

آب تغذیه دیگ بخار

نوشته‌ی:

مهندس مرتضی حسینیان

مهندس سازمان آب منطقه‌ای تهران

کلیات

از هیچ منبع طبیعی نمیتوان آب خوب و مناسبی برای استفاده در دیگ بخار بدست آورد . اگرچه پاره‌ای از آبها بدون احتیاج به تأسیسات تصفیه میتوانند مورد استفاده قرار گیرد ولی بهتر است برای نگهداری دیگ در شرایط بهتر و جلوگیری از خسارات ناشی از مصرف آب تأسیسات تصفیه را برای آب آنها پیش‌بینی نمود . آبهای نامناسب اشکالات زیر را در دیگهای بخار پیش می‌اورند :

A - فساد تدریجی صفحات و اجزاء تشکیل دهنده دیگ بخار و بروز شیارهای در زوایای آن .

B - چکه کردن و یا گاهی بریدن از نقاط میخ پرچ که بعلت انبساط و یا انقباض زیاد ممکن است حاصل شود .

C - برآمده شدن و شکمدار شدن لوله‌های داخلی .

D - کف کردن و جوش آمدن شدید که همراه اشکالات توربینی ناشی از وجود ذرات آب در بخار است خورنده‌گی ناشی از مصرف آبهای نامناسب در دیگها ممکن است یکی از صور زیر اتفاق افتد :

۱- حفره‌های منفردی که بدون کم کردن قدرت صفحات آنها را سوراخ می‌کنند .

۲- حفره‌هایی که بصورت شانه عسل درآمده و شامل فضاهای منفرد و یا نزدیک بهم است باید توجه داشت اشکال این حفرات بمراتب از قسمت ۱ کمتر است و بستگی کلی بعمق آنها دارد .

۳- پیدایش حفره‌های متلاقي در سطوح جداری دیگ که موجب ضعیف شدن قدرت آنها می‌شود .

۴- اتلاف گرافیت از چدن که اغلب در لوله‌های صرفه جوئی کننده رخ میدهد و در این نقاط در حالیکه قسمتی از آهن حل می‌شود بقیه آن به اکسید سیاه آهن تبدیل شده و همراه گرافیت و سیلیسین به صورتی تنهشین می‌گردد که اکثر آن با اکسید آهن قابل اشتباہ است .

نشت کردن و شکمدار شدن و سایر ضایعات دیگر اغلب در قسمتهایی که بیش از حد گرم شوند پیش می‌آید خاصه جاهاست که رسوی روی آن تشکیل شده باشد این رسویات تأخیری در انتقال حرارت ایجاد نموده و درنتیجه حرارت در محل مذبور پیش از حد بالا می‌رود و این خود باعث ایجاد فشارها و کشش‌های اضافی خواهد شد.

کف کردن آب در دیگر بخار

کف کردن و اشکالات ناشی از آن در توربین مخصوصاً اگر مقادیر زیادی بخار نیاز باشد بعلت وجود پارهای از تشکیل دهنده‌های آب پیش می‌آید و تحت شرایط خاص آب همراه بخار وارد مخازن می‌شود با این ترتیب که حباب‌های بخاری که در سطح آب تشکیل شده‌اند عوض متلاشی شدن در سطح آب همان‌طور باقی مانده وحین ورود به محفظه‌های بخاری مقداری آب همراه خود حمل می‌نمایند. کف کردن در دیگرهای بخار را میتوان بصورت زیر بیان نمود :

«کف کردن عبارت است از پرشدن کامل یا قسمتی از فضای بخار دیگر از کف که شامل حباب‌های ریز و بیشماری از بخار آب است. عبارت دیگر کف کردن نوعی جوشیدن آزاد می‌باشد» و برای تعریف کف میتوان علی‌زیر را بیان داشت :

۱- نوع آب طوری است که اگر بشدت بهم بخورد ایجاد کف می‌نماید مثل آنچه که در صابونها دیده می‌شود.

۲- وجود مواد معلق در آب که مثل هسته‌ای برای ایجاد تعداد زیادی جباب بخار عمل می‌نمایند. وجود مقادیر کم مواد معلق ممکن است برای آرام بخشش آوردن آب مفید باشد ولی مقادیر زیاد آن بعلت فراهم نمودن مراکز بیشماری برای تولید حباب بخار منظره کف مانندی به آب خواهد داد. اگر آب در شرایطی باشد که در تشکیل و انتشار حباب‌های بخار دخالت کند ممکن است برای مدت کوتاهی به حرکت بماند و درنتیجه گرمای فوق العاده‌ای بخود گرفته و سپس حباب‌های بخار بزرگی تشکیل می‌شوند و بروی سطح آب آمده هنگام ورود در لوله‌ها و فضای بخار مقدار زیادی آب همراه خود حمل می‌کنند. این حالت در شرایط زیر ممکن است پیدا شود :

a - با محلولهای مخصوصی که تمايل جوشش آنها مثل بالاست مانند محلولهای سود سوزآور.
b - در صورتیکه ورقه نازکی از محلولهای نمک دار و چربی روی سطح آب را پوشانیده باشد. با ورود آبهای سبک باعث شل شدن رسویات قدیمی جدار دیگر و حتی جدا شدن مواد آلی از بدنه دیگر می‌شود. در حالیکه آبهای سبک باعث شل شدن رسویات قدیمی جدار دیگر و حتی جدا شدن مواد آلی از بدنه دیگر می‌شود. باید توجه داشت که غلظت سود در آب دیگر بخار هیچگاه بمقداری نمیرسد که ایجاد Priming ۱ کند و فقط غلظت زیاد بعض املاح ممکن است باعث پیدایش پوسته نازکی از املاح در سطح آب بشود و در

۱- حمل ذرات ریز آب توسط بخار آب که در اثر جوشیدن و کف کردن ایجاد شده است.

بسیاری موارد این پوسته یک ورقه چربی میباشد. یکی از مهمترین شرایط Priming احتیاج بمقادیر زیاد بخار است. در صورتیکه مخزن بخار تکافوی احتیاجات لازمه را نکند نقصان ناگهانی در فشار بخار پدید آمده که خود باعث پائین آمدن نقطه جوش آب میشود درنتیجه آب برای رسیدن بحال تعادل باشدت بیشتری می‌جوشد معمولاً برای جلوگیری از Priming از روشهای زیر استفاده میشود:

- ۱- تهیه فضای کافی برای بخار مخصوصاً اگر احتیاج بمقادیر زیادی بخار باشد.
- ۲- خارج کردن آب صابون دار و روغن دار مخصوصاً اگر آب حاوی مواد کف کننده باشد.
- ۳- استفاده مرتب از شیر تخلیه مواد اضافی تا بدین وسیله از تجمع مواد نمکی جلوگیری شود.
- ۴- سماungut از ورود مواد متعلق از طریق تصفیه و سبک کردن آب در این عمل باید دقت نمود تا مقدار منیزیوم آب بحداقل ممکنه برسد.

اثر وجود روغن در آب دیک بخار

روغن بد و صورت معلق و امولسیون در آب دیک دیده میشود و اگر بصورت معلق باشد خطرات جدی تری در برخواهد داشت و تنها حالت امولسیون آن ایجاد Priming مینماید. چربی معلق را بطريق زیر میتوان حذف کرد: آب را در ظرفهای بزرگ ریخته و مدتی بحال خود میگذارند تا چربی در سطح آب جمع شود در اینحال آب بدون چربی را از ته ظرف خارج مینمایند و بقایای چربی موجود در آب را بوسیله استفاده از مواد شیمیائی میتوان از آب حذف نمود.

FABER معتقد است که روغن و چربی را میتوان با داخل کردن مخلوطی از کلر و هوا در آب از محیط حذف نمود. برای انعقاد چربی معلق معمولاً از سولفات آلومینیم و کربنات سدیم یا آلومینات سدیم استفاده میشود ولی چربی امولسیون را با روشهای الکتریکی کاتافورز بهتر میتوان منعقد نمود با این ترتیب که آب و روغن را ازین دو الکترود آهنی یا فلزی عبور میدهند تا انعقاد و بهم پیوستگی ذرات عملی شود و سپس آب حاصله را از صافیهای مناسبی عبور میدهند و آب صاف شده را در دیک بخار با اطمینان کامل میتوان بکاربرد. راندمان دیک بخار ممکن است بعلت رسوب املح محلول آب در اثر جوشیدن و با رسیدن غلظت املح به بیش از حد تعادل و یا فعل انفعالات بین املح کم گردد.

آبهای کندانسه که مجدد آدردیک مورد استفاده قرار میگیرد ممکن است حاوی مقداری چربی و روغن باشد که بنوبه خود میتواند یا تیدرولیز شود و یا همراه رسوب تهشیں گردد. در حالت اول بعلت آزاد شدن اسیدهای چرب باعث فساد و خورده شدن جدار دیکها خواهد شد و در صورت دوم باعث سخت شدن رسوبات جداری میگردد.

اگر در رسوبات جداری روغن موجود باشد باعث سختی آنها شده و گاهی باعث نرسی فلز بدن و بروز وبرآمدگیهای در نقاط میخ پرج لوله ها و صفحات سازنده بدن دیک میشود درنتیجه فروریختگی و

شکستگی در دیک حاصل میگردد. حتی در این حال سوختن قسمتی از جدار لوله امکان پذیر است که درنتیجه آن فلز آن قسمت بشدت سرخ شده و درتماس یا آب داخل خود یونهای ئیدروژن و اکسیژن بدست خواهد آمد و از این دو یون اکسیژن باعث اکسیداسیون فلز بدن میشود. بالنتیجه خسارات عمقی و شدیدی بروز خواهد نمود علاوه برآن بالا رفتن حرارت در نقطه‌ای از دیک تغییراتی در تشکیل دهنده‌های آب دیک پدید آورده و خورندگی آب را بالا میبرد و اثر آنرا تشدید مینماید.

وجود روغن در آب دیکها نه تنها باعث سختی رسوبات جداری شده بلکه بعلت آزاد کردن اسیدهای چرب که خاصیت خورندگی شدید دارند قابل اعتراض است.

رسوب در دیکهای بخار

رسوبات جداری دیکها را بسه طبقه زیر تقسیم نموده اند:

- الف - رسوبهای نرم که شامل گل ولای و پارهای رسوبهای خیلی نرم و شل است.
- ب - رسوبهای نیمه سخت که بجدار دیک می‌چسبد ولی حذف آنها احتیاج به کندن و اعمال نیروی مکانیکی ندارد.

ج - رسوبهای بسیار سخت که برای حذف آنها احتیاج به نیروی مکانیکی میباشد و اشکال عمدۀ تشکیل رسوب در دیکهای بخار بخاطر اینگونه لایه‌های رسوبی است.

کربنات کلسیم عمومی‌ترین رسوب جدار دیکهای است که بدو صورت کالسیت یا آرگونیت دیده شده از این دونوع آراگونیت بعلت سختی بیش از حد بسیار خطرنال است گاهی در جدار دیکها هر دو نوع توأمًا دیده میشود.

سولفات کلسیم رسوب دیگری است که در جدار دیکها دیده میشود و بعلت حلالت کم آن در حرارت دیک بصورت بسیار سخت در جدار دیک راسب میگردد و درین ته نشینی سایر رسوبات نرم و گرد مانند را همراه خود ته نشین مینماید. سولفات کلسیم خوشبختانه خورنده نیست و برای افزایش انحلال آن از کلوروسدیم و سولفات سدیم استفاده مینمایند. سایر املاح کلسیم بندرت در آب موجودند ولی اگر وجود داشته باشند مخصوصاً در حضور املاح منیزیوم بشدت خطرنال اند. باید توجه داشت خود املاح منیزیوم مخصوصاً اگر همراه بینانهای اسیدی باشد بعلت تولید املاح پیچیده بشدت خورنده بوده و وجودشان در آب خطرنال است. (مثل کلورمنیزیوم) بعلت مشاهدات GRIBB در امکان تقطیر و عمل کلورمنیزیوم در غلطهای زیاد و آزاد نشدن اسیدهای آزاد پیشنهاد شده بهتر است املاح کلسیم را با منیزیوم جانشین ساخت و این عمل باعبور آب از بسترها مینیزیت عملی میشود. اما امروزه بخاطر سهولت ئیدرولیز املاح منیزیوم پیشنهاد فوق مورد قبول نیست. ممکن است در آب دیک بخار املاح فرو-آلومینیم و منگنز دیده شود که کم و بیش میتوانند تولید اسیدهای آزاد بنمایند ولی با استفاده از مواد قلائی میتوان تا حدود زیادی اثر آنها را از بین برد املاح آلومینیم بعلت مصرف زیاده از حد سولفات آلومینیم و یاسایر کواگولانهای آلومینیم در آب بوجود میآید سیلیسیم یکی دیگر از

اجزای رسوب کننده در دیکهای بخار است و در عین حال که مقدار آن کم میباشد ولی برای بهبود پوست املاح را سب شده عامل مهمی بشمار میرود و اکثر بعلت استفاده از صافیهای ماسه‌ای در تصفیه آب دیک بخار داخل آن میشود و برای جلوگیری از ورود سیلیس درآب استفاده از صافیهای انتراسیتی را پیشنهاد نموده‌اند و برای جلوگیری از رسوب سیلیس استفاده از فسفات‌های قلیائی که حلالیت املاح سیلیسی را بالا برده و مانع راساب شدن آنها میشود توصیه شده است. استفاده از آلومینات کلسیم برای حذف سیلیس مفید است زیرا این جسم با سختی موقت آب رسوب کربنات کلسیم تولید نمینماید و آلومین آزاد شده آن که بصورت ئیدرات است باعث رسوب املاح سیلیس میشود. سیلیس جسمی است که میتواند همراه بخار داخل پره‌ها و یا سایر قسمتهای توربین شده و عامل مهمی در پائین آوردن راندمان و ایجاد خطراتی در توربینها بشمار میرود. اگر املاح قلیائی مدتی بیحرکت باقی‌بماند بصورت متبلور راسب شده و از محیط خارج میشوند بجاست با پدیدار شدن این بلورها دیک بخار را خوابانده و بسیششیوی آن اقدام نمود زیرا پیدایش این رسوبات فعل انفعالاتی را پیش می‌آورد که از چشم و دید آزمایش کننده پنهان است. آب دریا در دیکهای بخار دریائی اگر فشارشان کم باشد اثر سوئی ندارد ولی در فشارهای زیاد مصرف اینگونه آبهای خطرناک است. مصرف آبهای اسیدی قبل از تصفیه کامل بعلت خاصیت شدید خورندگی بهیچ عنوان مجاز نیست زیرا در حرارت‌های بالا اثر تجربی آنها افزایش می‌یابد.

جلوگیری از تشکیل رسوب و آماده کردن آب دیک بخار

برای مانع از تشکیل رسوب در داخل دیکهای بخار میتوان از روشهای سبک کردن آب استفاده نمود این عمل را داخل یا خارج دیک انجام میدهند و از مهمترین مواد خرد رسوبی میتوان سود و کربنات سدیم را با ویا بدون مواد آلی که بحال تعلیق بکار میروند نام برد و این مواد بعنوان مرکزی برای تجمع مواد رسوب کننده عمل میکنند.

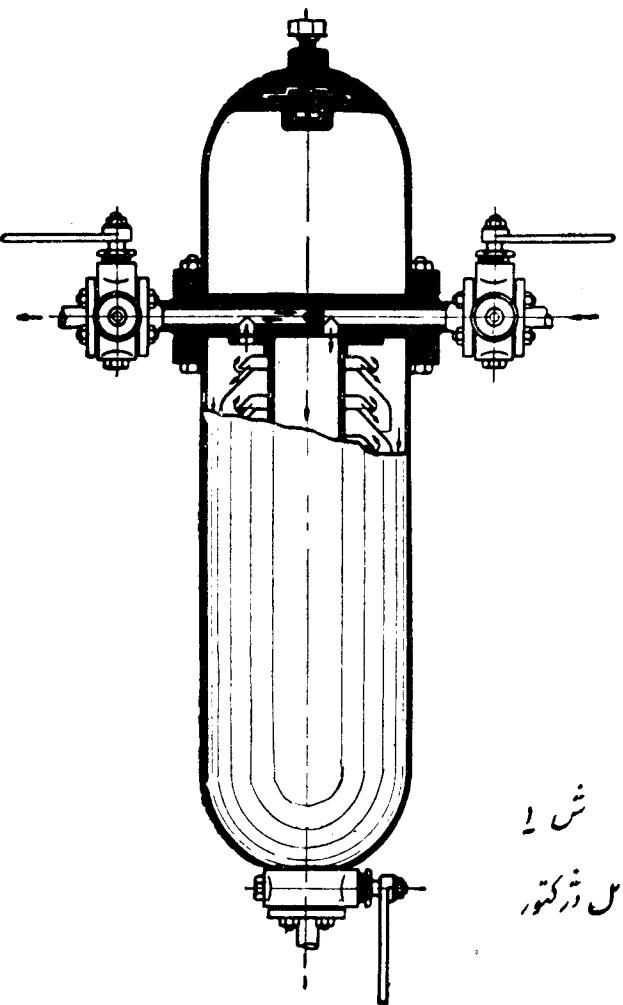
گرافیت و تانن دوماده مفید دیگری برای این منظور هستند که از آن دو تانن دارای اهمیت بیشتری میباشد زیرا در محیط‌های قلیائی جسمی بنام اسید گالیک که باسانی به اسید پیرو گالیک تبدیل میشود بوجود دیگر جسم اخیر قادر است اکسیژن محلول آب تغذیه دیک را جذب نماید و این خود توفیقی در کم کردن خورندگی آب بشمار می‌گردد.

بکار بردن روغن بزرگ از طرف BRUN پیشنهاد شد که بعد از HEUSS اظهار داشت چون مصرف آن باعث فراریت مقداری از چربی بساير قسمتهای تأسیسات شده و ممکن است فساد تدریجی ایجاد نماید مناسب نیست.

در مواردی که آب دیک بخار را قبل نرم نکرده باشند نصب یک دستگاه دزکتور DEEJECTOR برای تزریق مداوم سود یا کربنات سدیم به آب نتایج خوبی داده است دستگاه را در سیستم سیر کولاسیون (گردش آب) دیک بخار نصب میکنند.

این عمل همراه با افت درجه حرارت بین دونقطه از فضای آب است. آب دیک بخار وارد لوله میانی «دژکتور» شده و بطرف پائین حرکت میکند و بعلت سطح مقطع زیاد لوله سرعت آب در آن کم میشود و در

انتهای لوله بعلت تغییر جهت سرعت آب باز هم کمتر میشود سپس آب پس از عبور از فضای «دژکتور» از بالای آن خارج میشود، گلولای ولجن حاصله از ته «دژکتور» با گشودن شیر تخلیه خارج میگردد در عمل چون سختی موقت آب در تماس با کربنات سدیم ازین میرود لذا آب همیشه بحال قلیائی بوده و خاصیت خورندگی آن ازین میرود. (شکل ۱)



ش!

جداری کم میشود بلکه رسوبهای قدیمی نیز رهایی کامل دژکتور شده و قابل جداشدن میگردد بدیهی است موجها و شیارهای صفحات را هرچند یک بار باید از

رسوبات متشکله تمیز نمود. تئوری عمل از اینقرار است که دراثر عبور آب از شیار صفحات آلومینیم که بخطاطر جریان القائی دارای بارمثبت هستند آب بار الکتریکی منفی خواهد گرفت و املالح محلول آب دراثر وجود این دو قطب یونیزه شده و بتصورهای بی شکل در میآیند در همین حال آلومینیم براثر وجود اختلاف پتانسیل بصورت کلوئیدی آزاد میگردد که خود مراکز فعالی برای حذف گاز کربنیک و اکسیژن محلول است درنتیجه، علاوه بر ممانعت از تشکیل رسوب کمک بزرگی به تخفیف خورندگی آب میشود. تخلیه گلولای دیکهای بخاری که با این روش نرم شوند هرچند یکبار لازم و ضروری است و باید توجه داشت که آبهای اسیدی را قبل از تصفیه با این روش بهتر است خشی کنیم.

SUGDEN کریستالهای فسفاتهای کلسیمی را که با این طریق راسب شده بود مورد آزمایش قرارداده و مشاهده نمود که آلومینیم در تشکیل این رسوبها نقش کاتالیزور را دارد.

دیگر از روشهای فیزیکی عمل آوردن آب دیکهای بخار استفاده از سیستم Scal Buoy است که

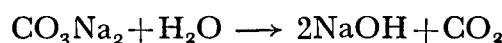
شامل محفظه شیشه‌ای است که دهانه آن محکم بسته شده و داخل آن از گازهای خنثی پر شده است و در آن مراکز جیوه‌ای تعبیه گردیده، این حباب را در چریان آب ورودی قرار میدهد که بطور نوبتی در اثر تخلیه الکتریکی که انجام میدهد روی یونهای آب اثر نموده و مانع چسبندگی رسوبات حاصله از یونهای آب میشود و آنها را بصورت نرم و لجن مانندی در می‌آورد که باسانی قابل تخلیه میباشد بهتر است در موقع استفاده از این دستگاه دیک بخار از رسوبات کهنه و قدیمی تخلیه و پاک گردد باید تذکر داد که استفاده از نیروی الکتریسته در تخفیف رسوبات دیکهای بخار بطور مؤثری از طرف دانشمندان تأیید نشده است حتی از تحقیقاتی که توسط گروه تحقیقی Water pollution research laboratory روی نمونه‌های آزمایشگاهی و نمونه‌های تجاری دیک بخار انجام داده‌اند نتایج مختلفی بدست آمده و شاید بهمین علت باشد که هنوز در تأثیر نیروی الکتریسته روی رسوبات دیکهای بخار اظهار نظر قطعی نشده است با مطالعاتی که در زمینه چگونگی تشکیل رسوب در جدار دیکها شده ثابت کرده‌اند که اگر مانع تشکیل رسوب املاح کلسیم مخصوصاً سولفات کلسیم شویم خود بخود مانع ایجاد رسوب املاح منیزیوم و سیلیکات‌ها نیز شده‌ایم.

اکسیژن محلول آب را همانطور که قبلاً گفته شد میتوان با استفاده از تانن حذف نمود، مصرف سولفات‌ها برای حذف این گاز توصیه شده است منتهای باید دقت شود که مقدار سولفات بیش از حد لزوم بکار برده نشود زیرا زیادی آن خاصیت خورندگی دارد، چون با این روش‌ها هنوز آثاری از اکسیژن محلول در محیط باقی مانده که بمرور باعث فساد و خورندگی بدنی دیک خواهد شد، بهتر است با استفاده از آمین‌های فارم مثل سیکلوهکزیل‌آمین و سورفولین آثار اکسیژن محلول میتوانند گاز کربنیک آزاد آبرا حذف نمایند فقط برای این منظور استفاده نمود چون علاوه بر اکسیژن محلول میتوانند گاز کربنیک آزاد آبرا حذف نمایند فقط مصرف این مواد احتیاج به pH های بالا داشته و اگر در مصرف آن دقت کافی نشود ازت و آمونیاک که ممکن است اثرات سوئی داشته باشند تولید خواهد شد.

HALL و همکارانش ثابت کردند که اگر ترکیب املاح آب‌طوری باشد که نسبت بین کربنات‌ها و سولفات‌ها محدود به حد معینی گردد هنگام تبخیر آب دیک ابتدا از کربنات‌ها اشباع خواهد شد درنتیجه رسوبات کربناتی در دیک بصورتی نرم و شکل درآمده که باسانی قابل حذف است.

نسبت معمولی $\frac{\text{CO}_3}{\text{SO}_4}$ در حالات عادی به حلایت این دو در حرارت عمل ارتیاط دارد و در هر فشاری از دیک بخار دارای مینیممی میباشد افزایش فشار حلایت این ترکیبات را زیاد میکند. کنترل این نسبت و نگهداری آن در حدود استانداردهای توصیه شده مانع ایجاد رسوب در دیکهای بخار میگردد و در ضمن از تشکیل رسوبات سیلیکاتی ممانعت بعمل می‌آید و برای حذف املاح منیزیوم احتیاجی بافزایش یونهای ئیدروکسیل در آب نیست.

زیرا در فشارهای زیاد کربنات‌ها بصورت زیر تجزیه میشوند :



حتی در فشارهای پائین فعال انفعال بالا طوری انجام خواهد گرفت که سود حاصله بتواند اسلحه منیزیوم را راسب نماید باشد توجه داشت که امکان حذف املاح منیزی بصورت سیلیکات در نقاط انتهائی دیک امکان‌پذیر است.

JONES برای نسبت $\frac{\text{CO}_3}{\text{SO}_4}$ در فشارهای مختلف مقادیر زیر را پیشنهاد کرده است :

فشار به پوند براینچ مرربع	می‌نیم مقدار
۱۰۰	.۰۴۰
۲۰۰	.۱۴۰
۳۰۰	.۲۸۰
۴۰۰	.۴۶

همین دانشمندان تجزیه یک نمونه آب برای دیک بخار را بشرح زیرگزارش داده است :

قلیائیت کل	۷/۷°
» کستیک	.۰°
» کربناتی	۷/۲°
سختی کل	(درجه فرانسوی) ۳/۱°
سولفات مددیم	۷/۷°
اختلاف بین قلیائیت و سختی کل (سختی دائم آب)	۴/۶°

در مورد این آب نسبت بین کربناتها و سولفاتها $\left(\frac{\text{CO}_3}{\text{SO}_4}\right)$ برابر ۸۲٪ خواهد شد و همانطور که دیده می‌شود این مقدار بیش از حد می‌نیم برای دیک با فشار ۱۰۰ پوند براینچ مرربع می‌باشد و این خود مؤید آنست که هیچگاه حالت بحرانی که در آن قسمتی از کربنات به سود تبدیل شود پیش نخواهد آمد در دیکهای با فشار زیاد حفظ شرایط ممانعت از تبدیل کربنات به سود بسیار مشکل است زیرا با افزایش فشار نسبت $\frac{\text{CO}_3}{\text{SO}_4}$ اضافه می‌گردد و درنتیجه خطر تبدیل کربنات به سود بالا می‌رود و بهمین علت خطر شکستگی و خورد شدن جدار دیک از نقاط میخ پرج اجتناب ناپذیر است و این عمل را اصطلاحاً Embrittlement گویند.

برای رفع این اشکال HALL استفاده از فسفات‌های پیشنهادی است که اثر مثبتی در حلایل سایر املاح باقی گذارد و در عمل مصرف آن حتی تافشارهای ۱۳۵ پوند براینچ مرربع مانع تشکیل رسوب سولفات کلسیم می‌گردد.

HALL مشکل فوق را با فرمول ریاضی زیر بصورتی ساده بیان کرده و معتقد است مقدار فسفات مورد لزوم بحسب mg/l باید بیشتر از $(\text{PO}_4 = \text{Kp} \times (\text{SO}_4)_{\frac{1}{2}} \times D_{\frac{1}{2}})$ باشد، که در آن Kp و PO_4 بحسب میلی گرم در لیتر بیان شده و مقدار D در هر فشاری مقدار ثابتی است و نسبت بین سولفات‌های یونیزه

شده بکل سولفات میباشدشرط کلی عمل این است که قلیائی آب باندازه‌ای باشد که مانع تیدرولیز املاح محلول و آزاد شدن اسیدهای آزاد گردد. در فشارهای بیش از .۵ پوند بر اینچ مربع آثار جزئی رسوب درجدار دیک خایعات جبران ناپذیری ببار خواهد آورد لذا باید سعی نمود که آب تغذیه اینگونه دیکها عاری از هر ماده رسوب کننده باشد در این نوع دیکها احتمال آلودگی آب با املاح رسوب کننده فقط از راه نشت لوله‌های کنداسور اسکان پذیر است در عمل برای جلوگیری از ایجاد فسفات مونوکلسیک مقداری سود در تصفیه آب دیک بخار بکار میرند با این ترتیب کلیه یونهای کلسیم بصورت املاح تری کلسیک رسوت خواهد نمود.

HALL مقادیر سوردلزوم فسفات را بحسب PO_4 نسبت به مقادیر موجود SO_4 در فشارهای مختلف

پتریب زیر بیان کرده است :

فشار دیک	SO_4	PO_4
۱۰۰ پوند بر اینچ مربع	۱۰۰۰	۱/۲
» » » ۱۰۰	۲۰۰۰	۳/۱
» » » ۱۰۰	۱۰۰۰	۴/۲
» » » ۱۰۰	۲۰۰۰	۱۱/۳
» » » ۲۱۰	۱۰۰۰	۱۲/۹
» » » ۲۱۰	۲۰۰۰	۳۴/۰

در تأیید گفته‌های HALL ارقام زیر را داده است :

فشار عمل	PO_4 بحسب درصد غلظت	غلظت PO_4 درصد غلظت
۱۰۰	۰/۰	
۳۰۰	۱۰	عدد HALL بر همین مبنای
۱۳۵۰	۱۴	۰.۴۹

مطالعاتی که روی Caustic Embrittlement انجام شده نشان میدهد که این عمل بیشتر با آبهای که با زئولیت سبک شوند و یا غلظت بیکربنات آنها زیاد باشد که بتواند به سود و کربنات تبدیل گردد انجام میگیرد.

Parr و Staub دریافتند که دو شرط اصلی و اساسی زیر لازم است تا Embrittlement اتفاق افتد :

- ۱- فشار واقعی باید بیش از حدودی باشد که در آن فشار فلز آزاد میشود.
- ۲- غلظت سود باید بیش از .۵ گرم در لیتر باشد.

بنابراین تنها دو راه برای پیش گیری Embrittlement موجود است یکی کم کردن فشار دیک که عملی نیست و دیگری ممانعت از اسکان وجود فعل انفعالات شیمیائی. تجربه نشان داده است که سولفات سدیم

و کربنات سدیم هر دو از عوامل ممانعت کننده Embrittlement هستند اما چون خود کربناتها در عمل به سود تبدیل می شوند لذا بهترین وسیله جلوگیری از Embrittlement کنترل سولفات در آب تغذیه دیکهای بخار است.

Parr می نیم مقادیر نسبت بین سولفات سدیم و کربنات سدیم را در فشارهای مختلف بشرح زیر بیان داشته :

فشار برای نیچه مریع	نسبت
۰—۱۵۰	برابر یا بیشتر از ۱
۱۵۰—۲۵۰	» ۲ »
بیش از ۲۵۰	» ۳ »

نگهداشت نسبت سولفات سدیم به کربنات سدیم در این می نیم ها کمک بزرگی به جلوگیری از Embrittlement می کند ولی کلاً خطر آن را رفع نمی نماید به مین مناسبت انجمن مهندسین مکانیک ایالات متحده بفکر رفع این اشکال افتاد و از راه ریاضی با دانستن فشار دیک می نیم مقدار خارج قسمت فوق الذکر را بفرمول زیر مربوط دانست :

$$\text{خارج قسمت می نیم} = \text{فشار مربوط} \times ۱۴ / .$$

باید دانست که استفاده از فرمول بالا مقادیر بزرگتر از جدول را ایجاب می کند و دلیلی هم در دست نیست که تأیید کند که استفاده از آبهای با این مشخصات و با نسبت بین سولفات سدیم به کربنات سدیم بزرگتر از مقادیر می نیم مناسبتر از سایر آبهای باشد. برای رفع اشکالات فوق Splitgerber پیشنهاد نمود که می نیم خارج قسمت بشرح زیر اصلاح بشود. برای دیکهای ۰.۵ تا ۰.۳ مقدار آن ۰.۷ واحد و برای ۰.۸ تا ۰.۸ مقدار آن ۰.۸ واحد انتخاب شود بعد ها Parr مطالب بالا را بشرح زیر بیان کرد : که ۰.۵ واحد برای فشارهای ۰.۰ (پوند بر اینچ مریع) ببالا کافی بنظر می رسد. اما چون Parr در تحقیقات خود از محلولهای سودی که غلظت آنها از آنچه در عمل است بیشتر بوده استفاده نموده. لذا نظریات او مورد انتقاد قرار گرفت و وی جواب منتقدین را اینطور بیان داشت :

«اگرچه غلظت سود در آب دیک بخار بحدی نیست که Embrittlement پیش آید ولی در شیارها و درزها و شکستگی های موئین ممکن است غلظت سود بآن حد برسد و شاید از آفهم تجاوز نماید.» نظریات جدیدی با مطالعات Berl و Straub و Baumann ارائه شد و این دانشمندان حداقل غلظت سود را که باعث Embrittlement می شود ۱۰۰ گرم در لیتر بدست آوردند. بعد ها Straub دریافت که علت خاصیت پیش گیری سولفاتها و کربناتها پیدایش لایه های خیلی نازک از رسوبات جامد روی صفحات و فضاهای

باز است و برای بیداکردن مقدار می‌نیم خارج قسمت سولفات به کربنات انجلال املاح پیشگیری کننده را در سودی بغلظت ... ۱ گرم در لیتر مطالعه نمود و بالاخره عدد ۲ را برای فشارهای معمولی دیک مناسب تشخیص داد همچنین Straub دریافت که املاح تری سدیم فسفات ارزش زیادی برای پیشگیری از ایجاد رسوب دارند و در نتیجه میتوان از Embritelment جلوگیری نمود و HALL با تکمیل مطالعات او استفاده از ماده‌ای بنام تانسات سدیم را پیشنهاد کرد گرچه از این ماده آنطور که باید در عمل آوردن آب تغذیه دیکه‌ها استفاده نمیشود ولی استفاده از اسید تانیک امروز در تهیه آب دیک‌های بخار زیاد متداول است ...