

دراسة صفات موائع التثليج و اختيار الأمثل لنظام تثليج يعمل بالقاذف

محمد سالم الدباغ
كلية التربية الأساسية/جامعة الموصل

د. عدنان محمد الصفاوي
كلية الهندسة / جامعة الموصل

الخلاصة

ان أنظمة التثليج تحتاج الى مائع كفؤ يؤدي عمله المحدد ، إلا أن الحصول على مائع تثليج أمثل مناط بوجود صفات جيدة ومرغوبة فيه تميزه عن غيره من الموائع ، وتهتم في ارتفاع معامل الأداء للدورة التي يقوم بتشغيلها ، وبالتالي تقليل القدرة اللازمة للتشغيل وتحقيق سعة التثليج المطلوبة .

وقد ظهرت أنواع مختلفة من موائع التثليج خلال العقدين الماضيين ، وهناك جهود كبيرة تبذل في العديد من الدول لاستبعاد بعض من هذه الموائع أو الحد من استخدامها، لتأثيرها على طبقة الاوزون وعلى البيئة والمناخ .
تناول البحث إجراء دراسة مقارنة بين مجموعة من موائع التثليج بالاستناد الى خصائصها ومعامل ادائها ومعامل انضغاطها في نظام تثليج يعمل بالقاذف للتوصيل الى الأمثل للاستخدام في هذا النظم . ومن نتائج هذه الدراسة يتبيّن ان مائع التثليج الأمثل هو البيوتان (R – 600) لما يمتلكه من خصائص ومميزات إيجابية ، وان قيمة معامل الانضغاط له عالية نسبياً ، وقد بلغ معامل أداءه 0.615 وهي قيمة جيدة نسبية الى الموائع الأخرى لاسيما التي تم التخلّي عنها لأضرارها على البيئة والمناخ .

A Study For Refrigerant's Characteristics to Choose the Optimum For Ejector Refrigeration System

Dr. Adnan M. Al – Saffawi
Engineering College
Mosul University

Mohammad S. Al - Dabbagh
College of Basic Education
Mosul University

Abstract

Refrigeration systems needs efficient refrigerant to perform it's determined objective, so, an optimum refrigerant, must have a good and desirable characteristics as compared with other refrigerants as well as a high coefficient of performance for the working cycle, which results for minimizing operating power to attain determined refrigeration capacity.

A variety kinds of improved refrigerants had been appeared within the last twenty years, and many countries did large efforts to phaseout some refrigerants, or at least reduce its usage, that's for its ozone layer depletion and its bad influence on environment and climate.

This research deals with a comparative study between many Refrigerants on the basis of its characteristics , COP and compressibility factor in ejector refrigeration system to select the optimum to be used in this system.

From this study results , the optimum refrigerant is Butane (R – 600), which have a good characteristics , a relatively high compressibility factor values , and a COP value of (0.615) , which is a good result as compared with other refrigerants included the phased out for its bad influence on environment and climate.

Keywords: Refrigerant's Characteristics , optimum refrigerant, ejector, refrigeration system

قبل: 2011 - 2 - 22

أستلام: 2010 - 9 - 7

قائمة الرموز

الوحدة	التعريف (الوصف)	الرمز
----	معامل الأداء	COP
J / kg	المحتوى الحراري النوعي	h
----	نسبة الكتلة لتياري بخار مائع التثليج	m
kg / s	معدل جريان كتلة المائع	\dot{m}
Pa (N / m ²)	الضغط	P
J/kg K	ثابت الغاز	R
K	درجة الحرارة	T
m ³ /kg	الحجم النوعي	v
J / kg	الشغل	w
----	معامل الانضغاط	Z
----	الكافاءة	η

الرموز السفلية الدليلية

التعريف (الوصف)	الرمز	التعريف (الوصف)	الرمز
مولد البخار	g	الحالة عند النقطة	1 و 2 و 3 و 4 ...
السحب	in	المكثف	C
المنفذ	n	انضغاط	com
التيار الابتدائي	P	الناشر	D
التيار الثانوي	S	المبخر	e
----	----	تمدد	exp

1. المقدمة :

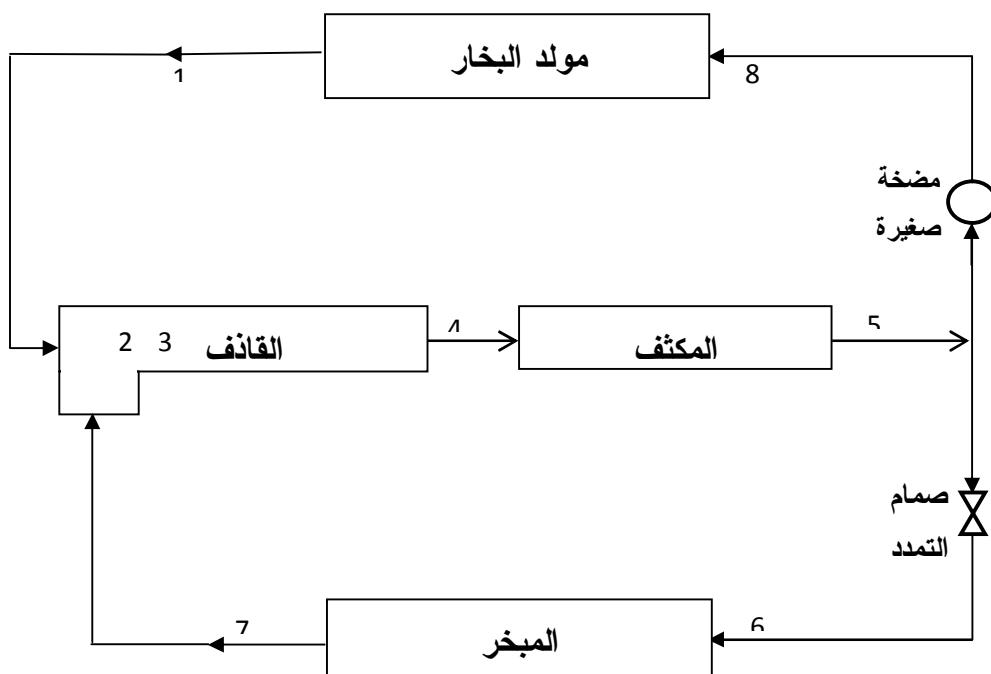
لا شك ان أجهزة التبريد والتثليج الاوسع استخداماً هي الأجهزة الانضغاطية والتي تستهلك قدر كبير نسبياً من الطاقة الكهربائية ، لذلك توجه الاهتمام في العقدين الآخرين على أنظمة أخرى اقتصادية مثل النظام الامتصاصي والنظام الذي يعمل بالفاذف ، والذان تستخدم لتشغيلهما المصادر الحرارية للطاقة دون الحاجة إلى القدرة الكهربائية أو الميكانيكية ، ويتميز النظام الأخير ببساطته وسهولة تصميمه وتصنيعه وانخفاض كلفته وملاءنته للاستخدام في مجالات واسعة . إن مادة التشغيل في دورات التثليج هي الموائع بمختلف أنواعها ، ولهذه الموائع تأثير فعال على كفاءة وأداء النظام . لقد تطورت موائع التثليج خلال السنوات المنصرمة وظهرت مركبات عضوية جديدة فضلاً عن الأنواع الناجحة من مرج مائعين أو أكثر للحصول على مائع جديد متخصص ذي خصائص مستقلة عن مكوناته ، وكان الاهتمام بالدرجة الأولى باتجاه اختيار الموائع التي لا تؤثر على البيئة والمناخ والغلاف الجوي فضلاً عن الرغبة في تحسين معامل الأداء والتركيز على الخصائص الإيجابية المرغوب فيها ، وهكذا جاءت فكرة البحث هذا لإجراء دراسة مقارنة من أجل اختيار المائع الأفضل للنظام الذي يعمل بالفاذف .

في الواقع ليس هناك ما يمكن تسميته بالمائع المثالي بالمعنى المتكامل ، اذ لا يستطيع مائع واحد من تغطية كافة مجالات الاستخدام وبشكل مثالي ، ولكن الاختيار يكون للمائع الذي تتوفر فيه صفات وخصائص تتلائم مع الانظمة المستخدمة مقارنة بموائع التثليج الأخرى [1] .

2. نظام التثليج الذي يعمل بالقاذف :

يعتمد نظام التثليج الذي يعمل بالقاذف على مصدر حراري لتشغيله ، وعادةً ما يكون من النوع ذو درجة حرارة منخفضة ويمكن الحصول عليه من مرجل نفطي أو غازي أو من مجمع الطاقة الشمسية او من الحرارة المتبددة من العادم لمصنع معين أو من محرك احتراق داخلي وغيرها .

إن الأجزاء الرئيسية لهذا النظام ، وكما موضح في الشكل رقم (1) هي مولد البخار والقاذف والمكثف والمبخر وصمام التمدد فضلاً عن مضخة صغيرة لتذوير سائل التثليج ، يدخل سائل التثليج إلى المولد ليتبخر نتيجة التبادل الحراري عند ضغط ودرجة حرارة عاليين، ثم يدخل البخار المتكون إلى القاذف فيتمدد أثناء مروره في المنفذ الملتزم المنفرج الذي يكسبه سرعة عالية وبذلك يتولد تخلخل بالضغط عند مخرج المنفذ مما يؤدي إلى سحب بخار مائع التثليج من المبخر ويمتزجان في حجرة المزبج ثم يدخل المزبج إلى الناشر فنصل سرعته ويزداد ضغطه ليصل إلى ضغط المكثف حيث يمر هذا البخار في المكثف ليتحول إلى سائل وبعدها يرجع الجزء الأكبر منه إلى المولد عبر مضخة صغيرة صغيرة ليعيد الدورة ويمر الجزء الباقي عبر صمام التمدد ليصل إلى المبخر بعد أن ينخفض ضغطه إلى ضغط المبخر . يتبخر سائل التثليج هذا أثناء مروره في المبخر بعد امتصاصه الحرارة الكامنة للتباخر من محيط المبخر ثم يسحب إلى القاذف ليتجدد مع البخار القادم من المولد عبر المنفذ ليعيد الدورة من جديد .



شكل رقم (1) : الأجزاء الرئيسية لنظام التثليج الذي يعمل بالقاذف .

3. المواصفات المرغوبة عند اختيار موائع التثليج :

فيما يلي أهم الخصائص المرغوبة التي يجب أن يتصرف بها مائع التثليج الجيد [2][3][4]:

1-3 . عدم التأثير على الغلاف الجوي والبيئة والمناخ :

1. عدم التأثير على طبقة الأوزون : عند اختيار مائع التثليج يجب التأكد من عدم تأثيره على طبقة الأوزون في الغلاف الجوي ، أي أنه لا يتفاعل مع هذه الطبقة مثلاً إياها لما ذلك من سلبيات وأضرار كبيرة على الكائنات الحية والبيئة عموماً .
2. يجب أن لا يسمم الماء في رفع درجة حرارة الغلاف الجوي للأرض أو ما يسمى (الاحتباس الحراري) ، أي ان يكون معامل رفع درجة حرارة الغلاف الجوي له يساوي صفرأ .

3-2. الخصائص الحرارية :

1. قيمة معامل الأداء : ان تكون قيمة معامل الأداء له مرتفعة نسبياً عند الظروف المحددة لدورة التثليج المطلوبة مقارنة بموائع التثليج الأخرى ، كما ان القراءة المستهلكة لكل طن تثليج يجب ان تكون منخفضة نسبياً أيضاً .
2. ان تكون حرارته الكامنة للتبخّر عالية لامتصاص أكبر قدر ممكّن من الحرارة من المكان المراد تثليجه بالنسبة لوحدة الكتلة من المائع .
3. ان تكون سعته الحرارية (الحرارة النوعية) كبيرة وهذا يؤدي الى ارتفاع قدرة التثليج لكل كغم من المائع .
4. يجب ان تكون درجة غليانه عند الضغط الجوي منخفضة للحصول على كفاءة جيدة ولتلافي احتمال تسرب الهواء الى داخل المنظومة عند تشغيل المبخر بضغط دون الضغط الجوي .
5. ان تكون درجة انجماحه عند درجة حرارة المبخر المطلوبة .
6. ان تكون درجة الحرارة الحرجية لمائع التثليج مرتفعة حتى يتم تكتيف بخاره بسهولة، اذ لا يمكن تكتيف أي بخار اذا كانت درجة حرارته أعلى من النقطة الحرجة مهما زاد الضغط

3-3. الخصائص الفيزيائية :

1. ان يكون مائع التثليج ذو توصيل حراري عالي في طوري السائل والبخار للحصول على معامل انتقال حرارة أعلى .
2. يفضل ان تكون لزوجة المائع منخفضة لتقليل الاحتكاك وانخفاض الضغط عند جريانه خلال الأنابيب .
3. ان يكون مستقرأ كيميائياً ولا يتخلّل عند درجات الحرارة العالية خلال دورة التثليج .
4. ان يكون المائع غير موصل للكهرباء خاصة بالنسبة للوحدات التي يكون فيها المائع في حالة تلامس مباشر مع المحرك الكهربائي .

3-4. خصائص الأمان :

1. ان يكون مائع التثليج غير سام او ان تكون درجة السمية له منخفضة لكي لا يؤثر على جسم الانسان .
2. ان يكون غير قابل للاشتعال او ان قابليته للاشتعال قليلة .
3. ان لا يتفاعل المائع مع الجدران الداخلية للأنابيب ويؤدي الى تآكلها .
4. ان الموائع المستخدمة في حفظ المواد الغذائية كالمخازن المثلجة والمبردة وأجهزة التثليج المنزلية يجب ان لا تؤثر على هذه الأغذية عند تلامسها معها في حالة تسرب المائع من منظومة التثليج .
يضاف الى ما تقدم من خصائص ان يكون مائع التثليج متوفراً في الاسواق وبتكلفة مناسبة .

4. المواصفات الخاصة لمائع التثليج المستخدم في النظام الذي يعمل بالقاذف:

- فضلاً عن الصفات العامة المرغوبة عند اختيار مائع التثليج المناسب والمذكورة آنفًا ، هنالك مواصفات خاصة ينبغي توفرها في المائع المستخدم في النظام الذي يعمل بالقاذف وهي [5] [6] :
1. ان يكون معامل الانضغاط لبخار المائع مقارباً للواحد كما هو الحال للغاز المثالي لكي تصبح فرضية ان بخار المائع يسلك سلوك الغاز المثالي وبالتالي يصبح تطبيق قوانين دينامييك الغازات والمعادلة العامة للغازات .
 2. ان يكون الحجم النوعي لبخار المائع كبير نسبياً لتلافي الصعوبات الفنية في تصنيع عنقي المنفذ والتاثير في الاجهزه الصغيرة .
 3. ان تكون درجة غليانه واطئة نسبياً ليسهل تبخّره في المولد .
 4. ان يكون خط البخار المشبع في مخطط (الضغط – المحتوى الحراري) ذو ميلان موجب لتجنب تكتيف بخار المائع عند تمده في المنفذ ، والجدول رقم (1) يوضح الخصائص المهمة العامة والخاصة لعدد من موائع التثليج [4] [7] [8]

5- أنواع موائع التثليج .

يمكن تصنيف موائع التثليج الى مجاميع حسب طبيعة تركيبها الكيميائي وكما يلي [2] [9] :

5-1. الموائع العضوية :

وهي الموائع التي تحتوي على ذرة أو أكثر من ذرات الكربون في جزيئه تركيبها الكيميائي اضافة الى عدد من ذرات الهيدروجين ، وتتألف من أنواع سلاسل ويمكن تصنيفها الى نوعين رئيسيين وهما :

مائع التثليج	الصيغة الكيميائية	الوزن الجزيئي	درجة حرارة الغليان عند الضغط الجوي °C	ثابت الغاز	درجة الحرارة الحرجة °C	الحرارة النوعية للبخار عند الضغط الجوي ودرجة حرارة الغليان (kJ / kg, K)	الحرارة الكلمية للتثليج عند درجة الغليان (kJ / Kg)	الوصيلية الحرارية للسائل عند درجة حرارة الغليان (W / m, K)	الحجم النوعي للبخار المنشبع عند الضغط الجوي (m ³ / kg)	معامل تحمل الأوزون	معامل رفع درجة حرارة الغلاف الجوي
R-11	CCL ₃ F	137	23.8	0.0605	198	0.595	180.2	0.087	0.171	1.0	3800
R-12	CCL ₂ F ₂	121	-26.78	0.0687	112	0.72	154.7	0.087	0.136	1.0	4500
R-22	CHCL ₂ F ₂	86	-40.75	0.0961	96	0.84	233.8	0.1135	0.205	0.05	510
R-50	CH ₄	16	-161.5	0.52	-82.6	2.218	510.8	0.184	0.5505	0.1	21
R-113	CCL ₂ F	187	47.57	0.0444	214.1	0.51	144	0.082	0.135	0.9	6000
R-114	C ₂ CL ₂ F ₄	171	3.77	0.0486	145.7	0.64	136	0.071	0.1292	0.85	9800
R-123	CHCL ₂ CF ₃	153	27	0.0543	183.7	0.72	170.2	0.076	0.155	0.02	29
R-134a	CF ₃ CH ₂ F	102	-26.2	0.0815	101	0.852	163	0.104	0.137	0.0	420
R-152a	CHF ₂ CH ₃	66	-24	0.12597	113.3	0.977	329	0.120	0.296	0.0	140
R-170	CH ₃ CH ₃	30	-88.6	0.277	32.2	1.433	489.4	0.167	0.4867	0.0	3
R-245fa	CHF ₂ CF ₂ CF ₃	134	15.14	0.062	154	0.919	196	0.091	0.1677	0.0	820
R-290	C ₃ H ₈	44	-42.1	0.1885	96.74	1.44	425.6	0.129	0.4139	0.0	3
R-407c	HFC خليط	86.2	-36.6	0.096	86	0.787	249	0.128	0.216	0.0	1600
R-410A	HFC خليط	72.6	-51.36	0.1145	71.36	0.807	273	0.151	0.2396	0.0	1725
R-507A	HFC خليط	98.9	-46.74	0.084	70.6	0.777	197	0.097	0.179	0.0	3925
R-600	C ₄ H ₁₀	58	-0.49	0.1431	152	1.641	386	0.116	0.369	0.0	0.0
R-600a	C ₄ H ₁₀	58	-11.75	0.1431	134.66	1.547	365	0.103	0.3538	0.20	0.0
R-717	NH ₃	17	-33.3	0.489	132.2	0.97	1371	0.24	0.174	0.0	0.0
R-1150	C ₂ H ₄	28	-103.7	0.297	9.2	1.295	482.4	0.187	0.479	0.0	3
R-1270	C ₃ H ₆	42	-47.7	0.19795	92.42	1.321	439.2	0.145	0.424	0.0	3

جدول رقم (١) : الخصائص المهمة لبعض موائع التثليج .

1-1-5. الموائع العضوية المشبعة :

وتقسم إلى نوعين أو سلسلتين هما :

1. الهيدروكاريونات : وهي مجموعة من المركبات التي تتكون بنسب مختلفة من الهيدروجين والكاربون ، المستخدم منها كموائع تثليج الميثان والإيثان والبروبان والبيوتان والإيزوبيوتان والبنتان والإيزوبنتان ، والكثير من هذه الموائع لها قابلية على الاشتعال وبعضها سام وبدرجات مختلفة ولذلك يتم اتخاذ إجراءات احترازية بهذا الخصوص، كما ان بعضها لها تأثيرات متفاوتة على طبقة الأوزون في الغلاف الجوي عند تسربها فضلاً عن رفع درجة حرارة الغلاف الجوي وبشكل محدود .

تستخدم بعض الموائع من هذا النوع في الاستعمالات الخاصة بدرجات الحرارة المنخفضة جداً ، والجدول رقم (2) يبين موائع التثليج الهيدروكاريونية وتركيبها الكيميائي .

اسم المائع	رقم المائع	التركيب الكيميائي
ميثان	50	CH ₄
إيثان	170	C ₂ H ₆
بروبان	290	C ₃ H ₈
بيوتان	600	C ₄ H ₁₀
إيزوبيوتان	600 a	C ₄ H ₁₀

جدول رقم (2) : موائع التثليج الهيدروكاريونية وتركيبها الكيميائي

2. الهالوكاريونات : إن موائع التثليج الهالوكاريونية عبارة عن هيدروكاريونات مهملجة ، وت تكون أساساً من أحالل ذرة واحدة أو أكثر من ذرات الهيدروجين الموجودة في جزء الميثان أو الإيثان أو البروبان بذرات الكلور أو الفلور أو البروم (وهي من الهالوجينات) .

إن غالبية الهالوكاريونات تؤثر كثيراً على طبقة الأوزون فضلاً عن رفع درجة حرارة الغلاف الجوي (الاحتباس الحراري) ، مما أدى إلى خفض انتاجها بشكل كبير أو عدم استخدامها نهائياً (بالرغم من كفاءتها العالية ومواصفاتها المرغوبة) وذلك حسب الاتفاقيات الدولية خاصة بروتوكول مونتريال عام 1996 للحفاظ على الغلاف الجوي والبيئة والمناخ . تتألف الهالوكاريونات من سلسلتين رئيسيتين هما سلسلة الميثان والإيثان وسلسلة ثانوية هي البروبان ، فإذا تم إحلال ذرة أو أكثر من ذرات الهيدروجين لجزيء الميثان بدلاً أو أكثر من ذرات الهالوجينات المذكورة آنفاً تتكون مجموعة من موائع التثليج أصل تركيبها هو جزء الميثان ، وكذا الحال بالنسبة للأيثان والبروبان . والجدولين رقم (3) ورقم (4) يبينان التركيب الكيميائي لبعض أهم موائع التثليج الهالوكاريونية لسلسلتي الميثان والإيثان على التوالي .

التركيب الكيميائي	رقم المائع	التركيب الكيميائي	رقم المائع
CCl ₃ CCl ₃	110	CFCl ₃	11
CCl ₂ FCClF ₂	113	CCl ₂ F ₂	12
CClF ₂ CClF ₂	114	CClF ₃	13
CHCl ₂ CF ₃	123	CHCl ₂ F	21
CHClFCF ₃	124	CHClF ₂	22
CHF ₂ CF ₃	125	CH ₂ Cl ₂	30
CH ₂ FCF ₃	134 a	CH ₂ ClF	31
CH ₃ CCl ₂ F	141 b	CH ₃ F	41
CH ₃ CClF ₂	142 b	----	---
CH ₃ CHF ₂	152 a	---	---

جدول رقم (4) : بعض موائع التثليج الهالوكاريونية (سلسلة الميثان) وتركيبها الكيميائي

الجدول رقم (3) : بعض موائع التثليج الهالوكاريونية (سلسلة الميثان) وتركيبها الكيميائي

2-1-5. الموائع العضوية غير المشبعة :

ان موائع هذه المجموعة هي أساساً هيدروكاربونات تعتمد في تركيبها على الائتين R-1150 والبروبيلين 1270-R . وهذا النوع من الموائع قليل الأهمية وذو استخدامات محدودة وذلك لكون مواصفاته متواضعة ، والجدول رقم (5) يوضح أهم الموائع العضوية غير المشبعة وتركيبتها الكيميائي .

التركيب الكيميائي	رقم المائع
<chem>CClFCF2</chem>	1113
<chem>CF2CF2</chem>	1114
<chem>CHClCCl2</chem>	1120
<chem>CHClCHCl</chem>	1130
<chem>CH2CH2</chem>	1150
<chem>CH3CHCH2</chem>	1270

جدول رقم (5) : أهم الموائع العضوية غير المشبعة وتركيبتها الكيميائي

2-5. الموائع اللاعضوية :

وتعتبر من أقدم الموائع استخداماً ، ولا يزال بعضها يستخدم الى الوقت الحاضر نظراً لخصائصه الفيزيائية والحرارية الجيدة ، ومثال على ذلك الأمونيا ، والجدول رقم (6) يوضح أهم الموائع اللاعضوية وتركيبتها الكيميائي .

التركيب الكيميائي	رقم المائع	اسم المائع
<chem>NH3</chem>	717	أمونيا
<chem>H2O</chem>	718	ماء
-	729	هواء
<chem>CO2</chem>	744	ثاني أوكسيد الكاربون
<chem>SO2</chem>	764	ثاني أوكسيد الكبريت

جدول رقم (6) : أهم الموائع اللاعضوية وتركيبتها الكيميائي .

3-5. الموائع الزيوتربوية :

وهي عبارة عن خليط يتكون من مزج ماءين أو أكثر وبنسب معينة وثابتة بحيث ينتج مائع جديد مختلف عن مركباته ، ولكن هذا المائع يختلف تركيبه الكيميائي في طوري السائل والبخار . والجدول رقم (7) يبين بعض الموائع الزيوتربوية ونسب مكوناتها الأصلية .

النسبة المئوية الكتليلية %	مكونات المائع	رقم المائع
(60 / 2 / 38)	R - 125 / R - 290 / R - 22	402 A
(5 / 75 / 20)	R - 290 / R - 22 / R - 218	403 A
(5 / 56 / 39)	R - 290 / R - 22 / R - 218	403 B
(44 / 52 / 4)	R - 125 / R - 143 a / R - 134 a	404 A
(23 / 25 / 52)	R - 32 / R - 125 / R - 134 a	407 C
(50 / 50)	R - 32 / R - 125	410 A

جدول رقم (7) : بعض الموائع الزيوتربوية ونسب مكوناتها الأصلية .

4-5. المواقع الازيوتروبية :

وهي موائع تتليّج ناتجةً من مزج مائعين من الهالوكاربونات وبينس معينة وثابتة بحيث ينتج مائع تتليّج جديد يختلف في خصائصه عن المائعين المركب منها (مزيج ثابت الغليان) ، وهذا المائع لا يمكن ان يتجزأ الى مكوناته بتغيير درجة الحرارة او الضغط ولا بالتبخير او التكثيف وإنما يتبعثر ويتكثف كمادة واحدة ولا يختلف تركيبها في طوري السائل والبخار ، والجدول رقم (8) يبيّن أهم الموائع الازيوتروبية ومكوناتها الأصلية . ولتمييز الموائع الزيوتروبية والازيوتروبية والتي تتركب من نفس أنواع الموائع في تكوينها ولكن بنسب مختلفة يتم استخدام الحروف الكبيرة (A و B و C) والتي تضاف بعد رقم المائع المركب مباشرةً .

نسبة المئوية الكتالية %	مكونات المائع	رقم المائع
73.8 / 26.2	R – 12 / R – 152 a	500
75 / 25	R – 22 / R – 12	501
48.8 / 51.2	R – 22 / R – 115	502
40.1 / 59.9	R – 23 / R – 13	503
48.2 / 51.8	R – 32 / R – 115	504
78 / 22	R – 12 / R – 31	505
55.1 / 44.9	R – 31 / R – 114	506
50 / 50	R – 125 / R – 143 a	507 A

جدول رقم (8) : أهم المواقع الازبيوتروبية ونسب مكوناتها الأصلية .

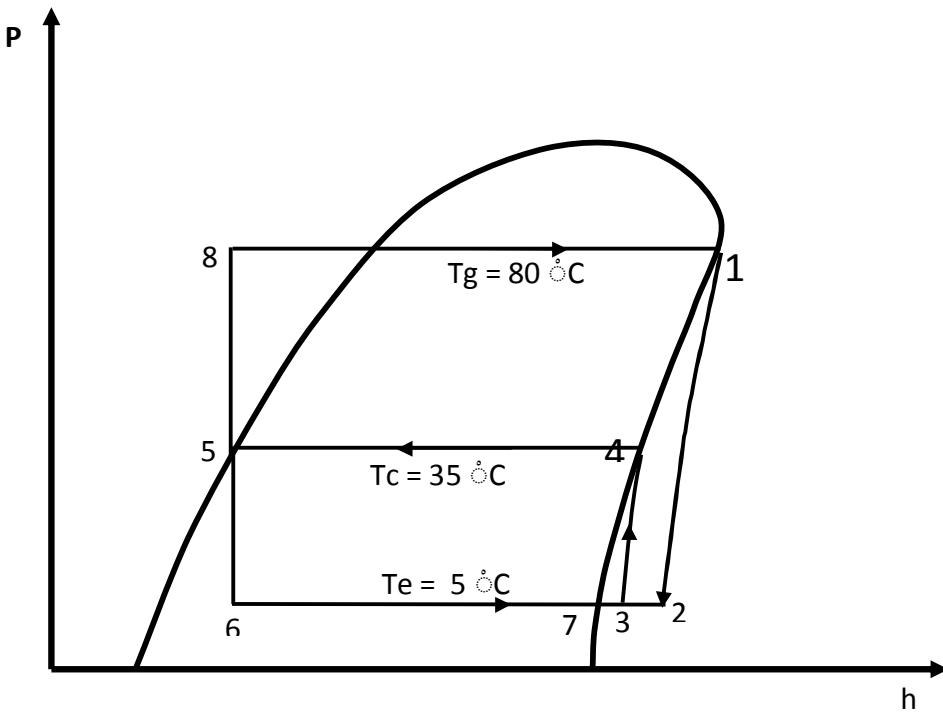
٦. التحليل الرياضياتي للدورة وحساب معامل الأداء :

ان الفرضيات المستخدمة في التحليل الرياضي، لجزء يان مائع التثليج خلال القاذف تشمل ما يلي:

1. ان يكون جريان بخار المائع خلال القاذف مستقراً وأحادي البعد.
 2. ان يكون جريان بخار المائع اديباتياً أثناء مروره في القاذف وأنه يسلك سلوك الغاز المثالي.
 - 3 تيار بخار المائع الابتدائي، والثانوي، يكمل في حالة الارتكاف عند دخولهما الى القاذف

تستخدم المعادلة الآتية لحساب قيم معامل الانضغاط للموائع عند درجات حرارة مختلفة لكل من المبخر والمكثف و مولد البخار وباستخدام جداول الخصائص الفيزيائية والحرارية للموائع :

استناداً إلى الدورة الديناميكية الحرارية الأساسية لنظام التثليج الذي يعمل بالقاذف على مخطط (الضغط - المحتوى الحراري) ، وكما موضح في الشكل رقم (2) ، يتم حساب معامل الأداء لموائع التثليج المستخدمة في هذا النظام وذلك عند درجات حرارة محددة لكل من مولد البخار والمكثف والمبخر حيث عند تحليل ديناميكية جريان مائع التثليج خلال القاذف ، يمكننا افتراض ان سرعة دخول وخروج المائع تساوي صفرأً مما يقتضي تحول جميع الطاقة الحركية للمائع المتولدة أثناء تمدده في المنفذ الى ضغط أثناء مروره خلال الناشر ، وهذا يعني ان السفل الناتج من تمدد الماء في المنفذ مساو للسفل اللازم لرفع ضغط المائع في الناشر . ان من الضروري الأخذ بنظر الاعتبار فقدان الطاقة نتيجة احتكاك الماء مع السطح الداخلي للقاذف باستخدام قيم الكفاءة الایسنتروبية للمنفذ والناشر لعمليتي التمدد والانضغاط على التوالي وكما يلى [10] :



شكل رقم (2) : دورة ديناميك الحرارة الأساسية لنظام التثليج الذي يعمل بالقاذف على مخطط (الضغط - المحتوى الحراري).

$$w_{\text{exp}} = \dot{m}_p \eta_n (h_1 - h_2) \quad \dots \quad (2)$$

وبمساواة المعادلين يمكننا الحصول على نسبة الكثافة (m) لتياري بخار المائع الابتدائي والثانوي وكما يلي :

$$m = \dot{m}_p / \dot{m}_s = (h_4 - h_3) / \left[(h_1 - h_2)\eta - (h_4 - h_3) \right] \quad \dots \dots \dots (4)$$

حيث ان الكفاءة الكلية للقاذف (η)

أما معامل الاداء فهو :

$$\text{COP} = (h_7 - h_5) / m(h_1 - h_5) \quad \dots \quad (6)$$

حيث يمكن حساب قيم المحتوى الحراري (h) عند النقاط المحددة في الدورة للمعادلات آنفة الذكر باستخدام جداول الخصائص الديناميكية الحرارية لموائع التثليج عند القيم المختلفة لدرجات الحرارة والضغوط.

7- النتائج والمناقشة :

يوضح لنا الجدول رقم (9) نتائج قيم معامل الانضغاط التي تم حسابها باستخدام جداول الخصائص الفيزيائية والحرارية لموائع التثليج المستخدمة في النظام الذي يعمل بالقاذف ، وتبيّن هذه النتائج قيم معامل الانضغاط عند درجات حرارة مختلفة لكل من المبخر والمكثف ومولد الباخر ، وان أغلب هذه القيم تقترب من الواحد خاصية عند درجات حرارة المبخر ، وهي إحدى الصفات الخاصة التي يجب ان يتمتع بها الماء المستخدم في هذا النظام.

	البخار	المكثف	مولد البخار
درجة الحرارة (K)	273	281	303
R-11	0.9795	0.976	0.955
R-12	0.911	0.901	0.84
R-22	0.888	0.822	0.807
R-113	0.992	0.99	0.982
R-114	0.964	0.959	0.935
R-123	0.98	0.975	0.956
R-134a	0.916	0.903	0.829
R-152a	0.918	0.902	0.846
R-245fa	0.968	0.96	0.931
R-290	0.891	0.871	0.806
R-600	0.959	0.949	0.916
R-600a	0.944	0.932	0.891
R-717	0.933	0.92	0.873
R-1270	0.878	0.856	0.786

جدول رقم (9) : قيم معامل الانضغاط لعدد من موائع التثليج عند درجات الحرارة (5 ، 35 ، 80) مئوية لكل من المبخر والمكثف ومولد البخار على التوالي

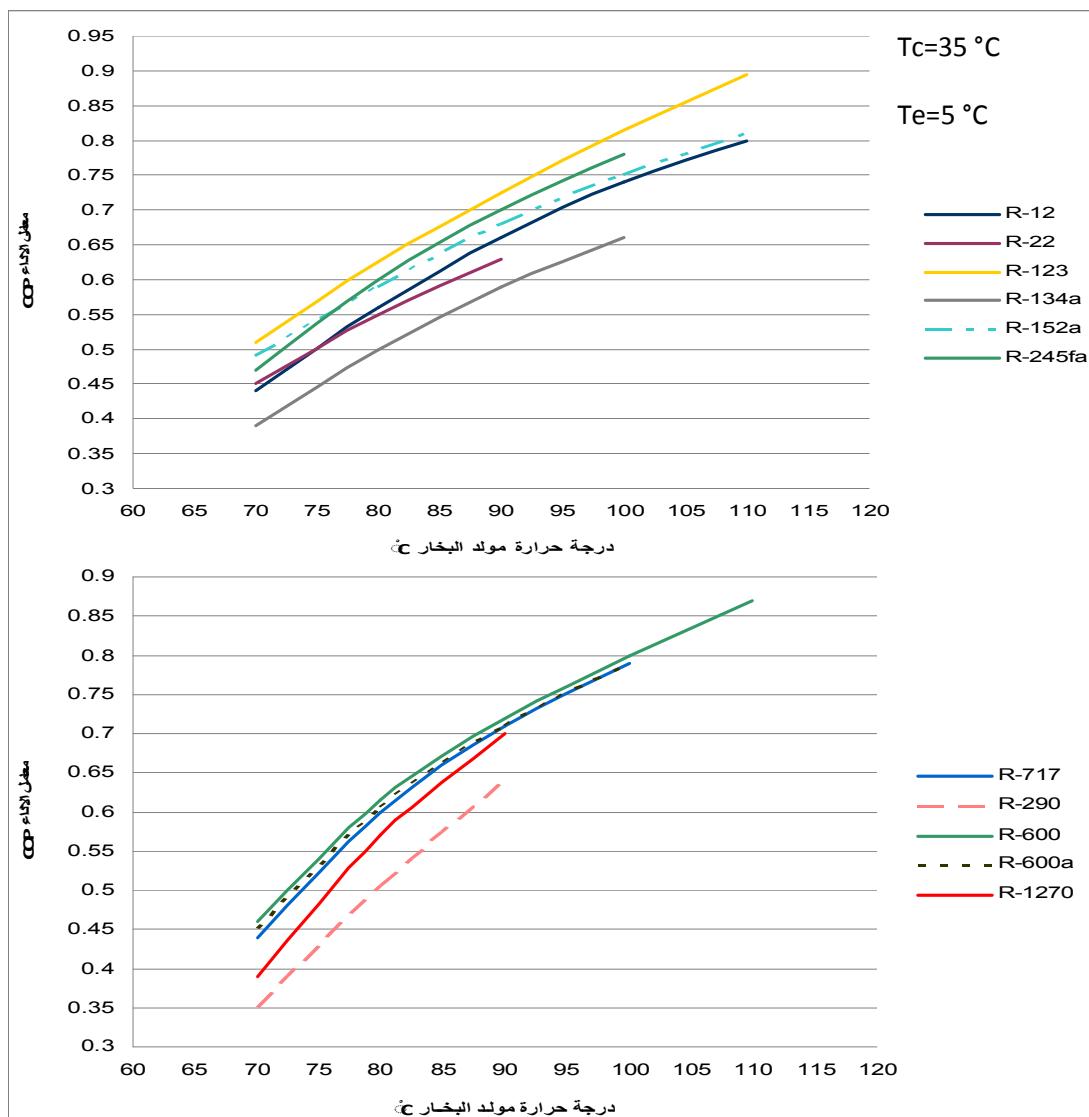
كذلك يوضح لنا الجدول رقم (10) نتائج قيم معامل الأداء لنظام التثليج الذي يعمل بالقاذف ولعدد من موائع التثليج باستخدام الطريقة المذكورة في البند رقم (6) واستناداً إلى جداول خصائص ديناميك الحرارة ومخططات (الضغط - المحتوى الحراري) لهذه الموائع والمنشورة من قبل مؤسسة (Ashrae) الأمريكية لعام 2009 [11] عند درجات الحرارة المئوية (5 ، 35 ، 80) لكل من المبخر والمكثف ومولد البخار على التوالي وباستخدام قيم الكفاءة الایستربوبية للمنفذ والنافر قدرها (0.9) و (0.85) على التوالي .

رقم مائع التثليج COP	معامل الأداء COP	رقم مائع التثليج COP	معامل الأداء COP
0.59	R - 152 a	0.64	R - 11
0.605	R - 245fa	0.56	R - 12
0.51	R - 290	0.555	R - 22
0.615	R - 600	0.61	R - 113
0.61	R - 600 a	0.56	R - 114
0.60	R - 717	0.625	R - 123
0.575	R - 1270	0.51	R - 134 a

جدول رقم (10) : قيم معامل الأداء لعدد من موائع التثليج

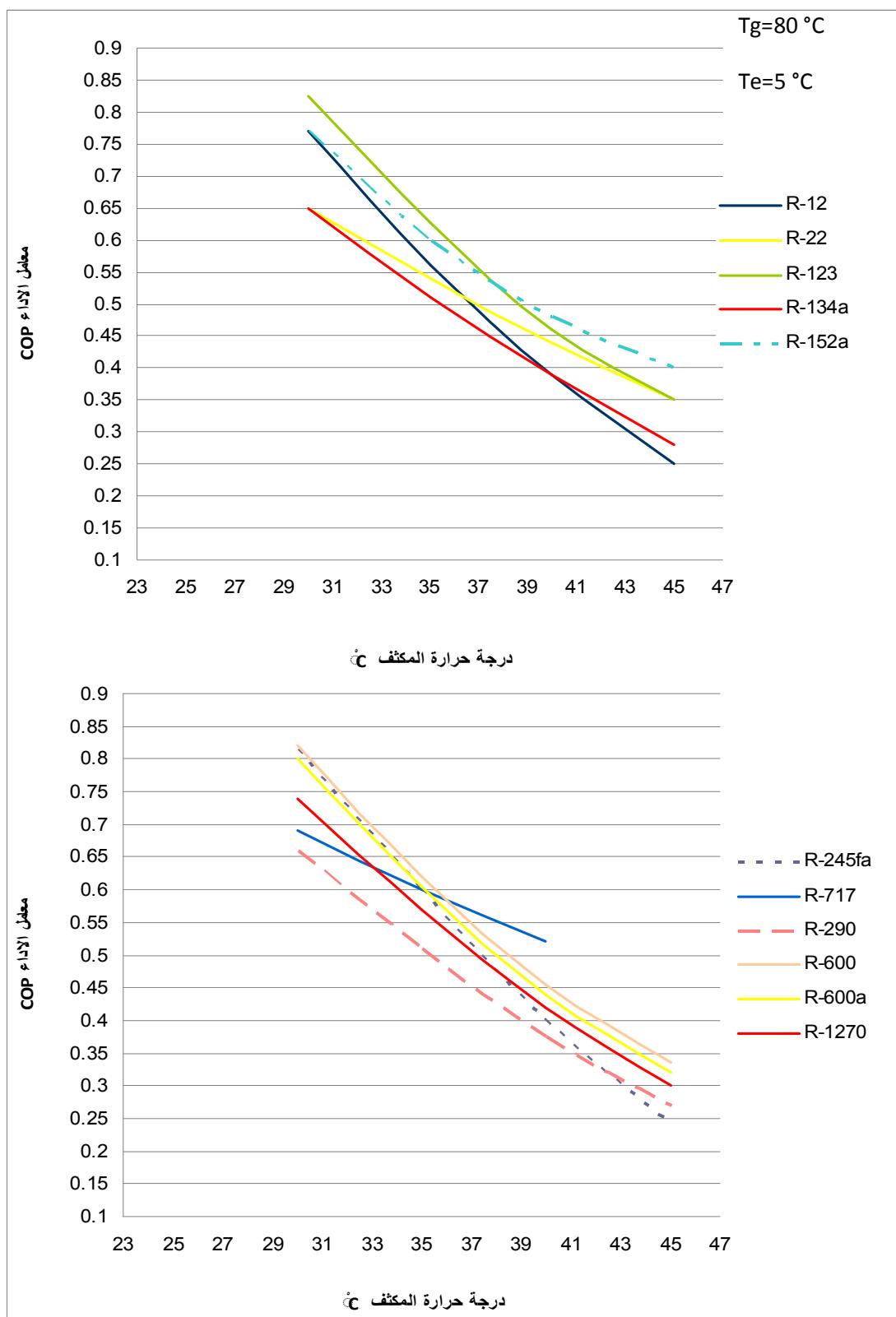
كما تم حساب قيم معامل الأداء COP لمدى واسع من درجات الحرارة لكل من مولد البخار والمكثف والمبخر للموائع المستخدمة في هذا النظام وكما موضحة في منحنيات الأشكال (3) و(4) و(5) وباستخدام برنامج Matlab

الإصدار 9 لعام 2009 ، حيث تبين لنا العلاقة الطردية بين معامل الأداء وكل من درجة حرارة (وبالتالي ضغط) مولد البخار والمبخر ، حيث تزداد قيمة COP كثيراً في حالة زيادة درجة حرارة المولد بينما تكون زيادة COP متواضعة بزيادة درجة حرارة المبخر وهو ما نلاحظه في الشكل (5) حيث تظهر قيمة COP قليلة لأن زيادة درجة حرارة المبخر لن تزيد كثيراً قيمة h_7 (الشكل 2) وبالتالي قيمة البسط في المعادلة (6) عند ثبوت درجتي حراري مولد البخار والمكثف، كذلك نلاحظ انخفاض قيمة COP عند زيادة درجة حرارة المكثف وهذا الانخفاض يكون كبيراً عند درجات الحرارة المتداينة للمكثف والتي تتراوح ما بين (35 – 25) درجة مئوية ، وهو ما يوضحه الشكل (4) .

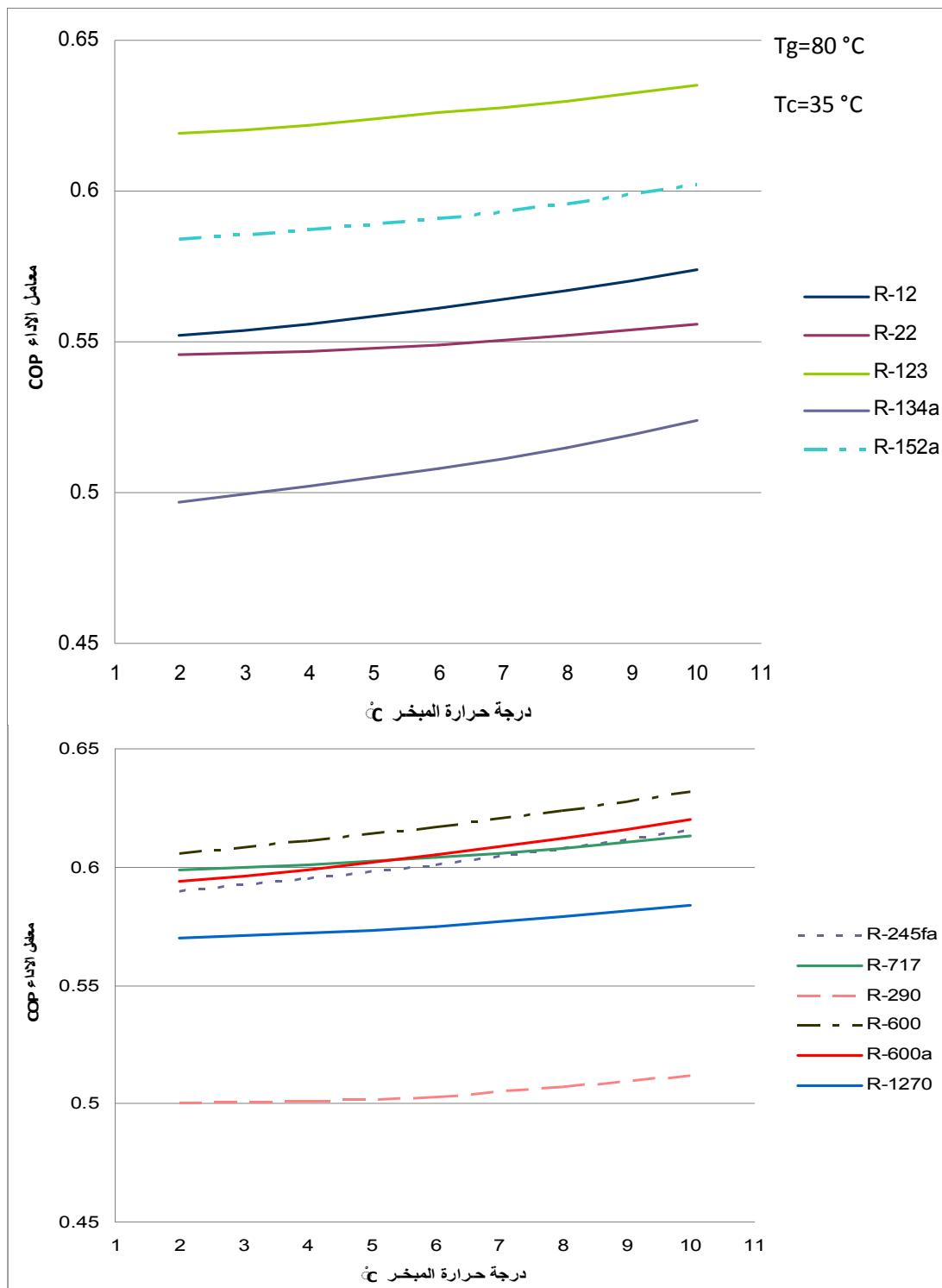


الشكل رقم (3) : قيم معامل الاداء عند تغير درجة حرارة مولد البخار لعدد من الموائع المستخدمة في النظام الذي يعمل بالفاذف عند ثبوت درجتي حراري المكثف والمبخر

يتبيّن لنا من النتائج المستخلصة من الجدولين (9) و(10) والأشكال (3) و(4) و(5) وكذلك من الموصفات الواردة في الجدول رقم (1) ، ان مائع التثليج الهيدروكربوني بيوتان (R - 600) ذي الصيغة الكيميائية (C4H10) هو المائع الأمثل للاستخدام في نظام التثليج الذي يعمل بالفاذف ، لما تميّز به من موصفات وخصائص مقارنة بباقي الموائع ، خاصة عدم تأثيره على الغلاف الجوي والبيئة والمناخ ، ومعامل للاداء عالي نسبياً وتوفّر الصفات الخاصة الأربعه فيه لاستخدامه في هذا النظام فضلاً عن توفر الغالية العظمى من الموصفات العامة المرغوبة عند اختيار موائع التثليج ، علماً ان المائعين (R - 123) و(R - 1270) يتمتعان أيضاً بموصفات جيدة ولكن تم استبعادهما لتأثيرهما على طبقة الأوزون والإسهام في رفع درجة حرارة الغلاف الجوي .



الشكل رقم (4) : قيم معامل الاداء عند درجات حرارة مختلفة للمكثف لعدد من الموائع بثبوت درجتي حراري المولود والمبخر



الشكل رقم (5) : قيم معامل الاداء عند تغير درجة حرارة المبخر لعدد من الموائع بثبوت درجتي حراري المولد والمكثف

8 – المصادر :

1. الجودي ، د. خالد أحمد ، مبادئ هندسة تكييف الهواء والتنقیح ، الطبعة الثانية ، مطبعة دار الحكمة ، جامعة البصرة ، 1991 .
2. موسى ، عدنان ريكان وآخرون ، مبادئ التبريد والتكييف ، دار الحكمة للطباعة والنشر ، الموصل ، 1990 .
3. ARI (Air-conditioning and refrigeration institute), “Refrigeration and air conditioning”, 3rd edition , Prentice-Hall,Inc. ,1998.
4. McQuiston F.C.and Parker J.D. , “ Heating, ventilation and air-conditioning analysis and design”, 4th edition, John Wiley & Sons, Inc., 1994.
5. Al-Dabbagh A.M., “The use of the ejector in A/C and refrigeration”, M.Sc. thesis submitted to the department of mechanical engineering, University of technology, Baghdad ,1983.
6. Pridasawas W., “Natural working fluids for a solar-driven ejector refrigeration system”, Proceeding of the Eurotherm seminar No.72, thermodynamics, heat and mass transfer of refrigeration machines, Coberan and Royo, pp.:431-436, valencia, Spain, 2003.
7. Dupont Suva Refrigerants company, technical information about refrigerants, WWW.SUVA.dupont.com ,2003.
8. Borgnakke C. and Sonntag, “Thermodynamic and transport properties”, 1st edition, John Wiley & Sons, Inc. , 1997.
- 9.(International standards organization, ISO-CD-817, 2006).
www.iso.org
10. Al-Saffawi A.M., “Comparison between refrigerants used in ejector refrigeration system”, J. of Al-rafidain engineering , vol.10, No.2, 2002.
11. Ashrae 2009, Ashrae handbook fundamentals, chapter 30.

تم اجراء البحث في كلية الهندسة = جامعة الموصل