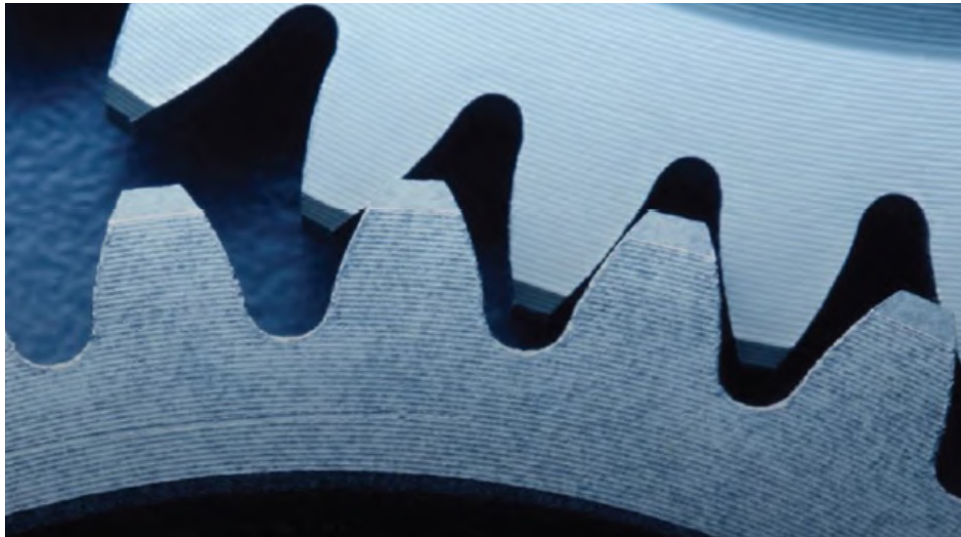


## نکته شماه ۶

### مولفه های فرکانسی طیف جعبه دنده



در این مقاله ۵ مولفه فرکانسی که توسط یک جفت دندانه درگیر می تواند بوجود آید مورد بررسی قرار می گیرد. علاوه بر این دو مولفه فرکانسی کمتر شناخته شده تحت عنوان فرکانس گذر فاز مونتاژ<sup>۱</sup> و فرکانس تکرار دندانه با جزئیات بیشتر مورد بحث قرار خواهد گرفت.

سیستم های محرک های چرخ دنده ای می توانند بسیار متنوع باشند، از یک چرخ دنده پینیون ساده تا جعبه دنده های چند محوره ای که در سیستم محرکه کشتی ها پیدا می شود. افزایش قدرت در ماشین های محرک و سرعت های بالایی که دارند باعث شده تا جعبه دنده های پرسرعت و پر قدرت در صنعت متداول شود. محرک های جعبه دنده دار معمولاً همراه با ماشین های محرک کمپرسورها، فن ها و پمپ ها پیدا می شود. این محرک ها می توانند موتورهای الکتریکی و یا موتورهای احتراقی باشند. بسیاری از محرک ها قادرند عملکرد قابل اطمینانی با سرعت خطی (35000 ft/min (~10000m/min) سرعت چرخشی تا 40000 rpm و قدرتی تا 30000 HP (22.4 MW) را فراهم کنند. برای دستیابی به چنین حدی از پیچیدگی لازم است پارامترهای عملیاتی این ماشین ها را بصورت دائمی تحت پایش قرار داد تا بتوان عملکرد طولانی مدت قابل اطمینانی از آنها بدست آورد، پارمترهایی همچون درجه حرارت، فشار و ارتعاش.

بررسی جزئیات ملاحظات طراحی محرک های چرخ دنده ای معمول در صنعت و روشهای خاصی که برخی طرح ها می توانند بر رفتار ارتعاشی تاثیر گذارند فرا تر از دیدگاه و اهداف این مقاله است. هدف این مقاله ارائه یک روش سیستماتیک برای

<sup>1</sup> Gear Assembly Phase Passage Frequency (GAPF)

محاسبه ۵ فرکانس مجزای تولید شده در یک جفت چرخ دنده درگیر است و به همراه آن نحوه تولید این فرکانس ها بصورت اصولی شرح داده خواهد شد.

### چرخ دنده اصلی

در این مقاله ابتدا برای نمونه از یک جفت چرخ دندانه دار ساده استفاده شده، سپس می توان از فرمول های بدست آمده برای هر نوع چرخ دنده ساده، مارپیچ و مخروطی استفاده نمود. این نمونه از یک پینیون و یک چرخ دنده درگیر با آن تشکیل شده است. مطابق با آنچه که در صنعت معمول شده است، از عنوان پینیون برای چرخ دنده کوچک و عنوان چرخ دنده برای چرخ دنده بزرگتر استفاده می شود. برای تعیین ۵ فرکانس مورد نظر لازم است ۵ آیتم زیر برای هر جفت دندانه درگیر مشخص باشد:

- $N_p$ : تعداد دندانه های پینیون
- $R_p$ : سرعت پینیون (rpm)
- $N_g$ : تعداد دندانه های چرخ دنده
- $R_g$ : سرعت چرخ دنده (rpm)
- $M_g$ : نسبت  $N_g/N_p$  یا  $R_p/R_g$

کاربرد مناسب این پنج آیتم به پنج فرکانس زیر منتهی می شود. هر کدام از این فرکانس ها بصورت جداگانه مورد بحث قرار خواهد گرفت:

- $f_{rg}$ : فرکانس چرخش چرخ دنده Hz
- $f_{rp}$ : فرکانس چرخش پینیون Hz
- $f_m$ : فرکانس درگیری Hz
- $f_{tr}$ : فرکانس تکرار دندانه Hz
- $f_a$ : فرکانس گذر فاز مونتاژ Hz

### فرکانس چرخش چرخ دنده

همان تعریف ساده سرعت چرخشی چرخ دنده برحسب دور بر ثانیه یا هرترز Hz است. بخاطر داشته باشید که این همان فرکانسی است که یک دنده مشخص در چرخ دنده درگیر می شود و از آن خارج می شود. تمیز دادن آن مهم است. بدون تجهیزات مناسب اندازه گیری، یک چرخ دنده نابالانس و یک چرخ دنده با دندانه تکی معیوب می تواند طیفی کاملاً مشابه ایجاد کند. بصورت ریاضی، فرکانس چرخش چرخ دنده برابر است با:

$$f_g = \frac{R_g}{60} \text{ Hz}$$

### فرکانس چرخش پینیون

همان مطالبی که برای چرخ دنده گفته شد برای پینیون نیز صادق است، بصورت ریاضی این فرکانس بصورت زیر تعریف می شود:

$$f_{rp} = \frac{R_p}{60} \text{ Hz}$$

### فرکانس درگیری

فرکانس درگیری فرکانسی است که جفت دندانه ها با همدیگر درگیر می شوند و بر حسب Hz بیان می گردد. در بسیاری از کاربردهای چرخ دنده ها در صنایع پتروشیمی، فرکانس درگیری در محدوده کیلو هرتز قرار می گیرد. بصورت ریاضی تعریف فرکانس درگیری تابعی است از تعداد دندانه های پینیون یا چرخ دنده و سرعت روتور مربوطه:

$$f_m = f_{rp} \times N_p = f_{rg} \times N_g \quad \text{Hz}$$

بعنوان مثال، یک چرخ دنده با ۱۰۰ دندانه و سرعت چرخشی 1800 rpm فرکانس درگیری 3000 Hz ایجاد خواهد کرد:

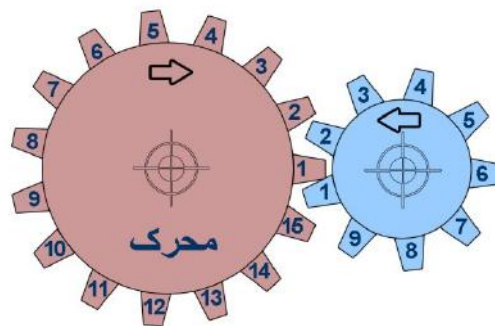
$$f_m = 30 \times 100 = 3000 \quad \text{Hz}$$

### فرکانس گذر فاز مونتاژ

یک جفت دندانه درگیر (توجه کنید، دندانه درگیر نه چرخ دنده درگیر) می تواند چند حالت یا فاز منفرد از درگیری را به نمایش بگذارد. مفهوم "فاز مونتاژ" را شاید با یک مثال بهتر بتوان شرح داد. یک جفت چرخ دنده با چرخ دنده ۱۵ دندانه ای و پینیون ۹ دندانه ای را در نظر بگیرید. از نقطه نظر طراحی چرخ دنده، این ترکیب ویژه از تعداد دندانه می تواند مشخصه های ارتعاشی خاصی را ایجاد کند. اما از نقطه نظر اهداف این مثال، ترکیب ۱۵ و ۹ مناسب است.

فرض کنید دندانه های چرخ دنده های ۱۵ و ۹ دنده ما به ترتیب شماره گذاری شده است و در اولین مونتاژ دو چرخ دنده (فاز ۱)، دنده ۱ از چرخ دنده با دنده ۱ از پینیون با هم درگیر شوند. در این فاز مونتاژ، دندانه شماره ۱ چرخ دنده فقط با دندانه های شماره ۱ و ۷ و ۴ پینیون درگیر می شود. دندانه شماره ۱ چرخ دنده با ۶ دندانه باقیمانده از پینیون هیچگونه تماسی پیدا نخواهد کرد! مگر اینکه مونتاژ بگونه ای دیگر انجام شود و هنگام مونتاژ، دندانه ۱ از چرخ دنده با دندانه ۱ از پینیون درگیر نشود.

حالت دیگری از مونتاژ می تواند به این صورت باشد که دندانه شماره ۱ از چرخ دنده با دندانه شماره ۲ از پینیون درگیر شود که فاز مونتاژ دوم را بوجود می آورد. در این حالت دندانه های شماره ۲ و ۸ و ۵ از پینیون با دندانه شماره ۱ از چرخ دنده تماس خواهند داشت. سومین و آخرین فاز مونتاژ حالتی است که دندانه ۱ از چرخ دنده با دندانه های شماره ۳ و ۹ و ۶ درگیر شوند. بنابراین برای یک جفت چرخ دنده با ترکیب ۱۵ و ۹ دندانه می تواند ۳ فاز مونتاژ مستقل وجود داشته باشد. این فاز ها در تصاویر جدول شماره ۱ نمایش داده شده است.



تصویر ۱

جدول ۱ - سناریوهای مختلفی (Phase 1, 2, 3) که هنگام مونتاژ یک جفت چرخ دنده با تعداد دندانه ۱۵ و ۹ ممکن است ایجاد شود.

Phase 1	Phase 2	Phase 3	
			هنگام مونتاژ
			بعد از یک دور چرخش محرك
			بعد از دو دور چرخش محرك
			بعد از سه دور چرخش محرك که به وضعیت هنگام مونتاژ (ردیف ۱) برمی گردد.

"بروش ریاضی، تعداد فازهای منفردی که می توان برای یک جفت چرخ دنده در نظر گرفت Na برابر است با

حاصلضرب مضرب مشترک های تعداد دندانه پینیون و تعداد دندانه محرك."

اعداد ۱۵ و ۹ دارای یک مضرب مشترک برابر با ۳ هستند. بنابراین تعداد فاز های مونتاژ برابر است با ۳، همانطور که در جدول ۱ نیز مشاهده می شود.

تعداد فازهای مونتاژ تعیین کننده توزیع سایش بین دندانه های چرخ دنده و پینیون است. در مثال جفت چرخ دنده ما نشان داده شد که هر دندانه منفرد در چرخ دنده فقط با سه دندانه از پینیون درگیر و تماس پیدا خواهد کرد. به روش مشابه می توان نشان داد که هر دندانه منفرد از پینیون فقط می تواند با ۵ دندانه از چرخ دنده درگیری داشته باشد. بعد از مدتی کار کردن جفت چرخ دنده با هم، در سایش هر کدام از آنها، عیوب موضعی هر دندانه هر چند کوچک بر روی دندانه مقابل تاثیر می گذارد. در ترکیب ۱۵ و ۹ دندانه، پینیون ۳ الگوی سایش مجزا می تواند داشته باشد. به جدول زیر نگاه کنید:

دندانه های چرخ دنده شماره		دندانه های پینیون شماره
1 - 10 - 4 - 13 - 7	در گیر خواهند شد با	1 - 7 - 4
2 - 11 - 5 - 14 - 8		2 - 8 - 5
3 - 12 - 6 - 15 - 9		3 - 9 - 6

توجه داشته باشید دندان‌های شماره ۱ و ۷ و ۴ از پینیون تنها با دندان‌های شماره ۱۰ و ۱۳ و ۷ تماس پیدا خواهند کرد و بنابراین الگوی سایش این دندان‌های پینیون به دندان‌های مذکور از چرخ دنده بستگی خواهد داشت. از دو فاز مونتاژ باقیمانده دیگر نیز می‌توان دو الگوی سایش دیگر بدست آورد. اثر این الگوهای سایش ایجاد مولفه فرکانسی 3X در هر روتور می‌باشد. در حالت کلی، تعداد Ng/Na دندان‌ها در چرخ دنده با تعداد Np/Na دندان‌ها در پینیون درگیر می‌شود و تعداد Na الگوی سایش ایجاد خواهد کرد. دامنه نسبی مولفه‌های فرکانسی مرتبه‌های بالاتر (هارمونیک‌های بالاتر) نسبت به دامنه مولفه 1X تابعی است از میزان سایش، وسعت تغییرات سایش، فاصله دندان‌ها و دقت پروفیل دندان‌ها.

اثر دیگری که "فاز مونتاژ" ممکن است ایجاد کند، هنگامی است که چرخ دنده‌های مونتاژ شده برای بازرسی و یا تعویض یاتاقان از یکدیگر جدا می‌شوند. در مثال جفت چرخ دنده ۱۵ و ۹ دندان‌ها، هنگام مونتاژ چرخ دنده، دندان‌های شماره ۱ چرخ دنده با دندان‌های شماره ۱ پینیون در تماس بود. اگر هنگام مونتاژ مجدد، دندان‌های شماره ۱ چرخ دنده با دندان‌های شماره ۲ پینیون در تماس باشد، لازم است که الگوی سایش جدیدی ایجاد شود. در طول کارکرد این فاز جدید، علاوه بر فرکانس درگیری معمول، مولفه فرکانسی 1/3 برابر فرکانس درگیری نیز مشاهده خواهد شد. این مولفه فرکانسی بدلیل ایجاد یک درگیری پیچیده بین دندان‌ها در اثر ترکیب الگوی سایش جدید با الگوی سایش قدیم باقیمانده از فاز قبلی روی سطح دندان‌ها است. ممکن است این تنها مولفه فرکانسی آشکار در طیف نباشد. فرآیند درگیری دندان‌ها در چنین وضعیتی می‌تواند باعث ایجاد مدولاسیون دامنه و مدولاسیون فرکانس گردد. مدولاسیون فرکانس درگیری با بسیاری از مجموع و تفاضل‌های فرکانس‌های دیگر در طیف ممکن است آشکار شود.

بطور خلاصه، فرکانس گذر فاز مونتاژ را می‌توان بصورت زیر بیان نمود:

$$f_a = \frac{f_m}{N_a} \text{ Hz}$$

حالا اگر مفهوم فرکانس گذر فاز مونتاژ را درک کرده باشید، می‌فهمید که چرا تعداد دندان‌های یک جفت چرخ دنده را نباید بگونه‌ای انتخاب نمود که مضرب مشترک داشته باشند. در این حالت، هنگام کار چرخ دنده هر دندان مشخص از چرخ دنده با تمامی دندان‌های پینیون تماس و درگیری پیدا خواهد کرد. به این ترکیب، ترکیب "دندان‌های طعمه"<sup>۲</sup> گفته می‌شود که معمولاً در اغلب محرک‌های چرخ دنده‌ای دقیق پیدا می‌شود.

--- مترجم: دندان‌های طعمه به این خاطر گفته می‌شود که یک دندان اضافی (بعنوان طعمه شکار) به دندان‌های محاسبه شده در طراحی اضافه می‌شود تا نسبت‌های صحیح را از بین ببرد ---

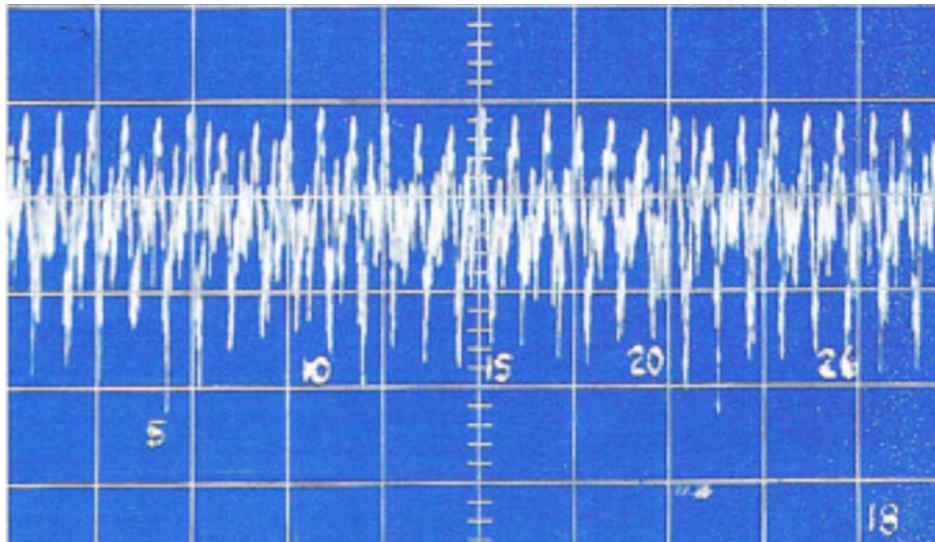
برای جلوگیری از اثرهای مخرب فرکانس گذر فاز مونتاژ، روش جالبی هنگام مونتاژ مجدد چرخ دنده‌ها استفاده می‌گردد. در این روش قبل از جدا کردن دو چرخ دنده از یکدیگر، نقطه تماس دندان‌ها درگیر را علامت گذاری می‌کنند و هنگام مونتاژ مجدد، همین دو دندان‌ها علامت گذاری شده را درگیر کرده و چرخ دنده را جا می‌زنند. بدین ترتیب فاز مونتاژ عوض نشده و مشکلات اشاره شده در بالا را ایجاد نخواهد کرد. برای انجام این کار معمولاً دو دندان مجاور را روی یک چرخ دنده با علامت X حک کرده و دندان‌های درگیر بین این دو دندان را با علامت O حک می‌کنند.

<sup>2</sup> Hunting Tooth

### فرکانس تکرار دندانه

به مثال جفت چرخ دنده ۱۵ و ۹ دندانه و جدول ۱ باز می گردیم. توجه فرمایید که بعد از سه دور گردش چرخ دنده، دوباره همان دندانه های اولیه با هم درگیر می شوند. اگر اشکالی روی هر دو دندانه چرخ دنده و پینیون وجود داشته باشد، هنگامی که این دو دندانه به هم می رسند بیشترین اثر ارتعاشی را ایجاد خواهند کرد. این خرابی می تواند ناشی از فرآیند تولید و یا اشکال در حمل و نقل و انتقال ایجاد شده باشد.

این مولفه دارای فرکانس بسیار پایینی است. معمولاً زیر محدوده شنوایی ( $< 20 \text{ Hz}$ ) است، اما بدلیل طبیعت ضربانی<sup>۳</sup> که دارد معمولاً با شنیدن نیز می توان آن را آشکار کرد. شناسایی این مولفه در طیف های FFT معمولی مشکل است، اما خوشبختانه می توان آن را در سیگنال های زمانی که توسط سنسورهای نوع بدنی<sup>۴</sup> اندازه گیری می شوند مشاهده نمود. بعضی افراد که با چنین پدیده هایی مواجه می شوند از اصطلاح "روزه کشیدن" چرخ دنده برای شرح آن استفاده می کنند. این فرکانس را می توان با استفاده از سنسورهای بدنی تعیین نمود. البته در بسیاری از حالت ها این فرکانس آنقدر پایین هست که بتوان با استفاده از یک ساعت مچی ثانیه شمار دار با شنیدن صدای ضربان ها و شمردن تعداد آنها، این فرکانس را تعیین نمود.



تصویر ۲- سیگنال زمانی

تصویر ۲ سیگنال زمانی بدست آمده از یک صوت سنج دقیق را نشان می دهد. یک محرک چرخ دنده ای با سرعت ورودی 5528 rpm و سرعت خروجی 8334 rpm و خارج از مرکزی بیش از حد دایره گام هر دو چرخ دنده ۹۸ و ۶۵ دندانه ای. مشکل چرخ دنده به وضوح بصورت صدای قابل شنوایی بصورت نوسانات صدا آشکار بود. بین 6-8 dB نوسان نسبت به مقدار دامنه فشار صدای متوسط تقریباً برابر با 88 dB. فرکانس با یک ساعت مچی برابر با 85 cpm اندازه گیری شد. سیگنال زمانی نیز بعنوان سند قابل ثبت اندازه گیری شد. به روش ریاضی فرکانس تکرار دندانه عبارت است از:

$$f_{tr} = \frac{f_m \times N_a}{N_g \times N_p} \quad \text{Hz}$$

<sup>3</sup> Beat

<sup>4</sup> Seismic

در این مورد چرخ دنده خاص که سیگنال زمانی آن بدست آمد، فرکانس تکرار دندانه به مقدار 1.42 Hz یا 85 cpm محاسبه گردید. با استفاده از یک اسیلوسکوپ و نمایش سیگنال زمانی (تصویر ۲) فرکانس مورد نظر تقریباً برابر با 88 cpm بدست می آید.  $(26.3/18 \times 60 \approx 88 \text{ cpm})$

از آنجایی که Na برای یک چرخ دنده با دندانه طعمه برابر با واحد است، فرکانس تکرار دندانه را می توان به روش ریاضی برای یک جفت چرخ دنده با دندانه طعمه بصورت زیر بیان نمود:

$$f_{tr} = \frac{f_{rg}}{N_p} \quad \text{Hz}$$

توجه داشته باشید که این رابطه را برای یک جفت چرخ دنده با فاز مونتاژهای متعدد نمی توان استفاده کرد.

### رابطه بین فرکانس های چرخ دنده

فرم جدول ۲ تحت عنوان "فرکانس های اصلی چرخ دنده" برای چرخ دنده مثال ما با ترکیب ۱۵ و ۹ دندانه تکمیل شده است. این فرم یا فرم مشابه آن باید قسمتی از مستندات شناسنامه ارتعاشی یک مجموعه چرخ دنده باشد. عبارت  $f_{tr} \leq f_{rg} \leq f_{rp} \leq f_a \leq f_m$  در انتهای سمت چپ جدول ۲ قرار دارد. این عبارت برای هر زوج چرخ دنده ای گزاره درستی می باشد. بنابراین می توان گفت بین تمامی این فرکانس ها یک رابطه وجود دارد. جدول ۲ خلاصه ای از کلیه روابط بین فرکانس های یک زوج چرخ دنده درگیر را در بر گرفته است.

جدول ۲- فرکانس های اصلی چرخ دنده (نمونه)

داده های اولیه				
ر	نام	مقدار	ضرایب (6,7)	(8) حاصلضرب ضرایب مشترک Na
1	Np	9	1, 3, 3, 9	1 x 3 x 3 = 9
2	Ng	15	1, 3, 5, 15	
3	Rp	3000		
4	Rg	1800		
5	Mg	1.667		
محاسبه فرکانس ها				
ر	نام	مقدار	رابطه	رابطه بین فرکانس ها
9	$f_{rp}$	50	Rp / 60	$f_{tr} \leq f_{rg} \leq f_{rp} \leq f_a \leq f_m$
10	$f_{rg}$	30	Rg / 60	
11	$f_m$	450	$f_{rp} \times N_p = f_{rg} \times N_g$	$10 \leq 30 \leq 50 \leq 150 \leq 450$
12	$f_{tr}$	10	$\frac{f_m \times N_a}{N_g \times N_p}$	
13	$f_a$	150	$\frac{f_m}{N_a}$	

## نتیجه گیری

اثرات اجزاء دوار و شناسایی آنها معمولاً توسط کارشناسان آنالیز ارتعاشات قابل فهم است. شناسایی درگیری عملی چرخ دنده ها و مولفه های فرکانسی ارتعاش مربوط به آنها ممکن است مشکل باشد. دینامیک درگیری دندانه ها رفتاری غیر خطی داشته و تاثیر پذیری سنگینی از بسیاری از متغیرها دارد. احتمال وقوع فرکانس های جمع و تفریق (ساید باندها) بسیار زیاد است. امید است این مقاله حداقل کمکی در شناسایی فرکانس های اصلی که در حین عملکرد یک محرک چرخ دنده ای بوجود می آید داشته باشد.

منابع:

- ۱- "طراحی مهندسی مکانیک" جوزف شیگلی
- ۲- "طراحی اجزاء ماشین" اسپات
- ۳- "محرک های چرخ دنده ای خاص در صنایع نفت" API

مقاله اصلی:

“Machinery Message Case History: Component identification of gear-generated spectra”

By: John G Winterton, P.E.  
 Northeast District Manager.  
 Machinery Diagnosis Services  
 Bently Nevada Co.

Orbit Magazine June 1991

[http://www.ge-mcs.com/download/orbit-archives/1991-1995/June%201991/691\\_gear\\_spectra.pdf](http://www.ge-mcs.com/download/orbit-archives/1991-1995/June%201991/691_gear_spectra.pdf)

ترجمه و باز سازی تصاویر و جداول:

علی اکبر وکیلی

مدیر عامل شرکت مهندسی تواتر سپاهان

نوروز ۱۳۹۵

اصفهان - بلوار دانشگاه صنعتی اصفهان، شهرک علمی و تحقیقاتی اصفهان، پارک علم و

فن آوری شیخ بهایی، خیابان ۱۲، پلاک A308

تلفن: ۰۳۱ ۳۹۳۲۰۸۰ دورنگار: ۰۳۱ ۳۹۳۲۰۷۹

[vakili@tavator.com](mailto:vakili@tavator.com)

[www.tavator.com](http://www.tavator.com)