

# اهمیت پدیده ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در طراحی رایزرهای دریایی

سیدمهدي مظلوم مقدم

دانشجوی کارشناسی ارشد مهندسی مکانیک  
دانشگاه فردوسی مشهد

mah.mazloom.mo@gmail.com

\*نوشیروان فرشیدیان فر

استاد دانشکده مهندسی مکانیک  
دانشگاه فردوسی مشهد

farshid@ferdowsi.um.ac.ir

تاریخ پذیرش: ۱۳۹۲/۹/۲۰

تاریخ دریافت: ۱۳۹۲/۸/۵

## چکیده

امروزه با افزایش میزان تقاضا در بازار محصولات نفت و گاز و اکتشافات جدید فراساحلی، صنایع فراساحلی به سمت آب‌های عمیق<sup>۱</sup> و فوق عمیق<sup>۲</sup> رفته‌اند. این مسئله منجر به بروز چالش‌های بسیاری در عرصه تحلیل و طراحی سکوها و رایزرهای دریایی شده است. از جمله این مشکلات، ویژگی خستگی رایزرهای باریک و بلند در این آب‌ها، به‌سبب ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه<sup>۳</sup> می‌باشد. ارتعاش فرکانس بالای لوله رایز به‌دلیل جدایش گردابه منجر به ایجاد تنفس‌های متناوب شدیدی می‌شود که می‌تواند به نرخ بالای تخریب ناشی از خستگی بیانجامد. تغییرات زیاد سرعت جریان در طول ستون آب، بلند و باریک‌بودن رایز و تغییر هندسه رایزرهای آب‌های عمیق در طول بازه سبب پیچیدگی بیشتر تحلیل ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه می‌شود. در این مقاله، نخست رایزرهای دریایی معرفی می‌شوند، سپس مراحل اصلی طراحی رایزها تشریح می‌گردد. پس از آن مقدمه‌ای درباره این پدیده ارتعاشی و ویژگی‌های آن گفته می‌شود و نهایتاً ویژگی‌های این پدیده در مورد رایزرهای چگونگی تحلیل آن در رایزرهای محاسبه میزان تخریب و عمر خستگی و روش‌های کاهش آن تشریح می‌شود.

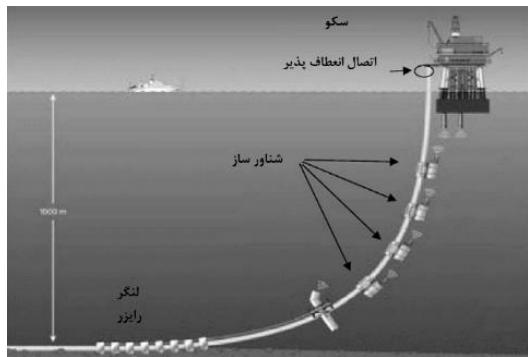
واژگان کلیدی: ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه، صنایع فراساحلی، رایز

## ۱. مقدمه

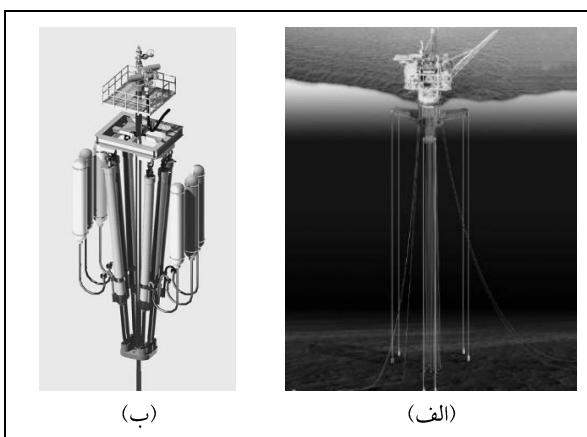
می‌شود. در شکل ۱ انواع سکوهای دریایی و سیستم‌های رایز زیردریایی به کار رفته در توسعه میدانی آب‌های عمیق نمایش داده شده است. اساساً رایزرهای به دو گروه اصلی تقسیم می‌شوند: رایزرهای صلب و رایزرهای انعطاف‌پذیر. البته نوع دیگری از رایزها وجود دارند که به نام رایزهای

رایز<sup>۴</sup> مجموعه‌ای از لوله‌های است که چاههای موجود در بستر دریا را به سکوهای موجود در سطح آب متصل می‌کند. رایز ابزار اصلی در سیستم‌های استخراج شناور برای حمل سیالات از سکوها و به آنهاست و از جمله پیچیده‌ترین سیستم‌ها در مجموعه استخراج آبهای عمیق محسوب

نوع رایزرها در زمرة رایزرهای صلب قرار دارند. وظایفی که این نوع از رایزرهای انجام می‌دهند شامل استخراج، تزریق، حفاری و صدور می‌باشد. یک رایزر کشیده شده از بالای معمولی نسبت به حرکتهای عمودی ناشی از امواج و نیروهای جریانی بسیار حساس است. لذا به وسیله‌ای نیاز دارد که کمبود کشش را جبران کند. زیرا اگر کشش از بالا کاهش یابد باعث بروز ممان خمی بزرگتری در طول رایزر خواهد شد و اگر کشش مؤثر منفی شود (یعنی رایزر تحت فشار قرار بگیرد) کمانش اثولر<sup>۱۲</sup> رخ خواهد داد. به این دلیل رایزر در سطح آب، از سکو به وسیله کشندهای نیوماتیک پشتیبانی می‌شود. این کشندهای به رایزر اجازه می‌دهند تا به صورت محوری نسبت به سکو حرکت کند یا تکان داشته باشد.

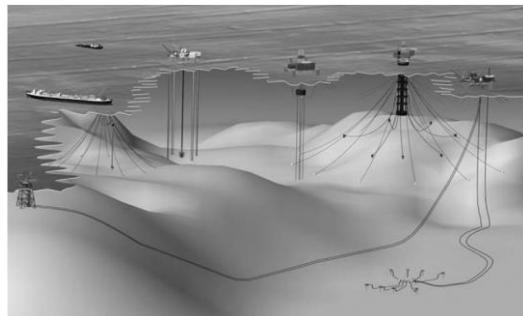


شکل ۲. دیاگرام رایزر فولادی منحنی زنجیری [۱]



شکل ۳. (الف) یک سکوی شناور پایه کششی<sup>۱۳</sup> و مجموعه‌ای از رایزرهای کشیده شده از بالا متصل به آن [۱]، (ب) سیستم کشنده نیوماتیکی رایزر [۲]

تل斐یقی مشهور می‌باشند. این دسته از رایزرهای در واقع تلفیقی از رایزرهای صلب و انعطاف‌پذیرند. در ادامه به معرفی چهار نوع از رایزرهای استخراجی می‌پردازیم. این سیستم‌ها عبارت‌اند از: رایزرهای فولادی منحنی زنجیری<sup>۵</sup>، رایزرهای کشیده شده از بالا<sup>۶</sup>، رایزرهای انعطاف‌پذیر<sup>۷</sup> و نهایتاً رایزرهای ترکیبی<sup>۸</sup>. در ادامه هر یک از این سیستم‌ها تشریح می‌شوند.



شکل ۱. انواع سیستم‌های رایزر [۱]

### ۱-۱. رایزرهای فولادی منحنی زنجیری

این دسته از رایزرهای در ابتدا به عنوان خطوط صدور در سکوهای ثابت به کار می‌رفتند. این رایزرهای در حالت آویزان در ناحیه پایینی افقی بوده و در بالا عموماً با خط عمود زاویه تقریباً ۲۰ درجه دارند. به این ترتیب، رایزر ادامه خط جریان<sup>۹</sup> را تشکیل می‌دهد که در قالب یک منحنی ساده از سکو آویزان است. این رایزرهای به دلیل پایین‌بودن میزان کشش مؤثر، نسبت به امواج و جریان حساس‌اند. آسیب ناشی از خستگی در اثر ارتعاشات ناشی از فرافکش گردابه می‌تواند برای آنها مخرب باشد. با استفاده از ابزار محدودکننده این دسته از ارتعاشات، مثل طوقه‌های مارپیچ<sup>۱۰</sup> و باله<sup>۱۱</sup>، می‌توان تخریب کلی را تا حد مناسبی کاهش داد. شکل ۲ یک رایزر فولادی را در آب‌های عمیق نمایش می‌دهد.

### ۱-۲. رایزرهای کشیده شده از بالا

این دسته از رایزرهای به شکل استوانه‌هایی بلند هستند که برای اتصال بستر دریا به سکوی شناور به کار می‌روند. این

حفاری و نهایتاً آماده‌سازی چاه جدید برای استخراج و نگهداری و احیا چاههای موجود<sup>۱۴</sup> می‌باشد.

### ۳. طراحی رایزرهای دریایی

#### ۳-۱. فرایند طراحی

برای یک رایزر فولادی، به عنوان معمول‌ترین نوع رایزر دریایی، اصلی‌ترین مراحل در فرایند طراحی طبق استانداردها و قوانین شامل موارد زیر می‌باشد<sup>[۴]</sup>:

۱. ایجاد اساس طراحی شامل مشخص کردن مواردی چون داده‌ها و اطلاعات مربوط به امواج، پروفیل سرعت

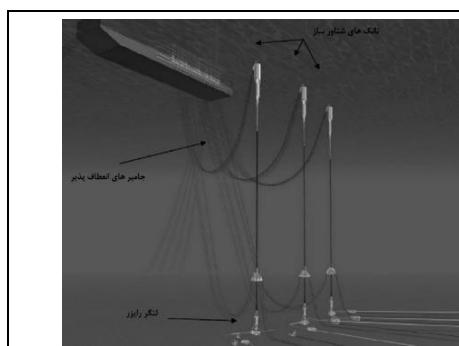
جریان پایدار و جز این‌ها

۲. بدست آوردن داده‌های طراحی سکو

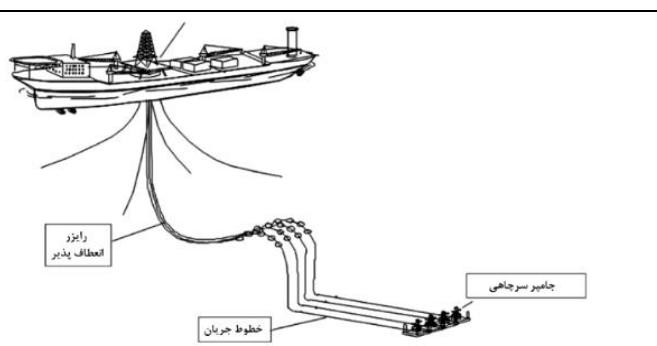
۳. تعیین حداقل ضخامت دیواره رایزر براساس فشار طراحی، اندازه لوله، گردید ماده و خوردگی مجاز. این مقدار به‌وسیله کدهای استاندارد و تنش مجاز حلقه‌ای تعیین می‌شود.

۴. انتخاب آرایش پایه برای رایزر و انجام تحلیل‌های تنش استاتیکی و کمانش برای حالت‌های منتخب نیرو.

۵. انجام تحلیل ارتعاشات ناشی از فرآنکش گرددابه و محاسبه خستگی با استفاده از روش‌های تخریب انباسته به‌منظور تعیین عمر رایزر.



شکل ۵. دسته‌ای از رایزرهای ترکیبی [۱]



شکل ۶. سیستم رایزر انعطاف پذیر [۱]

۱. بسته‌های نرم‌افزاری اجزای محدود همچون آباکوس<sup>۱۵</sup>، انسیس<sup>۱۶</sup> و جز این‌ها

#### ۱-۳. رایزرهای انعطاف پذیر

این نوع از رایزرهای راه‌حلی کارآمد برای آب‌های عمیق، کم‌عمق و سیستم‌های لوله خطوط جریان در سراسر دنیا بوده‌اند. رایزرهای انعطاف‌پذیر برای کاربردهای فراساحلی در فرم رایزرهای استخراج، صدور و خطوط جریان ایده‌آل شناخته شده‌اند. رایزرهای انعطاف‌پذیر لوله‌های کامپوزیتی چندلایه با سفتی خمی نسبتاً کم در مقایسه با سفتی محوری می‌باشند تا عملکرد نرم‌تری داشته باشند. ساختار لوله انعطاف‌پذیر و وظایف هر لایه در شکل ۶ مشخص شده است.

#### ۱-۴. رایزرهای ترکیبی

مفهوم رایزر ترکیبی برآمده از مفهوم رایزرهای کشیده شده از بالاست. ویژگی اصلی این دسته از رایزرهای این است که حرکت نسبی بین یک سازه شناور و یک رایزر صلب فلزی را به‌وسیله اتصال آنها با جامپرهای انعطاف‌پذیر اصلاح می‌کند.

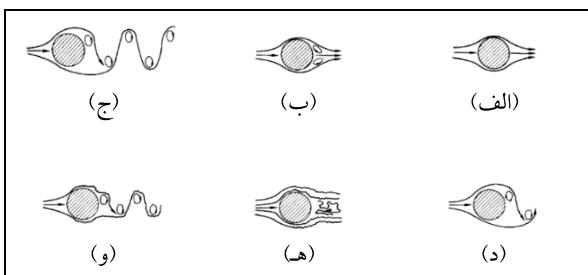
#### ۲. وظایف سیستم رایزر

وظایفی که یک سیستم رایزر انجام می‌دهد شامل مواردی چون استخراج (نفت و گاز و ...)، تزریق (آب و مواد شیمیایی)، صادر یا وارد کردن و یا گرداندن سیالات،

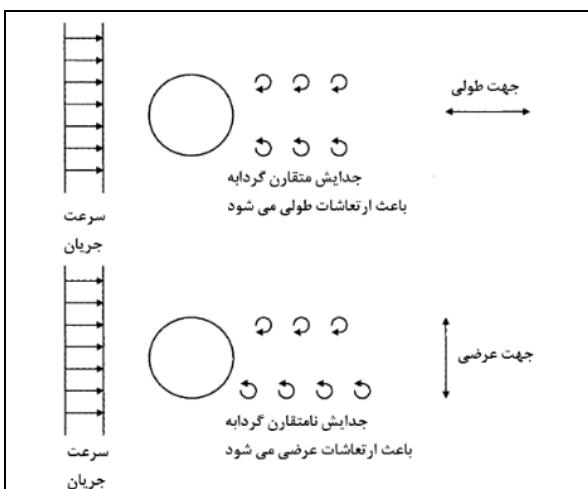
#### ۳-۲. ابزار تحلیل رایزر

بهطور کلی ابزارهای متنوعی برای تحلیل و طراحی رایزرهای وجود دارد که در دادمه به برخی از آنها اشاره شده است:

بالاف تحت اثر نیروهای جانبی نوسانی، در امتداد عرضی نوسان خواهد کرد. به این پدیده اصطلاحاً ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه گفته می‌شود. البته اگر جدایش گردابه از طرفین جسم بالاف به صورت متقارن صورت گیرد، نیروهای نوسانی در راستای طولی بر جسم وارد می‌شود و ارتعاشات در جهت طولی انجام می‌گیرد. هرچند دامنه ارتعاشات طولی در مقایسه با ارتعاشات عرضی دارای مرتبه بسیار پایین‌تری می‌باشد.



شکل ۶. رژیم‌های جریان سیال عبوری از روی استوانه‌ها [۵]



شکل ۷. جدایش گردابه از پشت یک استوانه [۶]

مطالعات تجربی نشان داده است که فرکانس نیروی نوسانی برآ در حالت جدایش نامتقارن گردابه (برای جسم ساکن) در مقیاس هرتز از رابطه ۱ بدست می‌آید:

$$f_s = \frac{SU}{D} \quad (1)$$

به طوری که در این رابطه  $U$  سرعت جریان آزاد  $D$  فاصله عمودی بین نقاط جدایش (برای استوانه برابر با قطر آن)

۲. ابزار تحلیل رایزر<sup>۱۷</sup> همچون فلکس کام<sup>۱۸</sup>، ارکافلکس<sup>۱۹</sup>، ریفلکس<sup>۲۰</sup> و جز این‌ها

۳. ابزار تحلیل ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در رایزر همچون شیر<sup>۲۱</sup>، وایوا<sup>۲۲</sup>، وایوانا<sup>۲۳</sup> و برنامه‌های مبتنی بر دینامیک سیالات محاسباتی<sup>۲۴</sup>

۴. برنامه‌های تحلیل حرکت کوپل شده مثل اج. ای. آر. پی.<sup>۲۵</sup>

۵. ابزار تحلیل نصب و راهاندازی رایزر مثل آف‌پایپ<sup>۲۶</sup>، اور AFLX<sup>۲۷</sup>، پایپلی<sup>۲۸</sup> و جز این‌ها

اما تحلیل‌هایی که عموماً توسط ابزار تحلیل برای رایزرهای انجام می‌گیرد شامل موارد زیر است:

۱. تحلیل استحکام

۲. تحلیل خستگی

۳. تحلیل ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه

۴. تحلیل تداخل (با سایر رایزرهای و قسمت غوطه‌ور سکو و دیگر شناورها).

در بخش بعد به بیان تعریف‌ها و اهمیت پدیده ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در طراحی رایزر، به عنوان یکی از مهم‌ترین عوامل مؤثر بر عمر خستگی رایزر، و چگونگی تحلیل آن می‌پردازیم.

#### ۷. ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه

بسیاری از سازه‌های پراهمیت همچون ساختمان‌ها، کابل‌ها، خطوط لوله و رایزرهای، شکل ایرودینامیکی مناسبی ندارند. چنین سازه‌هایی اصطلاحاً اجسام بالاف<sup>۲۹</sup> نامیده می‌شوند. برای یک جسم بالاف در جریان یکنواخت عرضی، دنباله پشت جسم عادی نیست و برای رینولدزهای بیشتر از ۵۰ حاوی گردابه‌های مجزای جداسوندهای به صورت شکل ۶ می‌باشد. این جدایش گردابه‌ها می‌توانند توزیع فشار در سطح جسم بالاف را تحت تأثیر قرار دهد. هنگامی که شکل‌گیری گردابه‌ها نامتقارن باشد، نیروهای جانبی برآی نوسانی بر کناره‌های جسم اثر می‌کند و به حرکت عرضی آن نسبت به راستای جریان می‌انجامد. در نتیجه جسم

۱. قدرت گردا به را افزایش دهد.
۲. طول همبستگی در دنباله را افزایش دهد.
۳. باعث تغییر فرکانس فرافکنش گردا به از فرکانس مقدار طبیعی آن به فرکانس ارتعاش استوانه گردد. به این پدیده همگامی<sup>۳۴</sup> یا قفل شدن<sup>۳۵</sup> گفته می شود.
۴. نیروی پسای متوسط وارد بر استوانه را افزایش دهد.
۵. باعث تغییر فاز، ترتیب و شکل گردا بهها در دنباله شود.



شکل ۸ سکوی تیر دکلی پر دیدو از جمله عمیق ترین سکوهای استخراجی جهان است که در خلیج مکزیکو، در عمق ۲۴۳۸ متری، قرار دارد [۹]

وقتی سرعت جریان افزایش یا کاهش یابد تا فرکانس فرافکنش گردا به به فرکانس طبیعی سازه نزدیک شود، فرکانس فرافکنش گردا به ناگهان به فرکانس سازه قفل می شود. ارتعاشات ناشی در فرکانسی برابر فرکانس سازه یا نزدیک به آن رخ می دهد. نوسانات تشیدشده در قفل شدگی دنباله، انرژی قابل توجهی را به سازه وارد می کند که می تواند منجر به ارتعاشات با دامنه زیاد شود. شکل ۹ ارتعاشات انتقالی یک استوانه صلب نصب شده روی

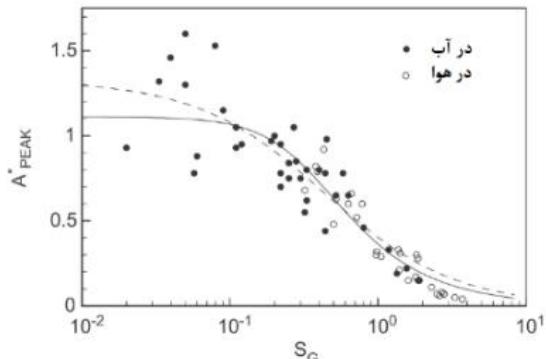
می باشد. ثابت بدون بعد  $S$  عدد استروهال<sup>۳۶</sup> نامیده می شود که مقدار معمول آن برای استوانه ها  $0/2$  است.

#### ۴-۱. اهمیت ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردا به در طراحی رایزرها

با افزایش میزان تقاضا برای محصولات نفت و گاز در جهان و اکتشافات جدید فراساحلی، صنایع فراساحلی به سمت آب های عمیق و فوق عمیق متایل شده است. تاکنون سازه های بسیاری در آب های عمیق نصب شده اند. مثلاً در سال ۲۰۰۶م، تعداد سکوهای نفتی موجود در خلیج مکزیکو در حدود ۴۰۰۰ عدد بوده است [۷] که برخی از آنها مثل سکوی تیر دکلی پر دیدو<sup>۳۷</sup> در آب های با عمق بیش از ۲۰۰۰ متر نصب شده اند. رفتن به سمت آب های عمیق و فوق عمیق منجر به بروز چالش های بسیاری در تحلیل و طراحی سکوها و رایزرها دریابی شده است. یکی از این مشکلات، ویژگی خستگی رایزرهای باریک و بلند در این آب ها، به سبب ارتعاشات ناشی از گردا به<sup>۳۸</sup> می باشد. با افزایش سرعت پروفیل جریان (و غیریکنواختی پروفیل جریان در عمق)، طبیعت پیچیده ارتعاشات ناشی از گردا به باعث بروز ابهامات عدیده ای در پیش بینی تنش های ناشی از ارتعاشات ناشی از گردا به می شود که تخریب خستگی انباسته<sup>۳۹</sup> در رایزر را بسیار حائز اهمیت می کند [۸]. مطالعات متعددی برای پیش بینی پاسخ رایزرها در برابر ارتعاشات ناشی از گردا به انجام شده است؛ هر چند پیش بینی دقیق نتایج این پدیده خاص، موضوعی است که هنوز به توجه بسیار نیاز دارد.

۴-۲. ویژگی های ارتعاشات ناشی از گردا به آزمایش های تجربی نشان داده است که ارتعاشات عرضی استوانه کوتاه (ارتعاش در جهت عمود بر جریان آزاد) با فرکانسی برابر فرکانس جدایش گردا به یا در نزدیکی آن، تأثیر بزرگی بر جدایش گردا به دارد. ارتعاش استوانه می تواند:

استوانه‌های انعطاف‌پذیر شناور در جریان‌های غیر یکنواخت پیچیدگی این پدیده ارتعاشی را روشن ساخته است. در جریان برشی، سازه‌های انعطاف‌پذیر ترکیبی از شکل موج‌های ایستاده و متحرک را نشان می‌دهند. جریان‌های اقیانوسی معمولاً سرعت‌های متغیر با عمق دارند، لذا در کرجریان‌های برشی برای فهم پاسخ‌های رایزر ضروری است. جریان برشی سبب فرکанс‌های جدایش گردابه متغیر در طول رایزر می‌شود. جدایش گردابه در سلول‌هایی صورت می‌گیرد که با ارتعاش استوانه طول بازه مؤثر آنها می‌تواند گستردگ شود.



شکل ۱۰. نمودار گرفیین برای داده‌های تجربی و خطوط فیت شده به آنها [۱۰]

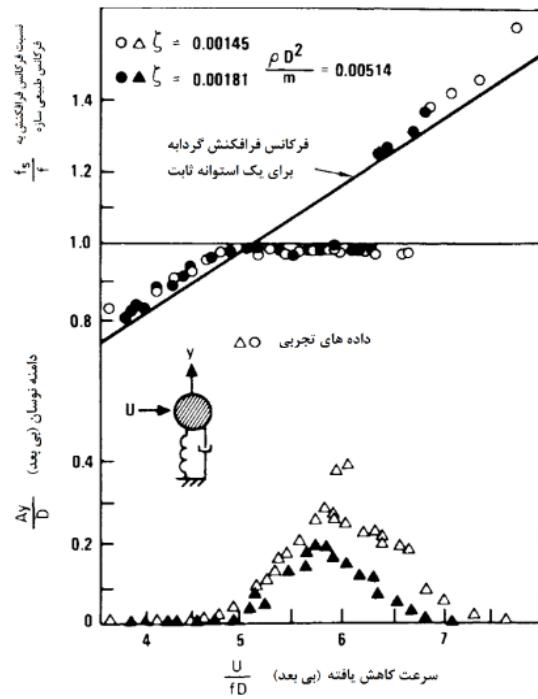
طول این سلول‌ها، که هر کدام فرکанс جدایش گردابه خاص خود را دارند، برای استوانه ثابت حدود ۴ برابر قطر می‌باشد. برای یک جریان با سرعت متغیر، پهنه‌ای باندهای مشخص فرکанс‌های جدایش گردابه در یک محدوده حول فرکанс‌های طبیعی ساختار رایزر عمل می‌کند. نتایج آزمایش‌های تجربی نشان داده است که فرکанс جدایش مربوط به سرعت جریان در سلول‌هایی که جدایش در آنها صورت می‌گیرد، در صورتی که در محدوده باند ۲۵ درصد حول روزانس باشد، به فرکанс طبیعی رایزر قفل می‌شود.

#### ۴-۳. میرایی در جریان برشی

بهطور کلی، میرایی را می‌توان با مؤلفه‌های ساختاری و هیدرودینامیکی توصیف کرد. برای یک استوانه تنها در

فر برای دو سطح میرایی نمایش داده شده است. ارتعاشات عرضی عموماً در محدوده سرعت کاهش یافته  $V_r < 4$  رخ می‌دهد.

$$V_r = \frac{U}{f_n D}$$



شکل ۹. پدیده قفل شدگی برای ارتعاشات انتقالی یک استوانه کوتاه نصب شده با فر برای دو مقدار میرایی [۵]

حداکثر دامنه جابه‌جایی سازه در ناحیه قفل شدن معمولاً به صورت تابعی از یک پارامتر جرم - میرایی به نام پارامتر اسکاپ - گرفیین<sup>۳۶</sup> بیان می‌شود که حاصل آن نمودار گرفیین<sup>۳۷</sup> خواهد بود. شکل ۱۰ نمودار گرفیین را برای داده‌های تجربی در آب و هوا و نمودار فیت شده به هر یک را نمایش می‌دهد.

#### ۴-۳. ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در جریان برشی<sup>۳۸</sup> (متغیر با عمق)

در حالی که توجه گسترهای از ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در استوانه‌های یکنواخت در جریان یکنواخت می‌شود، تنها طی سال‌یان اخیر بوده است که تأثیر جریان برشی (متغیر با عمق) مورد توجه قرار گرفته است. بررسی

ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه احتمالاً مهم‌ترین مسئله در طراحی رایزرهای فلزی منحنی زنجیری، بمویژه برای موقعیت‌های با جریان شدید، می‌باشد. ارتعاش فرکانس بالای لوله رایزر بهدلیل جدایش گردابه منجر به ایجاد تنش‌های شدید متناوب می‌شود که می‌تواند به نرخ بالای تخریب ناشی از خستگی بیانجامد. رایزرهای آب‌های عمیق بهدلائل زیر مستعد رخداد ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌اند:

۱. جریان در آب‌های عمیق معمولاً نسبت به مناطق کم‌عمق‌تر شدیدتر است.

۲. طول زیاد رایزر فرکانس طبیعی آن را کاهش می‌دهد، بنابراین سرعت جریان مورد نیاز برای وقوع ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه کاهش می‌یابد.

۳. سکوهای آب‌های عمیق عموماً سکوهای شناورند، لذا هیچ سازهٔ مجاوری وجود ندارد که بتوان رایزر را به آن کلمپ کرد.

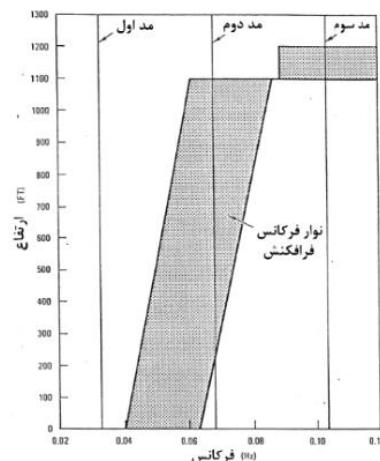
رایزر آب‌های عمیق عموماً بسیار بلند هستند، بهطوری که جریان‌های قابل توجه یکی از مدهای خمنی طبیعی را که بسیار بالاتر از مد ارتعاشی خمی اصلی می‌باشد، تحریک می‌کند. به علاوه همان‌طور که گفته شد در جریان برشی امکان تحریک چندین مد ارتعاشی رایزر در ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه وجود دارد. این مسئله پیش‌بینی ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه رایزرهای آب‌های عمیق را نسبت به بازه‌های کوتاه رایزر سکوهای ثابت در آب‌های کم‌عمق بسیار پیچیده‌تر می‌کند.

#### ۴-۵. تحلیل و کاهش ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه رایزر

##### ۴-۵-۱. روش‌های تحلیل

روش‌های تحلیلی مورد استفاده برای محاسبه پاسخ ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه براساس مشاهدات تجربی می‌باشد. تا همین اواخر، بیشتر دستورالعمل‌ها درباره رفتار ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه تنها ارتعاش

جریان یکنواخت در روزونانس، نشان داده شده که مشخص‌بودن میرایی ساختاری برای پیش‌بینی پاسخ کافی است. این میرایی عموماً در صورت امکان از تست‌های تنزل<sup>۹</sup> در هوا مشخص می‌شود. برای رایزرهای کشیده‌شده مؤلفه میرایی ساختاری در مقایسه با مؤلفه هیدرودینامیکی بسیار کوچک است، لذا بهندرت برای پیش‌بینی پاسخ رایزر در جریان برشی به کار می‌رود. در شرایط جریان برشی، نواحی از رایزر که قفل‌شدنگی در آنها رخ نداده است سهم زیادی در میرایی هیدرودینامیکی دارند. مدل‌های متعددی برای میرایی در جریان برشی وجود دارد. در یکی از آنها هر مد قابل تحریک بررسی می‌شود و میرایی در ناحیه‌هایی که فرکانس فرافکنش با فرکانس طبیعی همخوانی ندارد اعمال می‌گردد.



شکل ۱۱. دنبال کردن مدها برای رایزر آب‌های عمیق برای مد اول امکان روزونانس وجود ندارد، اما مد دوم پتانسیل روزونانس را در بیشتر طول رایزر دارد و مد سوم امکان تشدید با اثر موج را دارد [۵]

#### ۴-۶. خستگی

تخریب خستگی رایزرهای اعمدتاً بهدلائل زیر اتفاق می‌افتد:

۱. نیروی موج مرتبه اول<sup>۱۰</sup> و حرکت شناور مرتبط با آن
۲. حرکت مرتبه دوم شناور<sup>۱۱</sup>
۳. ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه بهدلیل وجود جریان

است [۱۱]. کمبود نسبی داده‌ها در اعداد رینولذز فوق‌حرانی دقت مطلق همه برنامه‌های موجود را محدود می‌کند. در بسیاری از رایزرهای موجود در جریان‌های برشی، که امروزه در صنعت معمول است، خطای احتمالی در پیش‌بینی دامنه پاسخ می‌تواند به بزرگی ضریب دو باشد. دلیل این عدم دقت، ضعف در مدل‌کردن هیدرودینامیک و کمبود داده‌های کالیبراسیون در اعداد رینولذز بالاست.

#### ۴-۶. عمر خستگی

تخرب خستگی تولیدشده بهوسیله پروفیل‌های جریان و ناشی از موج مرتبه اول به‌سبب وضعیت‌های دریابی را می‌توان با استفاده از قانون ماینر<sup>۲۰</sup> با هم جمع کرد. باید به توزیع تخریب خستگی حول محیط رایزر توجه شود، تا از محافظه‌کاری غیرضرور و همچنین تخریب که برای ۸ نقطه محیطی محاسبه می‌شود جلوگیری شود. ارزیابی خستگی براساس منحنی‌های S-N انجام می‌گیرد. تخریب خستگی با استفاده از قانون تجمعی ماینر بهصورت زیر داده شده است:

$$D = \sum_{i=1}^k \frac{n_i}{N_i} \leq \eta \quad (2)$$

به‌طوری‌که در این رابطه،  $D$  نسبت تخریب انباسته‌شده خستگی،  $n_i$  تعداد سیکل‌های محدوده‌نش در بلوك تنفس  $i$ ،  $N_i$  تعداد سیکل‌های تنفس مجاز در محدوده مشخص تنفس و  $\eta$  نسبت تخریب خستگی مجاز است.

#### ۴-۷. ابزارهای کاهش ارتعاش ناشی از گردابه<sup>۲۱</sup>

غلب یک رایزر آبهای عمیق نمی‌تواند معیارهای طراحی خستگی را برآورده کند. طراح می‌تواند انتخاب کند تا:

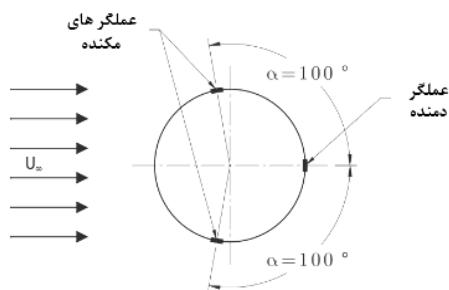
۱. رایزر را مجدداً طراحی کند، چه با تغییر جرم (برای مثال حذف شناورسازها)، افزایش کشش یا تغییر بنیادی طراحی رایزر (برای مثال استفاده از رایزر کشیده‌شده از بالا به‌جای رایزر منحنی زنجیری)
۲. افزودن ابزارهای کاهنده ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه بهمنظور کاهش ارتعاش

قف‌شونده در جریان یکنواخت را در نظر می‌گرفت. این مسئله پیش‌بینی‌های محافظه‌کارانه‌ای از تخریب خستگی ارائه می‌دهد. لذا روش‌ها باید رژیم جریان متغیر در طول رایزر و اثر متقابل مدهای ارتعاشی تحریک شده در نقاط گوناگون در طول آن را در نظر بگیرند.

#### ۴-۵. بسته‌های نرم‌افزاری

طراحی مقدماتی رایزرهای مقاوم در برابر خستگی نیازمند مدل‌های دینامیکی ساختاری نسبتاً ساده برای استفاده می‌باشد که قابلیت تخمین سطوح تنش دینامیکی در رایزرهای ساختاری از ویژگی‌های سازه و پروفیل‌های سرعت اعمالی داشته باشند. این برنامه‌ها باید تعییرات پارامتری آسان پروفیل‌های سرعت، کشش رایزر و ویژگی‌های ساختاری را مد نظر قرار دهند. کاربر نیز باید از فرض‌ها و محدودیت‌های برنامه آگاهی داشته باشد. پرکاربردترین برنامه در حال حاضر، برنامه شیر<sup>۲۲</sup> مؤسسه فناوری مساچوستس می‌باشد. علاوه بر شیر<sup>۲۳</sup>، مدل‌های عددی شناخته‌شده دیگری برای پیش‌بینی جابه‌جای‌ها، انحنایها و فرکانس‌های رایزرهای وجود دارد. این کدها در سه گروه جای می‌گیرند: در گروه اول، که شامل چهار کد می‌باشد<sup>۲۴</sup>، از روش‌های دینامیک سیالات محاسباتی بهمنظور محاسبه جریان دو بعدی حول رایزرهای بر روی تعداد زیادی صفحات افقی، که در طول رایزرهای توزیع شده‌اند، استفاده می‌شود. در گروه دوم، شامل دو کد، از نظریه نواری مشابه استفاده می‌شود، اما از روش‌های عملی‌تری (مثلًاً تئوری لایه مرزی و مدل هم‌رفتی سیال) برای محاسبه نیروی رایزرهای هر صفحه بهره می‌گیرد. کدهای موجود در دو گروه یادشده همگی در حوزه زمان عمل می‌کنند. گروه سوم<sup>۲۵</sup> به‌طور متنوعی از داده‌های اندازه‌گیری مربوط به استوانه‌های صلب تحت تأثیر ارتعاشات ناشی از گردابه یا ارتعاشات اجباری بهمنظور شناسایی دامنه مدد (یا محدوده‌ای از مدها) که بیشترین امکان تحریک را دارد، استفاده می‌کند. در اکثر این مدل‌ها تلاشی برای محاسبه پاسخ طولی انجام نشده

به تازگی روشی پیشنهاد شده که البته هنوز به صورت عملی برای رایزرهای استفاده نشده است. در این روش، یک شیار مکنده در سمت بادپناه استوانه واقع شده، در حالی که دو شیار مکنده نیز با زاویه مشخص در سمت دیگر قرار دارند. بررسی‌ها نشان داده است در صورتی که میزان سرعت دمش و مکش عملگرها حدود سه برابر سرعت جریان آزاد باشد، این سیستم می‌تواند به طرز مؤثری ارتعاشات را کاهش دهد.



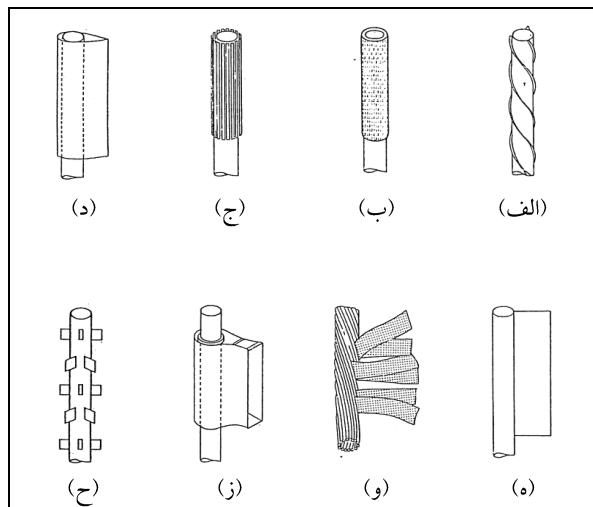
شکل ۱۳. سیستم کنترل ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها با دو عملگر مکنده و یک عملگر دمnde [۱۲]

## ۵. جمع‌بندی

رایزر از جمله پیچیده‌ترین ابزارها در صنایع فراساحلی است که به منظور اتصال چاههای موجود در بستر دریا یا اقیانوس به سکوها به کار می‌رود. از جمله وظایف رایزرهای می‌توان به حفاری و استخراج نفت و گاز اشاره کرد. رایزرهای انواع متنوعی دارند که بسته به وظیفه، شرایط کاری و هزینه‌های موجود، نوع سیستم مناسب مشخص می‌شود.

از جمله موارد مهم و حساس در طراحی رایزرهای دریایی، اعم از رایزرهای استخراج و حفاری که در صنایع فراساحلی به کار می‌روند، خستگی ناشی از رخداد پدیده ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها در آنها می‌باشد. ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها می‌تواند منجر به افزایش نیروهای هیدرودینامیکی وارد بر رایزرهای و کاهش عمر کارکرد آن به سبب خستگی شود. در سال‌های اخیر، صنایع فراساحلی برای اکتشاف منابع جدید نفت بیشتر به سمت آب‌های عمیق و فوق‌عمیق رفته است. این مسئله سبب افزایش

تغییر طراحی ساختاری رایزر عموماً در مقایسه با استفاده از ابزارهای کاهنده پرهزینه است. برای مثال چون فرکانس‌های طبیعی رایزر در خمس متناسب با جذر کشش می‌باشد، کشیدن محکم‌تر رایزر تنها یک اثر جزئی دارد. به علاوه سنگین‌تر یا سبک‌تر کردن رایزر در بهترین حالت تنها اندازه نسبت کشش به جرم را در معادله فرکانس طبیعی کاهش می‌دهد. فرکانس‌های طبیعی مدهای مورد نظر، عموماً به وسیله کشش و نه سفتی خمشی ساختاری رایزرهای تأثیر می‌پذیرند. لذا معمولاً از ابزارهای کاهنده ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه، که کم‌هزینه‌تر بوده و تأثیر بیشتری دارند، برای اصلاح ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه در رایزر استفاده می‌شود. در حال حاضر ابزارهای متعددی به صورت تجاری موجود است. انواعی که بیشترین کاربرد را دارند طوقه‌ها و باله‌ها می‌باشند. این ابزارها به وسیله مختل کردن شکل جریان سیال حول رایزر و ممانعت از تشکیل جریان‌های ابدی و گردابه‌ها، از ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها جلوگیری می‌کنند. موارد اشاره شده در شکل ۱۲ ابزارهای غیرفعال<sup>۴۷</sup> کاهش ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها هستند.



شکل ۱۲. وسائل اضافه‌شونده به رایزرهای به منظور کاهش ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها؛ (الف) طوقه‌های مارپیچ، (ب) شرود<sup>۴۸</sup>، (ج) شیارهای محوری، (د) باله، (ه) شکاف‌دهنده، (و) نوار، (ز) پره لولاشده هدایت کننده، (ح) صفحات اسپویلر [۵]

گروه سوم: در این گروه از داده‌های مربوط به آزمایشات استوانهٔ صلب تحت تأثیر ارتعاشات ناشی از گردابه یا ارتعاشات اجباری بهمنظور محاسبهٔ دامنهٔ مد یا مدهایی که بیشترین امکان تحریک را دارد استفاده می‌شود. مدل‌های یادشده اشکالاتی دارند که سبب شده به عنوان مثال خطای محاسبهٔ دامنهٔ پاسخ در برخی موارد در جریان برشی به بزرگی ۲ باشد. از جمله مشکلات برنامه‌های تحلیل ارتعاشات ناشی از گردابه‌ها می‌توان به موارد زیر اشاره کرد:

۱. عدم انجام محاسبهٔ ارتعاشات طولی در اکثر این مدل‌ها
۲. ضعف در مدل کردن هیدرودینامیک مسئلهٔ
۳. کمبود داده‌های کالیبراسیون در اعداد رینولدز بالا پس از انجام تحلیل ارتعاشات ناشی از گردابه‌ها، اگر معیارهای طراحی خستگی برآورده نشود، در این صورت طراح می‌تواند با تعییر جرم یا افزایش نیروی کشش و یا تعییر کلی سیستم رایزر، ارتعاشات را اصلاح کند تا معیارها برآورده شود. اما اغلب چنین روش‌هایی پرهزینه است و به علاوه تأثیر اندکی بر کاهش ارتعاشات دارند. لذا معمولاً از ابزارهای کاهش ارتعاشات استفاده می‌شود. این ابزارها می‌توانند فعال یا غیرفعال باشند که در این میان ابزارهای غیرفعال کاربرد تجاری دارند، اما روش‌های فعال در دست پژوهش و بررسی می‌باشند.

طول نسبی قسمتی از رایزرهای که در معرض ارتعاشات ایجادشده از جریان‌های دریایی قرار دارد، شده است. از طرف دیگر، جریان آب در دریاها و اقیانوس‌ها برشی (متغیر با عمق) است که این موضوع به همراه باریک و بلندبودن رایزر امکان تحریک چندین مد ارتعاشی را فراهم می‌کند و باعث پیچیدگی هرچه بیشتر تحلیل ارتعاشات برای تخمین عمر خستگی آن می‌شود.

روش‌های تحلیل و محاسبهٔ پاسخ رایزرهای به ارتعاشات ناشی از فرافکنش گردابه‌ها براساس آزمایشات تجربی یا روش‌های دینامیک سیالات محاسباتی می‌باشند. این روش‌ها در قالب بسته‌های نرم‌افزاری تحلیل ارتعاشات به منظور تعیین جایه‌جایی‌ها، تنش‌ها، تحریب خستگی و جز این‌ها به کار می‌روند. این نرم‌افزارها براساس نحوه انجام محاسبات در سه گروه جای می‌گیرند:

گروه اول: نرم‌افزارهایی که از روش‌های دینامیک سیالات محاسباتی برای محاسبهٔ جریان دوبعدی حول رایزر روی تعداد زیادی صفحات موازی تولیدشده در طول رایزر، استفاده می‌کنند.

گروه دوم: این گروه مشابه گروه اول از یک نظریهٔ نواری استفاده می‌کند، با این تفاوت که برای محاسبهٔ جریان روی هر یک از صفحات از روش‌های عملی‌تری استفاده می‌کند.

## ۶. مأخذ

- [1] Bai, Yong, Qiang Bai, *Subsea Engineering Handbook*, Elsevier, New York, 2012.
- [2] Technip engineering company, <http://www.technip.com> (accessed Jan 15, 2014).
- [3] Offshore Products & Services –Wellstream, <http://www.wellstream.com> (accessed Jan 10, 2014).
- [4] Boyun Guo, S. Song, *Offshore pipelines*, Elsevier, New York, 2005.
- [5] Blevins, Robert D., *Flow-Induced Vibration*, VNR, New York, 1990.
- [6] Yong Bai, Qiang Bai, *Pipelines and Risers*, Elsevier ocean engineering book series volume 3, Amsterdam, 2001.
- [7] Wikipedia, <http://www.wikipedia.com> (accessed Jan 16, 2014).
- [8] Iranpour, Mohammad, Farid Taheri, J. Kim Vandiver, “Structural life assessment of oil and gas risers under vortex-induced vibration,” *Marine Structures* 21 (2008): pp353-373.
- [9] SubseaiQ offshore field development, <http://www.subseaiq.com> (accessed Jan 14, 2014).

- [10] Williamson, C.H.K., R. Govardhan, "A brief review of recent results in vortex-induced vibrations," *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics* 96 (2008): pp713–735.
- [11] Chaplin, J., et al., "Blind predictions of laboratory measurements of vortex-induced vibrations of a tension riser." *Journal of fluids and structures*, 2005. 21(1): pp.25-40.
- [12] Muralidharan, K., Sridhar Muddada, B.S.V. Patnaik, "Numerical simulation of vortex induced vibrations and its control by suction and blowing," *Applied Mathematical Modelling* 37 (2013): pp284–307.
- [13] Marollo, Hayden, "Multimodal Vortex-Induced Vibration," Doctoral Thesis, Monash University, Australia, 2002.
- [14] Shell corporation in Alaska, <http://www.shell.com/us/alaska> (accessed Jan 10, 2014).
- [15] Yong Bai and Qiang Bai, *Subsea Pipelines and Risers*, Elsevier, London, first edition, 2005.
- [16] Shigehiko Kaneko, *Flow-Induced Vibrations: Classifications and Lessons from Practical Experiences*, Elsevier, New York, First Edition, 2008.
- [17] Paidoussis, Michael P., *Fluid Structure Interactions: Cross-Flow Induced Instabilities*, Cambridge University Press, New York, First Edition.

## پی‌نوشت

۱. آب‌های عمیق اصطلاحاً به آب‌های با عمق بیش از ۵۰۰ متر گفته می‌شود.  
 ۲. آب‌های فوق‌عمیق به آب‌های با عمق بیش از ۲۰۰۰ متر اطلاق می‌شود.
3. VIV  
 4. Riser  
 5. Steel Catenary Risers (SCRs)  
 6. Top Tensioned Risers (TTRs)  
 7. Flexible Risers  
 8. Hybrid Risers  
 9. Flowline  
 10. Helical strakes  
 11. Fairing  
 12. Euler  
 13. TLP (Tension Leg Platform)  
 14. Completion & workover  
 15. ABAQUS  
 16. ANSYS  
 ۱۷. ابزار تحلیل رایزر برنامه‌های با هدف خاص برای تحلیل‌های مربوط به رایزرهای انعطاف‌پذیر، رایزرهای منحنی زنجیری، TTRها و سازه‌های باریک مثل خطوط مهار سکوها و خطوط لوله می‌باشد.
18. Flexcom  
 19. Orcaflex  
 20. Riflex  
 21. Shear7  
 22. VIVA  
 23. VIVANA

24. CFD  
 25. HARP  
 26. OFFPIPE  
 27. Oraflex  
 28. Pipelay  
 29. Bluff bodies  
 30. Strouhal  
 31. Perdido spar platform  
 32. VIV  
 33. Accumulated fatigue damage  
 34. Synchronization  
 35. Lock-in  
 36. Skop-Griffin  
 37. Griffin plot  
 38. Shear current  
 39. Decay tests  
 40. 1<sup>st</sup> order wave loading  
 41. 2<sup>nd</sup> order floater motion  
 42. SHEAR7  
 43. Norsk Hydro •USP •DeepFLow & VIVIC  
 44. VIVA, VIVANA, VICoMo, ABAVIV & SHEAR7  
 45. Miner's law  
 46. VIV suppression devices  
 47. Passive  
 48. Shroud