

بررسی و تحلیل جامع یک مجتمع مس و ارائه راهکارهای بهینه سازی انرژی آن

فهرست مطالب

عنوان	صفحه
فصل اول: ارائه راهکارهای کاهش مصرف انرژی الکتریکی در یک مجتمع مس.....	۱۶
۱-۱. مقدمه.....	۱۶
۱-۲. کلاس بندی الکتروموتورهای کارخانه بر اساس میزان بار گذاری:.....	۱۷
۱-۳. راهکارهای کاهش مصرف پیشگیرانه بدون هزینه.....	۱۷
۱-۳-۱. بهبود عملکرد الکتروموتورها و سیستمهای مرتبط.....	۱۷
۱-۳-۲. استفاده از تسمه های COGGED - BELT و SYNCHRONUS-BELT بدای替یهای FLAT-BELT و V-BELT در الکتروموتورها.....	۱۸
۱-۳-۳. راه حل های عملی جهت کاهش اثرات نامتعادلی ولتاژ.....	۲۳
۱-۳-۴. ضریب قدرت.....	۲۴
۱-۳-۵. افزایش بازدهی الکتروموتورها با اجرای برنامه تعمیرات و نگهداری.....	۲۵
۱-۳-۶. استفاده از روش هایی به منظور کاهش تلفات داخلی الکتروموتور.....	۲۷
۱-۴. تعیین میزان انرژی الکتریکی، تعیین تعریفه و انتخاب گزینه مناسب (راهکارهای کم هزینه، مدیریتی و ترویجی).....	۲۸
۱-۴-۱. برنامه ریزی مدیریت بار با هدف کاهش هزینه های انرژی و دستیابی به مقادیر بهینه مصرف انرژی:.....	۲۸
۱-۵. بررسی شبکه روشنایی کارخانه و راهکارهای کاهش مصرف انرژی الکتریکی در بخش روشنایی.....	۲۹
۱-۶. ارائه راهکارهای کاهش مصرف در بخش روشنایی ساختمان های اداری.....	۳۰
۱-۶-۱. استفاده از لامپ های فلورسنت قطر کم (T8).....	۳۰
۱-۶-۲. استفاده از بالاستهای الکترونیکی.....	۳۱
۱-۶-۳. ارائه سیستم تعمیر و نگهداری مدون.....	۳۱
۱-۷. راهکارهای پرهزینه جهت کاهش مصرف انرژی الکتریکی.....	۳۳
۱-۷-۱. استفاده از موتورهای پربازده.....	۳۳
۱-۷-۲. استفاده از درایو کنترل دور (VSD) بر روی موتورها.....	۳۴
۱-۷-۳. نصب سیستم کنترل و درایو کنترل سرعت (VSD) بر روی دمندهای سیستم فلواتسیون واحد های تغليظ جدید و قدیم:.....	۳۵
۱-۷-۴. نصب سیستم کنترل و درایو کنترل سرعت (VSD) بر روی کمپرسور مربوط به sootblower واحد ذوب:.....	۳۶
فصل دوم: بررسی وضعیت کوره های مجتمع مس مورد بررسی.....	۳۷
۲-۱. مقدمه ای بر کوره ها.....	۳۷
۲-۱-۱. کاربرد کوره ها در صنایع.....	۳۷
۲-۱-۲. طبقه بندی انواع کوره ها.....	۳۷
۲-۲. توضیحاتی در مورد کوره ها و عملکرد آنها.....	۳۸
۲-۲-۱. انتقال حرارت در کوره ها.....	۳۸
۲-۲-۲. لزوم مدیریت انرژی در کوره ها.....	۳۹

۳۹	۲-۲-۳. کوره ایده‌آل (از دیدگاه انرژی).....
۳۹	۲-۲-۴. ارزیابی عملکرد کوره.....
۴۱	۲-۲-۵. شناسایی و برطرف کردن نشیبهای کوره.....
۴۱	۲-۲-۶. فاکتورهای مؤثر در تضعیف عملکرد کوره.....
۴۲	۲-۲-۷. پارامترهای تعیین کارایی کوره.....
۴۲	۲-۲-۸. پارامترهای موردنیاز برای بالанс انرژی و بررسی کارایی کوره‌ها.....
۴۳	۲-۲-۹. توصیه‌هایی برای بهره‌برداری مناسب و عملکرد بهینه سیستم.....
۴۴	۲-۲-۱۰. عوامل مؤثر بر مصرف انرژی کوره‌های ذوب.....
۴۴	۲-۲-۱۱. محاسبات بازده کوره.....
۵۰	۲-۲-۱۲. فرصت‌های صرفه‌جویی انرژی در کوره‌ها.....
۵۰	۲-۲-۱۳. کاهش تلفات حرارتی گازهای خروجی دودکش.....
۵۶	۲-۲-۱۴. کنترل و مونیتورینگ.....
۵۷	۲-۲-۱۵. اصلاح نحوه توزیع حرارت.....
۵۸	۲-۲-۱۶. بهره‌برداری در درجه حرارت مطلوب.....
۵۸	۲-۲-۱۷. استفاده از ظرفیت بهینه کوره.....
۵۸	۲-۲-۱۸. کاهش تلفات حرارتی منافذ.....
۵۹	۲-۲-۱۹. به حداقل رساندن تلفات حرارتی دیوارهای.....
۶۳	۲-۳-۱. کوره‌های موجود در مجتمع مس ممیزی شده.....
۶۳	۲-۳-۲. کوره خشک کن.....
۶۳	۲-۳-۳. کوره ذوب ریورب.....
۶۳	۲-۳-۴. کوره کنورتور.....
۶۳	۲-۳-۵. کوره تصفیه آندی.....
۶۴	۲-۴-۱. تحلیل شرایط تولید و کارآیی کوره خشک کن مجتمع مس ممیزی شده.....
۶۴	۲-۴-۲. اطلاعات موردنیاز برای بررسی عملکرد کوره خشک کن.....
۶۶	۲-۴-۳. بررسی و تحلیل شرایط احتراق و گازهای داغ خروجی از دودکش کوره خشک کن.....
۶۶	۲-۴-۴. بررسی شرایط احتراق کوره خشک کن.....
۶۷	۲-۴-۵. تلفات ناشی از بالا بودن دمای دود خروجی از کوره خشک کن.....
۶۸	۲-۴-۶. تعیین میزان اتلاف انرژی از سطوح بدون عایق.....
۶۸	۲-۴-۷. ارائه راهکارهای بهینه‌سازی مصرف انرژی حرارتی به همراه تحلیل فنی و اقتصادی.....
۶۸	۲-۴-۸. راهکارهای کم‌هزینه.....
۶۹	۲-۴-۹. راهکارهای با هزینه متوسط.....
۶۹	۲-۵-۱. تحلیل شرایط تولید و کارآیی کوره‌های ریورب مجتمع مس ممیزی شده.....
۶۹	۲-۵-۲. اطلاعات موردنیاز برای بررسی عملکرد کوره‌های ریورب.....
۷۳	۲-۵-۳. تعیین شدت مصرف انرژی کوره‌های ریورب و مشخص کردن عملکرد و کارآیی آنها.....
۷۴	۲-۵-۴. بررسی و تحلیل شرایط احتراق و گازهای داغ خروجی از دودکش کوره‌های ریورب.....
۷۵	۲-۵-۵. بررسی شرایط احتراق کوره‌های ریورب.....
۷۷	۲-۵-۶. تلفات ناشی از بالا بودن دمای دود خروجی از کوره‌های ریورب.....
۷۷	۲-۵-۷. تعیین میزان اتلاف انرژی از سطوح بدون عایق.....

۷۹	۲-۵-۵. ارائه راهکارهای بهینه سازی مصرف انرژی حرارتی به همراه تحلیل فنی و اقتصادی.....
۷۹	۲-۵-۵-۱. راهکارهای کم هزینه.....
۷۹	۲-۵-۵-۲. راهکارهای با هزینه متوسط
۸۰	فصل سوم : بررسی وضعیت نیروگاههای مجتمع مس ممیزی شده در گزارش.....
۸۰	۳-۱. تحلیل عملکرد نیروگاه حرارتی مجتمع مس.....
۸۱	۳-۱-۱. خلاصه نتایج مدلسازی نیروگاه حرارتی مجتمع مس ممیزی شده با استفاده از نرم افزار ترموفلو.....
۸۴	۳-۱-۲. راندمان بویلر بازیافت حرارت.....
۸۵	۳-۱-۳. محاسبه (ϵ) Boiler بازیافت حرارت..... EFFECTIVENESS
۸۶	۳-۱-۴. راندمان ایزنتروپیک توربین بخار.....
۹۰	۳-۱-۵. فرصت‌های بازیافت انرژی در بویلرهای بازیافت حرارت.....
۹۰	۳-۱-۵-۱. پیش گرم کردن آب تغذیه با استفاده از اکونومایزر.....
۹۰	۳-۱-۵-۲. پیش گرم کردن هوای احتراق.....
۹۱	۳-۱-۵-۳. بازیافت حرارت از Blow down
۹۲	۳-۱-۵-۴. کاهش رسوبات و تلفات ناشی از آن.....
۹۳	۳-۱-۵-۵. کنترل دور متغیر فن‌ها، بلورها و پمپ‌ها.....
۹۴	۳-۱-۵-۶. تأثیر بار بویلر بر راندمان.....
۹۵	۳-۲. تحلیل عملکرد نیروگاه گازی مجتمع مس ممیزی شده در گزارش.....
۹۶	۳-۲-۱. ارائه راهکارهای کاهش مصرف انرژی در نیروگاه گازی مجتمع مس ممیزی شده.....
۹۶	۳-۲-۱-۱. تعمیر و نگهداری.....
۹۷	۳-۲-۱-۲. ارتقاء سیستم پایش.....
۹۸	۳-۲-۱-۳. بازیابی حرارت از گازهای خروجی از دودکش توربین‌های گازی بهای انرژی و کیفیت منبع گرمایی.....
۱۰۱	۳-۲-۲. شناسایی عوامل تأثیرگذار بر عملکرد سیکل و بررسی تأثیر آنها.....
۱۰۱	۳-۲-۲-۱. بررسی تأثیر رطوبت هوا بر عملکرد سیکل
۱۰۲	۳-۲-۲-۲. بررسی تأثیر دمای هوا بر عملکرد سیکل
۱۰۴	۳-۲-۲-۳. بررسی تأثیر افت فشار در ورودی هوا، بر عملکرد سیکل گازی
۱۰۶	۳-۲-۲-۴. بررسی تأثیر میزان بار (ضریب بار)، بر عملکرد سیکل
۱۰۷	۳-۲-۲-۵. بررسی تأثیر فشار محیط بر عملکرد سیکل
۱۱۰	فصل چهارم : بررسی وضعیت کمپرسورهای مجتمع مس ممیزی شده
۱۱۰	۴-۱. آشنایی با کمپرسورها و روش تحلیل آنها.....
۱۱۰	۴-۱-۱. تقسیم‌بندی کمپرسورها.....
۱۱۳	۴-۱-۲. اهمیت بررسی مصرف انرژی در کمپرسورها
۱۱۴	۴-۱-۳. تعاریف راندمان
۱۱۴	۴-۱-۳-۱. راندمان آیزوترمال
۱۱۴	۴-۱-۳-۲. راندمان آیزنتروپیک
۱۱۵	۴-۱-۳-۳. راندمان متراکم‌سازی (مکانیکی)
۱۱۵	۴-۱-۳-۴. بررسی انواع تعاریف ارائه شده برای راندمان

۱۱۷	۴-۲. کمپرسورهای موجود در مجتمع مس ممیزی شده
۱۱۷	۴-۳. تحلیل شرایط تولید و کارآیی کمپرسورهای هوای فشرده مجتمع مس ممیزی شده در گزارش
۱۱۸	۴-۲-۳-۴. تحلیل شرایط تولید و کارآیی کمپرسورها
۱۱۸	۴-۱-۲-۳-۴. اطلاعات عملیاتی کمپرسورها
۱۱۹	۴-۲-۳-۴. تعیین شدت مصرف انرژی کمپرسور
۱۲۰	۴-۳-۲-۳-۴. شبیه‌سازی کمپرسور مجتمع مس ممیزی شده در گزارش حاضر
۱۲۳	۴-۳-۳-۴. تحلیل عملکرد کمپرسورهای مجتمع مس ممیزی شده در گزارش حاضر
۱۲۴	۴-۳-۴. ارائه راهکارهای بهینه‌سازی مصرف انرژی
۱۲۶	۴-۳-۴. عوامل پایین آورنده بازده سیستم هوای فشرده
۱۲۹	۴-۴-۳-۴. فرصت‌های صرفه‌جویی در سیستم هوای فشرده
۱۴۳	فصل پنجم : بررسی راهکارهای کاهش هزینه مربوط به پمپها و فنهایا
۱۴۳	۵-۱. مقدمه
۱۴۳	۵-۲. عوامل مؤثر بر کاهش هزینه سیستم‌های پمپاژ
۱۴۳	۵-۲-۱. انتخاب صحیح پمپ با توجه به نیاز سیستم
۱۴۴	۵-۳. فرصت‌های صرفه‌جویی انرژی و هزینه
۱۴۵	۵-۳-۱. تعمیر و نگهداری سیستم‌های پمپاژ
۱۴۶	۵-۳-۲. تغییر و اصلاح پمپها
۱۴۷	۵-۳-۱-۱. انتخاب صحیح پمپ
۱۴۷	۵-۳-۲-۱. تغییر سایز پروانه
۱۴۹	۵-۳-۲-۳-۱. انتخاب پمپ کوچکتر
۱۵۰	۵-۳-۴-۲-۳-۱. استفاده از موتورهای با راندمان بالا
۱۵۰	۵-۳-۴-۲-۳-۵. برآورده ساختن نیازهای متغیر با استفاده از پمپهای موازی
۱۵۱	۵-۳-۶-۲-۳-۱. حذف شیر کنترل دبی
۱۵۱	۵-۳-۷-۲-۳-۱. حذف کنترل کنارگذر
۱۵۱	۵-۳-۸-۲-۳-۱. استفاده از پوشش داخلی مناسب
۱۵۳	۵-۳-۹-۲-۳-۱. اصلاح عملکرد موتورها و پمپها
۱۵۶	۵-۳-۳-۳-۱. مونیتورینگ
۱۵۶	۵-۳-۳-۳-۱-۱. تست راندمان پمپها
۱۵۷	۵-۳-۳-۳-۲. مونیتورینگ پمپها
۱۵۷	۵-۳-۳-۳-۳. مونیتورینگ سیستم
۱۵۸	۵-۴-۴. محاسبات مربوط به پمپهای مجتمع مس ممیزی شده در گزارش حاضر
۱۵۸	۵-۴-۱. پمپ آب تغذیه بویلهای بازیافت حرارت واحد یک نیروگاه حرارتی
۱۵۹	۵-۴-۲. پمپ آب کندانس نیروگاه (CONDENSING WATER PUMP)
۱۶۱	۵-۴-۳. پمپ سیرکولاسانی آب کندانس
۱۶۲	۵-۴-۴. پمپهای آبرسانی
۱۶۳	۵-۴-۵. ایستگاههای پمپاژ سد باطله

۱۶۸	۵-۵. بررسی شرایط موجود دمندهای کارخانه مس.....
۱۶۸	۵-۵-۱. دمنده کوره کنورتور.....
۱۷۰	۵-۵-۲. دمنده ریورب.....
۱۷۲	فصل ششم : تحلیل پارامترهای مؤثر بر تولید و برنامه جامع بهینه سازی خط تولید.....
۱۷۲	۶-۱. تحلیل پارامترهای مؤثر بر تولید و راهکارهای کاهش مصرف انرژی در واحدهای فرآیندی تولید مس.....
۱۷۹	۶-۲. بررسی و تحلیل اطاعات بدست آمده با رویکرد تدوین استاندارد با استفاده از روشهای علمی و آماری و در نظر گرفتن BEST PRACTICE
۱۹۰	فصل هفتم : ارائه روشهای گسترش فرهنگ بهینه سازی مصرف انرژی در سطح مدیریت و کارکنان.....
۱۹۰	۷-۱. مقدمه.....
۱۹۰	۷-۲. آموزش مدیریت انرژی.....
۱۹۰	۷-۳-۱. محدوده فعالیتهای حوزه مدیریت انرژی
۱۹۱	۷-۳-۲. محدوده فعالیتهای ممیزی انرژی
۱۹۲	۷-۳-۳. رابطه بین ممیزی انرژی و مدیریت انرژی
۱۹۲	۷-۳-۴. مراحل ممیزی انرژی
۱۹۲	۷-۴-۱. شروع ممیزی انرژی.....
۱۹۳	۷-۴-۲. انجام کار ممیزی انرژی
۱۹۳	۷-۴-۳. خاتمه کار ممیزی انرژی
۱۹۳	۷-۴-۴. انواع سطوح ممیزی انرژی
۱۹۳	۷-۴-۵. ممیزی انرژی مقدماتی
۱۹۳	۷-۴-۶. ممیزی انرژی جامع (مفصل)
۱۹۴	۷-۴-۷. روشهای اجرایی در انجام ممیزی انرژی مقدماتی
۱۹۴	۷-۵-۱. مقدمات.....
۱۹۴	۷-۵-۲. پس از ممیزی
۱۹۴	۷-۵-۳. روشهای اجرایی ممیزی انرژی جامع (مفصل)
۱۹۴	۷-۵-۴. مقدمات.....
۱۹۴	۷-۵-۵. پیش زمینه ها
۱۹۵	۷-۵-۶. پس از ممیزی
۱۹۵	۷-۵-۷. نقش اندازه گیری در ممیزی انرژی
۱۹۶	۷-۶-۱. اندازه گیری های مربوط به مصرف انرژی
۱۹۶	۷-۶-۲. اندازه گیری های لازم جهت کارآیی مصرف انرژی
۱۹۶	۷-۶-۳. اندازه گیری های مربوط به عملکرد و تعمیرات و نگهداری
۱۹۷	۷-۶-۴. وسائل متداول (رایج) برای اندازه گیری های انرژی
۱۹۷	۷-۶-۵. ارائه گزارش نهایی
۱۹۸	۷-۶-۶. ارائه برخی از راهکارهای مهم جهت صرفه جویی انرژی در فرآیندها و تجهیزات
۲۰۱	۷-۶-۷. تشکیل واحد مدیریت انرژی و معرفی اعضاء
۲۰۴	۷-۶-۸. شرح وظایف و تدوین اهداف کمیته انرژی

۲۰۸	۵-۷. شرح وظایف مدیر انرژی
۲۱۰	فصل هشتم: مبانی استقرار واحد مدیریت انرژی در صنایع مس ایران
۲۱۰	۱-۸. مقدمه
۲۱۰	۲-۸. مفاهیم مدیریت انرژی
۲۱۱	۱-۲-۸. اهداف واحد مدیریت انرژی
۲۱۱	۲-۲-۸. ماتریس مدیریت انرژی و جایگاه آن در برنامه‌ریزی
۲۱۴	۳-۲-۸. مراحل اجرای مدیریت مناسب انرژی
۲۱۵	۳-۸. استقرار واحد مدیریت انرژی در صنایع مس ایران
۲۱۵	۱-۳-۸. ضرورت تشکیل واحد مدیریت انرژی
۲۱۵	۲-۳-۸. مدیریت انرژی و ساختار آن در صنایع مس ایران
۲۱۶	۳-۳-۸. ساختار پیشنهادی واحد مدیریت انرژی صنایع مس ایران
۲۱۶	۲-۳-۳-۸. شرح وظایف فعالیت‌های واحد مدیریت انرژی کارخانه‌های صنایع مس
۲۱۸	۳-۳-۳-۸. شرح وظایف رئیس واحد مدیریت انرژی
۲۱۸	۴-۳-۳-۸. شرح وظایف گروه ممیزی و بهینه‌سازی انرژی
۲۱۸	۵-۳-۳-۸. شرح وظایف گروه ارزیابی اقتصادی پروژه‌ها
۲۱۸	۴-۳-۸. مفهوم ممیزی انرژی
۲۲۰	۵-۳-۸. روش انجام پروژه‌های صرفه‌جویی انرژی

فهرست اشکال

	عنوان
	صفحه
۱۹ شکل ۱-۱. نمونه ای از تسمه های COGGED و FLAT-BELT
۲۰ شکل ۱-۲. منحنی مصرف توان یک موتور با دو نوع تسمه COGGED و FLAT-BELT در بارهای مختلف
۲۱ شکل ۱-۳. اثرات تغییرات ولتاژ بر عملکرد الکتروموتورها
۲۲ شکل ۱-۴. ارتباط تغییرات مربوط به افزایش دما با عمر عایق
۲۴ شکل ۱-۵. افزایش دما با توجه به ولتاژهای نامتعادل
۲۴ شکل ۱-۶. تغییرات ضریب قدرت مناسب با بار موتور
۲۷ شکل ۱-۷. دلایل انتخاب نامناسب سایز موتورها
۲۸ شکل ۱-۸. صرفه جویی انرژی به وسیله تغییر اتصالات در یک موتور ۷/۵ کیلووات
۳۲ شکل ۱-۹. تأثیر شستشوی چراغها بر روی افت نور چراغها
۳۳ شکل ۱-۱۰. منحنی بازده موتورهای الکتریکی
۳۵ شکل ۱-۱۱. مصرف انرژی الکتروموتور فن ها و پمپ ها در سرعت های مختلف موتور
۳۷ شکل ۲-۱. نمایی از داخل و خارج یک کوره
۳۸ شکل ۲-۲. طبقه بندی انواع کوره
۳۹ شکل ۲-۳. نحوه انتقال حرارت در یک کوره
۴۰ شکل ۲-۴. نحوه عملکرد یک کوره و راههای اتلاف انرژی در کوره
۴۸ شکل ۲-۵. ضریب تعیین میزان حرارت منتشر شده از منافذ نسبت به حرارت منتشر شده از جسم سیاه کامل
۴۸ شکل ۲-۶. نمودار تعیین تشعشع جسم سیاه در یک درجه حرارت معین
۴۹ شکل ۲-۷. میزان حرارت آزاد شده در درجه حرارت‌های مختلف
۵۱ شکل ۲-۸. اثر کنترل هوای اضافی در راندمان کوره
۵۱ شکل ۲-۹. میزان اتلاف حرارت از طریق گازهای خروجی
۵۲ شکل ۲-۱۰. تغییرات راندمان حرارتی بر حسب دما و درصد دی اکسید کربن در گازهای خروجی از دودکش
۵۳ شکل ۲-۱۱. تغییرات راندمان حرارتی بر حسب درصد هوای اضافی برای سوخت مازوت
۵۳ شکل ۲-۱۲. تأثیر فشار کوره بر نفوذ هوا
۵۵ شکل ۲-۱۳. میزان صرفه جویی سوخت با استفاده از پیش گرم کردن هوای احتراق برای سوخت مازوت
۵۶ شکل ۲-۱۴. میزان صرفه جویی سوخت با استفاده از پیش گرم کردن هوای احتراق برای سوخت گاز طبیعی
۵۶ شکل ۲-۱۵. شماتیکی از بازیابی حرارت از دودکش کوره

..... شکل ۲-۱۶. اصلاح نحوه توزیع درجه حرارت در کوره	۵۷
..... شکل ۲-۱۷. اتلاف حرارت تشعشعی از منافذ کوره	۵۹
..... شکل ۲-۱۸. اتلاف حرارت تشعشعی از دیوارهای کوره	۶۰
..... شکل ۲-۱۹. کاربرد ترکیبی انواع مختلفی از آجرهای عایق	۶۱
..... شکل ۲-۲۰. ضریب هدایت مواد نسوز	۶۲
..... شکل ۲-۲۱. تصویری از سیستم پایش خشک کن ۱ در مجتمع مس	۶۶
..... شکل ۳-۱. شماتیک نیروگاه حرارتی مجتمع مس	۸۱
..... شکل ۳-۲. نمایش گرافیکی نیروگاه حرارتی مجتمع مس در شرایط طراحی	۸۲
..... شکل ۳-۳. نمایش گرافیکی نیروگاه حرارتی مجتمع مس (دماخ خروجی کندانسور ۴۰ درجه سانتیگراد)	۸۳
..... شکل ۳-۴. راندمان مراحل مختلف توربین بخار شماره ۱ مجتمع مس مورد نظر در شرایط طراحی	۸۷
..... شکل ۳-۵. راندمان مراحل مختلف توربین بخار شماره ۱ مجتمع مس در شرایط بھربرداری (با دماخ خروجی کندانسور ۴۰ درجه سانتیگراد)	۸۸
..... شکل ۳-۶. راندمان مراحل مختلف توربین بخار شماره ۱ مجتمع مس در شرایط بھربرداری (با خلاء کندانسور ۵۲ سانتیمتر جیوه)	۸۹
..... شکل ۳-۷. افزایش راندمان احتراق با پیش گرم کردن آب تغذیه	۹۰
..... شکل ۳-۸. میزان صرفه‌جویی سوخت بویلهای بخار با سوخت گاز طبیعی با استفاده از پیش گرم کردن هوای احتراق	۹۱
..... شکل ۳-۹. میزان اتلاف سوخت در اثر تخلیه بویله بخار (بلودان)	۹۱
..... شکل ۳-۱۰. شماتیک پیش گرمایش آب تغذیه بویله بخار توسط بلودان	۹۲
..... شکل ۳-۱۱. میزان تلفات سوخت بویله بر حسب ضخامت رسوب لوله‌ها	۹۲
..... شکل ۳-۱۲. عملکرد FD فن قدیمی قبل از نصب سیستم دور متغیر	۹۳
..... شکل ۳-۱۳. عملکرد FD فن اصلاح شده با سیستم دور متغیر	۹۳
..... شکل ۳-۱۴. شماتیک از پروفایل دما در نقاط مختلف یک بویله بازیافت حرارت	۹۸
..... شکل ۳-۱۵. نمایش گرافیکی نتایج شبیه‌سازی بازیافت انرژی از گازهای داغ خروجی توربین گازی مجتمع مس با نرم‌افزار ترمومولو	۱۰۰
..... شکل ۳-۱۶. تأثیر رطوبت هوا بر توان ناخالص تولیدی هر یک از واحدهای گازی	۱۰۱
..... شکل ۳-۱۷. تأثیر رطوبت هوا بر راندمان ناخالص ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۲
..... شکل ۳-۱۸. تأثیر رطوبت هوا بر GROSS HEAT RATE هر یک از واحدهای گازی	۱۰۲
..... شکل ۳-۱۹. تأثیر دمای محیط بر توان ناخالص تولیدی هر یک از واحدهای گازی	۱۰۳
..... شکل ۳-۲۰. تأثیر دمای محیط بر راندمان ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۳

..... شکل ۳-۲۱. تأثیر دمای محیط بر GROSS HEAT RATE هر یک از واحدهای گازی	۱۰۴
..... شکل ۳-۲۲. تأثیر افت فشار ورودی هوا به سیکل بر تولید ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۵
..... شکل ۳-۲۳. تأثیر افت فشار ورودی هوا به سیکل بر راندمان ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۵
..... شکل ۳-۲۴. تأثیر افت فشار ورودی هوا به سیکل بر GROSS HEAT RATE هر یک از واحدهای گازی	۱۰۶
..... شکل ۳-۲۵. تأثیر میزان بار بر راندمان ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۷
..... شکل ۳-۲۶. تأثیر میزان بار واحد گازی بر GROSS HEAT RATE هر یک از واحدهای گازی	۱۰۷
..... شکل ۳-۲۷. تأثیر فشار محیط بر توان ناخالص تولیدی هر یک از واحدهای گازی	۱۰۸
..... شکل ۳-۲۸. تأثیر فشار محیط بر راندمان ناخالص هر یک از واحدهای گازی	۱۰۸
..... شکل ۳-۲۹. تأثیر فشار محیط بر GROSS HEAT RATE هر یک از واحدهای گازی	۱۰۹
..... شکل ۴-۱. تقسیم‌بندی انواع کمپرسورها بر اساس نوع فشرده‌سازی	۱۱۱
..... شکل ۴-۲. مقایسه هزینه‌ها در طول عمر یک کمپرسور	۱۱۲
..... شکل ۴-۳. جدول مورد استفاده برای بدست آوردن دبی هوای فشرده تولیدی کمپرسورها	۱۱۸
..... شکل ۴-۴. نمودارهای جریان- توان و جریان- فلو برای کمپرسورهای مجتمع مس مورد نظر	۱۱۸
..... شکل ۴-۵. شبیه‌سازی کمپرسور در شرایط عملیاتی در HYSYS	۱۲۱
..... شکل ۴-۶. سهم هزینه‌های مختلف یک کمپرسور در طول عمر آن	۱۳۰
..... شکل ۴-۷. سهم هزینه‌های مختلف یک پمپ در طول عمر آن	۱۴۴
..... شکل ۴-۸. تغییرات بروی مشخصه‌های پمپ	۱۴۶
..... شکل ۴-۹. نمونه‌ای از منحنی عملکرد پمپ سانتریفوژ ارائه شده توسط سازنده	۱۴۷
..... شکل ۴-۱۰. تأثیر کاهش قطر پره بر مشخصه‌های پمپ	۱۴۸
..... شکل ۴-۱۱. تأثیر استفاده از پمپهای کوچکتر	۱۴۹
..... شکل ۴-۱۲. مقایسه راندمان در موتورهای پر بازده و معمولی	۱۵۰
..... شکل ۴-۱۳. نمونه‌ای از منحنی عملکرد پمپهای موازی	۱۵۱
..... شکل ۴-۱۴. کنترل دبی پمپ از طریق شیر	۱۵۱
..... شکل ۴-۱۵. تأثیر پوشش‌گذاری بر روی یک پمپ جدید	۱۵۲
..... شکل ۴-۱۶. سیکل کاری یک موتور در یک ساعت	۱۵۳
..... شکل ۴-۱۷. تأثیر کاهش سرعت در مشخصه‌های پمپ	۱۵۴
..... شکل ۴-۱۸. تغییرات هد، دبی و راندمان با توجه به تغییرات سرعت	۱۵۵
..... شکل ۴-۱۹. اثر VSD	۱۵۶

..... شکل ۱۴-۵. شکل دمنده کوره‌های کنورتور	۱۶۸
..... شکل ۱-۶. بررسی تغییرات مصرف ویژه کل انرژی معدن مس ممیزی شده با نسبت کانی مفید	۱۷۴
..... شکل ۲-۶. بررسی تغییرات مصرف ویژه کل انرژی معدن مورد ممیزی با نسبت کانی مفید	۱۷۴
..... شکل ۳-۶. روند تغییرات مصرف ویژه انرژی تولید کلاف لوله‌های مسی از سنگ معدن مس براساس عیار سنگ معدن	۱۷۵
..... شکل ۴-۶. بررسی تغییرات مصرف ویژه انرژی الکتریکی تغلیظ مس مربوطه با عیار سنگ ورودی	۱۷۶
..... شکل ۵-۶. بررسی تغییرات مصرف ویژه انرژی الکتریکی تغلیظ معدن مورد ممیزی با عیار سنگ ورودی	۱۷۶
..... شکل ۶-۶. دو نمونه نمودار بررسی تأثیر تغییر مشخصات سوخت مصرفی بر راندمان دو نیروگاه حرارتی و گازی	۱۷۸
..... شکل ۱-۷. ساختار سازمانی پیشنهادی واحد مدیریت انرژی برای مجتمع مس	۲۰۳
..... شکل ۲-۷. برنامه‌ریزی مدیریت انرژی	۲۰۶
..... شکل ۱-۸. نمونه‌ای از نمودار سازمانی مدیریت انرژی یک کارخانه صنعت مس	۲۱۵
..... شکل ۲-۸. ساختار سازمانی واحد مدیریت انرژی برای صنایع مس ایران	۲۱۶
..... شکل ۳-۸. فلوچارت ممیزی انرژی و نتایج آن	۲۲۰
..... شکل ۴-۸. دایره PDCA	۲۲۱

فهرست جداول

عنوان	صفحه
جدول ۱-۱. تقسیم بندی راهکارها با توجه به زمان بازگشت سرمایه.....	۱۶
کلاس A: الکتروموتورهای با بارگذاری بین ۷۰٪/۱۰۰٪ تا.....	۱۷
کلاس B: الکتروموتورهای با بارگذاری بین ۵۰٪/۷۰٪ تا.....	۱۷
کلاس C: الکتروموتورهای با بارگذاری کمتر از ۵۰٪.....	۱۷
جدول ۱-۲. عوامل مؤثر در بازدهی موتورهای الکتریکی.....	۲۶
جدول ۱-۳. لیست پیشنهادی برنامه زمانبندی بازبینی موتورها.....	۲۶
جدول ۱-۴. مقایسه مشخصات لامپهای فلورسنت.....	۳۰
جدول ۲-۱. محدوده راندمان حرارتی برای کوره‌های معمول.....	۴۲
جدول ۲-۲. درصد تلفات حرارتی در دود بر مبنای هوای اضافی در درجه حرارت ۹۰۰ °C.....	۵۲
جدول ۲-۳. میزان هوای اضافی بهینه با توجه به نوع سوخت و روش احتراق.....	۵۴
جدول ۲-۴. جزئیات پیش‌گرمايش هوای احتراق.....	۵۵
جدول ۲-۵. دمای مناسب بهره‌برداری از کوره‌های مختلف.....	۵۸
جدول ۲-۶. اطلاعات ثبت شده موردنیاز برای بررسی عملکرد کوره خشک‌کن.....	۶۵
جدول ۲-۷. میزان اکسیژن و هوای اضافی مناسب برای احتراق سوختهای مختلف (بر حسب درصد).....	۶۷
جدول ۲-۸. اطلاعات ثبت شده موردنیاز برای بررسی عملکرد کوره ریورب ۱.....	۷۰
جدول ۲-۹. اطلاعات ثبت شده موردنیاز برای بررسی عملکرد کوره ریورب ۲.....	۷۲
جدول ۲-۱۰. مصرف ویژه انرژی فسیلی کوره ریورب ۱ مجتمع مس ممیزی شده.....	۷۴
جدول ۲-۱۱. مصرف ویژه انرژی فسیلی کوره ریورب ۲ مجتمع مس ممیزی شده.....	۷۴
جدول ۲-۱۲-۱. خلاصه نتایج آنالیز گاز در خروجی‌های دو کوره ریورب.....	۷۵
جدول ۲-۱۳-۱. میزان هوای اضافی مناسب برای احتراق سوختهای مختلف.....	۷۶
جدول ۲-۱۴-۱. دمای ماکریزم و مینیمم اندازه‌گیری شده و متوسط دمای قسمتهای مختلف کوره ریورب ۱.....	۷۸
جدول ۲-۱۵. نتایج محاسبه تلفات حرارتی سطوح خارجی بدن کوره ریورب مجتمع مس.....	۷۸
جدول ۳-۱. مشخصات گاز خروجی از توربین گازی شماره ۱ براساس نتایج اندازه‌گیری.....	۹۹
جدول ۴-۱. اطلاعات اندازه‌گیری شده برای کمپرسورهای مجتمع مس مورد نظر.....	۱۱۹
جدول ۴-۲. مصرف ویژه انرژی (SEC) در کمپرسور در شرایط عملیاتی.....	۱۱۹
جدول ۴-۳. کار موردنیاز برای تغییر آنتالپی گاز در مراحل مختلف در حالت عملیاتی.....	۱۲۰
جدول ۴-۴. نتایج تحلیل راندمان برای کمپرسورهای مجتمع مس مورد نظر در شرایط عملیاتی.....	۱۲۴
جدول ۴-۵. نمونه‌ای از تأثیر افت فشار در فیلتر هوای ورودی بر میزان مصرف انرژی موتور کمپرسور.....	۱۲۷

جدول ۴-۶. نمونه‌ای از اتلاف انرژی ناشی از قطر کم لوله، برای جریان ۱۷۰ مترمکعب بر ساعت (100 CFM) ۱۲۹
جدول ۴-۷. معیارهای عمومی انتخاب کمپرسور ۱۳۰
جدول ۴-۸. مثالی از تأثیر کاهش فشار تولیدی بر میزان مصرف انرژی کمپرسور ۱۳۱
جدول ۴-۹. مثالی از تأثیر دمای هوای ورودی (بخش مکش) بر میزان مصرف انرژی موتور کمپرسور ۱۳۳
جدول ۴-۱۰. مثالی از تأثیر کولرها در میزان مصرف انرژی کمپرسور ۱۳۳
جدول ۴-۱۱. حرارت قابل بازیافت از چند کمپرسور پیچی خنکشونده توسط هوا در بار کامل بعنوان نمونه ۱۳۴
جدول ۴-۱۲. ارزیابی شرایط کار کمپرسورها ۱۳۶
جدول ۴-۱۳. خلاصه‌ای از اشکال مختلف کمپرسورها به همراه بازده نسبی آنها ۱۳۸
جدول ۵-۱. مقایسه گزینه‌های مختلف کاهش مصرف انرژی در پمپها ۱۴۸
جدول ۵-۲. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به پمپ آب تغذیه بویلر ۱۵۸
جدول ۵-۳. هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس ممیزی شده ۱۵۹
جدول ۵-۴. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به پمپ آب کندانس نیروگاه ۱۵۹
جدول ۵-۵. هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس مورد نظر ۱۶۰
جدول ۵-۶. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به پمپ سیرکولاسیون آب کندانس ۱۶۱
جدول ۵-۷. جدول هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس مورد نظر ۱۶۲
جدول ۵-۸. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به پمپ‌های آبرسانی ۱۶۲
جدول ۵-۹. جدول هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس مورد نظر ۱۶۳
جدول ۵-۱۰. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به ایستگاه پمپاژ شماره ۴ سد باطله ۱۶۴
جدول ۵-۱۱. جدول هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس ممیزی شده ۱۶۵
جدول ۵-۱۲. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به ایستگاه پمپاژ شماره ۲ و ۳ سد باطله ۱۶۵
جدول ۵-۱۳. جدول هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس ممیزی شده ۱۶۶
جدول ۵-۱۴. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به ایستگاه پمپاژ شماره ۱ سد باطله ۱۶۶
جدول ۵-۱۵. جدول هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس مورد نظر ۱۶۷
جدول ۵-۱۶. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به دمنده کنورتور ۱۶۸
جدول ۵-۱۷. هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس ممیزی شده ۱۶۹
جدول ۵-۱۸. اطلاعات طراحی و اندازه‌گیری شده مربوط به دمنده ریورب ۱۷۰
جدول ۵-۱۹. هزینه اتلافی با استفاده از نرخ تمام شده و نرخ برق کارخانه مس ۱۷۱
جدول ۶-۱. معیار مصرف ویژه انرژی برای تولید مس با روشهای مختلف در صنایع مس آمریکا ۱۷۷
جدول ۶-۲. مقایسه مصرف ویژه انرژی معدن مس سه کارخانه ممیزی شده با مصرف ویژه واحدهای مشابه در دنیا ۱۷۹
جدول ۶-۳. پارامترهای موثر بر مصرف ویژه انرژی معدن مس براساس اطلاعات موجود در سه معدن مورد ممیزی ۱۸۰

جدول ۶-۴. مقایسه مصرف ویژه انرژی واحد تغليظ مس در سه مجتمع ممیزی شده با مصرف ویژه واحدهای نسبتاً مشابه در دنیا.....	۱۸۱
جدول ۶-۵. پارامترهای موثر بر مصرف ویژه انرژی واحد تغليظ سه مجتمع مس مورد ممیزی براساس اطلاعات موجود.....	۱۸۲
جدول ۶-۶. مقایسه مصرف ویژه انرژی کارخانه‌های ذوب ممیزی شده با مصرف ویژه کارخانه‌های نسبتاً مشابه در دنیا.....	۱۸۳
جدول ۶-۷. پارامترهای موثر بر مصرف ویژه انرژی واحد ذوب دو کارخانه مورد ممیزی براساس اطلاعات موجود.....	۱۸۴
جدول ۶-۸. مقایسه مصرف ویژه انرژی واحد پالایش مجتمع مس ممیزی شده با مصرف ویژه واحدهای نسبتاً مشابه در دنیا.....	۱۸۴
جدول ۶-۹. مقایسه مصرف ویژه انرژی واحد لیچینگ مجتمع مس مورد نظر با مصرف ویژه واحدهای نسبتاً مشابه در دنیا ..	۱۸۵
جدول ۶-۱۰. مقایسه مصرف ویژه انرژی مجتمع مس مورد نظر با مصرف ویژه واحدهای نسبتاً مشابه در دنیا.....	۱۸۷
جدول ۷-۱. مدیریت انرژی.....	۲۰۲
جدول ۷-۲. جدول ۲-۴ - ماتریس انرژی برای صنعت مس کشور.....	۲۰۷
جدول ۸-۱. ماتریس مدیریت انرژی.....	۲۱۲
جدول ۸-۲. مراحل برنامه‌ریزی یک برنامه مدیریت انرژی.....	۲۱۴
جدول ۸-۳. نمونه‌ای از روش‌های صرفه‌جویی در مصرف انرژی.....	۲۲۲

چکیده

انرژی از دیرباز و خصوصاً در قرن اخیر، نقش ویژه‌ای در پیشرفت صنعتی و تکنولوژی کشورها داشته است. گزارش حاضر مشتمل بر هشت فصل می‌باشد که سعی کرده است یک مجتمع تولید مس را به طور کامل مورد تجزیه و تحلیل قرار دهد و در ادامه به راهکارهای بهینه سازی انرژی در یک مجتمع مس بپردازد.

در فصل اول گزارش به ارائه راهکارهای کاهش مصرف انرژی الکتریکی در یک مجتمع مس پرداخته شده است در این فصل راهکارهای بهینه‌سازی مصرف انرژی الکتریکی در سه بخش راهکارهای کاهش مصرف پیشگیرانه بدون هزینه، راهکارهای کم‌هزینه (مدیریتی و ترویجی) و راهکارهای پرهزینه جهت بهبود بازده دستگاه‌ها ارائه گردیده و میزان صرفه‌جویی انرژی و هزینه و مدت زمان بازگشت سرمایه جهت هر کدام از راهکارها آورده شده است. در فصل دوم گزارش به بررسی وضعیت کوره‌های مجتمع مس ممیزی شده در گزارش پرداخته شده است. کوره‌ها در صنایع گوناگون، کاربردهای متفاوتی دارند. کوره تجهیزی است برای ذوب فلزات جهت ریخته‌گری، گرم کردن مواد، تغییر شکل مواد (نورد، فورج و غیره) و تغییر خواص مواد (عملیات حرارتی). در فصل بعد وضعیت نیروگاه‌های مجتمع مس ممیزی شده در گزارش بررسی می‌شود. در فصل چهارم به بررسی وضعیت کمپرسورهای مجتمع مس مورد نظر پرداخته می‌شود. سیستم‌های هوای فشرده حدود ۱۰ درصد از مصرف انرژی الکتریکی در صنایع را به خود اختصاص می‌دهند که از این مقدار، به عنوان مثال در یک دوره ۱۰ ساله، حدود ۷۵ درصد هزینه کل یک سیستم هوای فشرده، صرف مصرف انرژی الکتریکی، ۱۵ درصد صرف سرمایه‌گذاری اولیه و حدود ۱۰ درصد نیز صرف تعمیرات آن می‌گردد. با توجه به این مطلب، با افزایش راندمان در این سیستمها می‌توان از هزینه‌های جاری، که بخش اعظم هزینه سیستم را تشکیل می‌دهد، به مقدار قابل ملاحظه‌ای کاست. در این قسمت از گزارش، پس از آشنایی مختصر با کمپرسورها و اهمیت بررسی آنها از دید مدیریت انرژی، کمپرسورهای موجود در این مجتمع مس از نظر انرژی مورد بررسی قرار گرفته و تحلیلهای لازم در خصوص روند مصرف انرژی در این تجهیزات انجام می‌پذیرد. در ادامه به بررسی راهکارهای کاهش هزینه مربوط به پمپها و فناها پرداخته می‌شود. سهم هزینه‌های جاری (عملیاتی) پمپها بسیار بیشتر از هزینه‌های سرمایه‌گذاری اولیه می‌باشد. در صورتیکه در هنگام انتخاب پمپ، هرگونه افزایش دیماند آب در زمانهای طولانی مدنظر قرار گیرد، هزینه‌های عملیاتی نیز هم چون هزینه‌های سرمایه‌گذاری افزایش خواهد داشت. بنابراین سایز پمپها و موتورها باید با توجه به نیاز سیستم در کوتاه‌مدت انتخاب شوند تا بتوان هزینه‌های جاری را به حداقل مقدار رساند. در ادامه پارامترهای مؤثر بر تولید و برنامه جامع بهینه‌سازی خط تولید مس مورد تحلیل قرار می‌گیرد. در این بخش به بررسی پارامترهای مؤثر بر تولید و عوامل خارجی تأثیرگذار بر مصرف ویژه انرژی واحدهای ذوب مس پرداخته می‌شود. در دو فصل آخر روش‌های گسترش فرهنگ بهینه‌سازی مصرف انرژی در سطح مدیریت و کارکنان و همچنین مبانی استقرار واحد مدیریت انرژی در صنایع مس ایران بیان می‌گردد.

فصل اول

ارائه راهکارهای کاهش مصرف انرژی الکتریکی در یک مجتمع مس

۱-۱. مقدمه

با توجه به نوع راهکارهای مورد استفاده جهت کاهش مصرف انرژی الکتریکی، این راهکارها متناسب با مدت زمان بازگشت سرمایه و نوع راهکار به سه دسته کوتاه مدت، میان مدت و بلند مدت مطابق با جدول ۱-۱ طبقه بندی می شوند.

جدول ۱-۱. تقسیم بندی راهکارها با توجه به زمان بازگشت سرمایه

ردیف	نوع راهکار	مدت زمان بازگشت سرمایه (سال)
1	کوتاه مدت	0 - 2
2	میان مدت	2 - 5
3	بلند مدت	5 - 10

برای رسیدن به حد مطلوب استانداردهای جهانی، راهکارهای مدیریتی بهینه سازی مصرف انرژی مطرح می شود. در واقع مسئولیت مدیریت انرژی در امر بهینه سازی مصرف انرژی و مهار نمودن آن با تدبیر لازم به شکل عملی و کاربردی از اهم اموری است که باید مورد توجه قرار گیرد.

در ادامه، راهکارهای بهینه سازی مصرف انرژی الکتریکی در سه بخش راهکارهای کاهش مصرف پیشگیرانه بدون هزینه، راهکارهای کم هزینه (مدیریتی و ترویجی) و راهکارهای پرهزینه جهت بهبود بازده دستگاهها ارائه گردیده و میزان صرفه جویی انرژی و هزینه و مدت زمان بازگشت سرمایه جهت هر کدام از راهکارها آورده شده است. لازم به ذکر است پیش از ارائه راهکارها به دلیل اینکه، موتورهای الکتریکی سهم عمده در مصرف انرژی الکتریکی دارند، لذا در ادامه گزارش مطابق با میزان بارگذاری تقسیم بندی خواهد شد.

۱-۲. کلاس بندی الکتروموتورهای کارخانه بر اساس میزان بارگذاری:

در مورد موتورهای الکتریکی بیشترین صرفه جویی را می‌توان با خاموش کردن موتورهای بی‌بار و در نتیجه حذف تلفات بی‌باری بدست آورد. روش ساده آن در عمل، نظارت دائم یا کنترل اتوماتیک است. اغلب به مصرف برق در بی‌باری اهمیت چندانی داده نمی‌شود در حالیکه غالباً موتور در بی‌باری جریان قابل توجهی دارد.

در ادامه با استفاده از میزان بارگذاری الکتروموتورها، آنها را کلاس بندی کرده و وضعیت مصرف انرژی آنها را مورد بررسی قرار خواهیم داد. لذا الکتروموتورهای کارخانه را بر اساس میزان بارگذاری به سه دسته زیر تقسیم می‌کنیم:

کلاس a: الکتروموتورهای با بارگذاری بین ۰٪ تا ۱۰۰٪

کلاس b: الکتروموتورهای با بارگذاری بین ۵۰٪ تا ۷۰٪

کلاس c: الکتروموتورهای با بارگذاری کمتر از ۵۰٪

با توجه به این کلاس بندی، موتورهای کلاس a در وضعیت بهینه می‌باشند، کلاس b در وضعیت نرمال می‌باشند. یعنی از لحاظ بارگذاری وضعیت مطلوبی دارند اما امکان بهینه کردن آنها وجود دارد، و می‌توان برخی راهکارها را روی آنها اعمال کرد. موتورهای کلاس c از لحاظ مصرف انرژی وضعیت مناسبی نداشته و می‌توان مورد بررسی قرار داد.

۱-۳. راهکارهای کاهش مصرف پیشگیرانه بدون هزینه

در این قسمت می‌توان به بهبود عملکرد الکتروموتورها و سیستم‌های مرتبط و افزایش بازدهی الکتروموتورها اشاره کرد که در ادامه توضیح داده می‌شوند.

۱-۳-۱. بهبود عملکرد الکتروموتورها و سیستمهای مرتبط

در تمام بخش‌های صنعتی، برق از مهمترین منابع انرژی به شمار می‌رود و از آنجا که یکی از مصرف‌کنندگان عمده انرژی الکتریکی در کارخانجات صنعتی، موتورهای الکتریکی می‌باشند، لذا بهینه‌سازی مصرف انرژی در آنها از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. با توجه به ترازنامه سال ۱۳۸۳، میانگین وزنی سهم الکتروموتورها در کل کشور در حدود ۶۴/۵ درصد می‌باشد.^[۱]

اقدامات مختلفی برای صرفه‌جویی انرژی الکتریکی در الکتروموتورهای صنعتی، به عمل می‌آید. برخی از این اقدامات مربوط به مرحله طراحی بوده که در هنگام خرید تجهیزات مورد توجه قرار می‌گیرند و برخی دیگر باید در هنگام بهره‌برداری به انجام برسند. اقداماتی نظیر تهویه مناسب، روغن‌کاری، بارگذاری مناسب و استفاده از درایوهای کنترل سرعت در هنگام بهره‌برداری باعث بهبود عملکرد تجهیزات الکتریکی موتوری خواهد شد.

از آنجایی که یک موتور الکتریکی با دیگر اجزا سیستم قدرت در ارتباط بوده و عملکرد آن وابسته به کیفیت توان شبکه است، لذا در ادامه به بررسی برخی پارامترهای مؤثر در کیفیت توان و کارکرد موتور پرداخته می‌شود:

هرزگردی موتورها

بیشترین صرفه‌جویی را می‌توان با خاموش کردن موتورهای بی‌بار و در نتیجه حذف تلفات بی‌باری بدست آورد. روشی ساده آن در عمل نظارت دائم یا کنترل اتوماتیک است. اغلب به مصرف برق در بی‌باری اهمیت چندانی داده نمی‌شود در حالیکه غالباً جریان در بی‌باری حدود جریان در بار کامل است.

موتورهایی که مجدداً پیچیده می‌شوند

بازده موتورهایی که برای بار دوم پیچیده می‌شوند بین ۳٪ تا ۷٪ کاهش می‌یابد که مقدار کاهش بستگی به چگونگی سیم‌پیچی دارد. یک روش ساده برای ارزیابی کیفیت موتور پیچیده شده مقایسه جریان بی‌باری موتور می‌باشد. این مقدار در موتورهایی که بخوبی پیچیده نمی‌شوند افزایش می‌یابد. بررسی روشی که در کارگاه سیم‌پیچی استفاده می‌شود نیز می‌تواند کیفیت کار را مشخص کند. بنابراین در مورد برخی موتورها که راندمان آن‌ها بعد از سیم‌پیچی مجدد کاهش می‌یابد. می‌توان از موتورهای راندمان بالا استفاده کرد.

در مورد سیم‌پیچی مجدد موتورها نکات زیر را جهت بهبود کیفیت و راندمان باید مورد توجه قرار داد: وقتی موتوری را برای پیچیدن مجدد باز می‌کنند عایق بین ورقه‌ها خراب می‌شود و باعث افزایش تلفات جریان گردابی می‌گردد مگر این‌که باز کردن (سوزاندن) عایق در کوره‌ای با دمای قابل تنظیم انجام گیرد و ورقه‌های عایق غیرآلی جایگزین گردد.

گداختن و سوزاندن سیم‌پیچ کهنه (خراب شده) در دمای کنترل نشده یا استفاده از یک مشعل دستی برای نرم کردن و خرد کردن لاک بین سیم‌ها به منظور باز کردن آسان‌تر سیم‌پیچ به این معنی است که کار در این کارگاه بخوبی انجام نمی‌شود و باید به کارگاه دیگری برای پیچیدن موتور مراجعه نمود.

اگر در نتیجه باز کردن و سوزاندن نامناسب تلفات هسته افزایش یابد موتور در دمای بیشتری کار می‌کند و زودتر از موعد خراب می‌شود.

اگر تعداد دورهای سیم‌پیچ در استاتور کاهش یابد تلفات هسته استاتور افزایش می‌یابد این تلفات در نتیجه جریان نشتی (هارمونیک) القا شده توسط جریان بار به وجود می‌آید و اندازه آن برابر با توان دوم جریان بار است. در پیچیدن موتور اگر از سیم‌های با قطر کوچکتر استفاده شود مقاومت و در نتیجه تلفات RI^2 افزایش می‌یابد.

۱-۲-۳. استفاده از تسمه‌های *synchronous-belt* و *cogged-belt* و *v-belt* در

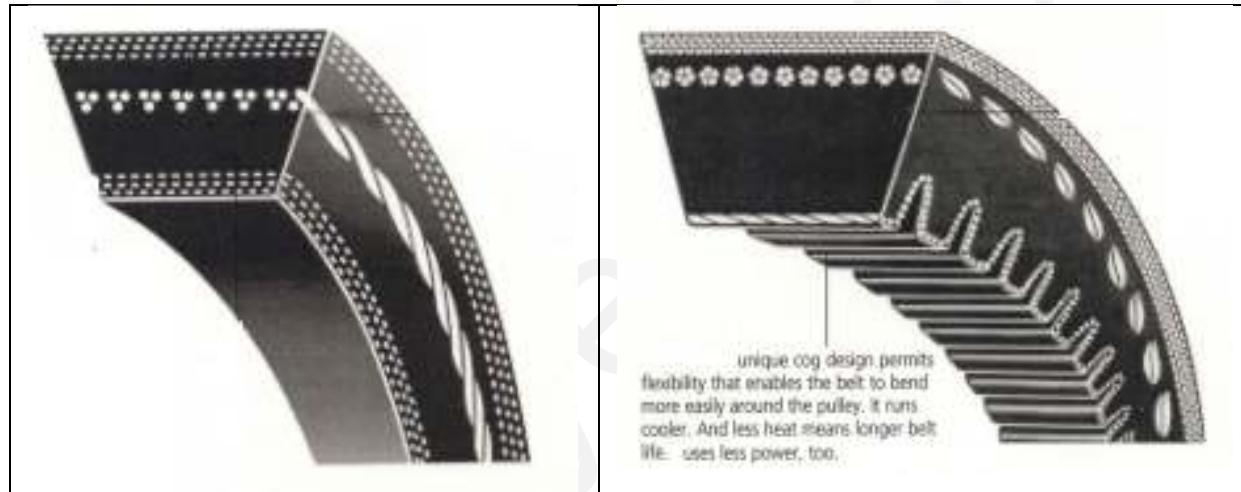
الکتروموتورها

تسمه‌های *v-belt* در زمان نصب بازدهی برابر با ۹۵٪ تا ۹۸٪ دارند. این تسمه‌ها به دلیل لغزش روی پولی خود ۵٪ کاهش راندمان خواهند داشت. و راندمان این تسمه تا حدود ۹۳٪ خواهد رسید.

تسمه‌های *cogged* دارای دندانه‌هایی می‌باشند که باعث افزایش راندمان تا حدود ۲ درصد نسبت به تسمه‌های *v-belt* و *flat-belt* می‌شوند. این دندانه‌ها باعث کاهش مقاومت خم شدگی تسمه می‌شوند و در حرارت

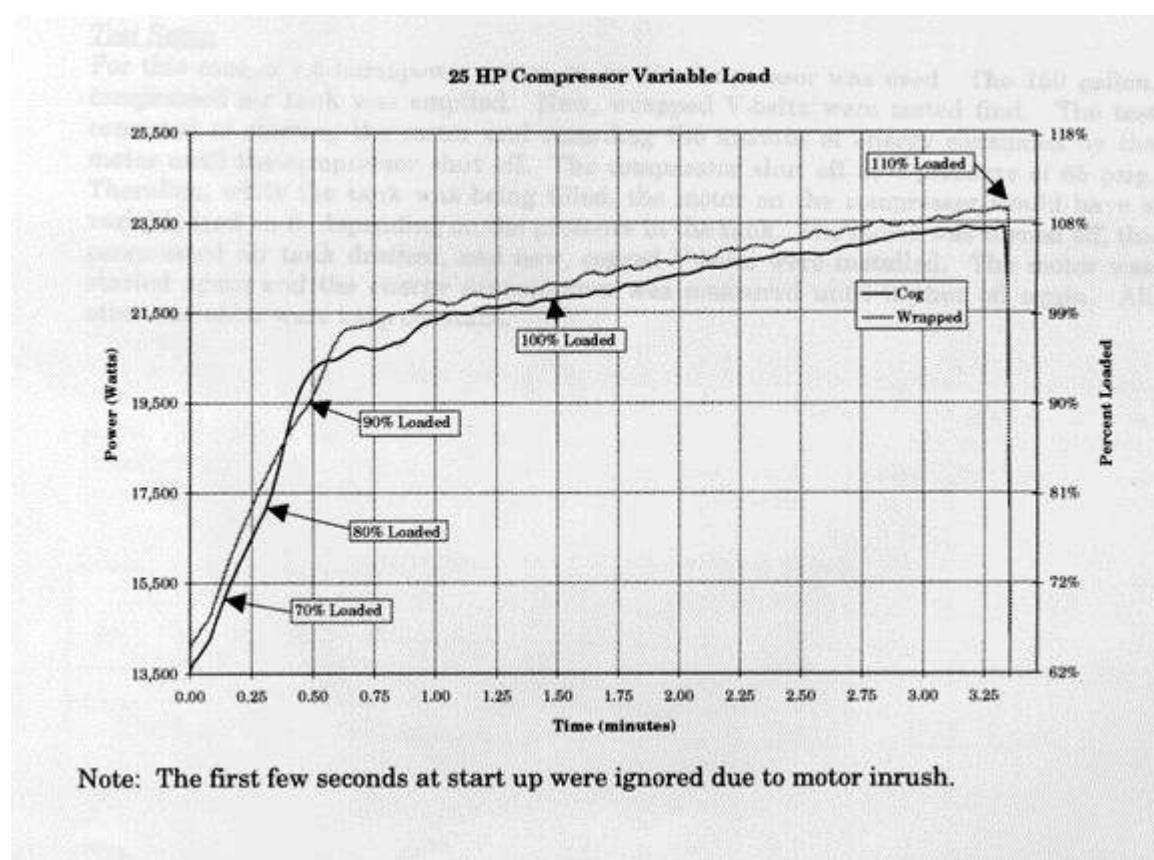
کمتری کار می کنند و طول عمر بیشتری دارند. همچنین تسمه های سنکرون علاوه بر دارا بودن دندانه های روی تسمه، یک سری شیارهایی روی خود پولی وجود دارد که باعث افزایش راندمان می شود و از لیز خوردگی تسمه روی موتور جلوگیری می کند. ویژگی های این تسمه ها کم بودن تعمیر و نگهداری آنها می باشد. ولی تنها عیب آنها این است که تمام لغزش ها را به بار انتقال می دهند.

بنابراین تسمه های سنکرون پر بازده ترین نوع تسمه ها می باشند. اما برای بارهایی که دارای لغزش می باشند یعنی شوک در بار ایجاد می شود بهتر است از تسمه های *cogged* استفاده شود. شکل ۱-۱ نمونه ای از این تسمه ها را نشان می دهد.



Standard and cogged V-belts. Source: Dayco CPT, www.cptbelts.com

[۱] شکل ۱-۱. نمونه ای از تسمه های *cogged* و *flat-belt*



شکل ۱-۲. منحنی مصرف توان یک موتور با دو نوع تسمه *cogged* و *flat-belt* در بارهای مختلف [۲]

جهت بررسی تأثیر کارکرد تسمه های راندمان بالا در کاهش مصرف انرژی الکتریکی به مثال زیر توجه کنید.
در یک موتور ۱۰۰ hp که با تسمه های *v-belt* و راندمان ۹۳ درصد در ۷۵ درصد بار نامی کار می کند و میزان مصرف انرژی الکتریکی سالیانه آن برابر با ۵۲۷۰۰۰ کیلو وات ساعت می باشد در صورت استفاده از تسمه های سنکرون (با راندمان ۹۸ درصد) میزان صرفه جویی انرژی الکتریکی سالیانه به شرح زیر خواهد بود.

$$\frac{E_1}{E_v} = 527000 \text{ (kWh/year)} \times \left(1 - \frac{93}{98}\right) = 268888 \text{ (kWh/year)}$$

صرفه جویی انرژی الکتریکی

با فرض هزینه هر کیلووات ساعت برابر ۴۳۰ ریال مقدار صرفه جویی هزینه برابر است با:

$$268888 \times 430 \text{ (Rials/kwh)} = 11,561,840 \text{ (Rials/year)}$$

به عنوان نمونه میکسرهای موجود در سلولهای فلوتاسیون از طریق تسمه با موتور خود در ارتباط می باشند. لذا توصیه می شود، این تسمه ها با تسمه های راندمان بالا تعویض شوند. بنابراین واحد مدیریت انرژی کارخانه باید طی بازدید و بازبینی از وضعیت تسمه های کلیه الکتروموتورهای موجود کارخانه (به ویژه موتورهای توان بالا) و با توجه به روش فوق و در نظر گرفتن هزینه ها پیشنهادات و توجیه پذیری جهت تعویض تسمه ها به مدیریت کارخانه ارائه

دهد.

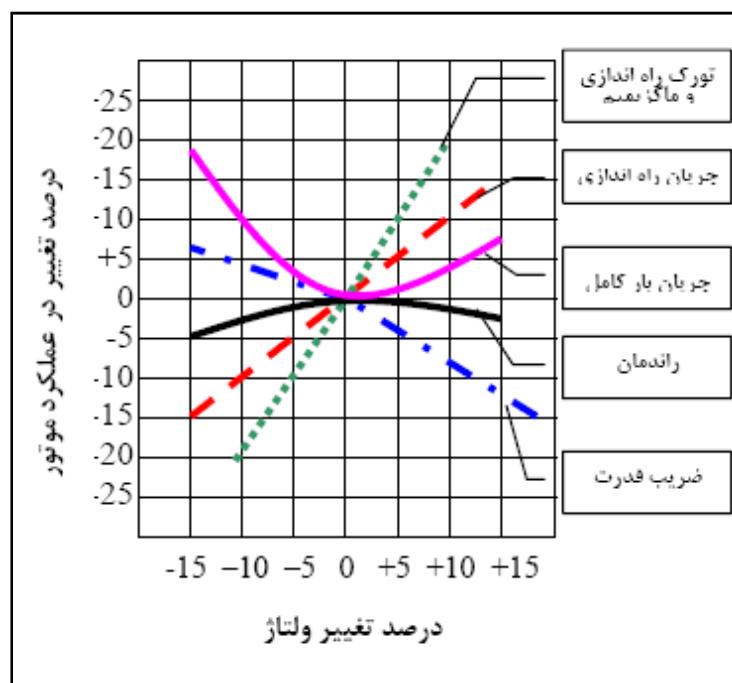
❖ ولتاژ مناسب شبکه

ولتاژ اعمال شده به ترمینال باید در حد امکان نزدیک به ولتاژ کار موتور باشد. تغییرات ولتاژ در حدود ۵٪+ الی ۱۰٪- مجاز می‌باشد (شکل ۱-۳). تغییر ولتاژ اعمال شده در الکتروموتورها اثرات زیر را به همراه خواهد داشت [۴]:

افت ضریب قدرت

کاهش عمر مفید موتور

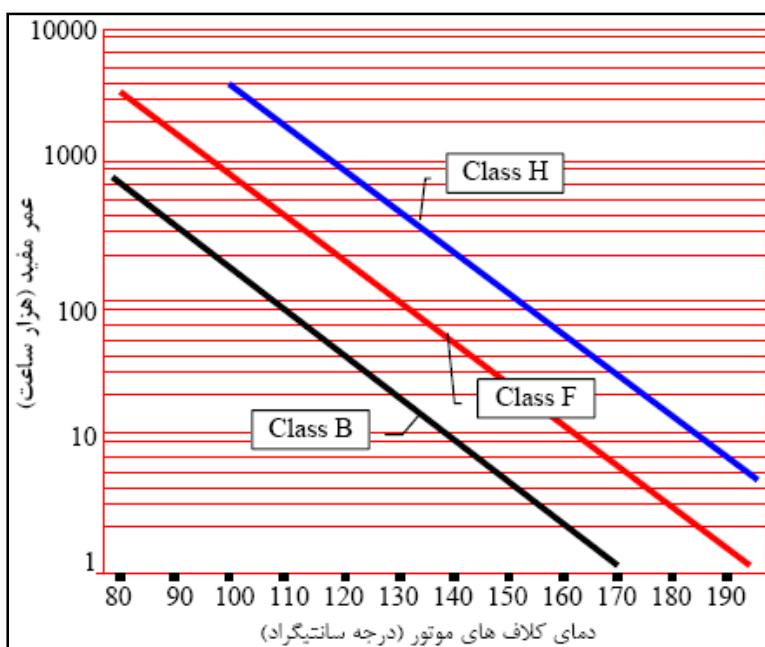
کاهش راندمان موتور



شکل ۱-۳. اثرات تغییرات ولتاژ بر عملکرد الکتروموتورها

همانگونه که در شکل فوق مشخص است، با تغییر ۵٪ در ولتاژ القایی، راندمان موتور بین ۲ تا ۴ درصد کاهش خواهد داشت.

همچنین تحقیقات نشان می‌دهد، با تغییر ۵٪ در ولتاژ، دمای موتور حدود ۱۵ درجه افزایش خواهد یافت که با توجه به شکل ۱-۴ این افزایش دما موجب افزایش دمای عایق و در نتیجه کاهش عمر الکتروموتور خواهد شد.



شکل ۴-۱. ارتباط تغییرات مربوط به افزایش دما با عمر عایق

❖ تقارن الکتریکی سه فاز

در یک سیستم سهفاز متقارن، ولتاژ هر یک از فازها از لحاظ اندازه با یکدیگر برابر بوده و ۱۲۰ درجه اختلاف فاز دارند. فاکتورهای بسیاری در تعادل الکتریکی فازها تأثیرگذار می‌باشد، از جمله بارهای تکفاز، متفاوت بودن سایز کابل‌ها در هر یک از فازها، یا بروز خطای تکفاز و عدم تقارن فازها باعث افزایش تلفات سیستم توزیع و کاهش راندمان موتورها می‌شود. علاوه بر این، بسیاری از موتورهای جدید حساسیت بیشتری نسبت به عدم تقارن ولتاژ دارند. مهمترین تأثیر این پدیده بر روی موتورهای الکتریکی، آسیب دیدن موتور به علت افزایش دما و در نتیجه شکست عایقی می‌باشد، چرا که عدم تقارن ولتاژ می‌تواند جریان‌های نامتقارنی ۶ تا ۱۰ برابر ولتاژ به وجود آورد. معیار سنجش تعادل ولتاژ در یک سیستم سه فاز که توسط استاندارد NEMA^۱ تعریف شده است، درصد عدم تعادل ولتاژ^۲ نام دارد.

$$\% V_{unbalance} =$$

در رابطه ارائه شده، V_{ave} متوسط ولتاژ سهفاز و V_{max} ولتاژ فازی است که بیشترین اختلاف را با متوسط ولتاژ سهفاز دارد. درصد افزایش دمای ناشی از ولتاژهای نامتعادل به طور تقریبی توسط رابطه زیر به دست می‌آید، که نمودار شکل ۵-۱ نیز به همین موضوع اشاره دارد.

درصد افزایش دما

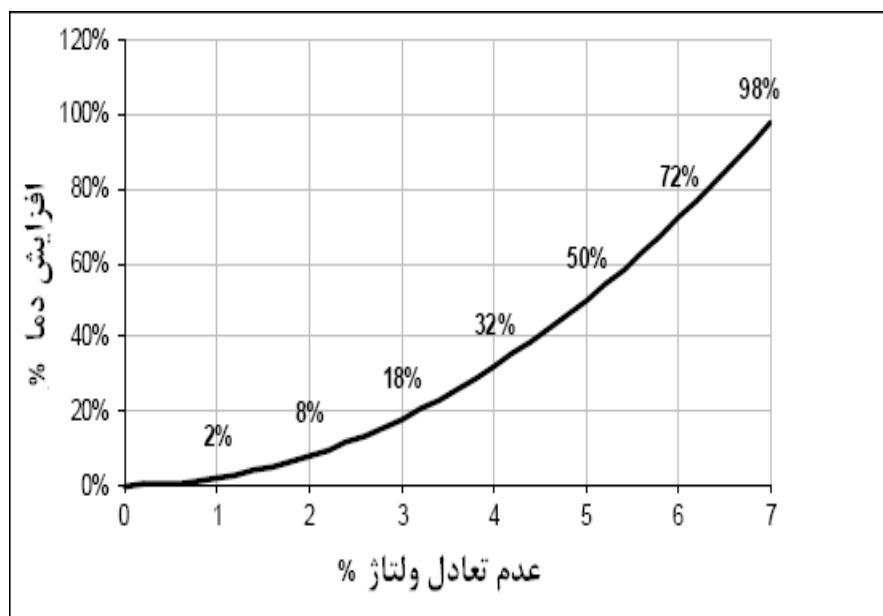
¹ National Electrical Manufacturers Association
² Voltage Unbalance Percent

با توجه به استاندارد درصد نامتعادلی ولتاژ که ۲ درصد است (مطابق استانداردهای برق ایران) [۴] ، نامتعادلی ولتاژ در برخی از تجهیزات در حد مجاز و در برخی نقاط بیشتر از حد مجاز می‌باشد در ادامه راهکارهایی به منظور بهبود نامتعادلی ولتاژ آورده شده است.

۱-۳-۳-۱ راه حل‌های عملی جهت کاهش اثرات نامتعادلی ولتاژ

به منظور کاهش نامتعادلی ولتاژ با راههای عملی تا اندازه زیادی می‌توانند این نامتعادلی را کاهش داد. اهم این اقدامات به طور خلاصه به شرح زیر می‌باشند:

- ۱- رعایت استانداردهای توسعه و نصب شبکه‌های توزیع در کارخانه‌ها
- ۲- داشتن یک سیستم زمین مناسب به طوری که سیم نول دارای زمین تکراری باشد، که هم از خطر احتمال قطع شدن سیم نول کاسته شود و هم اینکه با زیاد شدن تعداد زمین‌ها مقاومت کل کم شده و در نتیجه علاوه بر کاهش ولتاژ تماسی، مقدار تلفات در سیم نول نیز کاهش یابد.
- ۳- متعادل کردن بار فازها با تقسیم بار و مساوی کردن آن‌ها روی سه فاز شبکه کفايت ندارد و اگر ضریب قدرت فازها یکسان نباشد. سیم نول دارای جریان برگشتی بوده و تلفات انرژی به همراه خواهد داشت. لذا تاکید این مورد به جا خواهد بود که در نصب خازن بهترین روش سنجش ضریب قدرت فازهای شبکه تامین جدأگانه خواهد بود که با این سیستم هم افزایش و هم یکسان شدن ضریب تامین برق فازهای شبکه تامین می‌گردد.
- ۴- از احداث شبکه‌ها به صورت تک فاز اجتناب شود. اگر واگذاری انشعاب سه فاز به جای تک فاز از نظر مقررات جاری مقدور نباشد تفهیم این مطلب به کادر طراحی و اجرایی کارخانه‌ها حائز اهمیت است که خطوط سرویس را به صورت سه فاز دایر نمایند و مشترکین مجاور را از جعبه انشعاب سه فاز تامین برق کنند و از احداث خط سرویس‌های تک فاز جدأگانه برای هر مشترک اجتناب نمایند.
- ۵- با نصب متعادل کننده‌های ولتاژ در محلی از شبکه، نامتعادلی ولتاژها کاهش می‌یابد. نامتعادلی ولتاژ روى پارامترهای کارکرد موتور تاثیر بسزایی دارد و برای به حداقل رساندن آن، می‌توان از آرایش مناسب و معقول پخش بار سود جست و یا بهترین ایده استفاده از SVC ها جهت جبران هر نوع نامتعادلی در سیستم است. لازم به ذکر است جهت بررسی بیشتر عدم تعادل ولتاژ نیاز به تحلیل نقاط مختلف شبکه و شبیه‌سازی آن می‌باشد.[۴]

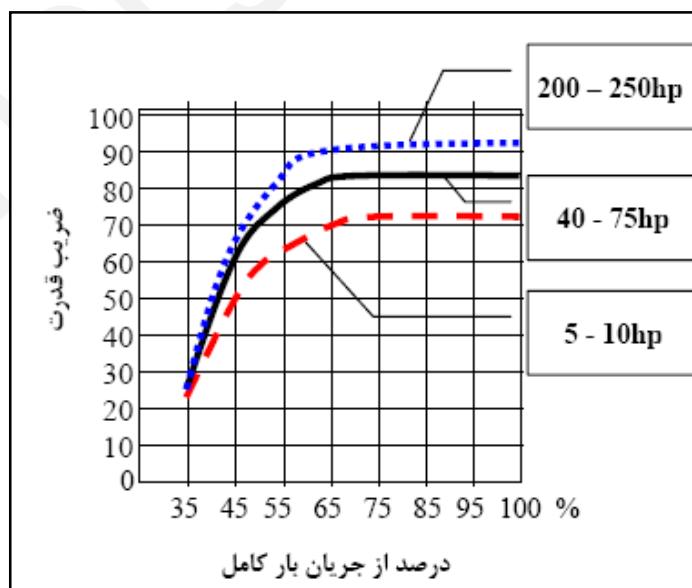


شکل ۱-۵. افزایش دما با توجه به ولتاژهای نامتعادل

به طور مثال موتوری را با دمای ۸۰ درجه سانتیگراد در نظر بگیرید، در صورتیکه ۲ درصد عدم تعادل ولتاژ داشته باشد، دمای آن $\frac{6}{4}$ درجه افزایش خواهد یافت.

۱-۳-۴. ضریب قدرت

کاهش ضریب قدرت موجب افزایش جریان کابل‌ها، افزایش جریان ترانسفورماتورها، افت ولتاژ و در نتیجه کاهش ظرفیت تغذیه می‌شود.^[۵] ضریب قدرت پایین ناشی از بار کم در شفت موتور است. در شکل ۱-۶ منحنی‌های ضریب قدرت برای بارهای مختلف در رنج‌های توانی متفاوت موتورها آمده است. به وضوح مشاهده می‌شود که با کاهش بار موتور، ضریب قدرت کاهش قابل ملاحظه‌ای خواهد داشت.^[۶]



شکل ۱-۶. تغییرات ضریب قدرت متناسب با بار موتور

۱-۳-۵. افزایش بازدهی الکتروموتورها با اجرای برنامه تعمیرات و نگهداری

تلفات اهمی موتور با توجه به درصد بارگذاری، دمای محیط و حرارت ایجاد شده در سیمپیچ الکتروموتور در اثر عبور جریان متغیر می‌باشد. تلفات مکانیکی نیز عمدتاً در قسمت‌های متحرک و گردان، ناشی از اصطکاک و مقاومت هوا به وجود می‌آیند. بنابراین با اجرای برنامه‌های منظم تعمیرات و نگهداری به راحتی می‌توان میزان این تلفات را به حداقل رساند. در همین راستا نکات زیر قابل توجه می‌باشند:

تلفات مکانیکی موتورها بستگی به شرایط نگهداری آن‌ها دارد.

با نگهداری و سرویس به موقع موتورها و اجرای برنامه‌های *PM* میزان تلفات به حداقل می‌رسد.

تلفات مکانیکی در موتورها موجب افزایش درجه حرارت سیمپیچ‌ها و کوتاهی عمر آن‌ها می‌شود.

مناسب بودن سیستم خنک‌کننده موتورها تأثیر زیادی در کاهش درجه حرارت سیمپیچ موتورها دارد.

در بسیاری از موارد به علت عدم نگهداری صحیح موتورها و افزایش درجه حرارت بدنه آنها به جای رفع اشکال، به تعویض و جایگزینی آن با موتور بزرگ‌تر پرداخته می‌شود. این امر باعث افزایش هزینه‌های مربوطه در خرید موتور جدید و همچنین اتلاف انرژی خواهد شد. مواردی که در نگهداری موتورهای الکتریکی دارای اهمیت بوده و در بازدیدهای برنامه‌ریزی شده بررسی می‌شوند، عبارتند از:

تمیز بودن بدنه موتور و دریچه‌های سیستم تهویه

روغن‌کاری قسمت‌های متحرک موتور

محکم بودن اتصالات مکانیکی^۱

بررسی تعادل ولتاژهای سه فاز

تهیه چک لیست برای موتورهای بازدید شده

خلاصه‌ای از عوامل مؤثر در بهره‌برداری از موتور که منجر به افزایش بازدهی آن‌ها می‌شود، در جدول ۲-۱ آورده شده است.

¹ Couplings

جدول ۱-۲. عوامل مؤثر در بازدهی موتورهای الکتریکی

توضیحات	شرایط کارکرد موتور	
انتخاب بار موتور در حدود ۸۰ تا ۱۰۰ درصد بار نامی جهت بازدهی حداکثر موتور	بار کامل	وابسته به شرایط بارگذاری موتور
برای جلوگیری از هرگونه تغییر سرعت موتور	بار ثابت	
در صورت لزوم، تغییر سرعت توسط کنترل کننده‌های دور موتور (درایوها)	سرعت	
برای جلوگیری از کاهش گشتاور موتور	ولتاژ ثابت	وابسته به شرایط نگهداری موتور
برای اطمینان یافتن از عدم افزایش دمای موتور از حد مجاز و برخورداری از عمر مفید موردنظر	تهویه	
برای جلوگیری از اعمال بار اضافی (مجازی) بر محور موتور ناشی از افزایش اصطکاک	روغن کاری	

در ادامه در جدول ۱-۳ یک لیست پیشنهادی جهت زمان‌بندی بازرسی موتورها ارائه شده است، که می‌تواند در مجتمع مس مورد استفاده قرار گیرد.

جدول ۱-۳. لیست پیشنهادی برنامه زمان‌بندی بازبینی موتورها

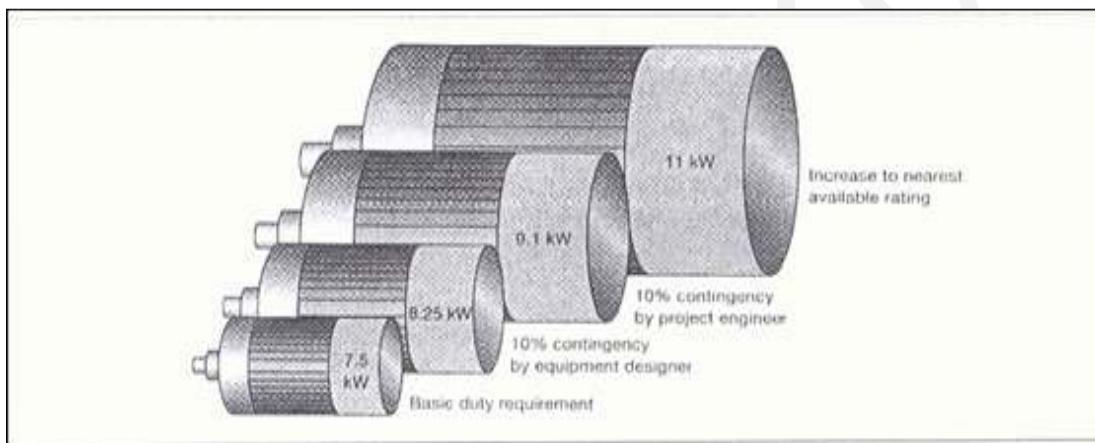
بازدید	پیشنهادات	شرح کار
هفتگی	بازدید محل اتصالات از نظر تجمع ذرات آهن و شنیده شدن صدای غیرعادی	هم راستایی اتصالات
هر سه ماه	بررسی میزان دما و لرزش موتور	وضعیت موتور
هر سه ماه	پاک کردن بدنه موتورها به منظور بهبود فرآیند خنک‌سازی	تمیز کاری
سالیانه (یا بر اساس زمان کارکرد)	بررسی بلبرینگ‌ها از لحاظ روغن کاری طبق دستور سازنده	روغن کاری
سالیانه	محکم کردن موتورها در محل آنها	بررسی محل نصب موتورها
سالیانه	محکم کردن اتصالات الکتریکی	بررسی ترمینال ورودی موتورها
سالیانه	برطرف کردن مشکل عدم تعادل فازها در صورتیکه از ۲٪ بیشتر باشد	بررسی تعادل الکتریکی سه‌فاز
سالیانه	بهبود ولتاژ ورودی در صورتیکه تفاوت زیادی با مقادیر طراحی داشته باشد	بررسی ولتاژ ورودی موتورها

همانطور که مشاهده می‌شود مجتمعه اقدامات ساده فوق، خصوصاً اقداماتی که به عوامل وابسته به شرایط

نگهداری موتور می شود، می تواند منجر به صرفه جویی اقتصادی قابل توجهی شود.

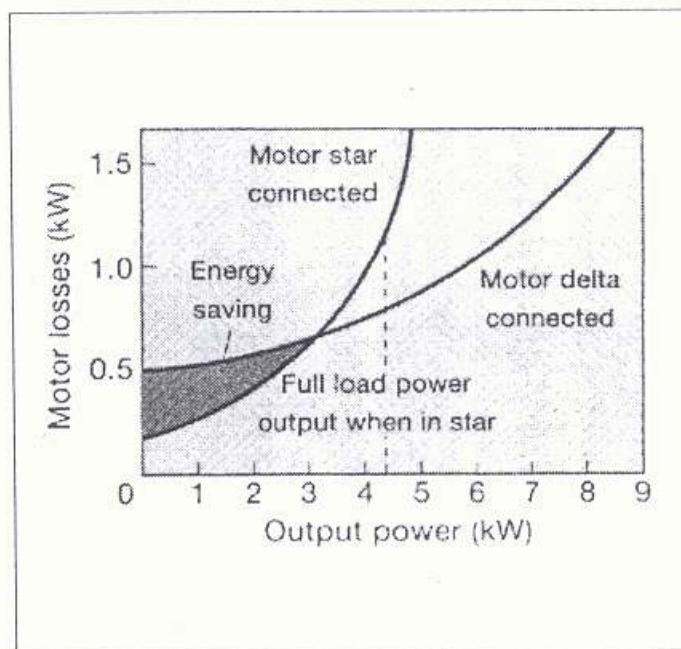
۱-۳-۶. استفاده از روش هایی به منظور کاهش تلفات داخلی الکتروموتور

یکی از عوامل افزایش تلفات در موتورهای الکتریکی، کم باری آنها در زمان کار می باشد که موجب کاهش ضریب توان و همچنین افزایش تلفات آهن می شود. همچنین موتورهای بزرگتر به علت استفاده از حجم بیشتر هسته های مغناطیسی تلفات آهن بزرگتری دارند که این به معنی افزایش تلفات ثابت موتور می باشد. بزرگ بودن سایز موتورهای الکتریکی عمدتاً به دلایل زیر می باشد، محاسبه بار موتور در مرحله طراحی و ضرب آن در یک ضریب جهت اطمینان از کارکرد موتور در شرایط واقعی، ضرب کردن این مقدار در ضریبی دیگر توسط مدیر پروژه و خریداری الکتروموتوری با سایز بزرگتر در صورتی که ظرفیت مورد نظر در بازار موجود نباشد. مجموعه این عوامل موجب می شود تا موتور نصب شده در شرایط عادی زیر بار نامی کار کند. (شکل ۱-۷)



شکل ۱-۷. دلایل انتخاب نامناسب سایز موتورها

جهت بهینه سازی در چنین مواردی سه راه وجود دارد. یکی تعویض موتور که به تنها ی توجیه پذیر نبوده و بیشتر در مواقعی صورت می پذیرد که موتور موجود سوخته و به جای تعمیر، تعویض می شود که علاوه بر تهیه موتور می توان از موتورهای جدید راندمان بالاتر نیز استفاده نموده و در این حالت صرفه جوئی خوبی حاصل می گردد. راه دیگر استفاده از راه اندازی های نرم با متدهای بهینه سازی مصرف انرژی می باشد که عموماً هزینه آن از تهیه الکتروموتور جدید نیز بیشتر بوده ولی فواید دیگر نظیر کنترل و حفاظت اضافی بر روی موتور را دارد. راه حل سوم استفاده از مبدل های ستاره مثلث و یا قرار دادن اتصال ستاره برای الکتروموتورهایی که به طور دائم در زیر ۴۰ درصد بار نامی کار می کنند. شکل ۱-۸ تلفات موتور را در دو حالت اتصال ستاره و مثلث برای یک الکتروموتور ۷/۵ کیلووات نشان می دهد.



شکل ۱-۸. صرفه‌جویی انرژی به وسیله تغییر اتصالات در یک موتور ۷/۵ کیلووات

همانگونه که شکل ۱-۸ نشان می‌دهد، اگر موتور زیر ۴۰ درصد بار نامی کار کند، در صورت استفاده از اتصال ستاره به جای مثلث، تلفات کل موتور کاهش می‌یابد. ولی اگر بار موتور بالا برود، استفاده از اتصال ستاره نتیجه معکوس خواهد داد و باعث افزایش تلفات کل موتور و در بعضی مواقع حتی آسیب رساندن به موتور خواهد شد. بنابراین راهکار مذکور برای موتورهایی که به طور دائم در زیر ۴۰ درصد بار نامی کار می‌کنند، توجیه‌پذیر است. باید توجه داشت برای این کار فقط کافی است اتصالات موتورهایی که دائماً زیر ۴۰ درصد کار می‌کنند را از حالت مثلث به ستاره تبدیل کرد که این کار بدون هزینه می‌باشد. بررسی‌های انجام گرفته نشان می‌دهد، هنگامی که بار موتور به حدود ۴۰ درصد بار نامی می‌رسد، در مصرف انرژی حدود ۵ تا ۱۰ درصد صرفه‌جویی رخ می‌دهد. لازم به ذکر است که راهکار فوق برای موتورهای با توان پایین که از راه انداز ستاره مثلث استفاده می‌کنند، قابل اجراست [۷]

۱-۴. تعیین میزان انرژی الکتریکی، تعیین تعریفه و انتخاب گزینه مناسب (راهکارهای کم‌هزینه، مدیریتی و ترویجی)

در این بخش به ارائه راهکارهای کم‌هزینه (مدیریتی و ترویجی) که عمدهاً مربوط به آیتم‌های آورده شده در قبوض برق می‌باشد، پرداخته می‌شود.

۱-۴-۱. برنامه‌ریزی مدیریت بار با هدف کاهش هزینه‌های انرژی و دستیابی به مقادیر بهینه مصرف انرژی: مدیریت بار به معنی تغییر و بهینه سازی مصرف انرژی با حفظ سطح تولید می‌باشد. بنابراین کنترل رشد بار، تغییر شکل منحنی بار، صرفه‌جویی در مصرف برق و استفاده از منابع اختصاصی (مثل استفاده از دیزل) همگی در این مقوله می‌گنجد. راههای مختلفی جهت اصلاح منحنی بار وجود دارند. که از آن جمله می‌توان به پیک سایی،

پر کردن دره ها و انتقال بار اشاره نمود. با توجه به اهمیت پیکسایی در مصرف انرژی الکتریکی، وزارت نیرو سیاستهای تشویقی خاصی برای کارخانههایی که در ساعت پیک بار، مصرف انرژی الکتریکی خود را کاهش می‌دهند اعمال می‌نماید. لذا این راهکار به عنوان روشی که در کاهش قیمت محصول تولیدی مؤثر است می‌تواند مدنظر قرار گیرد.

منحنی بار طی مدت شبانه روز دارای وضعیت حداکثر و حداقل مصرف می‌باشد. مدت زمان حداکثر بار، ساعت‌آوج یا پیک مصرف و مدت زمان حداقل بار، ساعت‌کم باری نامیده می‌شود. ساعت‌پیک مصرف پس از غروب آفتاب و تاریک شدن هوا تا نزدیک نیمه شب اتفاق می‌افتد. در تعریفهای برق مدت تعیین شده برای ساعت‌پیک ۴ ساعت و زمان آن در شش ماهه اول سال بین ساعت ۱۹ الی ۲۳ و در شش ماهه دوم سال بین ساعت ۱۸ الی ۲۲ می‌باشد.

در مجتمع‌های مس برخی قسمت‌های خط تولید هستند که امکان مدیریت بار و مدیریت خاموشی روی آن‌ها وجود دارد و در ساعت‌پیک می‌توان آنها را از مدار خارج کرد بدون اینکه تاثیری در خط تولید داشته باشند. به عنوان نمونه واحد سنگ‌شکن و نوار نقاله‌های مربوطه یکی از قسمت‌هایی است که در ساعت‌پیک می‌توانند از مدار خارج شوند.

در واحد سنگ‌شکن با برنامه ریزی روی ساعت‌کار این قسمت، می‌توان زمان‌های کاری که در ساعت‌آوج بار می‌باشد، را به ساعت‌کم باری انتقال داد البته بحث کاهش مصرف در ساعت‌پیک باید طوری باشد که شرایط ایمنی لحاظ شده و بر شرایط تولید و بهره برداری تأثیر نامطلوب نداشته باشد. با توجه به اینکه در هر شبانه روز این واحد به طور ناپیوسته کار می‌کند، اگر انتقال مجموع ساعت‌کاری یاد شده از زمان آوج بار به کمباری انجام گیرد، هزینه‌ی قابل توجهی صرفه جویی می‌شود.

به همین ترتیب بخش‌هایی از کارخانه که بطور غیر مستقیم در پروسه خط تولید خالت دارند را می‌توان در زمان پیک از مدار خارج کرد. از جمله این بخش‌ها شامل قسمت‌های کارگاهی، پمپ‌های آب غیر ضروری و سنگ‌شکن ثانویه و نوار نقاله‌های مربوط به آن می‌باشد. علاوه بر این در زمان کاهش تولید می‌توان برخی قسمت‌های پر مصرف را مدیریت کرد. که این مدیریت کردن نیاز به بررسی دقیق خط تولید و نحوه کار دقیق دستگاه‌ها دارد. لازم به ذکر است مصرف برق امور لیچینگ نیز از زمان آوج بار به زمان کم باری قابل تغییر می‌باشد.

۱-۵. بررسی شبکه روشنایی کارخانه و راهکارهای کاهش مصرف انرژی الکتریکی در بخش روشنایی

تجربه نشان داده است که بهره و کیفیت انجام بسیاری از کارها به خصوص کارهای ظریف، با افزایش شدت روشنایی روی سطح کار بالا می‌رود. از طرفی شدت روشنایی بالاتر مستلزم هزینه‌های جاری بیشتر است. لذا در طراحی یک سیستم روشنایی باید به راحتی، بهره کاری و هزینه‌های جاری به صورت همزمان توجه گردد.

۱-۶. ارائه راهکارهای کاهش مصرف در بخش روشنایی ساختمان‌های اداری

۱-۶-۱. استفاده از لامپ‌های فلورسنت قطر کم (T8)

یکی از راهکارهای کاهش مصرف انرژی در ساختمان استفاده از لامپ‌های فلورسنت قطر کم (T8) و ترجیحاً از نوع ترای بند بجای لامپ‌های فلورسنت معمولی می‌باشد. مزایای استفاده از لامپ فلورسنت قطر کم (T8) با پوشش ترای بند نسبت به لامپ‌های فلورسنت معمولی عبارتند از:

افزایش طول عمر لامپ

افزایش بهره نوری و شار نوری

افت نور کمتر

ثابت بودن شار نوری با گذشت زمان

توان مصرفی ثابت و همچنین کاهش مصرف به میزان حداقل ۱۰٪

شاخص نمود رنگ مناسب

در جدول ۱-۴ به مقایسه مشخصات لامپ‌های فلورسنت معمولی (T10) و لامپ‌های فلورسنت قطر کم (T8) با پوشش ترای بند پرداخته می‌شود. [۷]

جدول ۱-۴. مقایسه مشخصات لامپ‌های فلورسنت

لامپ فلورسنت قطر کم (T8) با پوشش ترای بند	لامپ فلورسنت معمولی (T10)	مشخصات
36	40	توان مصرفی (وات)
3250	2500	شار نوری (لومن)
15000	13000	طول عمر متوسط لامپ (ساعت)
26	32	قطر لامپ (میلیمتر)
G13	G13	پایه لامپ
7%	20%	افت شار نوری بعد از ۴۰۰۰ ساعت
1200	1200	طول لامپ (میلیمتر)
80<Ra<90	70<Ra<80	شاخص نمود رنگ (CRI)
90	62.5	بازده (لومن بر وات)

۱-۶-۲. استفاده از بالاستهای الکترونیکی

تمامی لامپ‌های فلورسنت و تخلیه گازی به منظور راهاندازی و کار نیاز به تجهیزاتی به نام بالاست دارند. بالاست، ولتاژ بالایی را برای شروع تخلیه به لامپ اعمال می‌کند و پس از آن به سرعت جریان لامپ را محدود می‌کند. پیشرفت‌هایی که در فناوری ساخت بالاست برای سیستم روشنایی صورت گرفته منجر به بهبود عملکرد، افزایش بازده و کاهش مصرف انرژی در این سیستم شده است.

نمونه‌ای از این فناوری نوین تولید بالاستهای الکترونیکی است که استفاده از آنها یکی از راهکارهای کاهش مصرف انرژی می‌باشد.

بالاستهای الکترونیکی دارای خصوصیات زیر هستند:

افزایش بازده نور

تلفات کمتر، بازده بیشتر

کاهش وزن مدار

افزایش ضریب توان مدار و کاهش توان راکتیو، عدم نیاز به خازن‌گذاری جهت ایجاد ضریب توان راهاندازی کنترل شده و شرایط کاری مطلوب تر (افزایش عمر لامپ)

قابلیت روشن نمودن یک تا چهار لامپ به طور موازی عدم مصرف انرژی در حالت لامپ سوخته

محافظت از لامپ در مقابل نوسانات برق

دارای طول عمر بالاتر نسبت به بالاستهای القایی

به عنوان مثال تلفات بالاست به ازای یک لامپ ۳۶ واتی به ۲ وات کاهش می‌یابد. [۷]

در بالاستهای مغناطیسی به علت وارد کردن شوک در زمان قطع و وصل لامپ‌های فلورسنت، طول عمر لامپ‌ها از حد استاندارد کمتر می‌شود. این درحالیست که استفاده از بالاستهای الکترونیکی از بروز چنین شوکهایی در زمان سوئیچینگ و قطع برق جلوگیری می‌نماید. همچنین با توجه به اینکه بالاستهای الکترونیکی دارای طول عمر بالاتری نسبت به بالاستهای مغناطیسی هستند و نیز قابل کنترل می‌باشند (جهت کنترل میزان روشنایی و کاهش مصرف)، لذا بازگشت سرمایه محاسبه شده در جدول فوق توجیه پیدا می‌کند.

۱-۶-۳. ارائه سیستم تعییر و نگهداری مدون

با گذشت زمان و سپری شدن طول عمر، از میزان نوردهی لامپ‌ها کاسته می‌شود. لذا پس از سپری شدن مدت زیادی از عمر لامپ و قبل از سوختن کامل آن باید نسبت به تعویض لامپ اقدام نمود.

دو روش اصلی برای انجام این کار وجود دارد: ۱- تعویض لامپ به صورت نقطه‌ای ۲- تعویض لامپ به صورت گروهی.

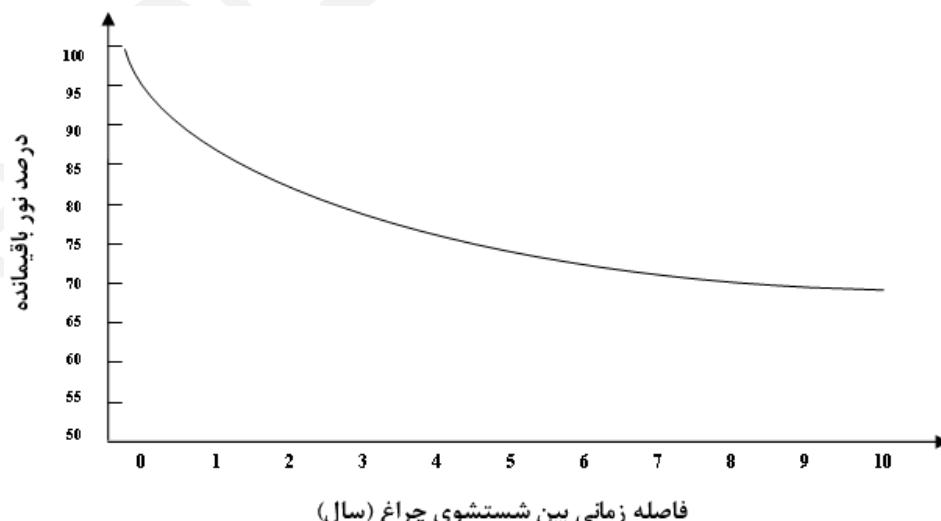
در روش اول وقتی که لامپی بسوزد یا نور آن تا حدی کاهش یابد که موجب بروز مشکل گردد، نسبت به

تعویض آن اقدام می‌شود. این روش وقتی که تعداد لامپ‌ها کم است و تعویض آن بوسیله خود کارکنان انجام می‌شود، مناسب می‌باشد. به هر حال این روش در طول زمان بسیار پر هزینه خواهد بود، زیرا با توجه به نوع قاب‌های استفاده شده در ساختمان، نگهدارنده و روکش‌های چراغها در هنگام تعویض لامپ باید از چراغها جدا شوند و امکان شکستن و خرابی در آنها وجود دارد.

روش دوم جایگزینی همه لامپ‌ها در یک سیستم روشنایی است، صرفه‌نظر از اینکه چه تعداد از آنها معیوب بوده و یا سوخته‌اند. از این روش در سیستم‌هایی استفاده می‌شود که تعداد لامپ‌ها زیاد است و تعویض لامپ‌ها توسط تعمیرکاران مجموعه و یا پیمانکاران انجام می‌شود. عموماً جایگزینی همه لامپ‌ها در زمانی صورت می‌پذیرد که لامپ‌ها حداقل ۷۰٪ طول عمر مفیدشان را طی کرده باشند. به عنوان مثال اگر طول عمر لامپی ۲۰۰۰۰ ساعت و لامپ سالانه ۲۵۰۰ ساعت روش باشد، زمان تعویض آن در حدود ۵/۶ سال خواهد بود.

اجرای این روش (تعویض گروهی) عموماً به افزایش بهره وری سیستم روشنایی کمک می‌کند. زیرا اگر سیستم روشنایی بخوبی مورد تعمیر و نگهداری قرار گیرد، ممکن است که تعداد لامپ کمتر با وات کمتر نیز جوابگوی روشنایی موردنیاز باشند.

شایان ذکر است بعضی اوقات، بخصوص در فضاهایی که روشنایی کامل موردنیاز کاربر فراهم شود. از لامپ‌های سوخته، خارج از برنامه تعویض گروهی، تعویض شوند تا سطح روشنایی موردنیاز کاربر فراهم شود. گرد و غبار و کثیفی که روی لامپ‌ها، قاب، شیشه و سطوح داخلی چراغها بوجود می‌آید، مقدار زیادی از نور خروجی لامپ‌ها را کاهش می‌دهد. علاوه بر آن تجمع گرد و غبار روی سطح چراغ موجب گرم شدن لامپ و بالاست می‌شود که این امر طول عمر آنها را کاهش می‌دهد. لذا نظافت منظم موجب افزایش کارایی لامپ خواهد شد. از دلایل افت شدت نور در طول زمان به کاهش نور لامپ به مرور زمان (طول عمر لامپ) و همچنین کثیف شدن سطوح انعکاس میتوان اشاره نمود. در شکل ذیل تأثیر تمیز کردن چراغها (تعمیر و نگهداری) بر روی افت شدت نور لامپها و چراغها به وضوح قابل مشاهده است.



شکل ۹-۱. تأثیر شستشوی چراغها بر روی افت نور چراغها

همانگونه که در شکل فوق مشخص است چنانچه در سال اول شستشوی چراغها انجام نگیرد افت نور چراغ در حدود ۵ درصد و چنانچه در دو سال متوالی شستشوی چراغها انجام نگیرد میزان افت نور چراغ به میزان پانزده درصد خواهد بود.

۱-۷. راهکارهای پرهزینه جهت کاهش مصرف انرژی الکتریکی

در این بخش به بررسی راهکارهای پرهزینه جهت کاهش مصرف انرژی الکتریکی در مجتمع های مس پرداخته میشود.

۱-۷-۱. استفاده از موتورهای پربازد

هدف استفاده از الکتروموتورهای پربازد، کاهش تلفات داخلی الکتروموتورها میباشد. تلفات داخلی الکتروموتورها شامل موارد زیر است:

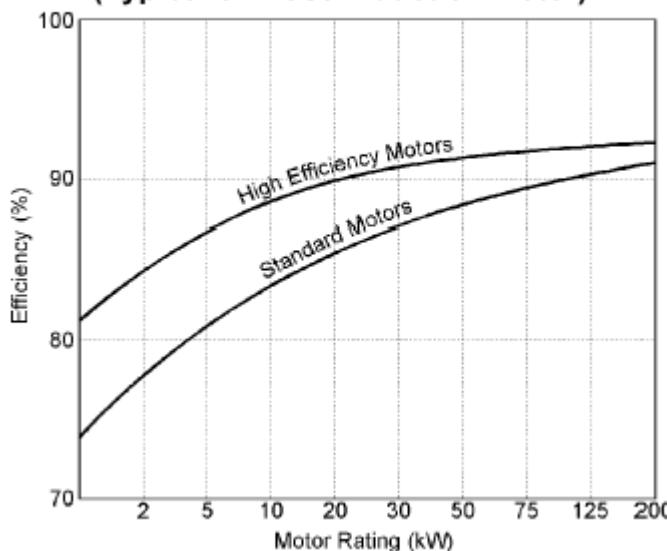
تلفات مسی که وابسته به جریان بار است.

تلفات هسته که مقدار ثابتی است و مستقل از جریان بار میباشد.

تلفات مکانیکی که به سرعت وابسته است ولی مستقل از بار میباشد.

با انتخاب موتورهای الکتریکی پربازد مقادیر تلفات داخلی کمتر خواهد شد. این الکتروموتورها دارای طول هسته بیشتری میباشند و در ساختمان هسته آنها از ورقهای با تلفات کم استفاده شده است. برای کاهش تلفات مس، سطح مقطع هادی بزرگتری برای آنها بکار رفته است و با توجه به اینکه در این الکتروموتورها حرارت کمتری تولید میشود، لذا اندازه فن خنک کاری کوچکتر انتخاب شده که باعث کاهش تلفات مکانیکی آن خواهد شد. در شکل ۱-۱۰ منحنی های بازده الکتروموتورهای استاندارد و الکتروموتورهای پربازد در اندازه های مختلف مقایسه شده اند.

**STANDARD vs HIGH EFFICIENCY MOTORS
(Typical 3-Phase Induction Motor)**



شکل ۱-۱۰. منحنی بازده موتورهای الکتریکی

استفاده از موتورهای پربازده علاوه بر اینکه دارای راندمان بیشتر نسبت به موتورهای عادی هستند، همچنین جریان‌های بیشتری را در هنگام راهاندازی تحمل و حرارت و نویز کمتری را تولید می‌کنند. اما هزینه خرید این موتورها بسیار زیاد می‌باشد و پیشنهاد می‌گردد هنگام تعویض موتورهای مستهلك از این راهکار استفاده شود.

۲-۷-۱. استفاده از درایو کنترل دور (VSD) بر روی موتورها

استفاده از تکنولوژی الکترونیک قدرت (Power Electronic) به طور مستمر بهره‌وری و کیفیت فرآیندهای صنعتی مدرن را بی‌وقفه بهبود می‌بخشد. تخمین زده می‌شود که با استفاده از این تکنولوژی، حدود ۱۵ تا ۲۰ درصد امکان صرفه‌جویی انرژی الکتریکی وجود دارد.

نیروی محرکه بیشتر پمپ‌ها و فن‌ها، موتورهای القایی هستند که در دور ثابت کار می‌کنند. درایوها دستگاه‌هایی هستند که توان ورودی با ولتاژ و فرکانس ثابت را به توان خروجی با ولتاژ و فرکانس متغیر تبدیل می‌کنند. باید توجه کرد که دور یک موتور تابعی از فرکانس منبع تغذیه آن است.

استفاده از موتورهای مجهز به کنترل کننده دور، امکان اعمال تغییرات لازم در سرعت موتور فن یا پمپ را به طور دائم فراهم آورده و بدین ترتیب می‌توان با توجه به فرآیند مورد نظر از اتلاف انرژی ایجاد شده در اثر تنظیم کننده‌های مکانیکی جلوگیری کرد. با استفاده از درایو متناسب با بار، هرگونه نیاز به خاموش و روشن کردن موتور و یا ادوات تنظیم کننده نظیر شیر یا دمپر حذف می‌گردد. همچنین استفاده از درایوها، کنترل دقیق سرعت و متعاقب آن، توان خروجی قابل تنظیم را سبب می‌شود که با توجه به استفاده از مدارات الکترونیکی، استهلاک قسمت‌های کنترل کننده در حد بسیار پایین خواهد بود.

اگر چه هزینه اولیه این سیستم‌ها نسبتاً زیاد می‌باشد، ولی صرفه‌جویی حاصل از افزایش بازدهی در اثر استفاده از موتورهای مجهز به کنترل کننده دور، در طول زمان منجر به صرفه‌جویی اقتصادی می‌شود. معمولاً بسته به نوع کاربرد، زمان برگشت سرمایه متغیر خواهد بود.

VSD ها علاوه بر صرفه‌جویی انرژی دارای مزایای ذیل نیز می‌باشند:

کنترل بهتر فرآیند تولید

افزایش دوام تجهیزات

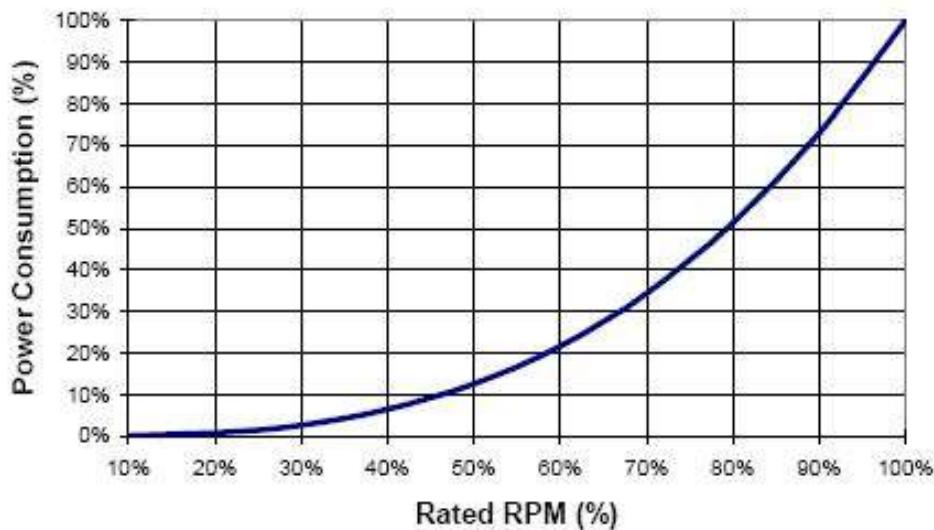
راهاندازی نرم (Soft Start)

تصحیح ضریب قدرت

جلوگیری از ضربات مکانیکی

در فن‌ها و دمندها، دبی سیال با سرعت فن متناسب است. از طرفی مصرف انرژی الکتروموتور با توان سوم سرعت آن متناسب است، بطوریکه با کاهش ۲۰ درصد سرعت، انرژی مصرفی به نصف کاهش پیدا می‌کند. این مطلب، در شکل ۱-۱ انسان داده شده است.

Motor Power Consumption Vs. Speed Fans and Pumps



شکل ۱-۱. مصرف انرژی الکتروموتور فن ها و پمپ ها در سرعت های مختلف موتور

کاهش انرژی الکتروموتور در اثر کم شدن سرعت آن را می توان توسط رابطه زیر بیان کرد:

$$Power_{final} = Power_{initial} \left(\frac{RPM_{final}}{RPM_{initial}} \right)^3$$

بنابراین ملاحظه می گردد که جایگزین کردن فن هایی که با دمپر کنترل می گردند، با موتورهای دور متغیر، کاهش قابل توجهی در مصرف انرژی را به دنبال دارد.

۱-۲-۷. نصب سیستم کنترل و درایو کنترل سرعت (VSD) بر روی دمندهای سیستم فلوتاسیون واحد های تغليظ جديد و قديم:

يکي ديگر از قسمتهایی که می توان از سیستم کنترل دور روی آنها استفاده کرد مربوط به دمندهای هوای سیستم فلوتاسیون می باشد. اين دمندها بطور دائم در حال کار می باشند و هوای مورد نياز سیستم را تولید می نمایند. اين هوای تولیدی از طریق لوله های مربوطه به سلول های فلوتاسیون انتقال می یابد. روی هر سلول يك والو در مسیر اين هوا وجود دارد و اپراتور های مربوطه هوای مورد نياز را از طریق باز و بسته کردن اين والوها تنظیم می کنند.

سیستم تنظیم فشار به این صورت است که يك والو تخلیه هوا روی خط نصب می باشد و در موقعی که هوا مورد نياز نمی باشد، مقداری هوا از سیستم تخلیه می شود تا فشار خط ثابت بماند. بنابراین توصیه می شود با نصب سیستم کنترل روی اين دمندها مقدار فشار خط را با تغیير دور دمنده تنظیم نموده و از پرت هوا جلوگیری کرد. با توجه به بررسی های انجام شده در اتاق کنترل تغليظ جديد مشخص شد، در حدود سی درصد از هوای

تولیدی توسط دمنده ها پرت می شود. لذا می توان با استفاده از نرم افزار *Fan Save* مقدار کاهش مصرف انرژی با نصب سیستم کنترل دور برای دمند های واحد تغليظ جدید را محاسبه کرد.

۱-۷-۲-۳. نصب سیستم کنترل و درایو کنترل سرعت (VSD) بر روی کمپرسور مربوط به *sootblower* های واحد ذوب:

با توجه به اینکه که همراه گاز خروجی از کوره های ذوب که به سمت لوله های بویلر می رود مقداری غبار وجود دارد. لذا این غبار روی لوله های بویلر که در مسیر این گاز قرار دارد نشسته و باعث می شود که عمل انتقال حرارت به خوبی انجام نشود. برای جلوگیری از این کار، با دمیدن هوای فشرده روی این لوله ها، این رسوب ها را از بین می برند.

با توجه به اینکه سوت بلورها موجود در اندازه های مختلف می باشند و هر کدام که در مدار قرار می گیرند در فشار ثابت یک دبی مشخصی را مصرف می کنند، لذا این کمپرسور دبی هوای متغیری در فشار ثابت تولید می کند و نحوه کار آن به این صورت است که شامل یک والو در مسیر هوای ورودی (*inlet valve*) و یک والو بای پاس (*bypass valve*) در مسیر خروجی می باشد. در زمانی که این کمپرسور زیر بار قرار می گیرد بسته به هوای مورد نیاز والو ورودی باز می شود تا فشار هوای ورودی تنظیم شود و والو بای پاس بسته می شود. و دبی مورد نیاز در فشار ثابت تامین می شود. به همین ترتیب اگر دبی هوای مورد نیاز کاهش یابد برای ثابت نگه داشتن فشار به طور اتومات والو بای پاس باز می شود و هوای تولیدی به خارج ونت می شود. به این صورت این کمپرسور یک هوایی با دبی متغیر و فشار ثابت تولید می کند.

فصل دوم

بررسی وضعیت کوره‌های مجتمع مس مورد بررسی

۱-۲. مقدمه‌ای بر کوره‌ها

کوره‌ها در صنایع گوناگون، کاربردهای متفاوتی دارند. در زیر انواع کاربرد کوره‌ها در صنایع آمده است.

۱-۱-۲. کاربرد کوره‌ها در صنایع

کوره تجهیزی است برای:

ذوب فلزات جهت ریخته‌گری

گرم کردن مواد

تغییر شکل مواد (نورد، فورج و غیره)

تغییر خواص مواد (عملیات حرارتی)

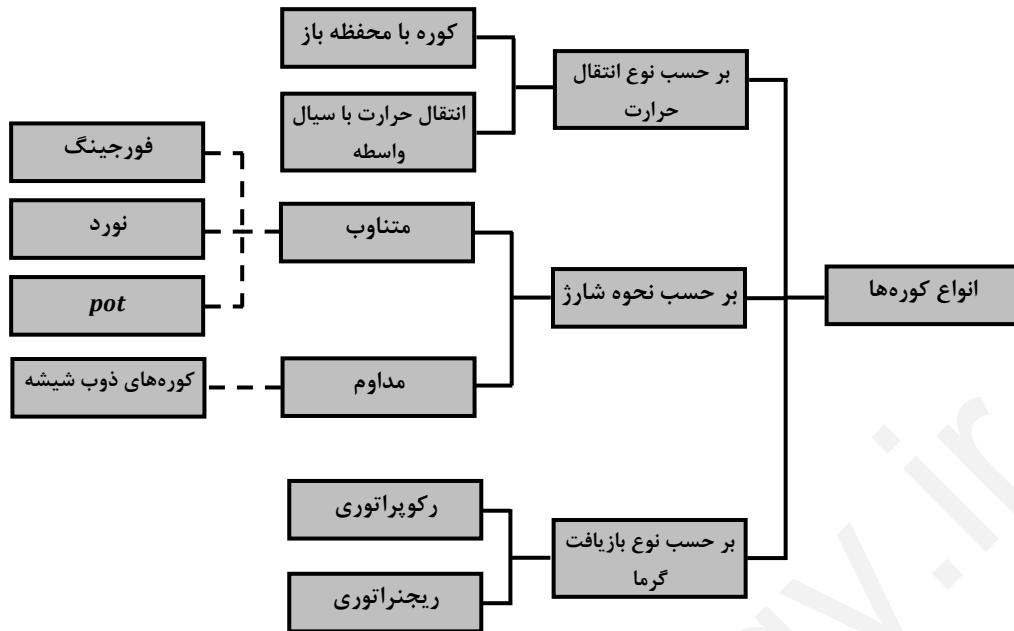
در شکل ۱-۲ نمایی از داخل و خارج یک کوره ملاحظه می‌شود.



شکل ۱-۲. نمایی از داخل و خارج یک کوره

۲-۱-۲. طبقه‌بندی انواع کوره‌ها

کوره‌ها به طرق مختلف طبقه‌بندی می‌شوند. در شکل ۲-۲ طبقه‌بندی کوره‌ها بر اساس نوع انتقال حرارت، نحوه شارژ و نوع بازیافت گرما آمده است.



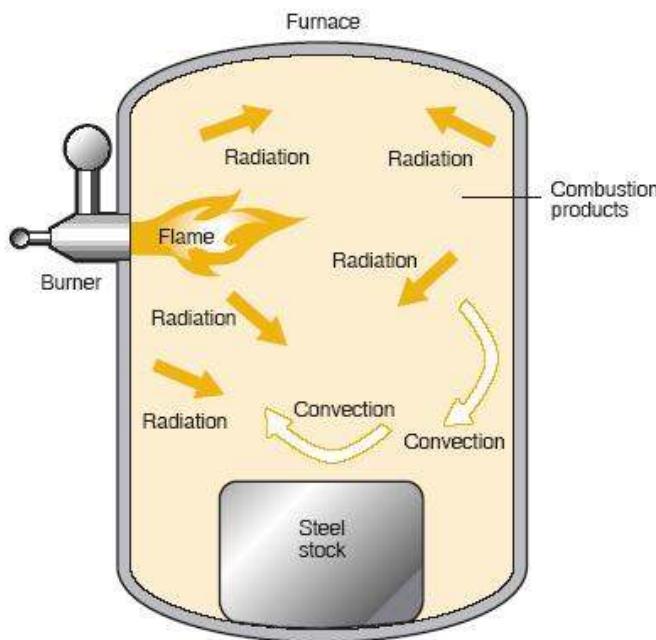
شکل ۲-۲. طبقه‌بندی انواع کوره

۲-۲. توضیحاتی در مورد کوره‌ها و عملکرد آنها

در این قسمت، موارد مختلف مربوط به کوره‌ها و عملکرد آنها بررسی و توضیح داده می‌شود.

۲-۲-۱. انتقال حرارت در کوره‌ها

انتقال حرارت در کوره به دو صورت تشعشع و جابجایی صورت می‌گیرد؛ که انتقال حرارت تشعشعی از شعله (به دلیل بالا بودن دما) به محصولات داغ احتراق، دیوارهای سقف کوره وجود دارد و انتقال حرارت جابجایی به دلیل حرکت گازهای گرم بر روی سطح ماده انجام می‌گیرد. در شکل ۳-۳ نحوه انتقال حرارت در یک کوره بصورت شماتیک آورده شده است.



شکل ۳-۲. نحوه انتقال حرارت در یک کوره

۳-۲-۲. لزوم مدیریت انرژی در کوره‌ها

معمولاً تلفات انرژی در سیستم‌هایی با دمای بالا، نظیر فرآیند احتراق، بسیار زیاد است و با توجه به اهمیت بالای انرژی و استفاده منطقی و مناسب از آن، به دلیل محدود بودن ذخایر فسیلی و آلودگی بر رویه محیط‌زیست، اجرای مدیریت صحیح و بهینه‌سازی مصرف انرژی در صنعت، بویژه در بخش کوره‌ها به دلیل تلفات بالای انرژی، از اهمیت خاصی برخوردار است.

لازم به ذکر است که پتانسیل صرفه‌جویی انرژی در سیستمهای احتراق یک واحد صنعتی، بیشتر از سایر قسمتهای آن است.

۳-۲-۳. کوره ایده‌آل (از دیدگاه انرژی)

کوره ایده‌آل از دیدگاه انرژی کوره‌ای است با:

بیشترین تناز مواد شارژ شده

کمترین مصرف سوخت (کمترین تلفات)

دمای مطلوب

۴-۲-۲. ارزیابی عملکرد کوره

کوره‌ها می‌بایست به گونه‌ای طراحی شوند که در یک زمان معین حتی‌المقدور حداقل مواد را با حداقل انرژی مصرفی، بطور یکنواخت، گرم کنند. جهت رسیدن به این هدف باید تا حد ممکن تلفات حرارتی انرژی را به حداقل رساند.

جهت کاهش تلفات انرژی قدم اول شناخت منابع اتلاف حرارت می‌باشد. تلفات انرژی حرارتی از کوره شامل:

تلفات انرژی از طریق دودکش

تلفات دیوار

تلفات ناشی از خروج مواد با دمای نسبتاً بالا

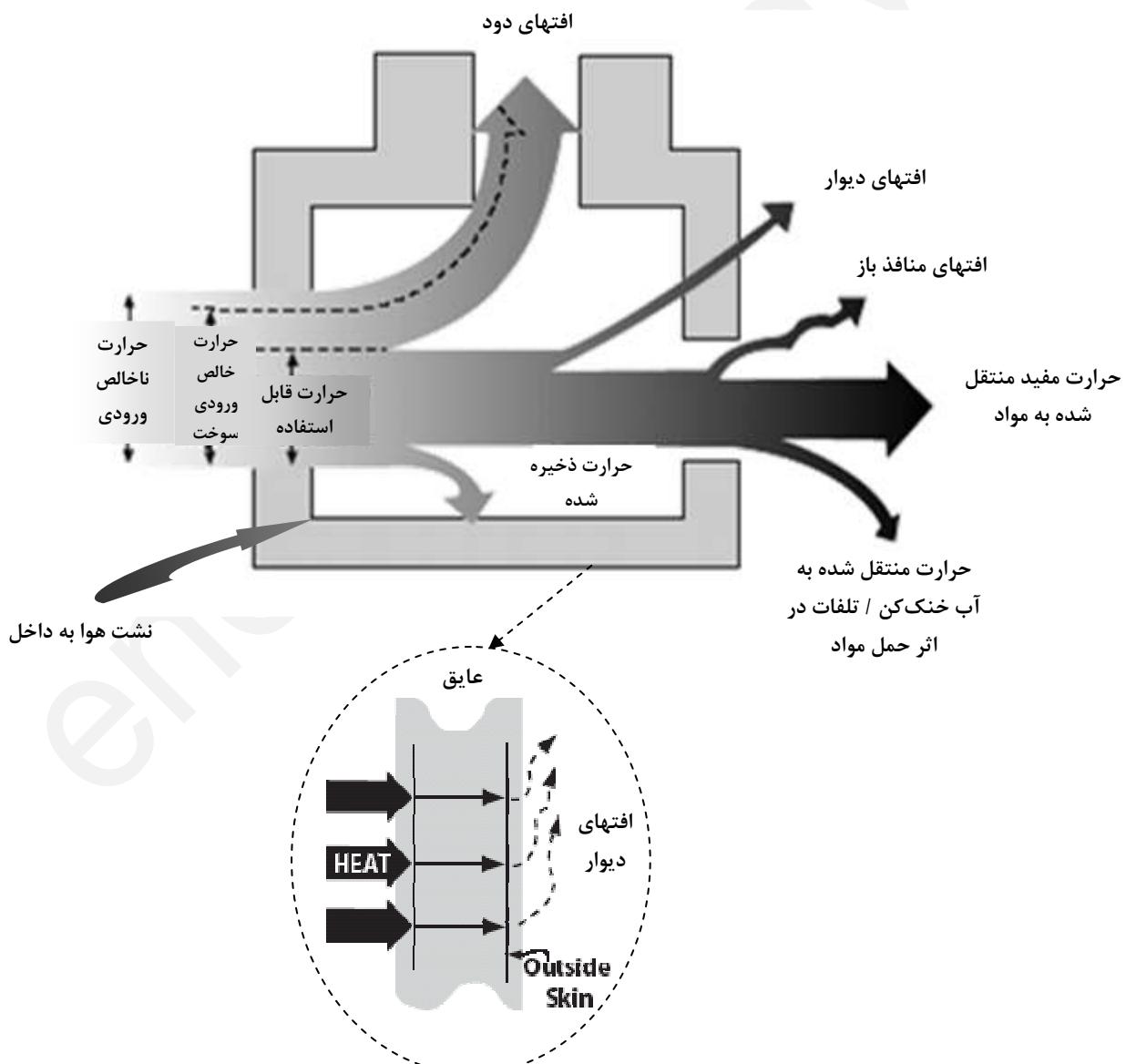
تلفات ناشی از انتقال حرارت به آب خنک کن

تلفات ناشی از منافذ

تلفات ناشی از نشت هوا به داخل

تلفات ناشی از احتراق ناقص سوخت

در شکل ۲-۴ نحوه عملکرد یک کوره و مسیرهای اتلاف انرژی در آن نمایش داده شده است.



شکل ۲-۴. نحوه عملکرد یک کوره و راههای اتلاف انرژی در کوره

۲-۲-۵. شناسایی و برطرف کردن نشتیهای کوره

وجود نشتیها در سیستم، به عنوان یک عامل مهم در اتلاف انرژی محسوب می‌شود. برای برطرف کردن نشتیها، نخستین گام، شناسایی موارد نشتی است. اغلب نشتیها در قسمتهایی به وجود می‌آید که عبارتند از:

سوراخهای تعییه شده برای نصب دستگاههای اندازه‌گیری
دریچه‌های دسترسی

درزبندی تجهیزات و یا شیشه‌های شفاف نصب شده بر روی کوره
ترک و یا شکستگی در دیوارهای دیوارهای نسوز

برای شناسایی نشتیها، آزمایشاتی وجود دارد که عبارتند از:

تست ساده با قرار دادن یک نورافکن قوی در داخل کوره و مشاهده نور ناشی از درزهای احتمالی، خارج از کوره.

استفاده از یک پیرومتر که پروفیل دما در پوسته خارجی کوره را نمایان می‌سازد. بطور کلی این تست نقاطی را که در آنها مواد نسوز کارایی لازم را ندارند، نشان می‌دهد.

اجام تست "پمپ دود" و بررسی آثار دود در خارج از کوره.

استفاده از حباب صابون در نقاطی که احتمال وجود نشتی در آنها وجود دارد.

استفاده از یک دستگاه حرارت‌نگار، برای پیدا کردن نقاط گرم که احتمال خرابی عایق‌بندی و همچنین نشتی در آنها بیشتر است.

۲-۲-۶. فاکتورهای مؤثر در تضعیف عملکرد کوره

فاکتورهای مهم مؤثر در تضعیف عملکرد کوره در زیر لیست شده است:

عدم بارگیری صحیح

طراحی نادرست

استفاده از مشعلها با کارایی پایین

درفت^۱ ناقص

عدم وجود سیستمهای بازیافت حرارت

نیوتن تجهیزات کنترلی

ضعف عملکرد، تعمیر و نگهداری

تلفات بالای دودکش

ضعف عایقکاری

¹ draft

۷-۲-۲. پارامترهای تعیین کارایی کوره

راندمان یک کوره بر حسب درصد حرارت خروجی نسبت به حرارت ورودی بیان می‌شود. راندمان کوره‌ها براساس ارزش حرارتی ناخالص یا خالص سوخت تعریف می‌شود. در رابطه زیر تعریف راندمان کوره ارائه شده است:

$$= \frac{\text{حرارت مفید خروجی}}{\text{حرارت ورودی}} \times 100 \quad (1)$$

$$= \frac{\text{مقدار انرژی سوخت یا برق مصرفی}}{\text{مقدار مواد فرآیند (تولیدی)}} \quad (2)$$

محدوده راندمان حرارتی برای کوره‌های معمول در جدول ۱-۲ آورده شده است.

جدول ۱-۲. محدوده راندمان حرارتی برای کوره‌های معمول

راندمان حرارتی (%)	نوع کوره
(۱) کوره‌های دما پایین	
۲۰ - ۳۰	۵۴۰ - ۸۰ °C (نوع ناپیوسته)
۱۵ - ۲۵	۹۸۰ - ۵۴۰ °C (نوع پیوسته)
۵ - ۷	Coil Anneal (Bell)
۷ - ۱۲	Strip Anneal Muffle
(۲) کوره‌های دما بالا	
۷ - ۱۵	Pusher چرخشی و
۵ - ۱۰	Forge (نوع ناپیوسته)
(۳) کوره‌های پیوسته	
۲۵ - ۹۰	Hafmen
۲۰ - ۸۰	Tunnelی
(۴) آون	
۳۵ - ۴۰	آونهای شعله مستقیم (۳۷۰ °C - ۲۰ °C)
۳۵ - ۴۰	آونهای شعله غیرمستقیم (۳۷۰ °C - ۲۰ °C)

۸-۲-۲. پارامترهای موردنیاز برای بالанс انرژی و بررسی کارایی کوره‌ها

پارامترهای موردنیاز برای بالанс انرژی و بررسی کارایی کوره‌ها عبارتند از:

شدت جریان مواد خام ورودی
شدت جریان محصولات خروجی
درجه حرارت دیوارها و سقف کوره
درجه حرارت دود خروجی
میزان و آنالیز دود خروجی
میزان هوای اضافی احتراق
مقدار مصرف سوخت

۹-۲-۲. توصیه‌هایی برای بهره‌برداری مناسب و عملکرد بهینه سیستم

در صد اکسیژن یا هوای اضافی معادل، دمای هوای ورودی و دمای دودکش را در هر نوبت کاری، با در نظر گرفتن بار کوره و مقدار سوخت مصرف شده، در سطحی که توسط سازنده یا ممیزین انرژی توصیه شده، نگاه دارید تا به مقدار حداقل بازدهی سیستم دست یابید.

در صورت استفاده از سوخت‌هایی که ایجاد دوده و یا خاکستر می‌نمایند، سطوح سیستم را، حداقل یکبار در هر نوبت کاری تمیز کنید. رسوب‌های خارجی را نیز در صورت مشاهده بطرف نمائید.

یک برنامه تجربی منظم برای تمیز کردن و یا تعویض سرمشعل‌ها تدوین کنید.

ترموستات‌ها و دماسنجهای سیستم را بطور منظم بازرسی و کالیبره کنید. بهتر است برای سیستم از یک ترموستات قابل برنامه‌ریزی، متناسب با برنامه کاری سیستم، استفاده کنید.

با بازرسی منظم لوله‌ها و اتصالات، از سالم بودن لوله‌ها و عدم وجود گرفتگی و انسداد در آنها اطمینان حاصل کنید.

برای بررسی و کنترل نسبت هوا به سوخت، از سیستم‌های آنالیز گاز استفاده کنید، دستگاه اندازه‌گیری را کالیبره کرده و کالیبراسیون آنها را هفت‌های یکبار کنترل کنید.

وضعیت فیزیکی پره‌های فن‌ها و دمپرها باید در شرایط بهینه باشد. برای این منظور لازم است که در هر هفته، عملکرد فن و دمپر را بررسی نمائید. همواره باید دمپر را مطابق با مقدار هوای اضافی موردنیاز تنظیم نمائید. آنالیز سوخت تقریباً هر ماه یکبار پیشنهاد می‌شود تا در صورت ایجاد تغییرات اساسی در ترکیب آن، عملکرد مناسب برای شرایط جدید تدوین گردد.

شكل شعله و فشار سوخت را مرتبًا کنترل کنید تا در صورت پخش غیر یکنواخت هوا و یا سوخت در مشعل، نسبت به رفع ایراد اقدام نمائید.

فیلترهای هوا و سوخت را مرتبًا کنترل کنید تا در صورت لزوم (معمولًا هر سه ماه یکبار) تعویض نمائید تا از گرفتگی سوراخ‌های مشعل و یا احتراق ناقص جلوگیری شود.

برنامه منظم دوره‌ای نگهداری و تعمیرات را مطابق با توصیه‌های سازنده، اجرا کنید.

۱۰-۲-۲. عوامل مؤثر بر مصرف انرژی کوره‌های ذوب

از جمله عوامل مؤثر بر انرژی مصرفی کوره، موارد زیر است: [۸]

ظرفیت کوره

عيار مات

دمای هوای احتراق

استفاده از هوای غنی شده از اکسیژن برای دمش در کوره

نوع سوخت مصرفی کوره

در ادامه به بررسی تأثیر هر کدام از این عوامل بر انرژی مصرفی کوره ذوب پرداخته می‌شود.

ظرفیت کوره ذوب

انرژی مخصوص مصرفی کوره با ظرفیت کوره ارتباط عکس دارد. یعنی هرچه ظرفیت کوره بیشتر باشد مصرف انرژی آن به ازای تناظر تولیدی پایین می‌آید.

دمای هوای ورودی به کوره

در نگاه اول به نظر می‌رسد هرچه دمای هوای ورودی به کوره بالاتر باشد، انرژی مصرفی مخصوص کاهش می‌یابد.

غنی‌سازی اکسیژن هوا

نوع سوخت

۱۱-۲-۲. محاسبات بازده کوره

مثال

درجه حرارت یک کوره پیش‌گرم با سوخت مایع حدود 1340°C است. دبی سوخت مایع مصرفی 400 لیتر در ساعت است. درجه حرارت دود خروجی پس از پیش‌گرمکن 750°C است. درجه حرارت هوا ورودی از محیط 40°C بوده و تا 190°C در پیش‌گرمکن هوا گرم می‌شود. ضخامت دیواره کوره در قسمت خروجی شمش 460 mm بوده و دارای 1 متر ارتفاع و $1 \text{ متر پهنا می‌باشد}$. سایر مشخصات در زیر داده شده‌اند. راندمان کوره را از هر دو روش مستقیم و غیر مستقیم بدست آورید.

اطلاعات بدست آمده:

درجه حرارت دود پس از پیش‌گرمکن هوا = 750°C درجه سانتیگراد

درجة حرارت هوا (محیط) = ۴۰ درجه سانتیگراد

درجة حرارت هوا (پس از پیش‌گرمکن هوا) = ۱۹۰ درجه سانتیگراد

جرم حجمی یا دانسیته سوخت = ۰/۹۲

متوسط مصرف سوخت = $368 \text{ kg/hr} = 400 \times 0/92 = 400 \text{ Liters / hr}$

ارزش حرارتی جرمی سوخت = ۱۰۰۰ kcal/kg

متوسط اکسیژن موجود در دود (بر حسب درصد) =٪.۱۲

وزن مواد ورودی به کوره = ۶۰۰۰ kg/hr

گرمای ویژه شمش = ۰/۱۲ kcal/kg°C

درجة حرارت سقف و دیوارهای کوره = ۱۲۲°C

درجه حرارت سایر قسمتها = ۸۵°C

روش مستقیم

حل :

سوخت ورودی = ۴۰۰ لیتر بر ساعت = ۳۶۸ کیلوگرم بر ساعت

حرارت ورودی = $368 \times 1000 = 3680000$ کیلوکالری بر ساعت

حرارت خروجی = $6000 \times 0/12 \times (1340 - 40) = m \times C_p \times \Delta T = 936000$ کیلوکالری بر ساعت

$$= \frac{\text{خروجی}}{\text{ورودی}} \times 100 = \frac{936,000}{3,680,000} \times 100 = 25/43$$

= راندمان

روش غیرمستقیم

حل :

۱- تلفات حرارتی گاز خروجی از دودکش (حرارت محسوس در دود)

شایان ذکر است بیشترین مقدار اتلاف انرژی در کوره‌ها از طریق دود خروجی از دودکش می‌باشد. میزان تلفات

حرارتی دود از رابطه زیر بدست می‌آید: [۹]

هوای اضافی = $\% 133 = (O_2 \times 100) / (21 - O_2)$ هوای اضافی مربوطه

هوای اضافی = $14 \text{ kg / kg of oil}$ هوای تئوری موردنیاز برای سوختن یک کیلوگرم سوخت

کل هوای ورودی = $14 \times 2/33 \text{ kg / kg of oil}$

= $32/62 \text{ kg / kg of oil}$

تلفات حرارتی محسوس دود = $m \times C_p \times$