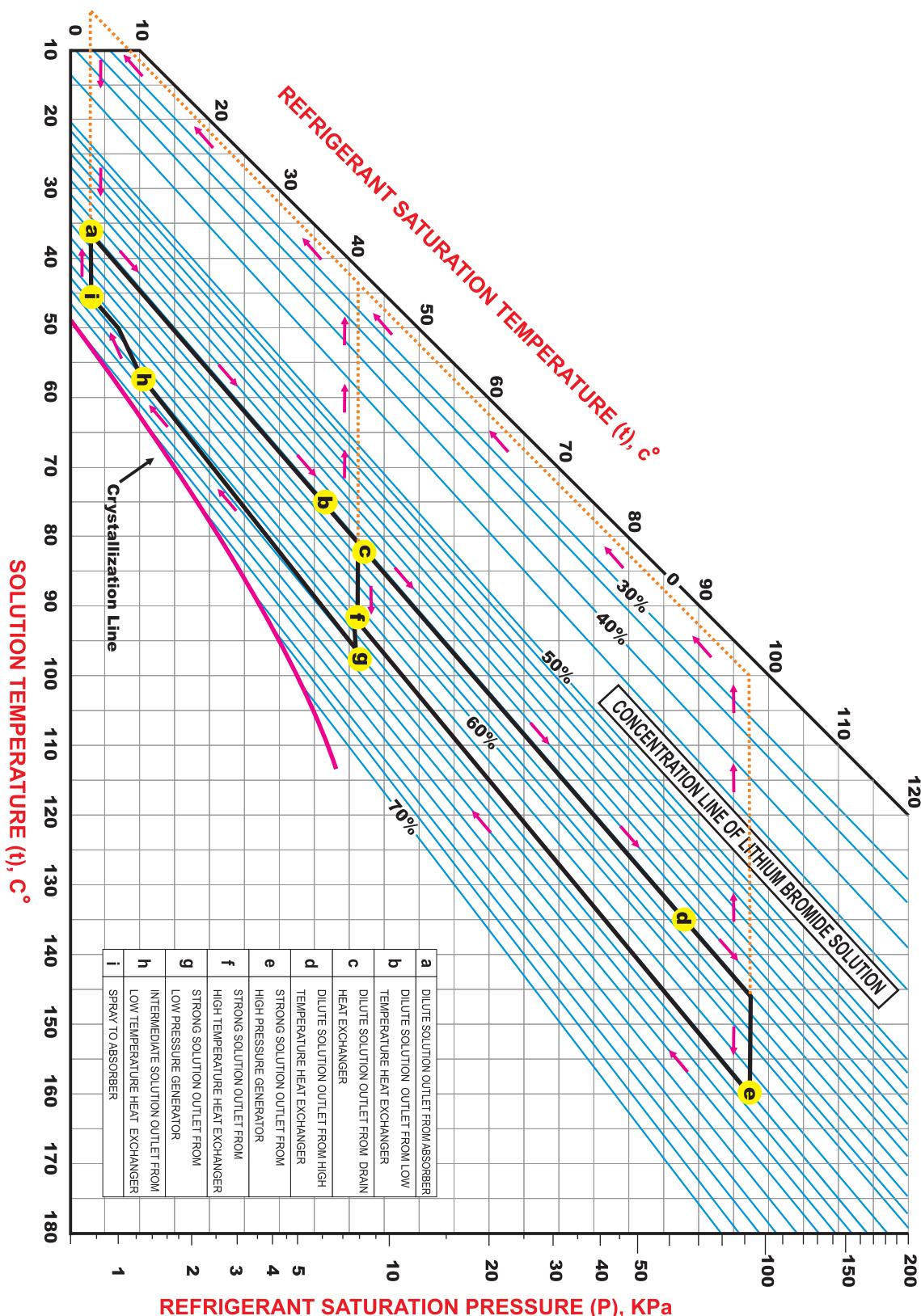
### PARTS

- 1- Evaporator
- 2- Absorber
- 3- Solution Pump
- 4- Refrigerant pump
- 5- Low temp. heat exchanger
- 6- High temp. heat exchanger
- 7- Hot Condensate heat exchanger
- 8- High Pressure Generator heat exchanger
- 9-Low pressure Generator
- 10- Steam Trap
- 11- Absorber Pump
- 12- Vacuum Chamber
- 13- Automatic De-crystallization Pipe
- 14- Condenser
- 15- Vacuum Pump
- 16- Intermediate Temperature Adjusting Valve

- ۱- اوپراتور
- ۲- اجزیر
- ۳- پمپ محلول
- ۴- پمپ مبرد
- ۵- مبدل حرارتی دما پایین
- ۶- مبدل کندانس داخ
- ۷- زنر انتر فشار بالا
- ۸- زنر انتر فشار پایین
- ۹- تله بخار
- ۱۰- پمپ اجزیر
- ۱۱- کندانسور واکیوم
- ۱۲- مسیر ضد کریستال
- ۱۳- کندانسور
- ۱۴- پمپ واکیوم
- ۱۵- شیر کنترل غلظت محلول و روودی به اجزیر
- ۱۶-

### LEGEND

	Closed	بسته
	Open	باز
	Temp. controller	کنترل کندانس دما
	Pump	پمپ
	Steam Trap	تلہ بخار
	Vacuum Pump	پمپ واکیوم



Cycle of Double Effect Absorption Chiller on P-T-X Diagram

Diagram No.2

## شرح کارکرد

فشار اوپراتور(1) که دارای فشاری در حدود ۱/۰ اتمسفر است شده و در آنجا با خاطر فشار کم آب مقطر تبخیر شده و گرمای نهان تبخیر را از آب سرد شونده یا چیلدر واتر که در داخل لوله های اوپراتور در جریان است دریافت می نماید و سبب کاهش دمای آب چیلد می شود . بخار حاصل از تبخیر مبرد توسط محلول لیتیوم بروماید مناسب که حدوداً دارای غلظت ۶۲ % می باشد جذب و این عمل سبب پایین ماندن فشار در اوپراتور و ادامه یافتن تبخیر مبرد می گردد . مبرد تبخیر نشده از لگن اوپراتور توسط پمپ مبرد (4) مجدداً بر روی لوله های اوپراتور سیر کوله اسپری می شود و سبب تسريع در تبخیر و افزایش توان برودتی دستگاه می شود . عمل جذب در ابزربر (2) یک عمل گرمaza است . این گرما باید از فضای ابزربر خارج شود که این عمل توسط آب خنک کننده که از برج خنک کننده یا منابع دیگر (مانند : رودخانه - چاه - دریا ) تامین می شود ، انجام می گردد . افزایش دمای فضای ابزربر باعث کاهش جذب بخار آب مبرد و نهایتاً سبب افزایش فشار در داخل اوپراتور و بالا آمدن دمای تبخیر و افزایش دمای خروجی آب چیلد می گردد . محلول غلیظ شده ژنراتور های فشار بالا و فشار پایین بعد از گذشتمن از مبدل های حرارتی دما بالا و دما پایین از طریق پمپ ابزربر به منظور فراهم نمودن مناسب ترین محلول لیتیوم بروماید جهت جذب (غلظت ۶۳ درصد و دمای ۴۵ الی ۵۰ درجه ) ، وارد مجموعه نازلهای اسپری لیتیوم بروماید در فضای ابزربر یا جاذب می شوند و از طریق نازلهای بر روی لوله سرد ابزربر پاشش می شود . این عمل و خاصیت لیتیوم بروماید سبب جذب بخار مبرد می گردد و محلول لیتیوم بروماید مجدداً رقیق شده و از کف ابزربر مجدداً در چرخه تغليظ به جریان می افتد . جهت سیستم کنترل ظرفیت ، دمای آب سرد یا چیلد واتر توسط حس گر دریافت و با مقایسه دمایی که بر روی دستگاه تنظیم می شود میزان انرژی حرارتی ورودی به چیلر را از طریق تغییر حجم بخار ورودی به ژنراتور فشار بالا کنترل می نماید .

کارکرد چیلر جذبی دابل افکت با سایر چیلرهای جذبی آب و لیتیوم بروماید شباهت زیادی دارد با این تفاوت که در این نوع چیلر، تغليظ محلول لیتیوم بروماید رقیق در دو مرحله صورت می گیرد . مرحله اول توسط بخار با فشار حدوداً بین ۶ تا ۸ اتمسفر و مرحله دوم در ژنراتور فشار پایین با بخار آب حاصل از محلول لیتیوم بروماید رقیق در ژنراتور فشار بالا انجام می شود . این روش باعث افزایش ضریب عملکرد (COP) از ۶ / ۰ الی ۸ / ۰ به ۱ / ۲ می شود . به عبارت دیگر شکل تکامل یافته و بهینه چیلرهای جذبی یک مرحله ای ، چیلرهای جذبی دو مرحله ای می باشند . سیکل چرخش SDE سیالات مختلف و چگونگی کارکرد چیلرهای مدل ساخت شرکت ساری پویا طبق دیاگرام شماره ۱ به شرح ذیل توضیح داده می شود .

محلول رقیق از طریق پمپ محلول (3) پس از گذشتمن از مبدل حرارتی دما پایین (5)(LT Hex) و مبدل درین داغ (7) (DRAIN Hex) وارد مبدل حرارتی دما بالا (6)(HT Hex) شده و سپس به ژنراتور فشار بالا (HP Gen)(8) و پس از آن به ژنراتور فشار پایین (LP Gen)(9) هدایت می شوند .

در داخل لوله های ژنراتور فشار بالا بخار آب با فشار حدود ۸ الی ۱۰ بار و دمای حدود ۱۷۰ درجه سانتیگراد در جریان است و باعث جدا شدن آب بصورت بخار از لیتیوم بروماید می شود . بخار حاصل که حدوداً دارای دمای ۱۰۰ درجه سانتیگراد می باشد به لوله های داخلی ژنراتور فشار پایین هدایت می شود و سبب گرم شدن محلول لیتیوم بروماید رقیق داخل این ژنراتور می شود و بخار آب جدا شده از لیتیوم بروماید به قسمت کندانسور (14) جریان می یابد و تحت تاثیر دمای آب برج خنک کننده که در لوله های کندانسور در جریان است تقطیر شده و به آب مقطر تبدیل می شود . همچنین بخاری که در لوله های ژنراتور فشار ضعیف باعث گرم شدن لیتیوم بروماید رقیق و تغليظ آن شده است در داخل کندانسور به آب مقطر تبدیل شده و به همراه آب مقطر حاصل از کندانس بخار آب محلول لیتیوم بروماید به لگن کندانسور هدایت و مجموعاً بعنوان مبرد وارد فضای کم

## Performance Description

The performance of double effect Li Br - H<sub>2</sub>O absorption chiller basically is similar to the other type of Li Br - H<sub>2</sub>O absorption chiller except that in the double effect absorption chiller the dilute Lithium Bromide solution shall be concentrated in two stages. That is to say, in the first stage the Li Br - solution shall be concentrated by the saturated steam of 8 to 10 bar where as , in the second stage the dilute solution shall be concentrated by saturated steam of 1 bar which is produced in the first stage generator in the process of concentration of dilute LiBr solution. This method brings about the increase of COP from 0.7 to 1.2. On the other word, the double effect absorption chiller is more developed and optimized type of single effect absorption chiller.

The cycle of SDE model of double effect absorption chiller manufactured by Sari Puya company is indicated in diagram No.1.

The dilute solution after being pumped through LT Hex ( 5 ) and drain Hex ( 7 ) shall be divided into two branches. One of the branches after passing through HT Hex ( 6 ) shall enter into the High Pressure Generator ( 8 ) and the other branch shall enter into Low Pressure Generator ( 9 ). On the tube side of High Pressure Generator the saturated steam stream with the pressure of 8 to 10 bar and the temperature of 170 C is established. Consequently, the water vapor shall be separated from the dilute solution entering into this generator. The steam produced in the High Pressure Generator with the temperature of about 100 C shall be poured into the tube side of Low Pressure Generator and the temperature of dilute solution entered into this generator shall be raised and the water vapor separation shall be occurred.

This steam produced here shall be running towards condenser ( 14 ) and shall be condensed thanks to the cooling water flow in the tube side of condenser.

From the other side, the steam condensed in the tube side of Low Pressure Generator shall be led to the condenser tray as well. These two streams, totally as refrigerant shall be injected into the evaporator ( 1 ) which is held under the pressure of 0.01 bar. Therefore, suddenly the evaporation at the temperature of about 2.5 C shall be occurred and the thermal energy shall be

Absorbed from the chilled water flow at the tube side of evaporator. The vapor produced in the evaporator shall be absorbed by lithium bromide strong solution entering into the absorber with the concentration of about 62%. Therefore the super vacuum of the evaporator shall be continuously kept and the evaporation shall steadily continued. The refrigerant which is not evaporated shall be collected in the evaporator tray and cold water box and from here shall be sucked by refrigerant pump and shall be sprayed inside the evaporator through nozzles. This phenomenon shall facilitate the evaporation and shall increase the refrigeration capacity of the chillers.

The vapor absorption in absorber is a exothermic action. Therefore ,the heat produced in the absorber should be removed outside. This function is carried out by cooling water flowing at the tube side of absorber heat exchanger. This cooling water may be produced by evaporative cooling tower or other sources such as river, sea or water well. In case the temperature in the absorber to be increased ,the absorption of water vapor shall be degraded. Therefore, the pressure of evaporator ambient shall be increased and consequently the boiling temperature of refrigerant shall be increased and the increase of chilled water outlet temperature shall be occurred.

The concentrated solution produced in the High Pressure Generator and Low Pressure Generator, after passing from High temperature Hex and Low temperature Hex, shall be entered into the spray nozzle of absorption through the absorber solution pump ( 11 ). In this step, if necessary the dilute solution shall be mixed with the strong solution to reach at most suitable strong Lithium Bromide solution ( 63% & 45 to 50 ) characteristic for absorbing the water vapor .At this stage the strong LiBr solution shall absorb water vapor and the dilute LiBr solution shall be collected at the bottom of absorber which shall be pumped towards the two Generators via heat exchanger by solution pump.

In order to control the capacity of the chiller, we will use the chilled water outlet temperature. A temperature sensor is embedded at the chilled water outlet pipe which measures this temperature and compare it with the Set Point already adjusted on the controller. The steam control valve shall be ordered based on this temperature difference and open or close accordingly. Therefore, the capacity in full or partial load shall be adjusted to meet the requirement of the air conditioning system.

**SDE**

Manufacturer of all kinds of Absorption Chillers

## Standard Specification Sari Puya Double Effect (SDE) Models

Model		SDE 10	SDE 15	SDE 20	SDE 25	SDE 30	SDE 35	SDE 40	SDE 45	SDE 50	SDE 60	SDE 80	SDE 100	SDE 120	SDE 140	
Capacity	Applied <sup>①</sup>	100	150	200	250	300	350	400	450	500	600	800	1000	1200	1400	
	Nominal <sup>②</sup>	105	151	202	249	289	330	379	423	473	589	749	962	1197	1288	
Chilled Water	Flow Rate	GPM	252	362	485	598	694	792	910	1015	1135	1414	1798	2309	2873	3091
	No. of Pass	Eva.	—	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
Cooling Water	Outlet / Inlet Temp	°C	<b>6.5°C → 12°C (44°F → 54°F)</b>													
	Nozzle Size	mm	—	80	100	100	150	150	200	200	200	200	267.4	318.4	355.6	355.6
No. of Pass	Flow Rate	GPM	475	683	914	1126	1307	1493	1715	1914	2140	2665	3388	4352	5415	5827
	Abs Con.	—	2	2	2	2	3	2	2	2	2	2	2	2	2	2
Inlet / Outlet Temp	Nozzle Size	mm	150	150	150	200	200	250	250	250	318.5	318.5	355.6	406.4	406.4	
	Consumption Max.	Kg/hr	501	720	964	1188	1379	1574	1808	2018	2256	2810	3573	4589	5710	6144
Steam	No. of Pass	Gen.	—	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
	Nozzle Size	Inlet	mm	40	40	65	80	80	80	80	80	89.1	89.1	114.3	114.3	114.3
	Steam Control Valves Size	Outlet	mm	25	25	40	40	40	50	50	50	60.5	60.5	89.1	89.1	89.1
<b>Total Electrical Consumption</b>		Kw	6.45	6.8	6.8	8	8.4	8.4	10.3	13.5	13.5	16.9	20	22.5	22.5	
Dimensions		Length	mm	3490	4500	5300	5000	5500	6500	6500	6500	6700	6700	6700	6700	6700
		Width	mm	1820	1820	1820	2170	2200	2250	2500	2500	2900	2900	3000	3300	3300
		Height	mm	2450	2450	2450	2930	3100	3100	3200	3450	4000	4000	4200	4200	4200

**Notes :**

1- Applied capacity is the average capacity, based on the unit rating range in the table 2.  
approximately.

2- For nominal and actual capacities, refer to table 2.

3- Steam pressure 120 psig.

4- Specification subject to change without prior notice.

## DOUBLE EFFECT SELECTION SARI PUYA MODELS

### DESIGN CONDITIONS:

- 1) DESIGN LOAD ..... TON
- 2) CHILLED WATER ..... GPM
- 3) LEAVING & ENTERING CHILLED WATER TEMP(..... / ..... °F)
- 4) MAX EVA PD ..... FT-WATER
- 5) COOLING WATER ..... GPM
- 6) ENTERING / LEAVING COOLING WATER TEMP (..... / ..... °F)
- 7) MAX ABSORBER & CONDENSOR PD ..... FT-WATER
- 8) STEAM SUPPLY PRESSURE ..... PSI

### ◆ STEP1) MACHINE SIZE SELECTION:

SDS.....

### ◆ STEP2) SELECT CHILLED & COOLING PASSES ARRANGEMENT:

..... PASS EVA ..... FEET PD  
..... PASS ABS & COND ..... FEET PD

### ◆ STEP3) CHECK DESIGN LOAD:

AT THE LCWT ..... °F & ECWT ..... °F, THE AVAILABLE LOAD AT THE 120 PSIG \*

STEAM PRESSURE WILL BE ..... TON THEN:

..... TON ..... TON . THEN:

### ◆ STEP4) DETERMINE FULL LOAD STEAM CONSUMPTION:

..... TON × 10.5 LB / HR / TON = ..... LB / HR

### ◆ STEP5) DETERMINE COOLING WATER RANGE:

HEAT INPUT TO GEN = ..... LB/HR × A \* = ..... BTU/HR

HEAT INPUT TO EVA = ..... TON × 12000 = ..... BTU/HR

HEAT INPUT TO DRAIN HEX = STEAM CONSUMPTION ..... LB/HR × 126 BTU/LB = ..... BTU/HR

TOTAL HEAT REJ = EVA HEAT ..... + GEN HEAT ..... + DRAIN HEX HEAT ..... = ..... BTU/HR

THRJ .....

COOLING WATER RANGE = \_\_\_\_\_  
500 × ..... COOLING GPM

CWR = ..... °F

LEAVING COOLING WATER TEMP = ECWT ..... °F + CWR ..... °F = ..... °F THEN .....

\* In case the pressure is less than 120 PSIG , refer to page No.19 , diagram No.3

\*\* For value of A , refer to Page No.19 , Diagram No.4

CAPACITIES CHANGES IN TERMS OF COOLING WATER AND CHILLED WATER TEMPERATURE VARIATION  
SARI PUYA DOUBLE EFFECT MODELS SDE

Cooling water temp.°F	Leaving chilled water temp.°F	UNIT MODEL							
		SDE10	SDE15	SDE20	SDE25	SDE30	SDE35	SDE40	SDE45
80	42	113	163	207	265	309	351	403	455
	43	116	166	209	270	315	358	412	465
	44	118	168	212	276	321	366	421	476
	45	121	171	219	282	329	375	429	485
	46	123	174	222	289	336	385	435	491
85	42	100	144	194	241	280	319	365	413
	43	102	147	198	245	286	327	375	418
	44	105	151	202	249	289	330	379	423
	45	107	154	207	254	295	336	385	435
	46	109	157	212	260	301	343	393	445
90	42	86	127	176	215	250	285	320	361
	43	88	129	179	218	255	288	326	368
	44	90	132	182	221	257	292	333	375
	45	92	136	186	226	262	299	340	384
	46	95	139	190	230	268	305	348	393
95	42	72	110	157	189	220	251	275	309
	43	74	111	159	191	221	250	280	318
	44	75	113	162	193	225	256	285	327
	45	77	118	165	198	230	263	295	333
	46	81	121	169	200	235	269	303	341

Rating are Based on 120 PSIG of Steam Pressure



**CAPACITIES CHANGES IN TERMS OF COOLING WATER AND CHILLED WATER TEMPERATURE VARIATION  
SARI PUYA DOUBLE EFFECT MODELS SDE**

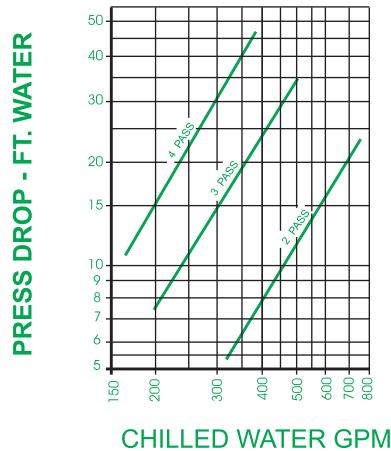
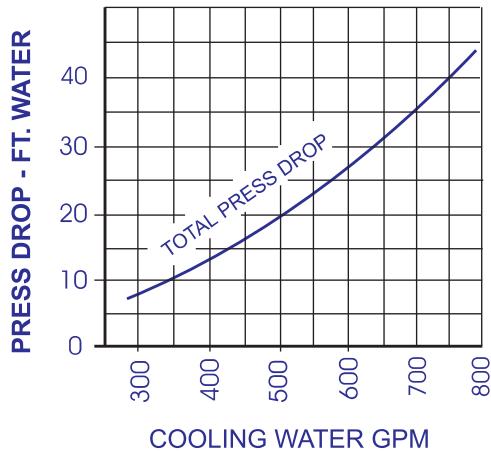
Cooling water temp.°F	Leaving chilled water temp.°F	UNIT MODEL					
		SDE50	SDE60	SDE80	SDE100	SDE120	SDE140
80	42	504	628	769	1026	1275	1370
	43	515	646	812	1049	1303	1401
	44	525	655	829	1067	1332	1433
	45	537	667	850	1095	1356	1459
	46	549	677	866	1117	1375	1480
85	42	457	568	722	931	1154	1241
	43	465	579	734	946	1175	1264
	44	473	589	749	962	1197	1288
	45	482	599	760	981	1217	1309
	46	492	612	777	1002	1243	1338
90	42	408	498	644	831	1011	1088
	43	413	507	653	842	1030	1109
	44	419	517	662	854	1050	1130
	45	428	529	676	872	1076	1157
	46	437	541	690	890	1100	1183
95	42	360	428	566	731	868	935
	43	363	440	572	738	885	953
	44	366	445	578	746	903	972
	45	374	460	592	763	935	1005
	46	381	470	603	778	957	1025

Rating are Based on 120 PSIG of Steam Pressure

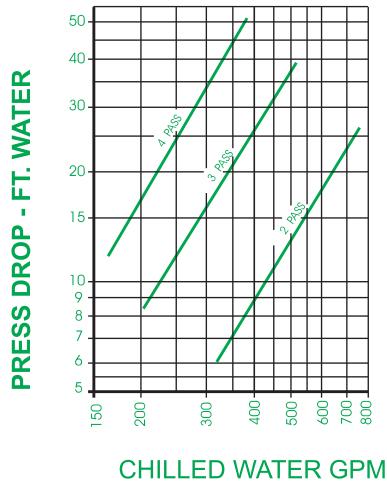
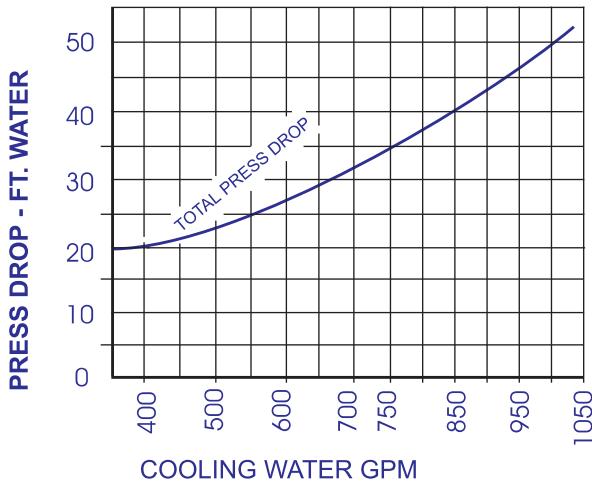


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 10

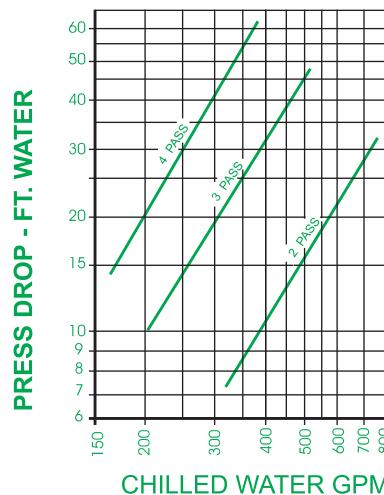
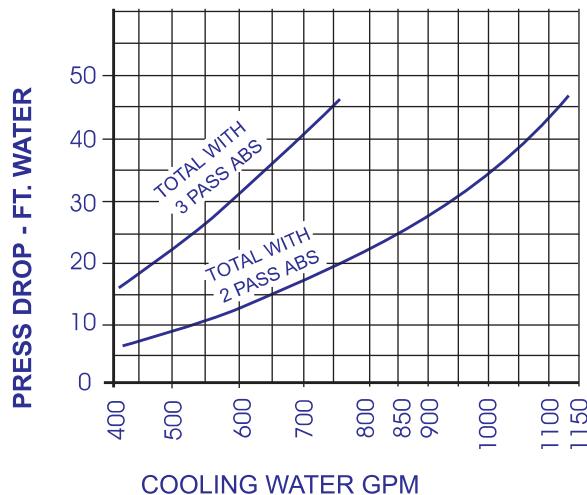


### MODEL SDE 15

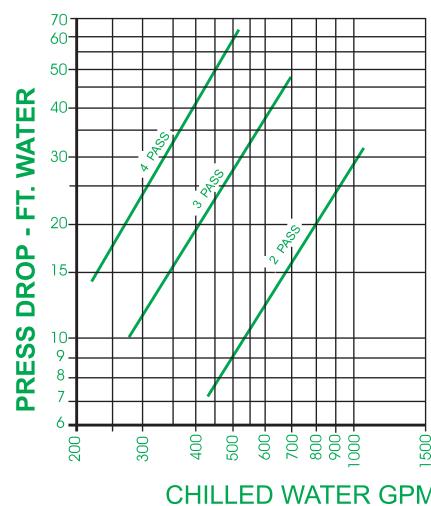
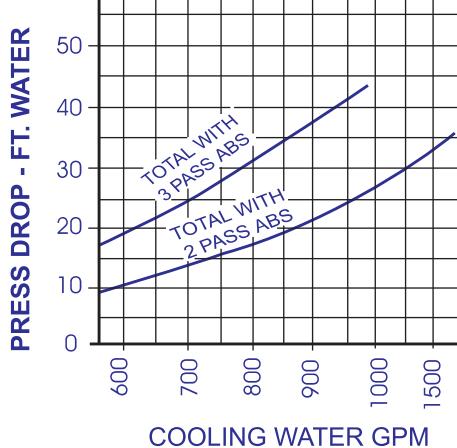


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 20

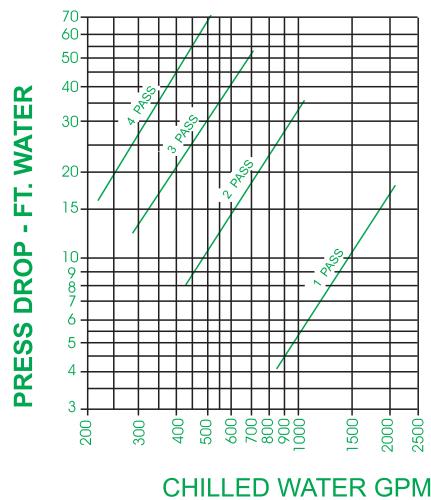
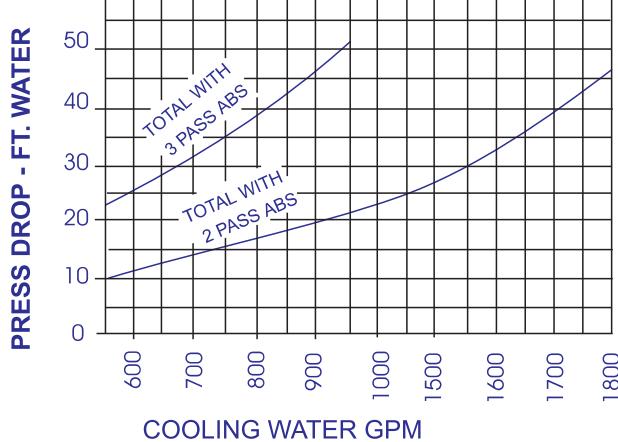


### MODEL SDE 25

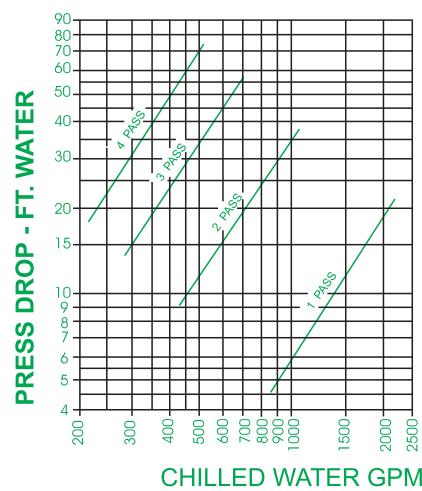
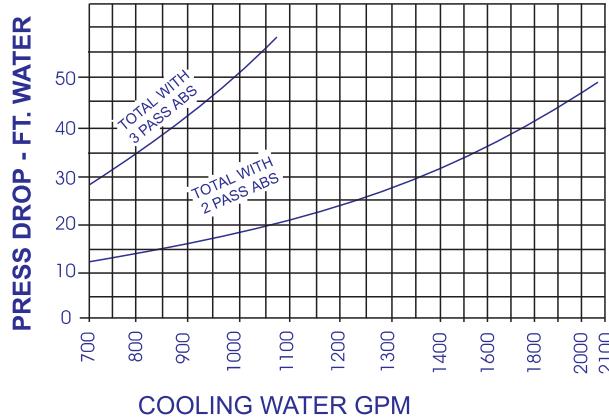


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 30

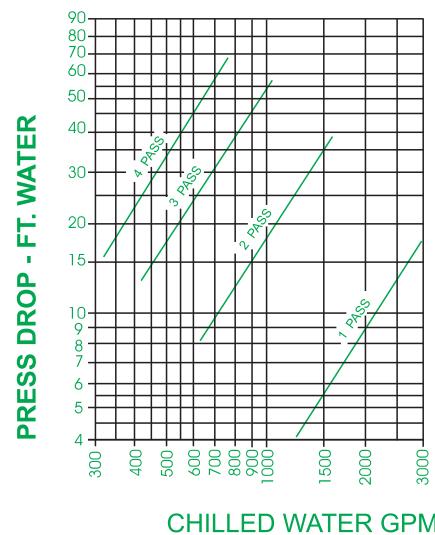
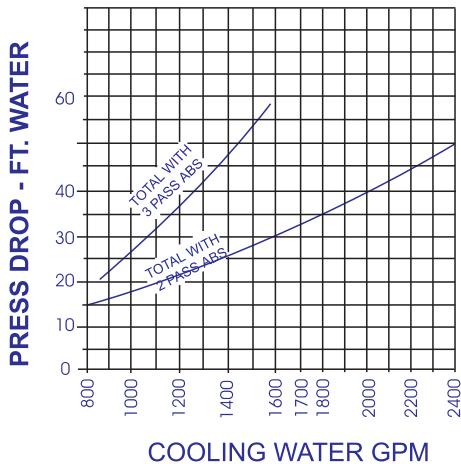


### MODEL SDE 35

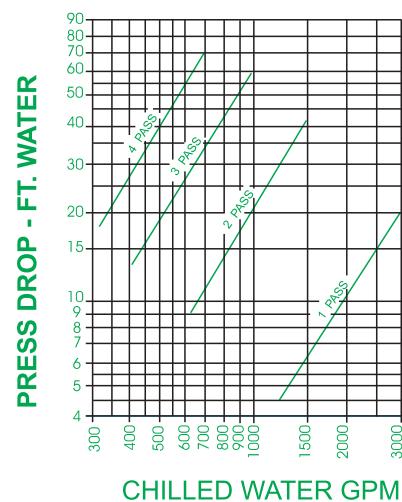
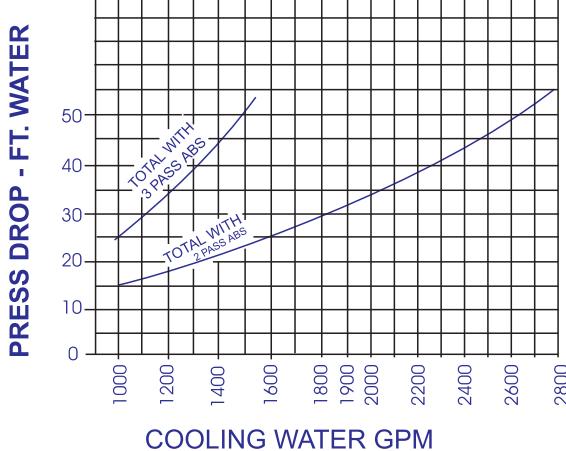


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 40

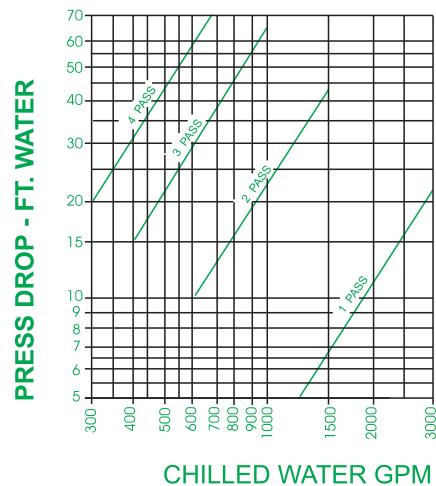
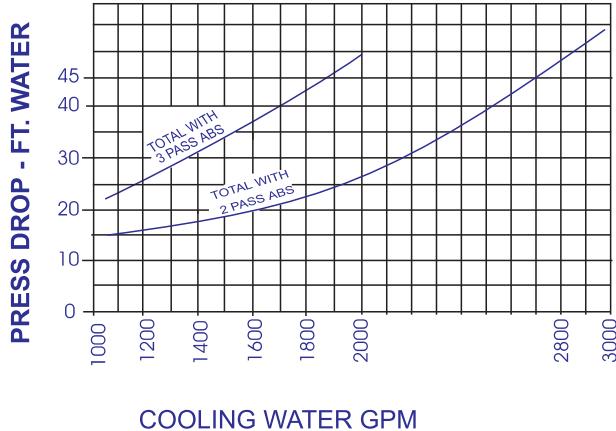


### MODEL SDE 45

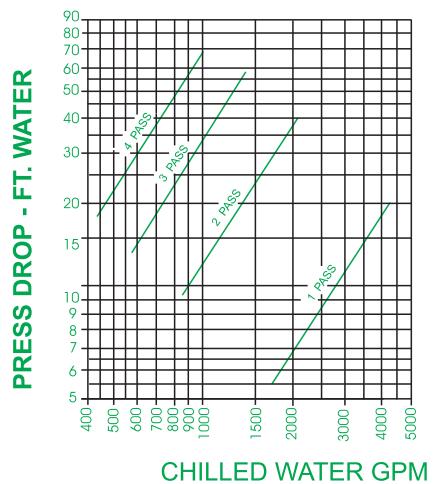
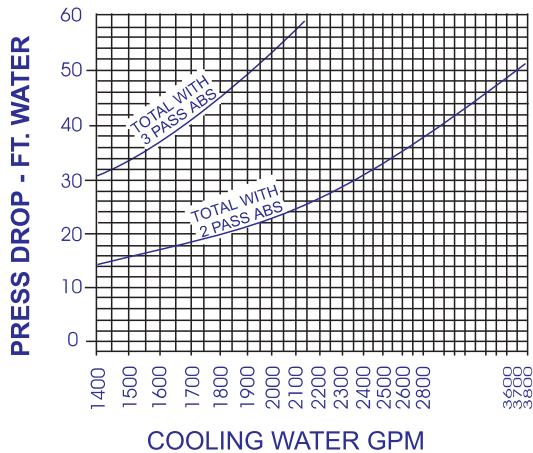


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 50

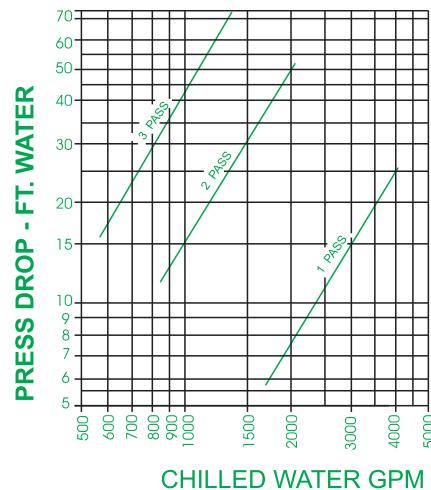
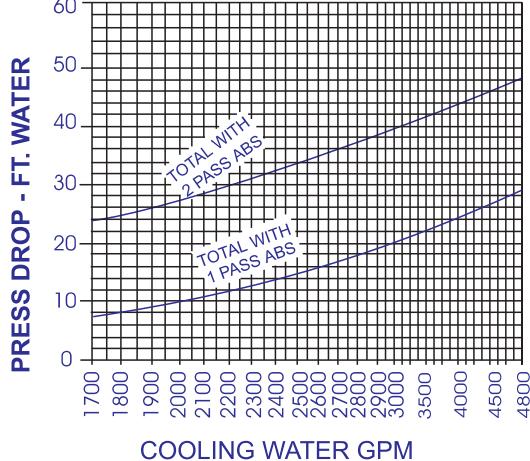


### MODEL SDE 60

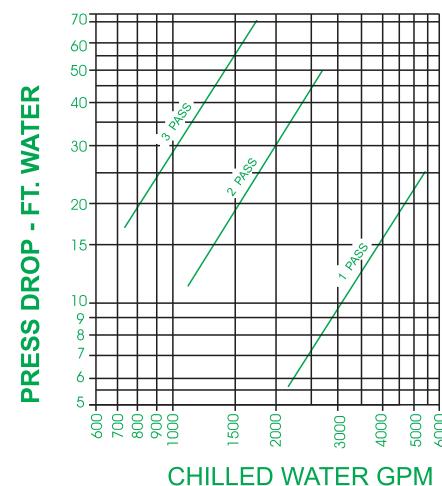
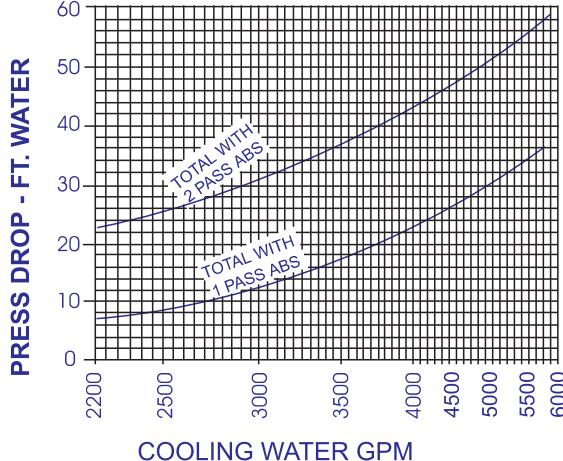


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 80

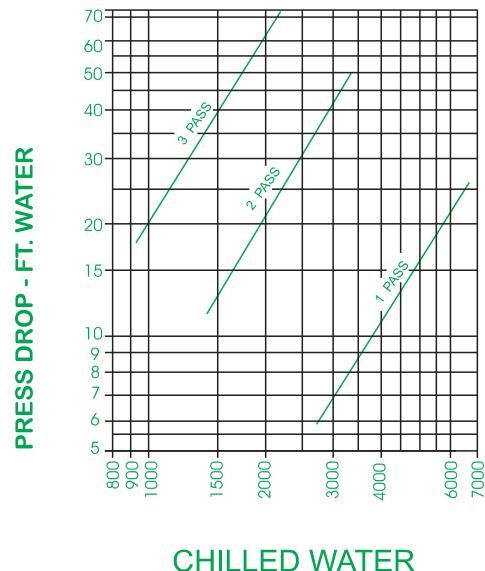
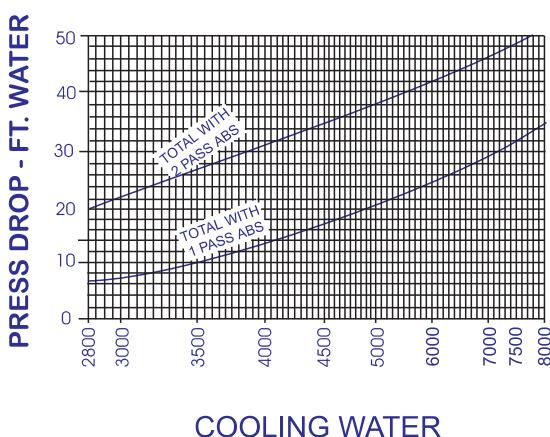


### MODEL SDE 100

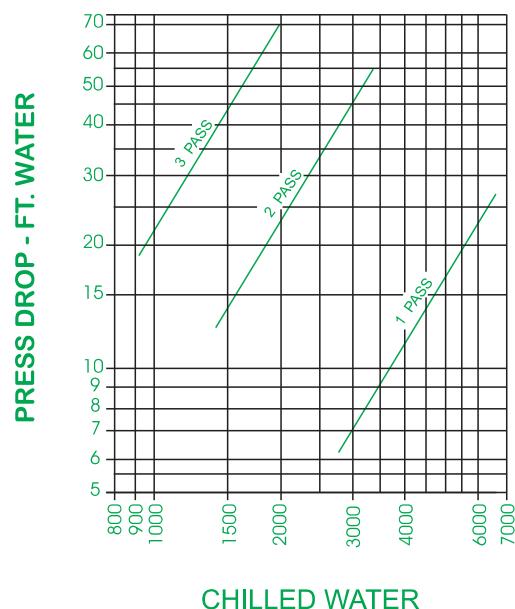
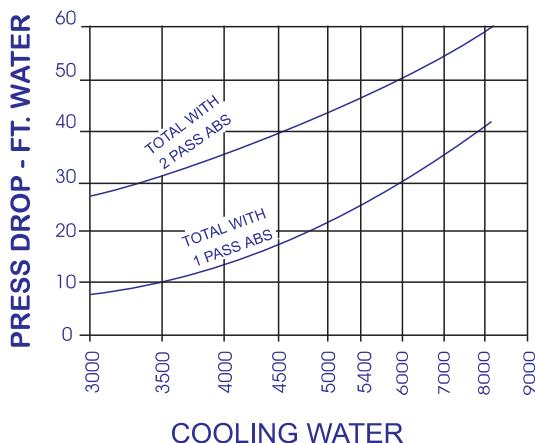


## Evaporator Condenser & Absorber Pressure Drop

### MODEL SDE 120



### MODEL SDE 140



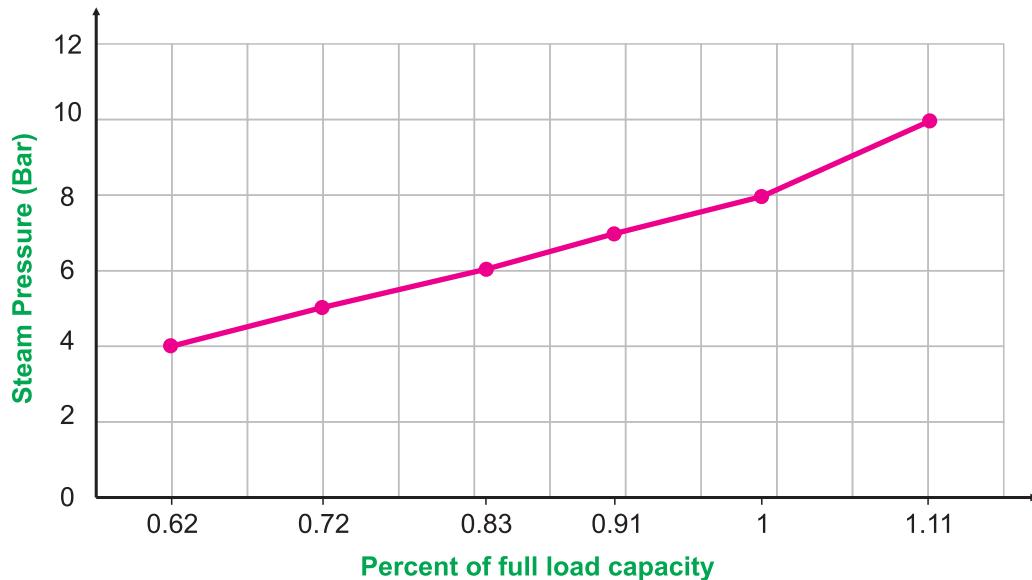


Diagram No.3 : Partial Capacity Correction Factor

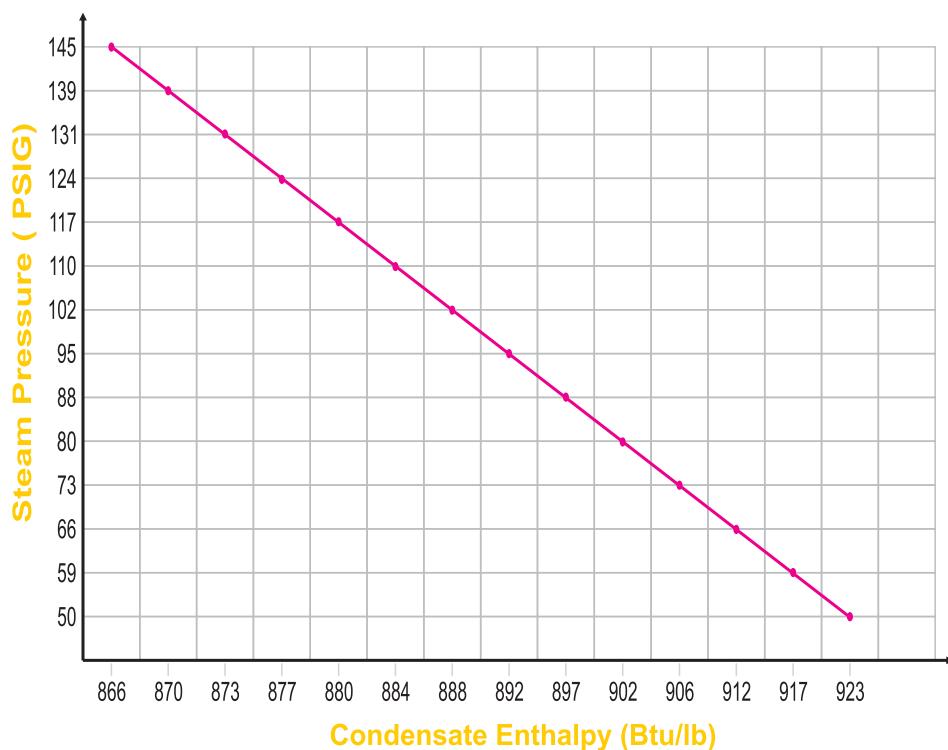
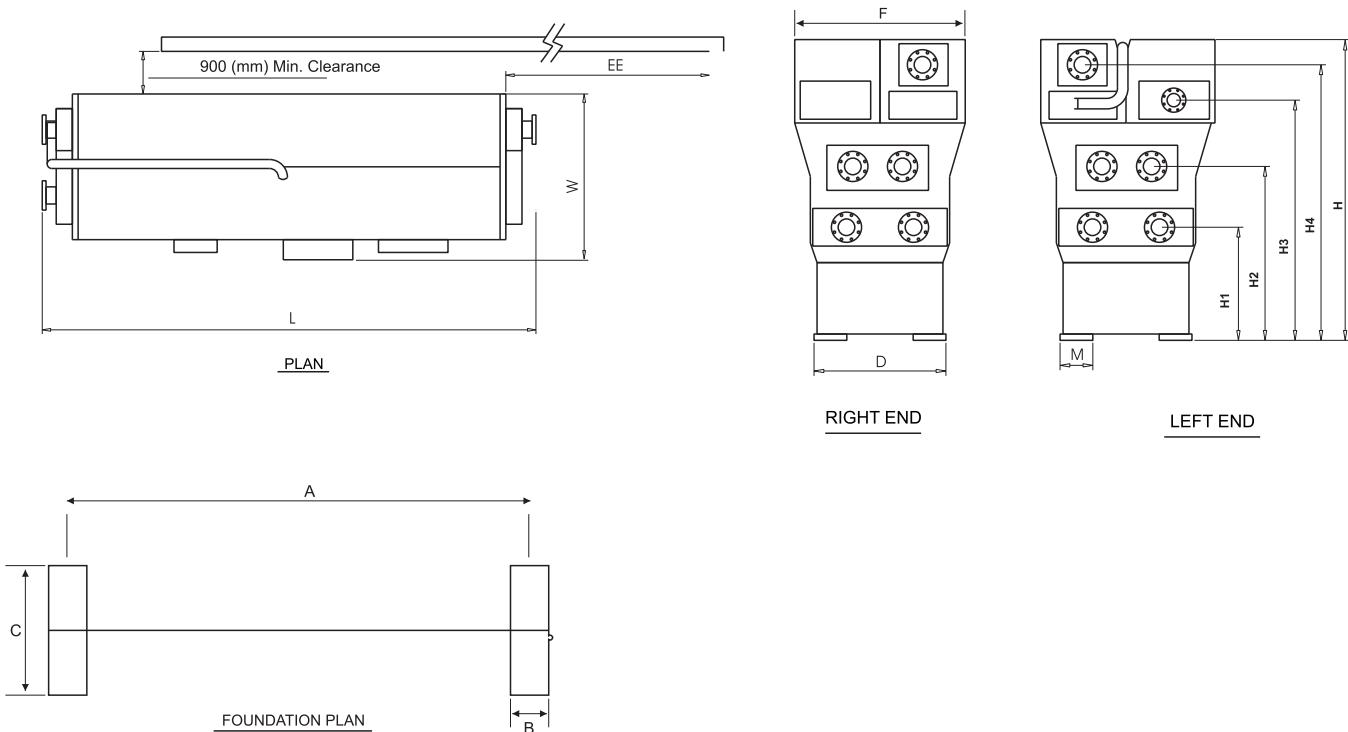


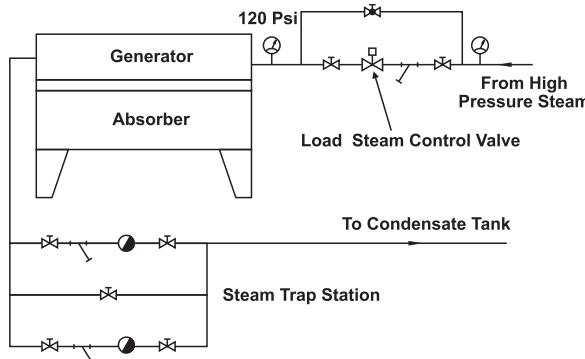
Diagram No.4: Enthalpy Versus Pressure

## OVERALL DIMENSIONS AND FOUNDATION DATA



Unit Model	Maximum Overall (mm)			Base (mm)										Water Box Nozzle Size (inch)					
	L	W	H	H1	H2	H3	H4	D	A	M	B	C	F	EE	ABS.	CON.	GEN. IN	GEN. OUT	EVA.
SDE 10	3490	1820	2450	870	1280	1780	2120	980	2780	210	410	1300	1300	3050	6	6	1½	1	4
SDE 15	4500	1820	2450	860	1280	1780	2120	1000	3800	210	410	1300	1650	4050	6	6	1½	1	4
SDE 20	5300	1820	2450	860	1280	1780	2120	990	4580	210	410	1300	1352	4850	6	6	3	2	5
SDE 25	5000	2170	2930	990	2485	2055	2485	1050	4250	250	350	1150	1612	5700	8	8	3	2	6
SDE 30	5500	2200	3100	1160	1670	2260	2680	1130	4690	310	510	1430	1623	5100	8	8	3	2	6
SDE 35	6500	2250	3100	1160	1670	2260	2680	1215	5200	300	515	1465	1755	5600	8	8	4	2	6
SDE 40	6500	2250	3100	1215	1690	2350	2750	1300	5700	300	500	1500	1780	6100	8	8	4	2½	6
SDE 45	6500	2500	3200	1215	1690	2350	2750	1300	5700	300	500	1500	2000	6100	10	10	4	2½	8
SDE 50	6500	2500	3450	1190	1800	2500	2940	1330	5480	350	550	1630	1820	5860	10	10	4	2	8
SDE 60	6500	2500	3450	1190	1800	2500	2940	1330	5480	350	550	1630	1820	5860	10	10	5	3	8
SDE 80	6700	2900	4000	1300	2080	2100	2700	1480	5180	500	1000	2000	2230	6100	10	10	5	3	8
SDE 100	6700	2900	4000	1300	2080	2100	2700	1480	5180	500	1000	2000	2230	6160	12	12	5	4	12
SDE 120	6700	3000	4200	1300	2080	2100	2700	1480	5180	500	1000	2200	2450	6100	14	14	5	4	14
SDE 140	6700	3300	4200	1300	2080	2100	2700	1480	5180	500	1000	2300	2560	6100	14	14	5	4	14

**NOTE:** Specifications subject to change without prior notice.



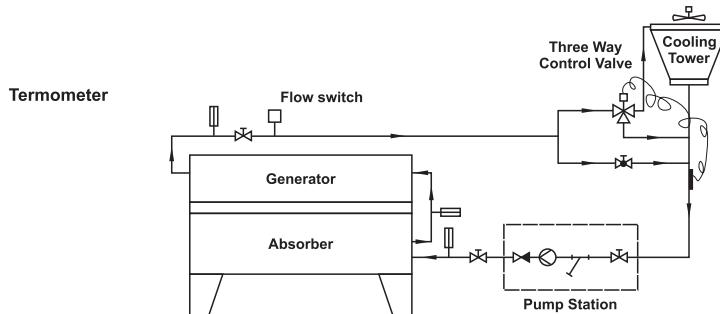
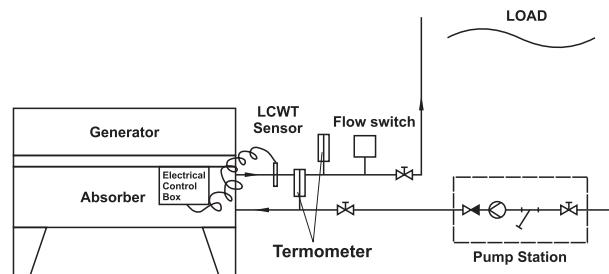
**Steam Supply & Condensate Return**

مدار بخار و کندانس

**NOTE:** Trap Max. differential pressure : 10kgf/cm<sup>2</sup>

**Chilled Water Circuit**

مدار آب سرد (چیلد)



**Cooling Water Circuit**

مدار آب خنک کننده (برج خنک کننده)

**NOTE:** The control of cooling tower outlet temp. may be made by :  

- Three way control valve
- on & off of fan
- based on client requirements.

جهت نصب ترمومتر و مانومتر و سنسورها در مکانهای تعیین شده در مسیرهای فوق یک عدد بوشن  $\frac{1}{2}$ " فشار قوی جوش شود.

برای نصب فلو سوئیچ در محل های تعیین شده در مسیرهای فوق یک عدد بوشن  $\frac{1}{4}$ " فشار قوی جوش داده شود.

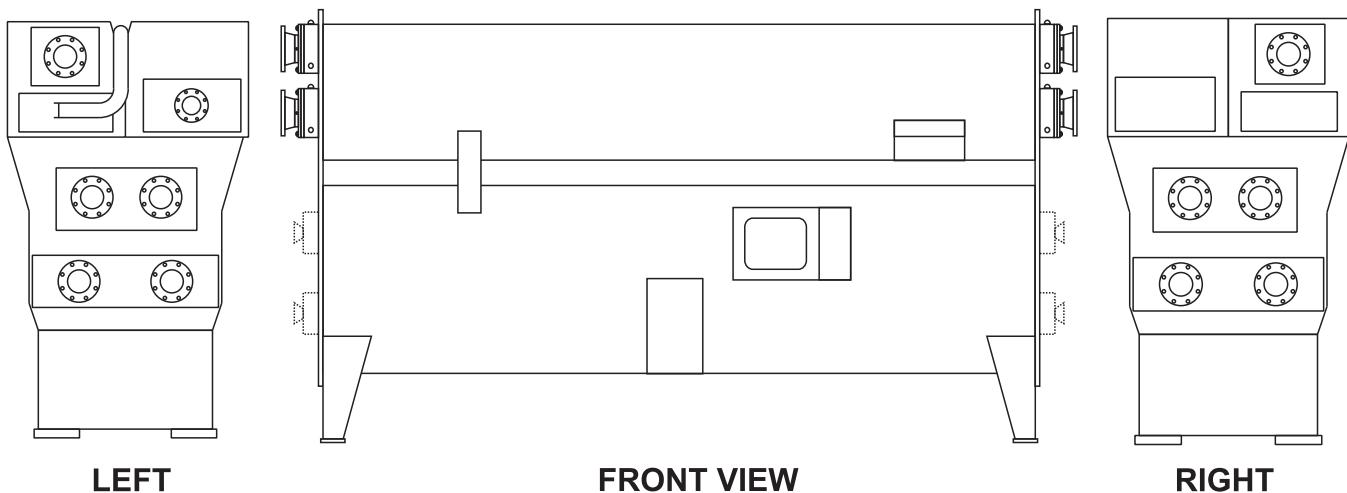


**NOTE:**

- For installing the sensors such as thermometers or manometers at the spots specified on the above lines, an extrastrong nipple of 1/2" shall be welded
- For installing the flow switch at the spots specified on the above lines, an extrastrong nipple of 1 1/4" shall be welded

## آرایش فلنج های واتر باکس ها

انتخاب مسیر فلنج های ورودی و خروجی آب سرد (چیلد) و آب خنک کننده (برج) و منبع گرمایشی از هر دو سمت دستگاه راست یا چپ مطابق شکل زیر امکان پذیر است که کار فرما با توجه به شرایط لوله کشی در موتورخانه آنها را انتخاب و به سازنده پیشنهاد می نماید .



## Configuration of Water Boxes Flanges

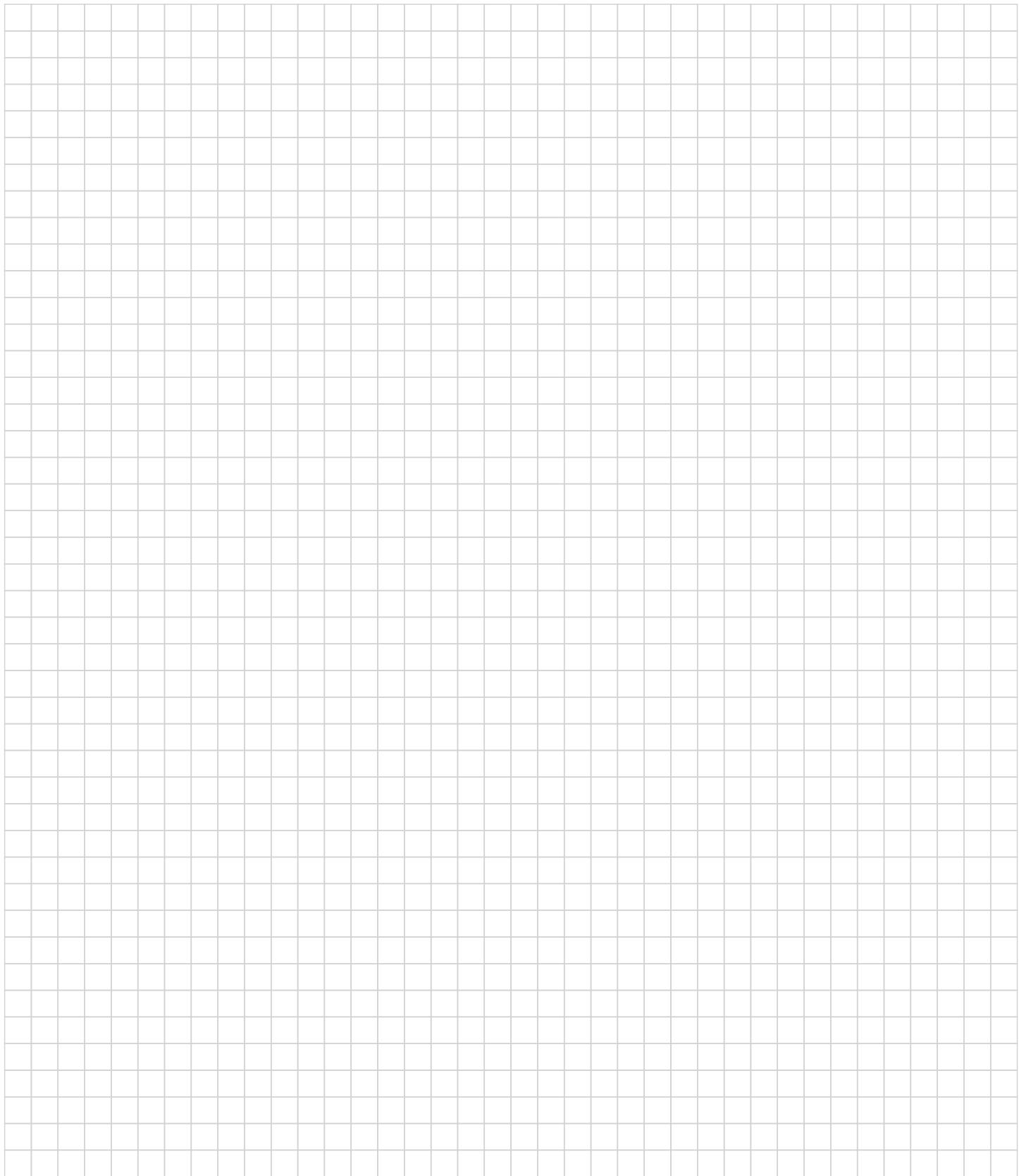
The flanges configuration for condenser, generator, evaporator and absorber of chillers shall be selected as per the Equipment layout of the mechanical room. The employer is required to indicate the flanges that are necessary accordingly, and return back the completed form for production line.



سازنده انواع چیل رهای جذبی

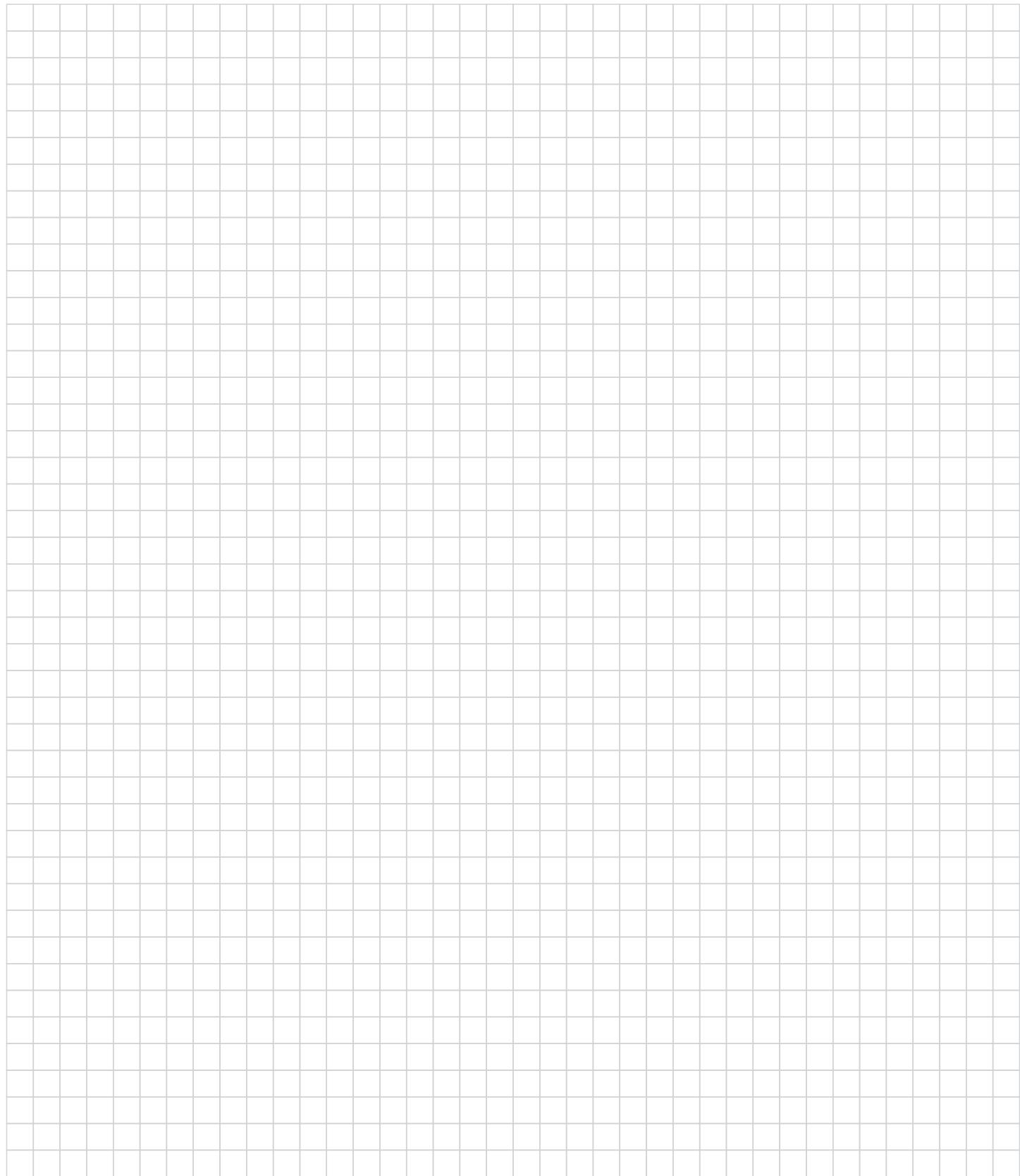
SDE

شرکت ساری پویا  
SARI PUYA CO.





Manufacturer of all kinds of Absorption Chillers



# Sample of Projects



# SARIPUYA DOUBLE EFFECT



دفتر مرکزی : تهران - خیابان استاد مطهری - خیابان میرزا شیرازی - کوچه عرفان - پلاک ۱۶ - واحد ۶  
تلفن: ۰۰۹۸-۲۱-۸۸۷۱۲۴۹۱-۸۸۷۱۵۲۵۱-۸۸۷۱۵۳۴-۸۸۷۲۱۵۳۵-۸۸۷۲۱۵۵۴-۸۸۷۲۱۵۶۲-۸۸۷۲۱۴۹۶-۸۸۷۲۱۵۶۳-۸۸۷۲۱۵۶۴ فکس: ۰۰۹۸-۲۱-۸۸۷۱۵۲۵۰  
کارخانه : جاده قدیم قم - بعد از جاده واوان - خیابان شهید مدنی - خیابان ۲۲ بهمن  
تلفن: ۰۰۹۸-۲۱-۵۶۵۴۶۰۶۱ فاکس: ۰۰۹۸-۲۱-۵۶۵۴۷۳۱۵

**Head Office :** No. 16, Unit 6, Erfan Alley, Mirza-ye-shirazi St., Motahari Ave., Tehran, Iran.  
**Tel:** 0098-21-88712491-88715251-88721534-88721535-88721554-88721562-88721496  
**Fax:** 0098-21-88715250  
**Factory:** 22 Bahman St., Shahid Madani St., After Vavan St., Old Ghom Rd., Tehran, Iran  
**Tel:** 0098-21-56547315-16    **Fax:** 0098-21-56546061  
**Web Site:** [www.saripuya.com](http://www.saripuya.com)    **Email:** [info@saripuya.com](mailto:info@saripuya.com)