

روش جدیدی برای حل مدل Lane جهت تعیین عیار حد بهینه کارخانه

احمد جعفرنژاد^۱؛ علی اصغر خدایاری^{۲*}۱. دانشیار دانشکده مدیریت، دانشگاه تهران، jafarnjd@ut.ac.ir۲. مربی دانشکده مهندسی معدن، دانشگاه تهران، khodaiair@ut.ac.ir

(دریافت ۱۹ مرداد ۱۳۸۷، پذیرش ۱۱ آبان ۱۳۸۷)

چکیده

پس از طراحی محدوده نهایی معادن روباز یکی از اولین تصمیمات ضروری در چارچوب برنامه‌ریزی تولید، تعیین عیار حد کارخانه است. با توجه به نقش اساسی عیار حد کارخانه بر روی اقتصاد عملیات، انتخاب بهینه این عیار اهمیت زیادی دارد. یکی از روش‌های رایج برای تعیین عیار حد بهینه کارخانه استفاده از مدل Lane است. این مدل یک مدل پژوهش عملیاتی است که تابع هدف آن بیشینه‌سازی تفاضل نقدینگی و هزینه فرصت بوده، و محدودیت‌های وظیفه‌ای آن ظرفیت معدن‌کاری، ظرفیت کارخانه فرآوری و ظرفیت بازار (تقاضا) می‌باشد. با توجه به رابطه بین متغیرها، این مدل در نهایت به مدلی با دو متغیر تصمیم g_c (عیار حد) و T (زمان لازم برای عملیات بر روی یک تن ماده کانی‌دار) تبدیل می‌شود. حل تحلیلی این مدل نیازمند صورت‌بندی ریاضی x (میزان کانسنگ موجود در یک تن ماده کانی‌دار) و \bar{g} (عیار متوسط کانسنگ) برحسب g_c می‌باشد. با توجه به این‌که این صورت‌بندی معمولاً امکان‌پذیر نمی‌باشد، برای حل آن باید از روش ترسیمی یا روشی ابتکاری بهره جست. Lane برای حل این مدل روشی ابتکاری ارائه داده است. در این مقاله با تحلیل نحوه تغییر تابع هدف در محدوده‌های مختلف عیاری، یک روش حل ابتکاری جدید پیشنهاد شده است. در نهایت با حل یک مثال نمایشی و مقایسه نتایج به دست آمده از این روش با نتایج حاصل از الگوریتم حل Lane، که در حال حاضر روش حل کلاسیک این مسئله به‌شمار می‌رود، نشان داده شد که پاسخ به دست آمده در روش ارائه شده در این مقاله نتایج بهتری نسبت به الگوریتم Lane به دست می‌دهد.

کلمات کلیدی

بهینه‌سازی، عیار حد، معدن روباز، الگوریتم Lane

۱- مقدمه

یکی از بحرانی‌ترین پارامترها در عملیات معدن‌کاری، عیار حد است. تایلور عیار حد را به‌عنوان هر عیاری که به هر دلیل خاص برای تفکیک دو نوع فعالیت بر روی مواد (مثل معدن‌کاری یا عدم معدن‌کاری، ارسال به کارخانه یا عدم ارسال به کارخانه، ...) مورد استفاده قرار می‌گیرد، تعریف کرده است [۱] و [۲].

یکی از اولین تصمیماتی که باید پس از تعیین محدوده نهایی یک معدن روباز^۱ در چارچوب برنامه‌ریزی تولید، گرفته شود، تعیین عیار حد کارخانه است. عیار حد کارخانه را به‌عنوان عیاری که در یک کانسار مفروض برای تفکیک کانسنگ^۲ و باطله^۳ مورد استفاده قرار می‌گیرد، تعریف کرده‌اند. آن بخش از مواد موجود در درون ذخیره معدنی که عیار آن بالاتر از عیار حد باشد به‌عنوان کانسنگ، و آن بخش از مواد که عیار آن پایین‌تر از عیار حد باشد به‌عنوان باطله طبقه‌بندی می‌گردد. کانسنگ بخش اقتصادی ذخیره بوده و برای سنگ‌شکنی، آسیا و پرعیارسازی به کارخانه فرآوری ارسال گردیده و نهایتاً به محصول قابل فروش عملیات تبدیل می‌شود، و باطله به انباشتگاه باطله معدن ارسال شده و سودی عاید معدن نمی‌کند [۳].

عیار حد پایه‌ای را برای تعیین تناژ کانسنگ و باطله فراهم آورده و به این ترتیب مستقیماً بر گردش نقدینگی عملیات معدنی تأثیر می‌گذارد. عیار حد بالاتر موجب افزایش عیار متوسط کانسنگ ورودی به کارخانه شده و در نتیجه موجب تحقق ارزش خالص بیش‌تری از واحد کانسنگ می‌گردد [۳]. برخی از پژوهشگران معیار عیار حد سربه‌سری^۴ را به‌عنوان ماده‌ای که قادر به پرداخت هزینه‌های معدن‌کاری و فرآوری خود می‌باشد، برای تعریف کانسنگ مورد استفاده قرار داده‌اند. هرچند، این ملاک بهینه نیست، در حالی که برنامه‌ریزان معدن به دنبال بهینه‌سازی عیار حد برای رسیدن به اهداف موردنظر خود (مثلاً بهینه‌کردن ارزش خالص فعلی عملیات) هستند [۴].

از آن جایی که عیار حد می‌تواند به‌طور مستقیم بر هدف موردنظر از عملیات تأثیر بگذارد، لذا تلاش برای انتخاب عیار حد بهینه از اهمیت بالایی برخوردار است. عیار حد بهینه تحت تأثیر تمام جنبه‌های فنی معدن‌کاری از قبیل ظرفیت معدن‌کاری، ظرفیت کارخانه، شکل هندسی کانسار و زمین‌شناسی آن قرار دارد [۵].

عیار حد، وقتی که هدف از بهینه‌سازی آن بهینه‌سازی ارزش خالص فعلی یا نقدینگی باشد، شدیداً تحت تأثیر تغییرات

قیمت قرار دارد، و یکی از مهم‌ترین موضوعات مورد ابتلای مدیریت شرکت‌های معدنی تعیین چگونگی تغییر عیار حد در پاسخ به تغییرات قیمت می‌باشد [۶] و [۷].

بهینه‌سازی عیار حد می‌تواند با اهداف متفاوتی صورت پذیرد. هدفی که تاکنون بیشتر مورد توجه قرار گرفته، بهینه‌سازی سود یا ارزش خالص فعلی بوده است. یکی از معمول‌ترین روش‌های تعیین عیار حد بهینه کارخانه، با هدف بهینه‌سازی سود یا ارزش خالص فعلی الگوریتم Lane^۵ است، که اولین بار در سال ۱۹۶۴ توسط Lane طی مقاله‌ای، که بعدها به یک مقاله کلاسیک تحت عنوان "انتخاب عیار حد بهینه" تبدیل شد، ارائه گردید [۸]. این الگوریتم اکنون نیز بیشترین کاربرد را در تعیین عیار حد بهینه معادن روباز دارد.

مدل مورد استفاده در این الگوریتم یک مدل پژوهش عملیاتی^۶ است، و از یک تابع هدف و سه محدودیت تشکیل شده است. تابع هدف مدل بهینه‌کردن تفاضل نقدینگی و هزینه فرصت می‌باشد، که نهایتاً به بهینه‌شدن ارزش خالص فعلی می‌انجامد. ظرفیت معدن‌کاری، ظرفیت کارخانه فرآوری و ظرفیت بازار (تقاضا) سه محدودیت وظیفه‌ای این مدل را تشکیل می‌دهند. [۹] و [۱۰]

این مدل یک مدل غیرخطی بوده، و معمولاً امکان صورت‌بندی تابع هدف و محدودیت‌های آن به‌صورت عبارات ریاضی وجود ندارد. Lane علاوه بر صورت‌بندی این مدل یک روش ابتکاری نیز برای حل آن ارائه داده است. در این مقاله رویکرد جدیدی برای حل مدل ارائه شده و با حل یک مثال به روش Lane و رویکرد ارائه شده در این مقاله، نتایج حاصل از دو روش باهم مقایسه خواهند شد.

۲- تعریف مسئله

همان‌طوری که گفته شد مسئله مورد بحث در این مقاله بهینه‌سازی عیار حد کارخانه با هدف بهینه‌سازی تفاضل نقدینگی و هزینه فرصت می‌باشد. این مسئله را می‌توان در قالب یک مدل پژوهش عملیاتی (غیرخطی) با یک تابع هدف بهینه‌سازی و سه محدودیت وظیفه‌ای صورت‌بندی کرد.

۲-۱- تعریف پارامترها و متغیرهای تصمیم مدل

پیش از معرفی مدل، پارامترها و متغیرهای تصمیم مورد استفاده در آن تعریف می‌گردد.

Q_m : تناژ کل مواد موجود در محدوده نهایی، که مقدار ثابتی است.

g_c : عیار حد، که متغیر تصمیم اصلی مدل می‌باشد.

f : هزینه عملیاتی ثابت سالانه، که مقدار ثابتی است.
 δ : نرخ بهره سالانه، که مقدار ثابتی است.
 F : هزینه فرصت سالانه که به نرخ بهره و ارزش خالص فعلی مواد باقی مانده بستگی دارد. این هزینه از نقدینگی انتقال یافته به آینده در اثر محدودیت‌های عملیاتی ناشی می‌شود، و از رابطه زیر به دست می‌آید [۹]:

$$F = \delta V - \frac{dV}{dT} \quad (۴)$$

(V ارزش خالص مواد باقی مانده و انتقالی به آینده است.) در رابطه فوق، مؤلفه اول بیانگر نقدینگی از دست رفته در اثر انتقال سود بالقوه مواد باقی مانده در معدن به آینده بوده، و مؤلفه دوم بازنمایی کننده استهلاک ذخیره در اثر بهره‌برداری از آن می‌باشد.

T : زمان لازم برای عملیات بر روی یک تن ماده کانی دار، که تابع عیار حد و محدودیت‌های وظیفه‌ای بوده و یکی از متغیرهای تصمیم مدل می‌باشد. با توجه به این تعریف عمر معدن برابر $Q_m T$ خواهد بود.

M : حداکثر ظرفیت سالانه معدن کاری، که مقدار آن به ظرفیت ماشین‌آلات چال‌زنی و آتشیاری، و بارگیری و باربری بستگی دارد.

H : حداکثر ظرفیت سالانه کارخانه، که مقدار آن به ظرفیت دستگاه‌های درگیر در عملیات فرآوری بستگی دارد.

K : تقاضای سالانه، که مقدار ثابتی است.
 g_{mh} : عیار حد تعادلی معدن کاری- فرآوری، که اگر عیار حد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، هم معدن کاری و هم کارخانه با حداکثر ظرفیت کار خواهند کرد. یعنی:

$$x = \frac{H}{M} \Leftrightarrow g_c = g_{mh} \quad (۵)$$

g_{mk} : عیار حد تعادلی معدن کاری- بازار، که اگر عیار حد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، ضمن تأمین کل تقاضای بازار، معدن کاری با حداکثر ظرفیت کار خواهد کرد. یعنی:

$$u = \frac{K}{M} \Leftrightarrow g_c = g_{mk} \quad (۶)$$

g_{hk} : عیار حد تعادلی معدن کاری- بازار، که اگر عیار حد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، ضمن تأمین کل تقاضای بازار کارخانه با حداکثر ظرفیت کار خواهد کرد. به عبارت دیگر:

\bar{g} : عیار متوسط کانسنگ، که با افزایش عیار حد افزایش می‌یابد، و در نتیجه تابعی اکیداً صعودی از عیار حد است.

y : راندمان عملیات، که مقدار ثابتی است.
 Q_h : تناژ کل کانسنگ درون محدوده نهایی، که با کاهش عیار حد افزایش می‌یابد، و در نتیجه تابعی اکیداً نزولی از عیار حد است

x : نسبت میزان کانسنگ به کل مواد درون کاواک یا کانسنگ موجود در واحد مواد کانی دار، که با کاهش عیار حد افزایش می‌یابد، و در نتیجه تابعی اکیداً نزولی از عیار حد است:

$$x = \frac{Q_h}{Q_m} \quad (۱)$$

مقدار x همواره بین صفر و ۱ قرار دارد.

Q_k : تناژ کل محصول تولیدی، که تابع میزان کانسنگ و عیار متوسط آن است. با توجه به این که با کاهش عیار حد میزان کانسنگ ارسالی به کارخانه، و در نتیجه میزان محصول تولیدی افزایش می‌یابد، لذا این کمیت تابعی اکیداً نزولی از عیار حد است [۹]:

$$Q_k = y \bar{g} Q_h = y Q_m \bar{g} x \quad (۲)$$

u : نسبت میزان محصول به کل مواد درون کاواک یا محصول حاصل از واحد ماده کانی دار، که تابع میزان کانسنگ و عیار متوسط آن است. با توجه به این که با کاهش عیار حد میزان کانسنگ موجود در واحد ماده کانی دار، و در نتیجه میزان محصول تولیدی افزایش می‌یابد، لذا این کمیت تابعی اکیداً نزولی از عیار حد است:

$$u = \frac{Q_k}{Q_m} = y \bar{g} x \quad (۳)$$

همچنین، با توجه به این که با افزایش x میزان کانسنگ موجود در واحد ماده کانی دار، و در نتیجه میزان محصول تولیدی افزایش می‌یابد، لذا این کمیت تابعی اکیداً صعودی از x است.

مقدار u همواره بین صفر و g_0 قرار دارد، که g_0 عیار متوسط کل مواد درون کاواک می‌باشد.

m : هزینه معدن کاری هر تن ماده (اعم از کانسنگ و باطله)، که مقدار ثابتی است.

h : هزینه فرآوری هر تن کانسنگ، که مقدار ثابتی است.

k : هزینه ذوب، تصفیه و فروش واحد محصول، که مقدار ثابتی است.

p : قیمت فروش واحد محصول، که مقدار ثابتی است.

$$T \geq \frac{1}{M}$$

$$T \geq \frac{x}{H}$$

$$T \geq \frac{u}{K}$$

$$(10)$$

سه محدودیت فوق را می‌توان به صورت زیر خلاصه کرد:

$$T \geq \max \left[\frac{1}{M}, \frac{x}{H}, \frac{u}{K} \right]$$

بنابراین مدل نهایی مسئله به صورت زیر درمی‌آید:

$$\text{Max } P = (p - k)u - m$$

$$-hx - (F + f)T$$

$$s.t. \quad (11)$$

$$T \geq \max \left[\frac{1}{M}, \frac{x}{H}, \frac{u}{K} \right]$$

همان طوری که قبلاً گفته شد، x و \bar{g} تابع عیارحد بوده، و u نیز طبق رابطه ۳ تابعی از x و \bar{g} می‌باشد. چنانچه بتوان رابطه بین این کمیت‌ها با عیارحد را به صورت روابط ریاضی بازنمایی کرد، تعداد متغیرهای تصمیم موجود در مدل فوق به دو متغیر (T و g_c) تقلیل خواهد یافت، و مدل‌های دومتغیره اعم از خطی یا غیرخطی را به روش ترسیمی به راحتی می‌توان حل کرد.

از آن جایی که بازنمایی ریاضی x و \bar{g} برحسب عیارحد کارخانه معمولاً کار ساده‌ای نیست، لذا برای حل این مدل باید به دنبال روش‌های ابتکاری بود.

۲-۳- روش حل مدل در الگوریتم Lane

در الگوریتم Lane برای حل مدل پیش‌گفته روشی ابتکاری ارایه شده است. در این روش ابتدا درسه مرحله، و هر بار با فعال نگاه داشتن یکی از محدودیت‌ها و غیرفعال کردن دو محدودیت دیگر، سه عیار محدودکننده اقتصادی g_m ، g_h و g_k محاسبه شده، و سپس با برقراری تعادل عملیاتی بین معدن کاری- فرآوری، فرآوری- بازار و معدن کاری- بازار سه عیار متعادل کننده g_{mh} ، g_{hk} و g_{mk} تعیین می‌گردد. در نهایت از بین این ۶ عیار محاسبه شده عیاری که در منطقه موجه همه محدودیت‌ها قرار داشته و در تمام آن‌ها صدق کند، به عنوان عیارحد بهینه انتخاب می‌گردد. [۹]

$$\frac{u}{x} = \frac{K}{H} \Leftrightarrow g_c = g_{hk} \quad (7)$$

g_m : عیارحد محدودکننده اقتصادی با فرض مؤثر بودن محدودیت معدن کاری، که اگر عیارحد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، با فرض عدم وجود محدودیت‌های فرآوری و فروش، تابع هدف بیشینه خواهد شد.

g_h : عیارحد محدودکننده اقتصادی با فرض مؤثر بودن محدودیت کارخانه، که اگر عیارحد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، با فرض عدم وجود محدودیت‌های معدن کاری و فروش، تابع هدف بیشینه خواهد شد.

g_k : عیارحد محدودکننده اقتصادی با فرض مؤثر بودن محدودیت فروش، که اگر عیارحد کارخانه معادل این مقدار در نظر گرفته شود، با فرض عدم وجود محدودیت‌های معدن کاری و فرآوری، تابع هدف بیشینه خواهد شد.

۲-۲- صورت بندی مدل

الف- تابع هدف مدل

همان طوری که گفته شد در این جا هدف از بهینه‌سازی عیارحد، بیشینه‌سازی تفاضل نقدینگی و هزینه فرصت است، که نهایتاً به بیشینه شدن ارزش خالص فعلی می‌انجامد. اگر نقدینگی حاصل از کاهش یک واحد از ذخیره در مدت زمان T برابر C باشد، بهترین عیار کارخانه عیاری است که در اثر آن تفاضل بین نقدینگی حاصل و هزینه فرصت از دست رفته در دوره T یعنی $C - FT$ بیشینه گردد. به عبارت دیگر، هدف بهینه‌سازی عیارحد بیشینه‌سازی $C - FT$ می‌باشد. در عملیات معدن کاری نقدینگی ناشی از بالفعل کردن یک واحد ماده موجود در معدن از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$C = (p - k)u - xh - m - fT \quad (8)$$

بنابراین، تابع هدف مدل رابا توجه به نمادهای پیش‌گفته با عبارت ریاضی زیر می‌توان بازنمایی نمود [۹]:

$$\text{Max } P = C - FT$$

$$\text{Max } P = (p - k)u - m$$

$$-hx - (F + f)T \quad (9)$$

در رابطه فوق P تفاضل بین نقدینگی و هزینه فرصت است.

ب- محدودیت‌های مدل

فرض بر این است مسئله با سه محدودیت وظیفه‌ای معدن کاری، فرآوری و فروش مواجه می‌باشد. این محدودیت‌ها را با توجه به نمادهای پیش‌گفته می‌توان به صورت زیر صورت بندی کرد:

$$\frac{dP_k}{dg_c} = 0 \Rightarrow g_k = \frac{h}{y \left(p - k - \frac{F+f}{K} \right)}$$

با توجه به این که g تابع عیار حد g_c است، به نظر می‌رسد ثابت فرض کردن آن در محاسبه عیارهای محدودکننده به‌منظور ساده‌سازی حل مسئله صورت گرفته است.

ب- محاسبه عیارهای متعادل کننده

با توجه به تعریف عیارهای تعادلی مقدار آن‌ها را می‌توان با جستجو در جدول عیار- تناژ معدن به‌دست آورد. طبق رابطه (۵) برای عیار تعادلی معدن کاری- کارخانه می‌توان نوشت:

$$x = \frac{H}{M} \Rightarrow \frac{Q_h}{Q_m} = \frac{H}{M} \Rightarrow$$

$$Q_h = \frac{H}{M} Q_m \Leftrightarrow g_{mh}$$

یعنی در جدول عیار- تناژ، عیار حدی که رابطه فوق را بین Q_m و Q_h برقرار کند، عیار تعادلی معدن کاری- کارخانه است.

به همین ترتیب برای دو عیار تعادلی دیگر روابط زیر به‌دست می‌آید:

$$Q_k = \frac{K}{H} Q_h \Leftrightarrow g_{hk} \quad \text{عیار تعادلی کارخانه- بازار:}$$

$$Q_k = \frac{K}{M} Q_m \Leftrightarrow g_{mk} \quad \text{عیار تعادلی معدن کاری- بازار:}$$

پس از محاسبه ۶ عیار پیش‌گفته، از تقاطع دوبه‌دو عملیات‌ها سه عیار جدید طبق روابط زیر به‌دست می‌آید:

$$G_{mh} = \text{median}(g_m, g_{mh}, g_h)$$

$$G_{hk} = \text{median}(g_h, g_{hk}, g_k)$$

$$G_{mk} = \text{median}(g_m, g_{mk}, g_k)$$

در نهایت عیار حد بهینه نهایی از بین سه عیار اخیر انتخاب می‌شود:

$$g_{opt} = \text{median}(G_{mh}, G_{hk}, G_{mk})$$

۳- رویکرد جدید پیشنهادی برای حل مدل

بسته به رابطه بین سه مؤلفه محدودیت مدل ۱۱ تابع هدف را می‌توان در فواصل مختلف به سه تابع هدف به‌صورت زیر تفکیک کرد:

الف- محاسبه عیارهای محدودکننده

برای محاسبه g_m فرض می‌شود که فقط محدودیت معدن کاری فعال بوده و محدودیتی در رابطه با ظرفیت کارخانه و بازار وجود ندارد. اگر فقط محدودیت معدن کاری فعال باشد با توجه به این که حداکثر ظرفیت معدن کاری M است، مقدار T برابر خواهد بود با:

$$T = \frac{1}{M}$$

بنابراین تابع هدف رابطه (۹) به‌صورت زیر درمی‌آید:

$$P_m = (p - k)u - m - hx - \frac{(F + f)}{M}$$

برای بیشینه کردن مقدار P_m مشتق معادله فوق نسبت به g_c برابر صفر قرار داده می‌شود:

$$\begin{aligned} \frac{dP_m}{dg_c} &= (p - k) \frac{du}{dg_c} - h \frac{dx}{dg_c} \\ &= (p - k) \frac{d(y \bar{g} x)}{dg_c} - h \frac{dx}{dg_c} \end{aligned}$$

در روش حل Lane مقدار \bar{g} نسبت به g_c ثابت فرض شده، و رابطه فوق به‌صورت ساده زیر درمی‌آید:

$$\frac{dP_m}{dg_c} = [y \bar{g} (p - k) - h] \frac{dx}{dg_c}$$

با معادل صفر قرار دادن این مشتق رابطه زیر به‌دست می‌آید:

$$g_m = \bar{g} = \frac{h}{y(p - k)}$$

مقادیر g_h و g_k را نیز درست به‌همین ترتیب می‌توان به‌دست آورد. اگر کارخانه محدودیت فعال باشد، $T = \frac{x}{H}$ خواهد شد و با جای‌گذاری این مقدار در تابع هدف و برابر صفر قرار دادن مشتق آن تابع نسبت به عیار حد روابط فوق به‌صورت زیر درخواهد آمد:

$$P_h = (p - k)u - m - hx - \frac{(F + f)}{H} x$$

$$\frac{dP_h}{dg_c} = 0 \Rightarrow g_h = \frac{h + \frac{F+f}{H}}{y(p - k)}$$

اگر فروش محدودیت فعال باشد، $T = \frac{u}{K}$ خواهد شد و با جای‌گذاری این مقدار در تابع هدف و برابر صفر قرار دادن مشتق آن تابع نسبت به عیار حد، رابطه زیر به‌دست خواهد آمد:

$$P_k = (p - k)u - m - hx - \frac{(F + f)}{K} u$$

با توجه به رابطه ۷ و نظر به صعودی بودن $\frac{u}{x} = y \bar{g}$ نسبت به عیار حد می‌توان نوشت:

$$\frac{u}{x} \leq \frac{K}{H} \Leftrightarrow g_c \leq g_{hk}$$

بنابراین، نتیجه می‌شود:

$$P_h = (p-k)u - \left[h + \frac{(F+f)}{H} \right] x - m \quad (۱۳)$$

$$s.t. \quad g_c \leq \min(g_{hk}, g_{mk})$$

ج- اگر $\frac{u}{K} \geq \frac{x}{H}$ و $\frac{u}{K} \geq \frac{1}{M}$ باشد، محدودیت فروش

گلوگاه عملیات خواهد بود، و تابع هدف به صورت زیر درخواهد آمد:

$$P_k = (p-k)u - m - hx - \frac{(F+f)u}{K}$$

از طرف دیگر:

$$\frac{u}{K} \geq \frac{1}{M} \Rightarrow u \geq \frac{K}{M}$$

با توجه به رابطه (۶) و نظر به نزولی بودن u نسبت به عیار حد می‌توان نتیجه گرفت:

$$u \geq \frac{K}{M} \Leftrightarrow g_c \leq g_{mk}$$

به همین ترتیب:

$$\frac{u}{K} \geq \frac{x}{H} \Rightarrow \frac{u}{x} \geq \frac{K}{H}$$

با توجه به رابطه (۷) و نظر به صعودی بودن $\frac{u}{x} = y \bar{g}$ نسبت به عیار حد می‌توان نوشت:

$$\frac{u}{x} \geq \frac{K}{H} \Leftrightarrow g_c \geq g_{hk}$$

بنابراین، نتیجه می‌شود:

$$P_k = \left[p - k - \frac{(F+f)}{K} \right] u - hx - m \quad (۱۴)$$

$$s.t. \quad g_{hk} \leq g_c \leq g_{mk}$$

به عبارت دیگر مدل ۱۱ به صورت یک تابع هدف سه ضابطه‌ای درمی‌آید، که باید بیشینه گردد. این شکل جدید از مدل را می‌توان به صورت زیر بازنمایی کرد:

$$\max P = \begin{cases} P_m & g_c \geq \max(g_{mh}, g_{mk}) \\ P_h & g_c \leq \min(g_{mh}, g_{hk}) \\ P_k & g_{hk} \leq g_c \leq g_{mk} \end{cases} \quad (۱۵)$$

الف- اگر $\frac{1}{M} \geq \frac{u}{K}$ و $\frac{1}{M} \geq \frac{x}{H}$ باشد، محدودیت معدن کاری گلوگاه عملیات خواهد بود، و تابع هدف به صورت زیر درخواهد آمد:

$$P_m = (p-k)u - m - hx - \frac{(F+f)}{M}$$

از طرف دیگر:

$$\frac{1}{M} \geq \frac{x}{H} \Rightarrow x \leq \frac{H}{M}$$

با توجه به رابطه ۵ و نظر به نزولی بودن x نسبت به عیار حد می‌توان نتیجه گرفت:

$$x \leq \frac{H}{M} \Leftrightarrow g_c \geq g_{mh}$$

به همین ترتیب:

$$\frac{1}{M} \geq \frac{u}{K} \Rightarrow u \leq \frac{K}{M}$$

با توجه به رابطه ۶ و نظر به نزولی بودن u نسبت به عیار حد می‌توان نوشت:

$$u \leq \frac{K}{M} \Leftrightarrow g_c \geq g_{mk}$$

از جمع‌بندی بحث‌های فوق نتیجه می‌شود:

$$P_m = (p-k)u - hx - \left[\frac{(F+f)}{M} + m \right] \quad (۱۲)$$

$$s.t. \quad g_c \geq \max(g_{mh}, g_{mk})$$

ب- اگر $\frac{x}{H} \geq \frac{u}{K}$ و $\frac{x}{H} \geq \frac{1}{M}$ باشد، محدودیت کارخانه گلوگاه عملیات خواهد بود، و تابع هدف به صورت زیر درخواهد آمد:

$$P_h = (p-k)u - m - hx - \frac{(F+f)x}{H}$$

از طرف دیگر:

$$\frac{x}{H} \geq \frac{1}{M} \Rightarrow x \geq \frac{H}{M}$$

با توجه به رابطه (۵) و نظر به نزولی بودن x نسبت به عیار حد می‌توان نتیجه گرفت:

$$x \geq \frac{H}{M} \Leftrightarrow g_c \leq g_{mh}$$

به همین ترتیب:

$$\frac{x}{H} \geq \frac{u}{K} \Rightarrow \frac{u}{x} \leq \frac{K}{H}$$

برای به دست آوردن پاسخ ابتدا مقادیر g_{hk} ، g_{mh} و g_{mk} را محاسبه می‌کنیم. طبق تعریف g_{mh} عیار حد متناظر نقطه‌ای است که در آن $x = \frac{H}{M} = 0.5$ باشد. طبق جدول ۳ این نقطه بین عیارهای حد ۰/۳ و ۰/۵ درصد قرار دارد. با درون‌یابی نتیجه تقریبی زیر به دست می‌آید:

$$g_{mh} = 0.308 \text{ درصد}$$

جدول ۳: اطلاعات مربوط به متغیرهای مدل

$\frac{u}{x}$	u (kg/t)	x	\bar{g}	Q_h	g_c
۲۸/۴۰	۰/۰۳۳	۰/۰۰۱	۳/۵۵	۳۵/۱۳	۳
۲۴/۲۰	۰/۰۸۷	۰/۰۰۴	۳/۰۲۵	۱۰۸/۲۰	۲/۵
۲۰/۰	۰/۲۲۲	۰/۰۱۱	۲/۵	۳۳۳/۲۷	۲
۱۵/۸۰	۰/۵۴۱	۰/۰۳۴	۱/۹۷۵	۱۰۲۶/۵۴	۱/۵
۱۱/۶۰	۱/۲۲۳	۰/۱۱۵	۱/۴۵	۳۱۶۱/۹۸	۱
۷/۴۰	۲/۴۰۲	۰/۳۲۵	۰/۹۲۵	۹۷۳۹/۵۷	۰/۵
۵/۷۲	۲/۹۱۲	۰/۵۰۹	۰/۷۱۵	۱۵۲۷۴/۶۹	۰/۳
۳/۲۰	۳/۲۰۰	۱	۰/۴	۳۰۰۰۰	۰

به همین ترتیب طبق تعریف، g_{hk} عیار حد متناظر نقطه‌ای است که در آن $\frac{u}{x} = \frac{K}{H} = 6$ باشد. طبق جدول ۳ این نقطه بین عیارهای حد ۰/۳ و ۰/۵ درصد قرار دارد. با درون‌یابی به نتیجه تقریبی زیر می‌رسیم:

$$g_{hk} = 0.333 \text{ درصد}$$

به همین ترتیب طبق تعریف، g_{mk} عیار حد متناظر نقطه‌ای است که در آن $u = \frac{K}{M} = 3$ باشد. طبق جدول ۳ این نقطه بین عیارهای حد صفر و ۰/۳ درصد قرار دارد. با درون‌یابی نتیجه تقریبی زیر حاصل می‌شود:

$$g_{mk} = 0.260 \text{ درصد}$$

ابتدا مسئله به روش Lane حل می‌شود. طبق روابط پیش‌گفته:

$$g_m = \frac{h}{y(p-k)} = 0.234$$

$$g_h = \frac{h + \frac{F+f}{H}}{y(p-k)} = 0.281$$

$$g_k = \frac{h}{y\left(p-k - \frac{F+f}{K}\right)} = 0.25$$

بنابراین، کفایت مقدار تابع هدف به‌زای عیار‌حدهای مختلف طبق رابطه فوق محاسبه شود. بیش‌ترین مقدار به دست آمده برای این تابع هدف متناظر عیار حد بهینه خواهد بود.

۴- مثال

مشخصات مواد موجود در درون یک کاواک طراحی شده در جدول ۱ و اطلاعات اقتصادی و محدودیت‌های مربوطه در جدول ۲ نشان داده شده است. هدف تعیین عیار حد کارخانه به‌نحوی است که نقدینگی کل حاصل از عملیات بیشینه گردد. (از هزینه فرصت صرف‌نظر شده است.)

جدول ۱: مشخصات مواد درون کاواک طراحی شده

میانگین عیار (درصد)	تناژ مواد (هزارتن)	محدوده عیاری (درصد)
۳/۵۵	۳۵/۱۳	>۳
۲/۷۷	۷۳/۰۷	۲/۵-۳
۲/۲۵	۲۲۵/۰۷	۲-۲/۵
۱/۷۲	۶۹۳/۲۷	۱/۵-۲
۱/۲۰	۲۱۳۵/۴۳	۱-۱/۵
۰/۶۷	۶۵۷۷/۶۰	۰/۵-۱
۰/۳۵	۵۵۳۵/۱۲	۰/۳-۰/۵
۰/۰۷	۱۴۷۲۵/۳۱	<۰/۳

حل:

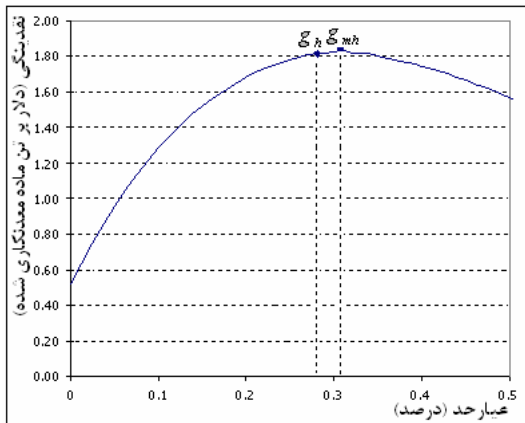
در جدول ۳ متغیرهای لازم مدل با استفاده از مقادیر جدول ۱ محاسبه شده است.

جدول ۲: اطلاعات اقتصادی و عملیاتی معدن

مقدار	پارامتر
۸۰ درصد	راندمان (y)
۱ دلار بر تن	هزینه معدن‌کاری (m)
۳ دلار بر تن	هزینه فرآوری (h)
۰/۴ دلار بر کیلوگرم محصول	هزینه پس از فرآوری (k)
۶۰۰ هزار دلار در سال	هزینه ثابت (f)
۱ دلار بر کیلوگرم محصول	قیمت فروش (p)
۲ میلیون تن در سال	ظرفیت معدن‌کاری (M)
۱ میلیون تن در سال	ظرفیت کارخانه (H)
۶۰۰۰ تن در سال	تقاضای محصول (K)

جدول ۵: مقدار تابع هدف در محدوده‌های مختلف عیار

مقدار P	u	x	مؤثر P	g_c
-۱/۲۵۰	۰/۰۶۷	۰/۰۰۱	P_m	۳
-۱/۱۷۱	۰/۱۷۵	۰/۰۰۴	P_m	۲/۵
-۰/۹۷۸	۰/۴۴۴	۰/۰۱۱	P_m	۲
-۰/۵۳۸	۱/۰۸۱	۰/۰۳۴	P_m	۱/۵
۰/۳۴۰	۲/۴۴۵	۰/۱۱۵	P_m	۱
۱/۵۷۰	۴/۸۰۵	۰/۳۲۵	P_m	۰/۵
۱/۸۳۰	۵/۷۸۸	۰/۵	P_h, P_m	۰/۳۰۸
۱/۸۲۷	۵/۸۲۴	۰/۵۰۹	P_h	۰/۳
۱/۸۱۵	۵/۹۰۸	۰/۵۳۱	P_h	۰/۲۸۱
۰/۵۲۰	۶/۴۰۰	۱	P_h	۰



شکل ۱: منحنی تغییرات میزان سود نسبت به عیار حد

حل مسئله به روش تحلیلی

این مسئله طوری طراحی شده است که مقادیر g و x جدول ۳ را می‌توان با معادلات ریاضی زیر بازنمایی کرد (در این روابط g_c و g برحسب درصد، و x برحسب تن بر تن می‌باشد):

$$\bar{g} = 1.05g_c + 0.4$$

$$x = e^{-2.25g_c}$$

در نتیجه:

$$u = \bar{y} \bar{g} x = (8.4g_c + 3.2)e^{-2.25g_c}$$

این روابط در توابع هدف سه‌گانه رابطه ۱۶ جایگزین می‌شود:

$$P_m = (13.44g_c + 2.12)e^{-2.25g_c} - 1.2$$

$$P_h = (13.44g_c + 1.62)e^{-2.25g_c} - 1$$

$$P_k = (12.6g_c + 1.8)e^{-2.25g_c} - 1$$

نتیجه پاسخ روش Lane در جدول ۴ نشان داده شده است.

برای حل مسئله به روش ارایه شده در این مقاله، با جای‌گذاری مقادیر عیارهای تعادلی در تابع هدف مدل ۱۵ این مدل به صورت زیر درمی‌آید:

$$\max P = \begin{cases} P_m & g_c \geq 0.308 \\ P_h & g_c \leq 0.308 \\ P_k & 0.333 \leq g_c \leq 0.260 \end{cases}$$

جدول ۴: نتایج محاسبات الگوریتم Lane

۰/۲۳۴ درصد	g_m
۰/۲۸۱ درصد	g_h
۰/۲۵ درصد	g_k
۰/۳۰۸ درصد	g_{mh}
۰/۳۳۳ درصد	g_{hk}
۰/۲۶۰ درصد	g_{mk}
۰/۲۸۱ درصد	عیار حد بهینه (g_{opt})

در رابطه فوق محدوده آخر غیرممکن می‌باشد، بنابراین تابع P_k در هیچ محدوده‌ای مؤثر نیست. در نتیجه، تابع هدف نهایی به صورت زیر درمی‌آید:

$$\max P = \begin{cases} P_m & g_c \geq 0.308 \\ P_h & g_c \leq 0.308 \end{cases}$$

دو تابع P_h و P_m نیز با توجه به معادلات ۱۲ و ۱۳ از روابط زیر به دست می‌آید:

$$P_m = 0.8u - 3x - 1.2 \quad (۱۶)$$

$$P_h = 0.8u - 3.5x - 1$$

جدول ۵ مقدار تابع هدف را در محدوده‌های عیاری موجه نشان می‌دهد. منحنی تغییرات P نسبت به عیار حد در محدوده سود بیشینه نیز در شکل ۱ نشان داده شده است. عیار حد متناظر بیشترین مقدار نقدینگی یعنی عیار بهینه به دست آمده به این روش $g_c = 0.308$ درصد می‌باشد.

همان طوری که دیده می‌شود عیار حد بهینه به دست آمده در روش Lane معادل عیار حد محدودکننده فرآوری ($g_h = 0.281$) است، در حالی که عیار حد به دست آمده در این روش برابر عیار حد تعادلی معدن‌کاری-فرآوری ($g_{mh} = 0.308$) می‌باشد. نقدینگی حاصل از عیار حد بهینه به دست آمده در این روش حدود ۱ درصد از نقدینگی حاصل از عیار حد بهینه به دست آمده به روش Lane بیش‌تر است.

این مقاله حل شد و نتایج حاصل از این روش‌ها باهم مقایسه شده و اعتبار آن‌ها با حل مسئله به روش تحلیلی مورد ارزیابی قرار گرفت. مقایسه نتایج اقتصادی حاصل از دو روش نشان می‌دهد که سود حاصل از عیار حد به دست آمده در روش جدید بیش‌تر از سود حاصل از عیار حد محاسبه شده به روش Lane است. این تفاوت از آن‌جا ناشی می‌شود که در روش Lane مقدار \bar{g} نسبت به \bar{g}_c ثابت فرض شده است، در حالی که این چنین نبوده و \bar{g} تابعی اکیداً صعودی از \bar{g}_c می‌باشد.

منابع

- [1] Taylor, H.K., 1972. *General background theory of cut-off grades*, Institution of Mining and Metallurgy Transactions, A160-179.
- [2] Taylor, H.K., 1985. *Cut-off grades—some further reflections*. Institution of Mining and Metallurgy Transactions, A204-216.
- [3] Asad, M.W.A., 2007. *Optimum cut- off grade policy for open pit mining operations through net present value algorithm considering metal price and cost escalation*, Engineering Computations: International Journal for Computer- Aided Engineering and Software Vol. 24 No. 7: 723- 736
- [4] Osanloo, M., Ataei, M., 2003. *Using equivalent grade factors to find the optimum cut- off grades of multiple metal deposits*, Mineral Engineering, 16, pp. 771- 776.
- [5] Cairns, Robert D., Shinkuma, Takayoshi, 2004. *The choice of the cut- off grade in mining*, Resources Policy 29, pp. 75-81.
- [6] Shinkuma, Takayoshi, Nishiyama, Takashi, 2000. *The grade selection rule of the metal mines; an empirical study on copper mines*, Resources Policy 26: 31- 38.
- [7] Shinkuma, Takayoshi, 2000. *A generalization of the Cairns- Krautkraemer model and the optimality of the mining rule*, Resource and Energy Economics 26: 147- 160.
- [8] Lane, K.F., 1964. *Choosing the optimum cut-off grade*. Quarterly of the Colorado School of Mines 59 (4), 811-829.
- [9] Lane, K.F., 1988. *The Economic Definition of Ore cutoff grades in Theory and Practice*, London: Mining Journal Books

مقادیر g_m ، g_h و g_k با معادل صفر قرار دادن مشتق توابع فوق نسبت به عیار حد به دست می‌آید:

$$\frac{dP_m}{dg_c} = 0 \Rightarrow g_m = 0.287$$

$$\frac{dP_h}{dg_c} = 0 \Rightarrow g_h = 0.324$$

$$\frac{dP_k}{dg_c} = 0 \Rightarrow g_k = 0.302$$

همان طوری که دیده می‌شود مقادیر g_m ، g_h و g_k به دست آمده در این‌جا با مقادیر به دست آمده از روابط پیشین متفاوت است. این تفاوت از ثابت فرض کردن \bar{g} نسبت به \bar{g}_c در روش Lane ناشی می‌شود. نتایج نهایی حاصل از روش حل تحلیلی در جدول ۶ دیده می‌شود. در این جدول عیار بهینه از بین ۶ عیار محاسبه شده، به روش Lane انتخاب گرفته است.

جدول ۶: نتایج محاسبات روش حل تحلیلی

۰/۲۸۷ درصد	g_m
۰/۳۲۴ درصد	g_h
۰/۳۰۲ درصد	g_k
۰/۳۰۸ درصد	g_{mh}
۰/۳۳۳ درصد	g_{hk}
۰/۲۶۰ درصد	g_{mk}
۰/۳۰۸ درصد	عیار حد بهینه (g_{opt})

همان طوری که مشاهده می‌شود عیار حد بهینه به دست آمده به روش تحلیلی نیز مانند روش ارائه شده در این مقاله معادل عیار حد تعادلی معدن کاری- فرآوری یعنی ۰/۳۰۸ درصد می‌باشد.

۵- نتیجه‌گیری

بهینه‌سازی عیار حد کارخانه یکی از کارهای مرسوم و لازمی است که در مرحله برنامه‌ریزی تولید معادن روباز صورت می‌گیرد. در این مقاله رویکرد جدیدی برای حل مدل Lane که روشی کلاسیک برای تعیین عیار حد بهینه کارخانه است، ارائه گردید. برای این کار مسئله طبق مدل Lane به صورت یک فرآیند سه مرحله‌ای با محدودیت‌های ظرفیت معدن کاری، کارخانه فرآوری و بازار صورت‌بندی گردید. سپس با تحلیل روابط بین پارامترها و متغیرهای تصمیم مدل یک روش ابتکاری برای حل آن توسعه داده شد. در نهایت یک مثال عددی یک‌بار به روش Lane و یک‌بار به روش ارائه شده در

- [10] Hustrulid, W., Kuchta, M., 1995. *Open Pit Mine Planning & Design*, A.A.Balkema, Rotterdam, Brookfield.

زیر نویس ها

-
- ¹- ultimate pit limits
 - ²- Ore
 - ³- Waste
 - ⁴- Break- even Cut- off grade
 - ⁵- K.F. Lane
 - ⁶- Operations Research (OR)