

Functional Investigation of Heat Transfer in a Cooling Tower



ARTICLE INFO

Author

Mamouri A.R.^{1*}

¹ Department of Mechanical Engineering, National University of Skills (NUS), Tehran, Iran.

*** Correspondence**

Address: National University of Skills
Amirelmir3000@yahoo.com

How to cite this article

Mamouri A. R. Functional Investigation of Heat Transfer in a Cooling Tower. *Proceedings of the 6th National Conference on Mechanical-Civil Engineering and Advanced Technologies*. 2024; 24(11):79-83.

ABSTRACT

In this study, a laboratory mechanical cooling tower has been investigated to determine how the cooling tower operates under different conditions and to create the best possible state for maximum efficiency. First, the cooling tower characteristic is obtained using Merkel relations, which is a measure of the tower's performance. The higher the characteristic, the better the tower's performance. Then, the water temperature at different heights of the tower has been obtained, which shows that the water temperature decreases more at the top of the cooling tower. The tower characteristic has also been plotted at different points of the cooling tower, which indicates that the tower characteristic is higher at the top of the cooling tower. Then, the changes in the tower characteristic with respect to the inlet water temperature have been shown, which shows that as the inlet water temperature increases, the tower characteristic also increases. Then, the effect of the ratio of water flow rate to air flow rate on the tower characteristic is presented, which are inversely related, and finally, the tower characteristic relationship for this cooling tower has been obtained.

Keywords Cooling Tower, Mass Transfer Coefficient, Heat Transfer Coefficient, Tower Characteristics.

ماهنامه علمی مهندسی مکانیک مدرس، ویژنامه مجموعه مقالات ششمین کنفرانس ملی مهندسی مکانیک، عمران و فناوری های پیشرفته



بررسی عملکرد انتقال حرارت در یک برج خنک کننده



چکیده

در این تحقیق، یک برج خنک کن مکانیکی آزمایشگاهی بررسی شده است تا نحوه عملکرد برج خنک کن در شرایط مختلف بدست آید و به توان بهترین حالت برای بیشترین بازده را ایجاد نمود. ابتدا به کمک روابط مركل مشخصه برج خنک کن بدست می آید که مشخصه برج معیاری از عملکرد برج می باشد. هرچه بتوان میزان مشخصه را افزایش داد، عملکرد برج نیز بهتر می شود. سپس دمای آب در ارتفاع های مختلف برج خنک کن آمده است که نشان می دهد در بالای برج خنک کن، کاهش دمای آب بیشتر است. همچنین مشخصه برج در نقاط مختلف برج خنک کن رسم شده است که از بالا بودن مشخصه برج در بالای برج خنک کن حکایت می کند. سپس تغییرات مشخصه برج نسبت به دمای آب ورودی نشان داده است که هرچه دمای آب ورودی افزایش یابد مشخصه برج نیز بیشتر می شود. سپس تاثیر نسبت دبی آب به دبی هوا روی مشخصه برج ارائه شده که با هم نسبت عکس دارند و در نهایت رابطه مشخصه برج برای این برج خنک بدست آمده است.

مشخصات مقاله

نویسنده

امیرضا معموری *

اگروه مهندسی مکانیک، دانشگاه ملی
مهارت، تهران، ایران

*** نویسنده مسئول**

آدرس: دانشگاه ملی مهارت-
۰۹۱۳۰۷۴۱۳۶

amirelmir3000@yahoo.com

کلیدواژه ها برج خنک کن، ضریب انتقال جرم، ضریب انتقال حرارت، مشخصه برج.

بهینه را هم در چرخه خنک‌کننده داخلی سرور و هم در چرخه آب منبع سرد خارجی تحت دماهای مختلف محیط بر اساس اصل حداقل مصرف برق به کمک برج خنک کن بررسی می‌کند. هدف از این کار تحقیقی یک رویکرد جامع برای طراحی برج خنک کننده است. یک مدل ریاضی برای یک برج خنک‌کننده مرتبط جریان مخالف بر اساس معادلات گرمایی و تعادل جرم یک‌بعدی به دست آمده است. در این مقاله یک برج خنک کن بررسی می‌شود تا بتوان عملکرد بهینه برج را بدست آورد.

۲- دستگاه و روش آزمایش

برای بررسی عملکرد برج، از یک برج خنک کن دمنده که در شکل ۱ نشان داده شده است استفاده می‌شود. سیالات عمل کننده آب و هوا می‌باشند که جریان هوا از پایین برج وارد شده و بوسیله یک فن دمنده از روی پرکن‌ها عبور می‌نماید و سپس به اتمسفر تخلیه می‌شود. دبی هوا توسط یک اریفیس اندازه‌گیری می‌شود و دمای تر و خشک هوا از ورودی و خروجی نیز توسط ۴ عدد دما‌سنج با دقت 0.5°C اندازه‌گیری می‌شود. دستگاه دارای مخزن با 2 m^3 آب و یک گرمکن الکتریکی می‌باشد. بعد از اینکه دمای آب به حد مطلوب رسید، آب به بالای برج پمپ می‌شود و بعد از عبور از دبی‌سنج و پرکن‌ها دوباره به برج بر می‌گردد. در این دستگاه دمای آب در اثر انتقال حرارت با هوا کاهش می‌یابد و دمای آب جهت بررسی در ارتفاع‌های مختلف پرکن بوسیله دما‌سنج‌ها خوانده می‌شود البته خواندن هر مرحله با مکث همراه است تا به حالت پایدار برسد.

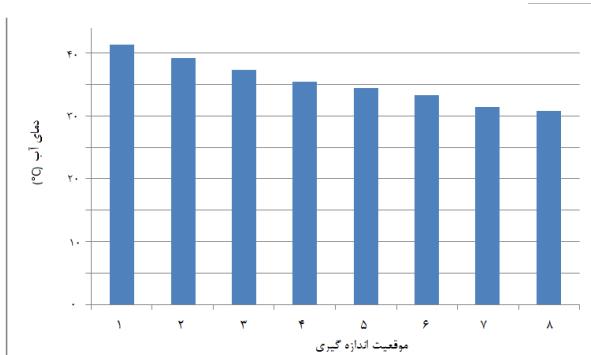


شکل ۱) برج خنک کن مورد آزمایش

۱- مقدمه

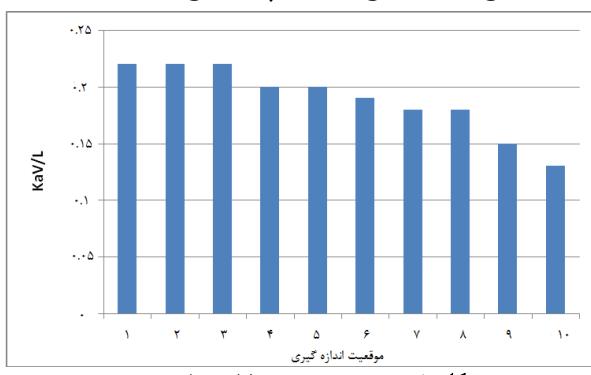
سیکل تبرید شامل اوپراتور، کندانسور، کمپرسور و شیر انبساط می‌باشد که کندانسور گرمای مبدل را به بیرون می‌دهد. کندانسورها خود به دو نوع تقسیم می‌شوند: کندانسور هوایی که بازده کمتری دارند ولی در مناطق شرجی و همچنین مناطق کم آب انتخاب بهتری می‌باشند و کندانسور آبی که شامل یک مبدل پوسته لوله می‌باشد که گرمای بخار توسط آب گرفته می‌شود، سپس این آب مجددآ خنک می‌شود و این سیکل ادامه می‌یابد. معمولاً جهت خنک نمودن این آب از برج خنک کن استفاده می‌شود. برج‌های خنک کن خود به صورت‌های گوناگون تقسیم می‌شوند که شامل تماس مستقیم یا غیر مستقیم، جریان غیر همسو یا متقطع، جریان طبیعی یا مکانیکی و همچنین مکنده یا دمنده تقسیم می‌شوند. تقریباً هر فرآیند صنعتی نیاز به کنترل دما دارد. به همین دلیل امروزه برج‌های خنک کننده بخشی از تاسیسات کارخانه هستند. عملکرد آنها بر اساس یک اصل است که در آن انرژی از آب گرم در تماس مستقیم با هوا نسبتاً خنک و خشک حذف می‌شود. در یک برج خنک کننده جریان مخالف، فرآیند شامل یک فاز گاز (هوا) به سمت بالا، یک فاز مایع (فیلم آب) به سمت پایین و یک سطح تماس بزرگ بین دو فاز است. فاکتورهای کلیدی مورد نیاز برای انتقال شدید گرما و جرم در یک برج خنک کننده، سطح تماس بزرگ هوا به آب و ضریب انتقال حرارت بالاست^[۱].

یو و همکارانش^[۲] معادلات برج خنک کن را بررسی نمودند و روش محاسبه آن را با جزئیات ارایه نمودند. فیسنکو و همکارش^[۳] یک مدل ریاضی بهبود یافته برای عملکرد برج خنک کن مکانیکی ارایه نمودند، این مدل یک مسئله مقدار مرزی را برای یک سیستم معادلات دیفرانسیل معمولی نشان می‌دهد که تغییر در سرعت قطرات، شعاع و دمای آن و همچنین تغییر در دما و چگالی بخار آب در هوا می‌آید در یک برج خنک کننده را توصیف می‌کند. و همکارانش^[۴] به توصیف تجربی یک نمونه اولیه برج خنک کننده جدید پرداختند نوآوری آنها مربوط به مطالعه برج خنک کننده ای متکی است که برای جلوگیری از انتشار ذرات معلق در هوا به جو طراحی شده است. این آزمایش‌ها در یک کارخانه آزمایشی که به طور موقت برای این منظور ساخته شده بود انجام شد و در ارزیابی اثرات زیست محیطی (سطح انتشار) از روش کاغذ حساس استفاده نمودند. این مقاله به تجزیه و تحلیل تجربی پدیده‌های انتقال همزمان گرمای و جرم بین آب و هوا با تماس مستقیم در یک برج خنک کننده بسته می‌پردازد. لمواری و همکارانش^[۵] به تجزیه و تحلیل تجربی پدیده‌های انتقال همزمان گرمای و جرم بین آب و هوا با تماس مستقیم در یک برج خنک کننده بسته می‌پردازد. هی و همکارانش^[۶] برای توسعه یک سیستم خنک کننده بسیار کارآمد و صرفه‌جویی در انرژی در یک مرکز داده، مطالعه مدیریت حرارتی



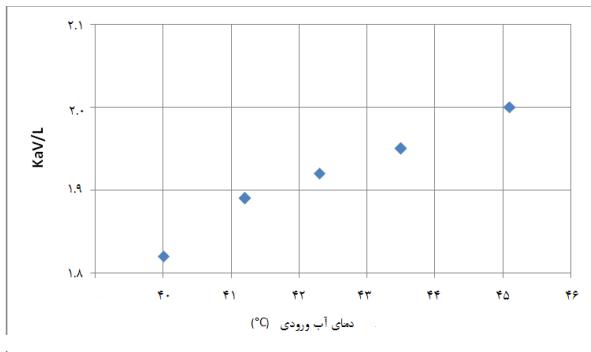
شکل ۲) تغییرات دمای آب در نقاط مختلف برج

هرچه اختلاف دمای آب کمتر فرض شود تعداد مراحل بیشتر و انتگرال دقیق تر محاسبه خواهد شد انتالپی هوای اشباع و انتالپی هوای نیز به کمک نمودار سایکومتریک می‌توان بدست آورد. با رسم شکل ۳ مشخصه برج در نقاط مختلف برج معلوم می‌شود مشخصه برج در بالای برج بیشتر از پایین برج می‌باشد.



شکل ۳) مشخصه برج در نقاط مختلف برج

جهت مشخص شدن اثر دمای آب ورودی بر روی مشخصه برج با انجام چند مرحله آزمایش و رسم شکل ۴ مشاهده می‌شود با افزایش دمای آب ورودی مشخصه برج نیز افزایش می‌یابد.



شکل ۴) تغییرات مشخصه برج با دمای آب ورودی سپس تغییرات بازده با نسبت دبی های آب و هوای بررسی می‌شود و نتایج در شکل ۵ رسم می‌شود. بازده اختلاف دمای آب ورودی و خروجی به اختلاف دمای آب ورودی و دمای تر هوای ورودی می‌باشد و مطابق رابطه زیر می‌باشد.

$$\eta = \frac{t_{w_1} - t_{w_2}}{t_{w_1} - t_{wb_{in}}} \quad (10)$$

۳- معادلات ریاضی

انتقال حرارت و جرم را در یک برج خنک کننده بوسیله معادلات بقاء جرم انرژی می‌توان بدست آورد. طبق قانون بقاء جرم، جرم کم شده از آب تبخیر شده و به هوا افزوده می‌شود.

$$dL = Gd\omega \quad (1)$$

بر طبق قانون بقاء انرژی، گرمای داده شده به هوا با گرمای گرفته شده از آب برابر است.

$$Gdh_a = C_{p_w}Ldt_w = C_{p_w}(Ldt_w + t_w dL) \quad (2)$$

گرمای آب به ۲ طریق گرفته می‌شود: ۱- بوسیله اختلاف دمای آب و هوای ۲- بوسیله تبخیر بخشی از آب. حال معادله (۲) را با فرض اینکه جرم آب تبخیر شده اندک می‌باشد معادله زیر بدست می‌آید.

$$Gdh_a = C_{p_w}Ldt_w = h_c A C_{p_w}(t_w - t_a) + KA(\omega_s - \omega)h_{fg} \quad (3)$$

رابطه ضریب انتقال حرارت و جرم بدین صورت می‌باشد.

$$h/K = \rho C_{p_w} L e^{2/3} \quad (4)$$

عدد لوئیس تقریباً ۱ می‌باشد و با قرار دادن معادله (۴) و $A = adV$ در معادله (۳) داریم.

$$Gdh_a = C_{p_w}Ldt_w = K[C_{p_w}(t_w - t_a) + (\omega_s - \omega)h_{fg}]adV \quad (5)$$

سمت راست معادله (۵) اختلاف انتالپی هوای اشباع (ω_s) و انتالپی هوای (ω_a) می‌باشد.

$$Gdh_a = C_{p_w}Ldt_w = K[h_s - h_a]adV \quad (6)$$

در نتیجه داریم.

$$\frac{KaV}{L} = C_{p_w} \int \frac{dt_w}{h_s - h_a} \quad (7)$$

$$\frac{KaV}{G} = \int \frac{dh_a}{h_s - h_a} \quad (8)$$

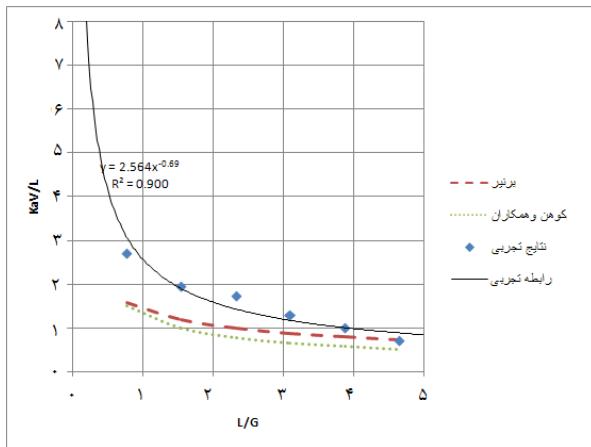
معادلات (۷) و (۸) مشخصه برج می‌باشد^[7,8].

۴- نتایج و بحث

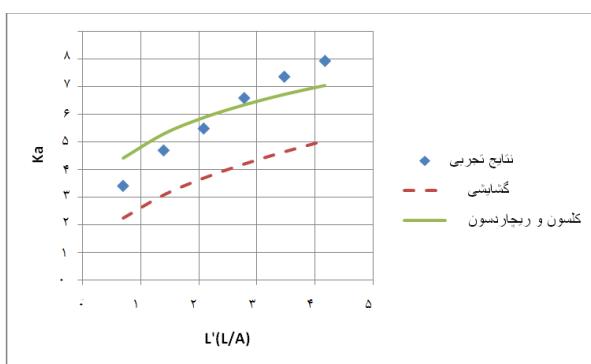
ابتدا دمای آب در نقاط مختلف برج بررسی می‌شود همانطور که در شکل ۲ مشاهده می‌شود دمای آب به مرور کاهش یافته است که نشان می‌دهد انتقال حرارت مرحله به مرحله در حال انجام گرفتن است همچنین دیده می‌شود دمای آب در ۴ مرحله اول بیشتر از ۵ درجه تغییر نموده در حالی که در ۴ مرحله انتهایی کمتر از ۵ درجه تغییر نموده در این مرحله انتهایی اینکه انتقال حرارت بیشتر از پایین برج می‌باشد.

سپس به بررسی مشخصه برج پرداخته می‌شود که از روابط (۷) و (۸) بدست می‌آیند که در این رابطه KaV/L مشخصه برج می‌باشد و معیاری از عملکرد گرمایی برج است با علم به اینکه اختلاف انتالپی هوای اشباع و هوای خطری نیست لذا باید به روش‌های عددی اکتفا کرد در این قسمت انتگرال فوق به صورت زیر تقریب زده می‌شود^[9].

$$\frac{KaV}{L} \approx C_{p_w} \sum \frac{\Delta t_w}{h_s - h_a} \quad (9)$$

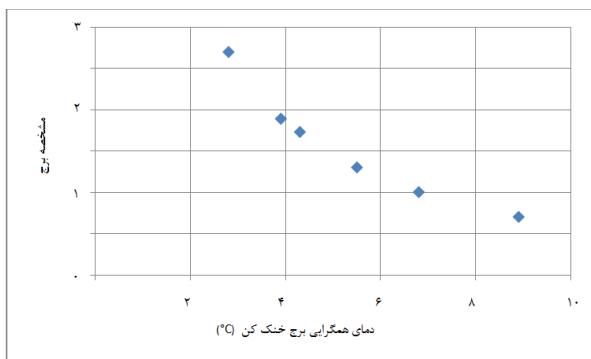


شکل ۶) تغییرات مشخصه برج با نسبت جرم آب و هوا و مقایسه با نتایج دیگر محققان^[10]



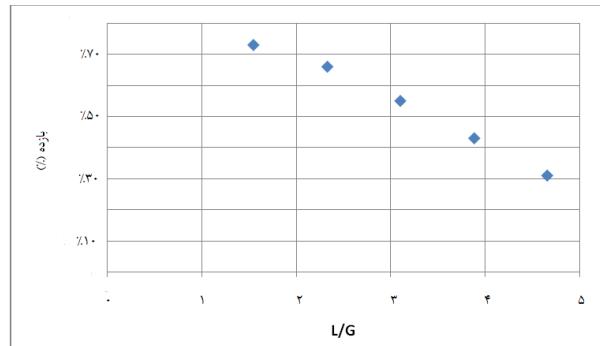
شکل ۷) نمودار KaV بر ج نسبت به L/G و مقایسه با نتایج دیگر محققان^[10]

و در انتهای در شکل ۸ مشخصه برج نسبت به دمای همگرایی برج رسم شده است واضح است با افزایش مشخصه برج، دمای همگرایی کاهش می یابد. با ادامه دادن این نمودار مشخص می شود در مشخصه برج بی نهایت، دمای همگرایی به سمت صفر میل می کند و این بدان معنی است که در ماکزیمم عملکرد برج در حالت ایده آل، دمای آب خروجی از برج به دمای تر هوای ورودی می رسد که در این صورت به بازده ۱۰۰٪ یا مشخصه برج بی نهایت رسیده است.



شکل ۸) نمودار مشخصه برج نسبت به دمای همگرایی برج

همانطور که در شکل مشخص است با افزایش نسبت جرم آب به هوا بازده برج کاهش می یابد و مسئله مهمتر این است که بازده برج وقتی %۱۰۰ است که نسبت دبی ها صفر باشد یعنی دبی آب کم و دبی هوا زیاد شود.



شکل ۵) تغییرات بازده با نسبت جرم آب و هوا

جهت مشخص شدن رابطه بین مشخصه برج با نسبت دبی های آب و هوا، در نسبت دبی های مختلف مشخصه برج بدست می آید و نمودار شکل ۶ رسم می شود دیده می شود با افزایش نسبت دبی ها مشخصه برج کاهش می یابد یعنی در نسبت دبی های پایین مشخصه برج افزایش می یابد و در نسبت L/G صفر، مشخصه برج بی نهایت می شود. سپس به کمک نرم افزار اکسل بهترین منحنی کشیده می شود و رابطه ۱۱ توسط همین نرم افزار برای منحنی رسم شده بدست می آید که برای پرکن پرکن مورد آزمایش رابطه مشخصه برج می باشد.

$$\frac{KaV}{L} = 2.564(L/G)^{-0.69} \quad (11)$$

با توجه به این که این نرم افزار $R^2=0.9$ را برای همگرایی این رابطه بدست آورد و همانطور که می دانیم هرچه این مقدار به ۱ نزدیکتر شود رابطه بهتر می باشد می توان رابطه فوق را خوب دانست. در ادامه بین رابطه بدست آمده و رابطه دیگر محققین در شکل ۶ مقایسه شده که با توجه با اختلاف ظاهر پرکن ها این اختلاف بدھی می باشد.

در ادامه جهت مشخص شدن رابطه بین ضریب انتقال جرم (Ka) و دبی آب بر واحد مساحت پرکن L' در دبی هوا ثابت، ضریب انتقال جرم بدست می آید. همانطور که در شکل ۷ مشاهده می شود با افزایش دبی آب، ضریب انتقال جرم افزایش می یابد.

- 2- Yu J, Qu Z, Zhang J, Hu S, Guan J. Comprehensive coupling model of counter-flow wet cooling tower and its thermal performance analysis. Energy. 2022;238:121726.
- 3- Fisenko S, Brin A, Petruhik A. Evaporative cooling of water in a mechanical draft cooling tower. International Journal of heat and mass transfer. 2004;47(1):165-77.
- 4- Ruiz J, Navarro P, Hernández M, Lucas M, Kaiser A. Thermal performance and emissions analysis of a new cooling tower prototype. Applied Thermal Engineering. 2022;206:118065.
- 5- Lemouari M, Boumaza M, Kaabi A. Experimental analysis of heat and mass transfer phenomena in a direct contact evaporative cooling tower. Energy conversion and management. 2009;50(6):1610-7.
- 6- He W, Zhang J, Li H, Liu S, Wang Y, Lv B, et al. Optimal thermal management of server cooling system based cooling tower under different ambient temperatures. Applied thermal engineering. 2022;207:118176.
- 7- Bedekar S, Nithiarasu P, Seetharamu K. Experimental investigation of the performance of a counter-flow, packed-bed mechanical cooling tower. Energy. 1998;23(11):943-7.
- 8- Facao J, Oliveira A. Heat and mass transfer correlations for the design of small indirect contact cooling towers. Applied thermal engineering. 2004;24(14-15):1969-78.
- 9- Costelloe B, Finn D. Heat transfer correlations for low approach evaporative cooling systems in buildings. Applied thermal engineering. 2009;29(1):105-15.
- 10- Goshayshi H, Missenden J. The investigation of cooling tower packing in various arrangements. Applied thermal engineering. 2000;20(1):69-80.

۵- نتیجه گیری

در این تحقیق بر روی یک برج خنک کن بررسی انجام شده است تا نحوه عملکرد برج در شرایط مختلف بدست آید لذا ابتدا به کمک روابط مرکل مشخصه برج بدست آمده است سپس دمای آب در نقاط مختلف برج بررسی شده است که نشان می دهد در بالای برج افت دمای آب بیشتر است و همچنین مشخصه برج در نقاط مختلف برج بررسی گردید که بالا بودن مشخصه برج در بالای برج را حکایت می کند و همچنین تغییرات مشخصه برج نسبت به دمای آب ورودی نشان داده است که هرچه دمای آب ورودی افزایش یافته است، مشخصه برج نیز بیشتر شده است. در نهایت تاثیر نسبت دبی های آب به هوا در مقابل مشخصه برج ارائه شده است که نشان داده شده است با هم نسبت عکس دارند.

فهرست علائم

دبی آب ($m^3 s^{-2}$)	L
دبی هوای ($m^3 s^{-2}$)	G
عدد لوئیس	Le
گرمایی ویژه (ms^{-1})	C _p
دما (°C)	t
ضریب انتقال حرارت ($jm^{-2}s^{-1}K^{-1}$)	h
سطح مقطعی (m^2)	A
ضریب انتقال جرم ($kgm^{-2}s^{-1}$)	K
سطح فصل مشترک ($m^2 m^{-3}$)	a
حجم (m^3)	V
گرمایی نهان تبخیر (jkg^{-1})	h _{fg}

علایم یونانی	
چگالی (kgm^{-3})	ρ
روطوبت مخصوص ($kgkg^{-1}$)	ω
بازده η	
زیرنویسها	
هوای a	
آب w	
اشیاع s	
دمای ترwb	

تاییدیه اخلاقی: محتویات علمی این مقاله حاصل پژوهش نویسندها است و در هیچ نشریه ایرانی و غیر ایرانی منتشر نشده است.

تعارض منافع: در این مقاله هیچگونه تعارض منافعی برای اظهار وجود ندارد.

منابع مالی: در این مقاله از امکانات دانشگاه ملی مهارت استفاده شده است و منابع مالی دیگری نداشته است.

مراجع

- 1- Milosavljevic N, Heikkilä P. A comprehensive approach to cooling tower design. Applied thermal engineering. 2001;21(9):899-915.