

## الفصل الخامس

التهوية في المناجم - تصريف المياه المنجمية - إضاءة المناجم

### ١ - هواء المنجم

يعتبر الهدف الأساسي من التهوية في المناجم هو المحافظة على الظروف الجوية العادية وذلك بإمداد الممرات المنجمية تحت الأرض باستمرار بكمية كافية من الهواء النقي وطرده الهواء الملوث منها . والهواء الجوي خليط من الغازات بنسبة ثابتة إلى حد ما (النروجين - والأكسجين - ثاني أكسيد الكربون وبخار الماء) . ويحتوي الهواء الجوي الجاف على نسبة (بالحجم) حوالي ٧٩٪ نروجين ، ٢٠,٩٦٪ أكسجين ، ٠,٠٤٪ ثاني أكسيد الكربون ، في ظروف الضغط الجوي العادي (٧٦٠مم ارتفاع عمود الزئبق) . ويتوقف مقدار ما يحتوي عليه الهواء الجوي من بخار الماء على الظروف المحلية ويتراوح بين ١:٠ إلى ٧,٥٪ (وفي المتوسط حوالي ١٪) . وتبلغ كثافة الهواء الجوي ١,٢٩٣ كجم/م<sup>٣</sup> في ظروف الضغط العادي (٧٦٠مم ارتفاع عمود الزئبق) ودرجة الصفر المثوية . ويتعرض الهواء الجوي أثناء مروره في الممرات المنجمية تحت الأرض لعدة تغيرات كيميائية وطبيعية تؤدي إلى تقليل نسبة ما يحتوي عليه من أكسجين وزيادة نسبة ثاني أكسيد الكربون والنروجين وبعض الغازات الضارة والسامة ونواتج التفجير الغازية : مثل أول أكسيد الكربون وأكاسيد النروجين ، كبريتيد الهيدروجين ، وثاني أكسيد الكبريت . والميثان هذا بالإضافة إلى زيادة مقدار ما يحتوي عليه الهواء من أنربة ، وتغير في درجة حرارته ونسبة رطوبته وكثافته . ويسمى الهواء الذي يملأ الممرات المنجمية بهواء المنجم . ويطلق على هواء المنجم الذي لا يختلف كثيراً أو يقترب في تركيبه مع الهواء الجوي والصالح تماماً للتنفس الهواء النظيف . وعكس هذه الحالة بالنسبة لهواء المنجم تعرف بالهواء الملوث (الهواء الفاسد) ويرجع النقص في نسبة الأكسجين بهواء المنجم إلى أكسدة المركبات الكبريتية بالحمات والصخور كذلك أكسدة الأخشاب ، وغيرها من المواد العضوية وغير العضوية ، وامتصاص كمية من الأكسجين نتيجة تنفس العاملين ويجب ألا تقل نسبة

الأكسجين في الممرات المنجمية الشغالة عن ٢٠٪ طبقاً لقوانين الأمن الصناعي .

وغالباً ما يصاحب نقص الأكسجين في هواء المنجم زيادة غاز ثاني أكسيد الكربون الذي يخرج من الشقوق والمسام الصخرية ، أو من مصادر المياه المعدنية أو المتكون نتيجة الحرائق في الممرات أو الغازات المتفجرة أو الأتربة .

#### غاز ثاني أكسيد الكربون (ك٢) :

هو غاز ليس له لون وله طعم حمضى ضعيف ورائحته ضعيفة ووزنه النوعى ١,٥٢ لا يمتزج ولا يصلح للتنفس ويذوب جيداً في الماء ويتجمع غاز ثاني أكسيد الكربون عند أرضيات الممرات المنجمية لأنه أثقل وزناً من الهواء وتحمّ قوانين الأمن الصناعي عدم زيادة نسبة ثاني أكسيد الكربون في الواجهات الشغالة عن ٠,٥٪، وألا تزيد عن ٧٥-٪ بالنسبة لتيار الهواء العام الخارج من المنجم . وتؤدي زيادة نسبة ثاني أكسيد الكربون بهواء المنجم إلى اختناق العاملين .

#### غاز أول أكسيد الكربون (ك١) :

غاز عديم اللون والطعم والرائحة ووزنه النوعى بالنسبة للهواء ٠,٩٧ . يتكون نتيجة عمليات التفجير والحرائق المنجمية وانفجار الميثان وأتربة الفحم . ويحترق خليطه مع الهواء بلهب أزرق فاتح . وعندما تبلغ نسبة أول أكسيد الكربون مع الهواء ١٣-٧٥٪ نحصل على خليط له قدرة على الانفجار وتصل حرارة الاشتعال إلى (٦٣٠ - ٨١٠ م°) .

ويعتبر غاز أول أكسيد الكربون سبباً في أكبر معدل لتكرار حوادث التسمم . ويعزى التأثير السام لغاز أول أكسيد الكربون على الكائنات الحية إلى أن اتحاد بهيوجلوبين الدم يزيد ٣٠٠ مرة عن الأكسجين ويتكون نتيجة لهذا الاتحاد مركب اسمه كربوكسيلوموجلوبين ( Carboxylomoglobin ) ويفقد نتيجة لذلك الدم قدرته على امتصاص الأكسجين ونقله إلى الأنسجة . ويتجمع غاز أول أكسيد الكربون في الأجزاء المغلقة من الممرات التي في اتجاه الميل مثل :

الممرات الصاعدة (Raises) ، الممرات الهابطة (Winzes) ، القواطع (Cross-cuts) وغيرها - ولا يسمح بدخول العاملين إلى مثل هذه الأماكن إلا بعد تهوية هذه الممرات بعناية كبيرة أو التأكد من خلوعينات الهواء المأخوذة من غاز أول أكسيد الكربون .

ولا تسمح قوانين الأمن الصناعي بزيادة نسبة تركيز غاز أول أكسيد الكربون في هواء المنجم عن ٠,٠١٦٪ بالحجم .

### غازات أكاسيد النروجين : ( ن ا ، ن ب ) :

وهي غازات تتكون بعد عمليات التفجير حيث يتكون في أول الأمر عادة غاز أكسيد النروجين الذي يتحد مع أكسجين الهواء بسرعة ويتحول إلى ثاني أكسيد النروجين  $\text{N}_2\text{O}$  وغاز ثاني أكسيد النروجين لونه بني قاتم وله رائحة نفاذة ووزنه النوعي بالنسبة للهواء ١,٥٨ وهو يهيج أغشية العين ويدمعاها وكذلك أنسجة الأنف والقم ، كما يسبب الكحة والصداع إلى غير ذلك . ويدوب في الماء . وللصخور المتفجرة قدرة على الاحتفاظ بأكاسيد النروجين وغيرها من الغازات التي تنفصل منها تدريجياً أثناء تعبتها كما يمكن أن تسبب حوادث التسمم .

ويزيد من خطورة هذا الغاز أن تأثيره السام لا يتضح فجأة ولكنه يظهر بعد استنشاقه بمدة تتراوح بين ( ٤ - ٣٠ ) ساعة ويؤدي تركيز ثاني أكسيد النروجين في الحدود من ٠,٠٢ - ٠,٠٨٪ إلى خطورة الوفاة خلال فترة وجيزة . وتنص قوانين الأمن الصناعي على عدم زيادة نسبة تركيز غازات أكاسيد النروجين ( ويدخل ضمنها غاز خامس أكسيد النروجين  $\text{N}_2\text{O}_5$  ) في هواء المنجم عن ٠,٠٠١٪ بالحجم .

ويحظر الدخول إلى واجهات التشغيل إلا بعد الانتهاء من تهويتها تماماً وذلك لتجنب التسمم بالغازات الناتجة من تفجير المفرعات . كما يجب رش الواجهة والصخور المتفجرة بالمياه بعد الانتهاء من عمليات التفجير ويجب أيضاً الاهتمام بتهوية الممرات الشغالة .

### غاز كبريتيد الهيدروجين ( يد ، كب ) :

غاز ليس له لون، وهو سام جداً وله رائحة مميزة تشبه رائحة البيض العفن وطعمه حلو . ووزنه النوعي ١,١٩ . ويدوب جيداً في الماء . يحترق ، إذا بلغت نسبة تركيزه في الهواء من ٦ إلى ٤٥٪ فيتكون خليط قابل للانفجار . يهيج أغشية العين فيدمعاها كما يهيج الجهاز التنفسي . ويتكون غاز كبريتيد الهيدروجين نتيجة تعفن المواد العضوية مثل (أخشاب التدعيم) وتحلل المياه التي تحتوي على البيريت (كبريتيد الحديد) ، والحبس .

كما أنه يخرج من الشقوق والكهوف ومن ينابيع المياه . وتحرم قوانين الأمن الصناعي زيادة نسبة تركيز غاز كبريتيد الهيدروجين في هواء المنجم عن ٠,٠٠٠٦٦٪ بالحجم . وتنتسب المناجم التي تحتوي على نسبة تركيز لغاز كبريتيد الهيدروجين أكثر من النسبة المسموح بها إلى مجموعة المناجم الخطرة بالنسبة للغازات السامة ويراعى في مثل هذه المناجم اتباع الإجراءات الخاصة بالتحذير من التسمم .

### غاز ثاني أكسيد الكبريت (ك ا) :

هو غاز ليس له لون وله رائحة مميزة نفاذة وطعم حمضى وأثقل من الهواء بمقدار ٢,٢ ضعفاً ويسبب تآكل الأغشية اللدعية في العين . ويتكون غاز ثاني أكسيد الكبريت نتيجة أعمال التفجير في الخامات التي تحتوي على الكبريت . كما يتكون بعد الحرائق المنجمية التي تنشأ من الاحتراق الذاتي للخامات وللصمغ وكذلك نتيجة انفجار الأتربة الكبريتية أو الكبريتيدية .

وتحرم (قوانين الأمن الصناعي زيادة نسبة تركيز ثاني أكسيد الكبريت في هواء المنجم عن ٠,٠٠٠٣٥٪ بالحجم ويطلق على خليط غازات الميثان (ك يد) وأول أكسيد الكربون (ك ا) والنروجين (وأحياناً ك ا . يد ، يد ك ، ك ب ، ك ب ا وغيره) غازات المنجم أو الغازات المفرقة .

### غاز الميثان (ك يد) :

هو غاز ليس له لون ولا طعم ولا رائحة . ووزنه النوعى ٠,٥٥٤ ويعزى إلى ذلك سهولة تجمعه في أعلى الممرات . وهو ينتج من تحلل المواد العضوية بمعزل عن الأكسجين . ويلاحظ خروج غاز الميثان في أغلب الأحيان بمناجم الفحم . أما في مناجم الحديد ، والرصاص ، والذهب فلا يلاحظ خروج الميثان إلا إذا كانت أجسام هذه الخامات توجد قريبة من طبقات من الفحم الحاملة لهذا الغاز وهو ليس ساماً . ولكنه لا يصلح للتنفس ، وقليل الدوبان في الماء . وتنحصر الخطورة الرئيسية من هذا الغاز في احتراقه وانفجاره ويحترق خليطه مع الهواء عند درجة حرارة ٥١٠ م . وهو يحترق بلهب أزرق فاتحاً إذا بلغت درجة تركيزه في الخليط ٥٪ . أما إذا تراوحت درجة تركيزه بين ٥ - ١٦٪ فإنه ينفجر ،

ولكن إذا زادت نسبة تركيزه عن ذلك فإنه لا ينفجر ، كما أنه لا يمتزج بسبب قلة الأكسجين اللازم لتحلل الميثان . ويصاحب انفجار الميثان ارتفاع في درجة الحرارة يصل إلى (٢١٥٠ - ٢٦٥٠ م) ، وكذلك تيار من الهواء العاصف يسبب خسائر كبيرة في الممرات المنجمية . ويتبع نظام دقيق لمراقبة غاز الميثان كما تبحث خواصه بعناية خصوصاً في المناجم الخطيرة بما تخرجه من هذا الغاز . وبالإضافة إلى ذلك ، تتبع وسائل أخرى لتقليل نسبة ما يحتوي عليه هواء المنجم من الميثان ومنع اشتعاله ( عن طريق امتصاص الغاز من الطبقات صناعياً خلال ثقوب تحفر من سطح الأرض واستخدامه في الأغراض الصناعية والخدمات العامة ، والتهوية الكثيفة للمناجم تحت الأرضية واستخدام الطرق المائية لاستخراج الفحم واستخدام الطرق الكهربية لتضجير مفرقات الأمان وغير ذلك ) وتقسّم المناجم بالنسبة لكمية ما يخرج منها من الميثان إلى أربعة أقسام موضحة بالجدول .

#### جدول (٤)

القسم	كمية الميثان التي تخرج من المتر المكعب الواحد من متوسط الإنتاج اليومي للخامات ، م ٣
القسم الأول	إلى ٧
القسم الثاني	من ٧ إلى ١٤
القسم الثالث	من ١٤ إلى ٢١
القسم الرابع (النهائي)	أكثر من ٢١

وتحرم قوانين الأمن الصناعي زيادة نسبة غاز الميثان في واجهات التشغيل عن ١٪ ، وبالنسبة لتيار الهواء العام الخارج من المنجم عن ٠,٧٥٪ .

#### أتربة المناجم : (Mine dust)

وهي عبارة عن فئات دقيقة من الخامات النافعة أو الصخور النفاية ( تقاس أبعادها بأجزاء من المليمتر أو الميكرون ) وتوجد معلقة في هواء الممرات المنجمية أو مترسبة فيها . والمصادر الرئيسية لتكوين أتربة المناجم هي : عمليات الحفر ( ٥٠ - ٨٥٪ من مجموع الأتربة ) .. أعمال التضجير ( ٤٠ - ٢٠٪ ) . توصيل الخامات من واجهات التشغيل

وأعمال للتعبئة والتفريغ ( ١٠ - ٥ ) ، وأثرية المناجم هي السبب في بعض الأحيان للإصابة بالأمراض المهنية وحدوث الانفجارات . وللأثرية التي تقل جسيماًتها عن ( ٥ - ١٠ ميكروبات ) تأثير ضار على صحة العاملين عند وجودها في حالة معلقة ، وتؤدي عمليات التصفير إلى اشتراك الجسيمات كبيرة الحجم ( إلى - ١٠ م ) مع الأثرية المعلقة . ومن أكثر أنواع الأثرية خطورة على صحة العاملين تلك التي تحتوي على مركبات سامة ( كالرصاص ، والزرنيخ ، والزنك وغيرها ) أو التي تحتوي على ميكروبات تنقل العدوى وهي التي تسبب بعض الأمراض التي تصيب جهاز الأعصاب المركزي وغيره من الأجهزة . وتعتبر كذلك الأثرية غير السامة ، خصوصاً التي تحتوي على السيليكا ، الكوارتز ، الجرانيت ، الفحم وغيرها ضارة ذلك لأنها عندما تصل إلى الرئتين تسبب مجموعة من الأمراض الرئوية المختلفة تعرف باسم Pneumoconiosis أمراض التحجر الرئوي ( البنيموكونيوزيس ) وتضم ( السيليكوزس ) الذي يحدث نتيجة استنشاق الأثرية المحتوية على السيليكا ، والأثر الكوزس الذي ينتج من أثرية الفحم ، والاسبستوزس الذي ينتج من أثرية الأسبستوس إلى غير ذلك . وتعتبر المناجم شديدة الخطورة بالنسبة لأمراض السيليكوزس إذا كانت الخامات المعدنية والصخور التي تستخرج منها تحتوي على نسبة تزيد عن ١٠٪ من ثاني أكسيد السيليكون الطليق ( س١ ) ويجب ألا يتجاوز ما يحتوي عليه هواء المنجم أثرية النسبة المسموح بها من جانب الهيئات الحكومية المختصة ( بالنسبة للأثرية المعدنية التي تحتوي على ثاني أكسيد السيليكون ( س١ ) من ١٠ - ٧٠٪ يجب ألا تزيد الأثرية عن ٢ مليون جرامات لكل متر مكعب ) أما بالنسبة للأثرية التي تحتوي على ثاني أكسيد السيليكون أكثر من ٧٠٪ فالنسبة المسموح بها للأثرية لا تزيد عن ١٪ م . ج / ٣م ) . ويفحص العاملون بغرض وقايتهم من الأمراض التي تسببها بتعريضهم للأشعة فوق البنفسجية في أماكن خاصة للتصوير بالأشعة ، والعلاج باستنشاق أبخرة العقاقير الواقية التي يستخدم فيها المتول ، والعلاج بالنسولين وغيره من الأدوية . وللأثرية خامات المعادن الكبريتيدية المعلقة خطورة من ناحية الانفجار إذا زادت نسبة ما تحتوي عليه من الكبريت عن ١٢٪ . كذلك أثرية الفحم التي تحتوي على مواد طيارة ( وهي مواد غازية تخرج من الفحم نتيجة تسخينه بمعزل عن الأكسجين عند تقطيره ) من ١٧ إلى ٣٢٪ . وقد يعزى انفجار الأثرية المعلقة إلى تلامسها مع مصدر اشتعال خارجي . وكذلك الاحتراق الذاتي للأثرية عند وجود شحنة كهربائية استازية شاردة . وتعتبر تهوية الممرات

المنجمية تحت الأرضية ذات أثر فعال في مجموعة الاحتياطات التي تتخذ في المناجم لمنع تجمع الأتربة بنسبة خطيرة تؤدي إلى انفجارها .

ولا يكفي فقط الحصول على كميات كافية من الهواء التنظيف في الممرات المنجمية تحت الأرضية ولكن ينبغي أيضاً خلق ظروف جوية ملائمة : درجة الحرارة ، سرعة مرور تيلو التهوية ، درجة الرطوبة .

وتزيد درجة حرارة هواء المنجم كلما زاد العمق ونتيجة ضغط تيار التهوية ، والتبادل الحرارى مع الصخور المحيطة ، وعمليات الأكسدة . ولا تسمح قوانين الأمن الصناعى بزيادة درجة حرارة هواء المنجم عن  $26^{\circ}\text{م}$  . وينبغي ألا تقل درجة حرارة تيار التهوية الداخلى إلى المنجم في فصل الشتاء عن  $+ 2^{\circ}\text{م}$  . ويتم التحكم عملياً في تكييف درجة حرارة الهواء في الممرات المنجمية بتسخينه أو تبريده قبل إدخاله إلى المنجم . ويقلل ترطيب واجهات التشغيل بالمياه بواسطة الرشاشات دقيقة الفتحات نسبة بعض الغازات والأتربة (مثل  $\text{N}_2$  ، ك  $\text{H}_2$  ، يد  $\text{H}_2$  ، س  $\text{H}_2$  وغيرها) في الهواء بعد أعمال التفجير ، كما يخفض من درجة الحرارة . وتؤدي السرعة العالية لتيار التهوية إلى زيادة البرودة ، وحمل الأتربة الزائدة من حوائط الممرات ، أما سرعة تيار التهوية غير الكافية فقد تكون سبباً في تجمع الغازات وتعلق الأتربة بنسب خطيرة كما ترفع من درجة حرارة الهواء . وتنص قوانين الأمن الصناعى لتجنب هذه العواقب ألا تقل سرعة مرور تيار التهوية الذى تصل درجة حرارته إلى  $20^{\circ}\text{م}$  في واجهات التشغيل . عن  $25$  ، متر / ثانية (وتستثنى من ذلك طريقة التشغيل المنجمية المعروفة بالخجرات المفتوحة حيث يتحتم زيادة السرعة) أما في ممرات التجهيز فلا تقل السرعة عن  $0,15$  متر / ثانية لتسطيع طرد الأتربة المعلقة وتلافى تسرب الغازات في الممرات . وفي بعض حقول المناجم ، تصل أقل سرعة مسموح بها لتيار الهواء في واجهات الاستخراج إلى  $0,5$  م / ثانية ويجب ألا تزيد سرعة تيار الهواء عن الحدود الآتية :  $4$  م / ثانية في واجهات الاستخراج وفي ممرات التجهيز ،  $8$  م / ثانية في ممرات النقل والتهوية وغيرها من الممرات الرئيسية  $6$  م / ثانية في الممرات الباقية ،  $12$  م / ثانية في آبار النقل المنجمية :  $15$  م / ثانية في آبار التهوية المنجمية غير المجهزة بمعدات رفع وكذلك في قنوات التهوية .

وتصل الرطوبة النسبية لهواء المنجم إلى  $75 - 95\%$  وتقل رطوبة الهواء في فصل الشتاء عنها في فصل الصيف . وتتميز المناجم العميقة ( $800 - 1000$  م) بأن هواءها أقل

جفافاً من المناجم قليلة العمق ويعزى ذلك إلى نقص قدرة الهواء على حمل الرطوبة ، وزيادة درجة حرارة الصخور بزيادة العمق . وتتم مراقبة مكونات هواء المنجم بالنسبة لما يحتوي عليه من أتربة وملائمة ظروفه الجوية بواسطة العاملين بقسم التهوية ومكافحة الأتربة بالاستعانة بأجهزة منجمية خاصة . وتستخدم في الظروف الجوية غير الملائمة في المناجم أجهزة تكييف خاصة تعمل على تبريد الهواء أو تسخينه كما تغير من درجة رطوبته .

## ٢ - كمية الهواء اللازمة لتهوية المنجم

يؤخذ في الاعتبار عند حساب كمية الهواء اللازمة لتهوية المنجم العوامل الآتية :

١ - كمية الغازات التي تتسرب بانتظام (مثل ك يد ، ك ١ )

$$(١) \quad \frac{ح}{١٤,٤ \text{ س}} = ك$$

حيث :

ح = الحجم الكلي للغاز الذي يتسرب في المنجم بانتظام في اليوم ، م<sup>٣</sup>

س = النسبة المئوية المسموح بها من هذا الغاز في تيار الهواء الداخلى للمنجم ؛

٢ - أكبر عدد من العاملين الذين يشغلون المنجم في وقت واحد .

$$(٢) \quad ك ق = ق ع$$

حيث :

ق = الكمية القياسية من الهواء للعامل الواحد تحت الأرض وهي تساوى طبقاً

لقوانين الأمن الصناعي ٣م٦ / دقيقة .

ع = أكبر عدد للعاملين الموجودين في وقت واحد في الممرات المنجمية .

٣ - الإنتاج اليوى :

$$(٣) \quad ك = ك ج م$$

حيث

ك = كمية الهواء الداخلى للمنجم (ويتحدد بالنسبة لتوصيف المنجم طبقاً للمؤشرات

الواردة بالجدول (٥) .

ج = متوسط الإنتاج اليومي للمنجم ، م<sup>٢</sup> ( الإنتاج الكلي للخامات والصخور )  
 م = معامل لعدم انتظام الإنتاج ( يؤخذ عادة م - ١,٠٥ - ١,١٥ )

جدول (٥)

التوصيف بالنسبة للغازات				المؤشرات
القسم الأول	القسم الثاني	القسم الثالث	القسم الرابع (النهائي)	
١,٤	١,٧٥	٢,١	يجب ألا يزيد مقدار ما يحتوي عليه من الغازات في تيار التهوية العامة الخارج عن ٠,٧٥ ؛ وبحيث تقل عن ٢,١ م <sup>٣</sup> / دقيقة	أقل كمية من الهواء بالنسبة للمتر المكعب الواحد من متوسط الإنتاج اليومي أي (الإنتاج الكلي للخامات والصخور)

وتجرى حسابات كمية الهواء بالنسبة للقسم الرابع أو النهائي للمناجم الخطيرة بغازاتها بنفس الطريقة .

٤ - الاستهلاك التقريبي للمفرقات :-

$$ك = \frac{٢٥١٢٥}{ن} \quad (٤)$$

حيث =

ك = أكبر كمية من المفرقات تستخدم في وقت واحد ، كجم  
 ن = الحجم التقريبي لكمية أول أكسيد الكربون الذي يتكون نتيجة تفجير كيلوجرام واحد من المفرقات ، باللتر ( يتكون حوالي ٤٠ لترًا طبقاً لقوانين الأمن الصناعي )  
 ن = الزمن المخصص للتهوية ، دقيقة وذلك مع اعتبار النسبة المسموح بها من غاز أول أكسيد الكربون في تيار الهواء الخارج من المنجم بعد عمليات التفجير مساوياً ٠,٠٠٨ ٪ ولا يقل زمن التهوية المأخوذ في حالة ضخامة التفجير عن ٨ ساعات . وتجرى التفجيرات الضخمة عادة قبل يوم الإجازة ويستغرق

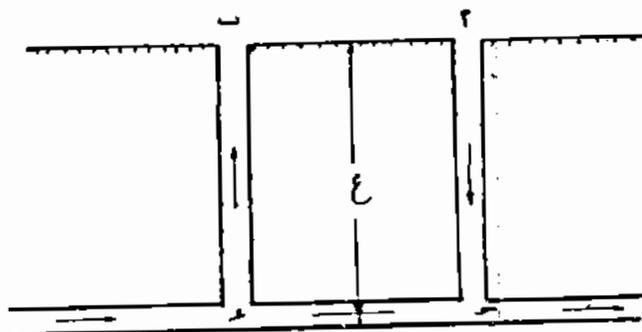
زمن التهوية حوالي ٢٠ ساعة . ويمكن الحصول على أكثر النتائج دقة لحساب كمية الهواء بالنسبة لاستهلاك المفرقات باستخدام بعض المعادلات العملية التي تستنتج تبعاً للظروف في التشغيل بالمنطقة .

وتحسب كمية الهواء أيضاً بالنسبة للأتربة التي يحتوي عليها هواء المنجم ودرجة الحرارة وغيرها من العوامل التي يمكن التعرف عليها في المراجع المتخصصة . وتجب عند تصميم منشآت التهوية كمية الهواء اللازمة لتهوية الممرات المنجمية بالنسبة لكل عامل من العوامل السابقة . وتؤخذ أكبر كمية للهواء يمكن الحصول عليها نتيجة أحدى العمليات الحسابة للتعبير عن الكمية الضرورية من الهواء تلزم لتهوية المنجم المطلوب . ونتيجة لتسرب الهواء في المنجم يؤخذ في الاعتبار ضرورة زيادة كمية الهواء المحسوبة بمقدار ٢٠-٤٥٪ وتوزع كمية الهواء الضرورية المحسوب فيها كمية التسرب على المستويات المختلفة والأقسام وواجهات التشغيل لمراجعتها مع سرعة مرور تيار التهوية المسموح بها في هذه الأماكن .

### ٣- تهوية المنجم

تحدث حركة الهواء في المناجم نتيجة خلق ظروف تؤدي إلى اختلاف في الضغط أو في السحب بين نقطتين بوسيلة أو بأخرى ويوضح شكل (٢٦) تخطيط للممرات فإذا رمزنا لعمق البئر بالرمز  $z$  ، والوزن النوعي للهواء في الآبار  $1$  ،  $2$  بالرمزين  $\rho_1$  ،  $\rho_2$  . على التوالي ، يتعرض الهواء في النقطة  $2$  لضغط مقداره  $\rho_2 \cdot z$  =  $\rho_1 \cdot z$  (٥)

وفي النقطة  $1$   $\rho_1 \cdot z = \rho_2 \cdot z$  (٦)



(شكل ٢٦) مرور الهواء في الآبار المنجمية

ولا يتحرك الهواء في الممرات تحت الأرضية عندما يتساوى العمق والوزن النوعي للهواء في البئرين أى أن  $(\theta_1 = \theta_2)$  . فإذا خلقت ظروف تؤدي إلى خلخلة الهواء في البئر ،  $\theta_1$  تنقص ويصبح الفرق في الضغط  $(\Delta)$  بين البئرين ،  $\Delta$  هو

$$\Delta = \rho_1 \text{ ص}_1 - \rho_2 \text{ ص}_2$$

$$\Delta = \rho (\theta_1 - \theta_2) \quad (٧)$$

ويتحرك تيار الهواء في هذه الحالة من النقطة  $\theta_2$  متجهاً إلى النقطة  $\theta_1$  ويطلق على الفرق في الضغط  $(\Delta)$  فرق علو الضغط (Depression) ويبلغ مقدار فرق علو الضغط جزء من المائة من الضغط الجوي ، لذلك يعبر عنه بالمليمترات من عمود الماء حتى لا تظهر في العمليات الحسابية أعداد كسرية . (  $\Delta$  ضغط جوى =  $10000$  ثقل كجم / سم<sup>٢</sup> وذلك يعادل ارتفاع عمود من الماء  $10000$  مم ومساحة مقطعة  $2\text{م} \times 1$  ثقل كجم /  $2\text{م} = 1$  مم ع . م . ) وكلما زاد علو الضغط بين مقطعين من مقاطع التيار الهوائى كلما زادت سرعته ويعبر عن ذلك بالمعادلة الآتية :

$$C = \sqrt{\frac{2 \Delta}{\rho}} \quad (٨)$$

حيث  $C$  = سرعة تيار الهواء . م / ثانية

$\rho$  = وزن متر مكعب واحد من هواء المنجم (  $1,2$  كجم / م<sup>٣</sup> )

$\Delta$  = عجلة الجاذبية الأرضية (  $9,81$  م / ثانية<sup>٢</sup> )

وينشأ فرق علو الضغط لأسباب طبيعية ، كما تخلق ظروفه بوسائل التهوية الصناعية . ولا يمكن أن تتحقق تهوية المنجم بالاعتماد الكلى على السحب الطبيعي الذى ينشأ نتيجة الاختلاف في درجة حرارة الجو وهواء المنجم والذي يسببه أيضاً الاختلاف في الوزن النوعي للهواء . وتقل درجة حرارة الهواء الخارجى (على سطح الأرض) في فصل الشتاء عن درجة حرارة هواء المنجم . فتزيد نتيجة لذلك كثافة الهواء على سطح الأرض وتقل في الممرات المنجمية . وفي مثل هذه الظروف وعند تجهيز حقل المنجم بالممر الأفقى (النفق المنجمى) يزيد وزن عمود الهواء الخارجى  $C$  عن وزن عمود هواء المنجم ويتكون عند فوهة النفق من سطح الأرض

سحب للهواء خلال البئر الضحل . وعندما تجهز حقول المناجم بواسطة بئرين أحدهما للنقل والآخر للتهوية فإن وزن عمود الهواء ع + ع١ يزيد عن وزن عمود الهواء ع٢ ، ويسبب الفرق في الضغط بينهما سحب طبيعي للهواء بالممرات من البئر أ إلى البئر ب . أما في فصل الصيف حيث ترتفع درجة حرارة الهواء على سطح الأرض وتقل كثافته عن هواء المنجم ، كل ذلك يؤدي إلى خلق سحب طبيعي في الاتجاه العكسي . ويتوقف سحب الهواء الطبيعي تقريباً عندما تتساوى درجة حرارة الهواء الجوى الخارجى مع درجة حرارة هواء المنجم كما يلاحظ في فصلي الربيع والخريف أو في غيره من الأوقات . ويمكن حساب مقدار السحب الطبيعي بالمعادلة الآتية :

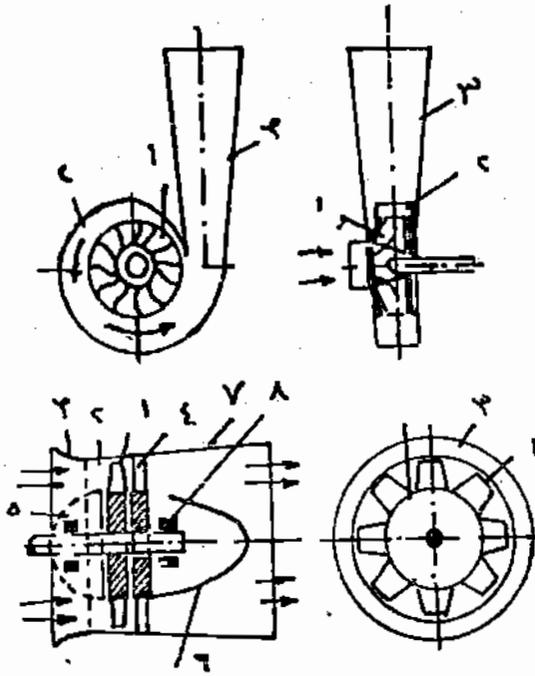
$$h = 1004 (e - e_1) \text{ م ارتفاع عمود من الماء} \quad (٩)$$

$$\text{حيث } e = \text{عمق البئر ، م}$$

$$e_1 = \text{متوسط درجة حرارة الهواء الداخلى للبئر ، } ^\circ \text{م}$$

$$e_2 = \text{متوسط درجة حرارة الهواء الخارج من البئر ، } ^\circ \text{م}$$

ومن مساوىء السحب الطبيعي للهواء عدم ثبات قيمته واتجاهه ، فإنة كمية الهواء الداخلة للمنجم . لذلك تنص قوانين الأمن الصناعى على ضرورة تهوية المناجم بأجهزة التهوية (المراوح) ويطلق على المراوح المخصصة لتهوية المنجم كله المراوح الرئيسية أو مراوح التهوية العامة وهى تتركب غالباً على سطح الأرض (على مسافة قريبة من بئر التهوية الرئيسى فى مبنى خاص يقاوم الحريق) وتتصل بالبئر بقنوات يتم فيها امتصاص الهواء من المنجم أو دفعه إليه . وتغطى فوهة بئر التهوية فى هذه الحالة . وتستخدم فى الوقت الحالى مراوح مركزية أو محورية وتتكون المراوح المركزية (Centrifugal fans) كما هو موضح بشكل (٢٧-١) . من طارة التشغيل (١) المركبة فى غلاف معدنى حلزوفى (٢) وتثبت الطارة على العمود الممتد خلال قناة الغلاف المعدنى والمركز على كراسى التحميل وتوجد فى الحائط المقابل للغلاف حول العمود وفى نهاية جهاز التوجيه (٤) توجد فتحة الامتصاص (٣) التى تقوم بتوصيل المروحة بقناة أو مواسير التهوية . وينتهى الغلاف بطرف متسع على شكل قمع أو مستطيل يعمل على انتشار تيار الهواء . وتأخذ طارة التشغيل شكل أسطوانة لها ريش تنحى عادة إلى الخلف فى اتجاه دوران الطارة . وينحصر مبدأ تشغيل المراوح المحورية فيما يلى : يؤدي دوران طارة التشغيل والتأثير الدينامكى للريش



(شكل ٢٧) المراوح المركزية والمحورية

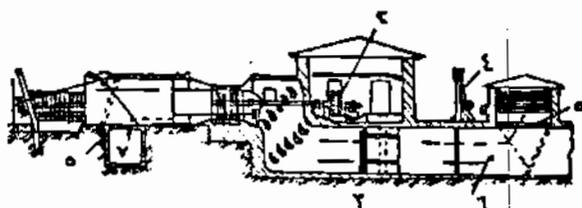
إلى تحريك الهواء المحصور في قناة الطارة واكتسابه قوة طاردة مركزية. تؤدي إلى اندفاعه من محور الطارة إلى نهايتها الخارجية وبعد ذلك خلال الغلاف وقمع الانتشار إلى الجو . ويخلق خروج الهواء نتيجة طرده من طارة التشغيل خلخلة أي اختلاف بين ضغط الهواء عند مخرج طارة التشغيل والضغط الجوي ويؤدي ذلك إلى استمرار مرور تيار الهواء خلال فتحة الامتصاص . ويستخدم الشكل الحلزوني للغلاف وشكل القمع لأسطوانة الانتشار (Diffuser) لتقليل المقاومة عند خروج الهواء إلى الجو . وتصنع أنواع مختلفة من المراوح المركزية تختلف أقطار طارات تشغيلها فمنها : ١١٠٠، ١٦٠٠، ٢٥٠٠، ٣٢٠٠، ٤٠٠٠، ٤٦٠٠ مم ويراوح إنتاجها بين ١٤ إلى ٣٢٠ م<sup>٣</sup>/ثانية ويصل ضغطها إلى ٨٠٠ ثقل كجم / م<sup>٢</sup> (مم.ع.م) . ويوضح شكل (٢٧ - ب) تخطيط للحركة الديناميكية للهواء التي تسببها المراوح المحورية (Axial fans) (ذات المحور الواحد) وتتكون المراوح المحورية من غلاف أسطواني (١) بوضع داخله طارة تشغيل واحدة أو اثنتين أو أكثر (٢) والريش (٣) المثبتة بزوايا محددة إلى مستوى دوران الطارة على الحامل (الجلبة) (٤) ويركب

الجسم الاتسياني (٧) أمام الحامل لتقليل المقاومة .

وعندما تتحرك طارة المروحة ، يستمد الهواء المحصور في الفراغات بين الريش حركته ، بطول محور المروحة وفي مستوى الدوران . أى أنه يتحرك حركة حلزونية وليكتسب تيار الهواء حركة خطية مستقيمة يستخدم جهاز توجيه الحركة الخطية الثابت (٥) وبعد مرور تيار الهواء بهذا الجهاز يخرج إلى الجو خلال أسطوانة الانتشار الدائرية (٦) . وتنضبط لإنتاجية المراوح ومقدار ضغطها بعدد طارات التشغيل وزاوية تركيب الريش .

وتصنع أنواع مختلفة من المراوح المحورية التي تتراوح أقطار طارات التشغيل فيها من ١١٠٠ إلى ٤٠٠٠٠ مم وإنتاجيتها من ١٥ إلى ١٩٠ م<sup>٣</sup> /ثانية ويصل ضغطها إلى ٥٣٠ نقل كجم/م (م.ع.م) . وتستخدم أجهزة خاصة كاتمة للصوت لتقليل الضوضاء التي تسببها المراوح . وتتكون محطة التهوية الرئيسية (طبقاً لقوانين الأمن الصناعى) من مروحتين مئالتين في النوع وفى المقاس . وتكون واحدة منها عند ذلك احتياطية . (يسمح فى المناجم الغير غازية أن تكون محطة التهوية بمروحة واحدة مع محرك احتياطي) .

وتزود محطات التهوية بمنشآت خاصة لتحويل اتجاه تيار التهوية على شكل بوابات ، وآلات رافعة لتحريك هذه البوابات وحجرات لامتنصاص الهواء وقنوات للتحويل إلى غير ذلك وتسمح هذه الأجهزة بتغيير اتجاه تيار التهوية خلال فترة زمنية تقل عن ١٠ دقائق . ويوضح شكل (٢٨) تخطيط لمحطة تهوية منجمية ذات محورين وجهاز كاتم للصوت والضوضاء وتنشأ ضرورة تغيير اتجاه تيار التهوية للقضاء على الحرائق والانفجارات المنجمية وعندما يقتضى الأمر منع تسرب تيار من الهواء النقي فى قسم معين . وتم عمليات التحكم والمراقبة لغالبية محطات التهوية وكذلك منشآت التحويل من مسافات بعيدة . وتقام فى بعض المناجم الغير غازية مراوح محطة التهوية الرئيسية مباشرة على فوهة بئر التهوية المنجمي .

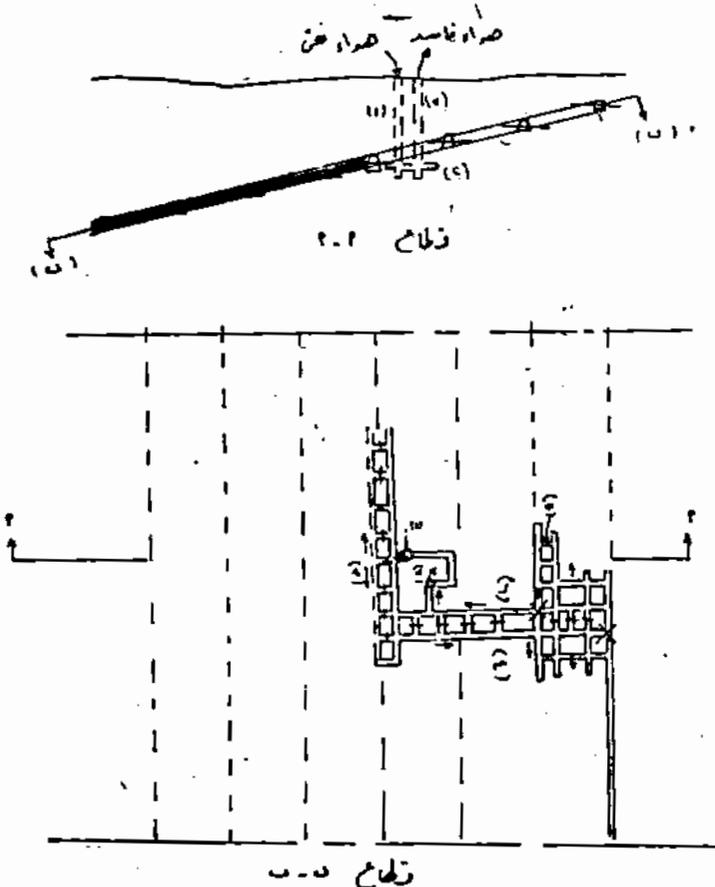


(شكل ٢٨) محطة التهوية

وتسمح ميكانيكية تشغيل المراوح بتغيير وضع الريش في وقت واحد للتحكم في نظام العمل ولعكس تيار التهوية بدون استخدام قنوات التحويل .

#### ٤ - طرق التهوية في المناجم

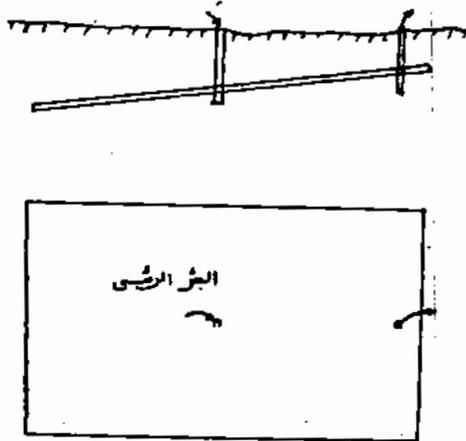
تتحقق تهوية المناجم بطريقتين أساسيتين اعتماداً على طريقة تجهيز رواسب الخامات وتبادل وضع الآبار المنجمية وهما: الطريقة المركزية، والطريقة القطرية. ويوضح (شكل ٢٩) طريقة التهوية المركزية حيث يقع بئر الاستغلال (النقل الرئيسي) (الذي يدخل فيه تيار الهواء النظيف) وبئر التهوية الذي يمتص منه الهواء الملوث في منتصف حقل المنجم تقريباً وعلى مسافة قريبة من بعضها البعض .



(شكل ٢٩) طريقة التهوية المركزية

وينزل تيار الهواء التنظيف إلى أسفل بئر النقل الرئيسي ثم يمر بالقاطع (٢) ومنه يتفرع ويدخل طولى النقل (٣) في اتجاهية . ثم العابر (٤) ويصعد بعد ذلك في القائم (٥) إلى كتلة الحش ، حيث يتوزع على واجهات التشغيل . أما تيار الهواء الملوث فيخرج خلال ممر التهوية (٦) متجهاً إلى بئر التهوية (٧) ويطرد بمراوح التهوية إلى الهواء الجوى .

يوضح (شكل ٣٠) طريقة التهوية القطرية وفيها يدخل تيار الهواء التنظيف خلال بئر النقل الرئيسي ويمر بعد ذلك بطولى النقل الرئيسي حيث يصل إلى كتلة الحش لتهويه واجهات التشغيل ويخرج تيار الهواء الملوث خلال طولى التهوية وبعد ذلك يطرد من بئر التهوية المنشأ في جناح حقل المنجم والمجهز بمحطات التهوية وتتم تهوية مناجم الحامات في أغلب الأحيان بالطريقة القطرية . وتمتاز هذه الطريقة في التهوية بالآتي : أنها أكثر أماناً وسلامة بالنسبة لظروف العمل نتيجة وجود ما لا يقل عن ثلاثة مخارج لسطح الأرض ، وقلة تسرب الهواء لقلة طول طرق التهوية ، كما أن نظام التهوية فيها أكثر ممانعة عند استغلال طوابق المنجم .



(شكل ٣٠) طريقة التهوية القطرية

وتستخدم طريقة سحب أو امتصاص هواء المنجم لتهوية غالبية المناجم . وذلك لأنها أكثر أماناً وسلامة بالمقارنة بطريقة دفع الهواء إلى المنجم . وتحدث خلخلة إلى حد ما لهواء المنجم

بالمقارنة بالضغط الجوي نتيجة لاستخدام طريقة الامتصاص . ويزداد ضغط هواء المنجم عند نشوب الحرائق مما يقلل خروج الغازات إلى الممرات الشغالة ويخلق ذلك ظروفاً أكثر أماناً لخروج العاملين من واجهات التشغيل .

وتستخدم طريقة الدفع والامتصاص للتهوية بالمناجم التي لحرقها امتداد كبير وواجهات استقلال رواسب خاماتها مبعثرة في أماكن متفرقة ومتعددة المخارج . وتدفع المراوح الهواء التنظيف في بعض الآبار الموزعة على المستويات المتفرقة والأقسام وواجهات التشغيل . ويمتص الهواء الملوث خلال آبار التهوية ( التي تنشأ عادة في جناحي حقل المنجم ) أو يخرج جزء منه خلال الآبار الضحلة ولا تعتبر آبار الدفع في هذه الطريقة ممراً للهواء المدفوع إلى المنجم ، ويتم تهويتها بتيار مستقل من الهواء التنظيف المتجه من سطح الأرض إلى الداخل .

وتم اختيار طريقة التهوية في نفس الوقت الذي تخطط فيه طريقة مرور تيار الهواء وتضبط عادة أثناء عمليات استقلال رواسب الخامات . ويوجه تيار الهواء التنظيف بطريقة تجعله يتحرك في واجهات الحش من أسفل إلى أعلى بصرف النظر عن الطريقة المتبعة لمرور تيار التهوية لتقل إثارة الأتربة بممرات النقل كما يسهل طرد الغازات الخفيفة من الواجهة ( كالكربوندي أوكسيد وغيرها ) ويسمح باستخدام السحب الطبيعي لتحريك تيار الهواء . ويخطر إمرار تيار الهواء النقي المتجه إلى واجهات التجهيز ( الحش ) من المنطقة التي بها الصخور المنهارة والمتحطمة .

ويجب أن تتحقق تهوية المناجم بطريقة تمكن من إمداد أجزائه المختلفة بتيارات مستقلة من الهواء يمكن عزها عند الضرورة عن تيارات التهوية العامة دون إخلال بتهوية الأجزاء الأخرى للمنجم . ويمكن التحكم في كمية الهواء الداخلة إلى كل جزء أو واجهة صناعياً بالاستعانة بمنشآت تهوية مختلفة مثل : بوابات التهوية ذات الشبائيك ، البوابات الكبيرة بمحطات التهوية ، التحويلات وغيرها من الوسائل التي يوضح الغرض من تركيبها على خرائط مرور تيار التهوية . وتستخدم وسائل القياس المختلفة للإشراف على توزيع الهواء في شبكة التهوية المنجمية . ومراقبة عمل منشآت التهوية الرئيسية ويتم عمليات التحكم آلياً من حجرات المراقبة تحت الأرضية .

### ٥ - توزيع تيار الهواء ومقدار مقاومة الممرات لمروحه بها

ينبغي أن يكون فرق علو الضغط كافياً للتغلب على مقاومة الممرات لتيار الهواء كى تتمكن كميات الهواء المطلوبة من الدخول إلى المنجم . وتنقسم مقاومة الممرات إلى :

مقاومة الاحتكاك ومقاومة تغيير الاتجاه والمقاومة المحلية .

#### مقاومة الاحتكاك :

وهي المقاومة الناشئة من احتكاك جزيئات الهواء بالدعام أو بجوانب الممرات المنجمية الخسنة واحتكاك تيارات الهواء مع بعضها البعض ، الناتجة عن اضطرابات تيار الهواء .

#### مقاومة تغيير الاتجاه :

وهي المقاومة التي تحدث للهواء أثناء مروره في الآبار الرأسية والممرات الصاعدة والمنحنيات في المنجم التي تؤدي إلى تغيير اتجاه تيار الهواء .

#### المقاومة المحلية :

وهي المقاومة التي تنشأ من الاختلاف في شكل تيار الهواء واتجاهه أثناء انحراف مساره أو نقص مساحة مقطعه أو زيادته إلى غير ذلك .

ويتبدد جزء كبير من فرق علو الضغط في التغلب على مقاومة الاحتكاك ، ولا تزيد قيمة المقاومة المحلية للهواء عن ١٠٪ من المجموع الكلى للمقاومة . ويحدد فرق علو الضغط ( هـ ) اللازم للتغلب على مقاومة ممرات محددة لحركة تيار الهواء بالمعادلة الآتية :

$$هـ = \frac{م \cdot ل \cdot ح \cdot ع^2}{س} \quad (١٠) .$$

حيث م = معامل مقاومة الهواء الديناميكية بالممرات : كجم ثانية ٢ / م ٤

ل = طول الممر م

ح = محيط الممر م .

ع = سرعة تيار التهوية ، م / ثانية .

س = مساحة مقطع الممر ، م ٢ .

ونظراً لأن :

$$\frac{ك}{س} = ع$$

حيث ك = كمية الهواء الداخلة بالمر ، م ٣ / ثانية .

$$هـ = \frac{م ل ح ك}{س^٣} \text{ مم (ع . م . م) (١١) .}$$

وتتوقف قيمة المعامل ( م ) على شكل المر ودعائمه ، حالة الدعائم ، حجم الممرات ، تؤخذ القيمة العددية للمعامل ( م ) من جداول خاصة في أجزاء من الألف أو المائة ( تؤخذ مثلاً بالنسبة للآبار مستطيلة القطع ذات الدعائم المعلقة ( م = ٠.٠٠٣ - ٠.٠٠٤ ) ، وفي الطوالي وما يماثلها من الممرات وبدون تأثير الدعائم ( م = ٠.٠١٥ - ٠.٠٢٥ ) ، وفي الممرات الصاعدة ذات الدعائم التي على شكل هياكل في جزأين من مقطعها وجزء للسلام . ( م = ٠.٠٠٥٠ - ٠.٠٠٥٥ ) وتزداد قيمة المعامل ( م ) بزيادة حجم الممرات ، ووجود دعائم محطمة بنسبة تصل إلى ( ٢٥ - ٥٠ % ) .

ويسمى المقدار (  $\frac{م ل ح ك}{س^٣}$  ) بالمعادلة ( ١١ ) بالمقاومة (Resistance of the roadway)

النوعية للممرات ويرمز له بالرمز م . ويصبح شكل المعادلة ( ١١ ) بعد التعويض بالرمز م كالآتي :

$$هـ = م ك ٢ \quad (١٢)$$

وقياس مقاومة الممرات المنجمية للهواء بالاستعانة بوحدات المقدار ( م ) غير مريحة لأن نتائج حساب المقاومة بها تظهر على شكل أجزاء لتقدير المقاومة النوعية يطلق عليها اسم ميورج (Murgues) وهي تساوي  $\frac{١}{١٠٠}$  من وحدة المقاومة النوعية ويرمز لها بالرمز م . وبذلك تصبح القيمة العددية لمقاومة الممرات بوحدات الميورج أكبر ١٠٠٠ مرة عن

تلك المحسوبة بوحدة المقاومة النوعية . أي أن  $\mu = 1000 \text{ م}$  . ويصبح شكل معادلة فرق علو الضغط كما يلي :

$$(13) \quad \frac{2 \text{ ك} \mu}{1000} = \text{هـ}$$

وتستخدم هذه الصورة النهائية عادة في الحسابات ويستخدم مفهوم اصطلاحى للمقارنة بين الصعوبة النسبية في تهوية أجزاء المنجم وممراته يعرف باسم الفتحة المائلة . (Equivalent orifice) ويطلق مصطلح الفتحة المائلة على فتحة افتراضية دائرية ( P ) في حائط يمر خلالها من جانب أو آخر بسبب الاختلاف في ضغط تيار الهواء يمكن أن تصل كميته إلى نفس القدر الذى يدخل من الهواء إلى المنجم إذا كان الفرق في علو الضغط متساوياً في الخالتين .

ويحدد مقدار الفتحة المائلة بالمعادلة الآتية :

$$(14) \quad \frac{\text{ك}}{\text{هـ}} \cdot 0,38 = 2$$

فإذا عوضنا في هذه المعادلة عن قيمة فرق علو الضغط هـ نحصل على المعادلة :

$$(15) \quad \frac{12}{\mu \sqrt{\text{هـ}}} = 2$$

ومنها :

$$(16) \quad \frac{144}{2\mu} = \text{هـ}$$

وتقسم النتائج بالنسبة لصعوبة تهويتها إلى ثلاث مجموعات :

صعبة يتراوح فيها مقدار ( P ) من صفر إلى 1 م<sup>2</sup> .

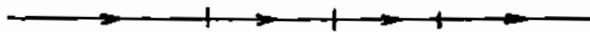
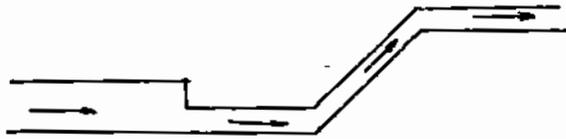
متوسطة يتراوح فيها مقدار ( P ) من 1 إلى 2 م<sup>2</sup> .

سهلة يتراوح فيها مقدار ( P )  $\leq 2 \text{ م}^2$  .

ويوجد أربعة أشكال لتوصيل الممرات بتيار التهوية وهي : التوالى ، التوازى ، القطرى ، والمركبة .

التوصيل على التوالى : (Ventilation in Series)

تطلق هذه التسمية على طريقة توصيل الممرات التى يتحول فيها تيار التهوية بحيث يمر بكل ممر على التوالى دون أن يتفرغ كما هو موضح ( بالشكل ٣١ ) ، وعند اتباع طريقة التوصيل على التوالى يكون مقدار المقاومة الكلية مساوياً لمجموع مقاومات كل ممر على حدة أى أن :



( شكل ٣١ ) طريقة التوصيل على التوالى .

$$\mu = \mu_1 + \mu_2 + \mu_3 + \dots + \mu_n \quad (١٧)$$

وبما أن  $\mu = \frac{144}{1p}$  . ويعبر عن العلاقة بين الفتحة المائلة العامة  $p$  . فى حالة

توصيل الممرات على التوالى . وبين الفتحات المائلة (  $\bar{A}$  ) لكل ممر على حدة بالعلاقة الآتية :

$$(١٨) \quad \frac{1}{\frac{1}{p_n}} + \frac{1}{\frac{1}{p}} + \frac{1}{\frac{1}{p}} = \frac{1}{\frac{1}{p}}$$

ولما كانت :

$$\frac{1000}{2p} = \mu$$

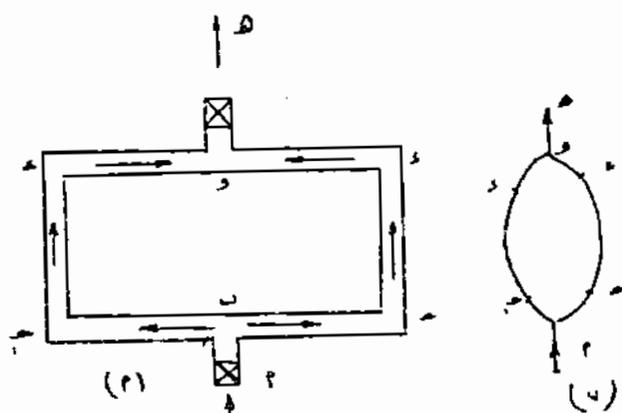
فإنه عندما تكون  $ك = ك_١ = ك_٢ = ك_٣ = \dots = ك_ن$

$$ه العامة = ه_١ + ه_٢ + \dots + ه_ن \quad (١٩)$$

أى أن فرق علو الضغط في حالة توصيل الممرات على التوالي يساوى مجموع فرق علو الضغط بالنسبة لكل ممر على حدة، وكلما زاد عدد الممرات في طريقة التوصيل على التوالي كلما كانت تهويتها أصعب .

التوصيل على التوازي : (Parallel Connection)

تطلق هذه التسمية على طريقة توصيل الممرات التي تفرع فيها من إحدى النقط وتتصل في نقطة أخرى مما يسبب تفرع وتلاق تيار الهواء . ويوضح (شكل ٣٢ - ١) أن تيار الهواء  $٢ > ١$ ،  $٣ > ٢$ ،  $٤ > ٣$  يمثلان توصيلاً على التوازي . وكل واحد منها بدوره يمثل توصيلاً على التوالي بالنسبة لبعض الممرات ويوضح (شكل ٣٢ - ب) تخطيطاً لتوصيل الممرات على التوازي .



طريقة التوصيل على التوازي

(شكل ٣٢) طريقة التوصيل على التوازي

ويتساوى فرق علو الضغط بالنسبة لكل ممر من الممرات المتفرعة على التوازي مع فرق علو الضغط بالنسبة لمجموعة الممرات المتصلة بعضها ببعض . ويرجع ذلك إلى أن الفرق في الضغط بين البداية (١) ونهاية الممر (و) يمثل فرقاً بين نقطتين من النقط العامة بالنسبة لكل من الفرعين :

$$ه = ه_١ = ه_٢ \quad (٢٩)$$

ويحدد مقدار المقاومة الكلية لتوصيل تيارين من الهواء على التوازي إذا كانت مقاومة كل منها  $\mu_1$  ،  $\mu_2$  بالمعادلة الآتية :

$$(21) \quad \frac{\mu_1}{\left(\frac{\mu_2}{\mu_1} \sqrt{1} + 1\right)} + \frac{\mu_1}{\left(\frac{\mu_1}{\mu_2} \sqrt{1} + 1\right)} = \mu$$

وبالنسبة للحالة الخاصة  $\mu_2 = \mu_1$

$$(22) \quad \frac{\mu_1}{4} = \mu \text{ كلية}$$

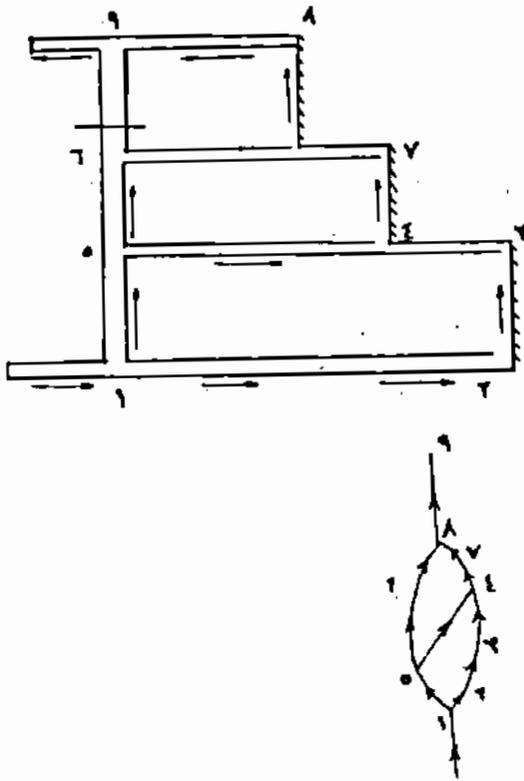
أى أن المقاومة الكلية لممرين متماثلين ومتوازيين أقل أربع مرات من مقاومة إحدهما .  
ويحدد مقدار الفتحة المماثلة لبضعة ممرات متصلة على التوازي بالمعادلة .

$$(23) \quad \frac{1}{\mu} = \frac{1}{\mu_1} + \frac{1}{\mu_2} + \dots + \frac{1}{\mu_n}$$

وتزداد سهولة تهوية المناجم كلما زاد تقسيم تيار التهوية العموى على عدد أكبر من الممرات المتصلة على التوازي .

#### التوصيل القطرى : (Diagonal Connection)

تطلق هذه التسمية على الممرين اللذين يتصلان على التوازي ثم يتم توصيلها أيضاً ببعضهما بممر أو ببضعة ممرات إضافية كما هو موضح (بالشكل ٣٣) فإذا تم توصيلها قطرياً بممر إضافي واحد سمى ذلك توصيلاً بسيطاً، أما إذا زاد عن ممر واحد فيسمى بالتوصيل المعقد، ومن الخصائص التى يتميز بها التوصيل القطرى أن تيار الهواء يستطيع أن يتحرك بالاتجاه القطرى أو إلى الأمام فى الاتجاه المضاد أو لا يدخل على الإطلاق إلى أية توصيلة : كل ذلك يعتمد على مقدار المقاومة التى تبليها الممرات للهواء . مثلاً إذا كانت مقاومة الفرع ٥ ، ٦ ، ٨ أكبر من مقاومة الفرع ٥ ، ٤ ، ٨ فإن جزءاً من الهواء يمر فى الاتجاه من النقطة ٥ إلى النقطة ٤ ، أما إذا كانت مقاومة الفرع ٥ ، ٤ ، ٨ أكبر من مقاومة الفرع ٥ ، ٦ ، ٨ فإن جزءاً من الهواء يتحرك من النقطة (٥) فى اتجاه (٨) .



(شكل ٣٣) التوصيل القطري

### التوصيل المركب : (Compound Conuection)

وتطلق على جميع طرق توصيل الممرات المنجمية ابتداء من دخول تيار التهوية إلى فوهة المنجم وانتهاء بانتشاره بالمراوح . وبحسب فرق علو الضغط الكلي بالنسبة للمنجم بعد إعداد تخطيط للتهوية ، وحساب كمية الهواء اللازمة ، وتوزيع التيار على كل أقسام وواجهات التشغيل المختلفة بالمنجم .

وبحسب فرق علو الضغط الكلي بالنسبة لكل تيار على حدة : وتبدأ العمليات الحسابية من فوهة البئر التي يدخل منها التيار إلى المنجم إلى أن يصل إلى فوهة بئر التهوية ماراً بالممرات المتصلة على التوالي . ويتم اختيار أكبر قيمة محسوبة لفرق علو الضغط بالنسبة لتيارات الهواء المختلفة ، ويعتبر ممثلاً لفرق علو الضغط الكلي للمنجم .

وقدر فرق علو ضغط للمراوح بالمعادلة :

$$h_c = h_m + h_e + h_p \quad (24)$$

حيث :  $h_m$  = فرق علو الضغط بالمنجم ،  $h_e$  م م ع م .

$h_c$  = فرق علو الضغط الناتج من السحب الطبيعي للهواء ، م م ع م

(وتوضع الإشارة الموجبة إذا كان اتجاه حركة تيار التهوية المطلوب عكس اتجاه حركة

تيار التهوية الناتج من السحب الطبيعي ، أما الإشارة السالبة فتوضع في حالة انطباق اتجاهي حركة تيار التهوية)

$h_p$  = فرق علو الضغط في محطة التهوية ( يسببه انتشار تيار الهواء أثناء خروجه إلى

الجو ) ، م م ع م .

وبتحديد كميات الهواء المطلوب للمنجم و فرق علو الضغط للمراوح يمكن اختيار نوع

وأبعاد المراوح التي تحقق أقل تكلفة للمتر المكعب من الهواء الذي تزود به الممرات المنجمية تحت الأرضية .

وتستخدم النماذج الكهربية لحساب طريقة التوصيل المركبة . و يعتمد استخدام هذه

الطريقة على ما يأتي :

تخضع حركة تيار الهواء في الممرات المنجمية لقانون التربيع .

$$(25)$$

$$h = k v^2$$

وكذلك تخضع حركة التيار الكهربائي في التوصيلات غير الخطية لقانون التربيع :

$$(26)$$

$$Q = m T^2$$

حيث  $Q$  = قوة التيار ، فولت .

$m$  = معامل المقاومة ، فولت أمبير<sup>٢</sup> .

$T$  = شدة التيار ، أمبير .

وتعتبر قوة التيار ماثلة لفرق علو الضغط ( $h$ ) بمقياس معين ، كما تماثل شدة التيار

الكميات التي يستهلكها المنجم من الهواء  $k$  ، ومقاومة الممرات بوحدات المقاومة النوعية

تماثل مقدار المقاومة الكهربية بالأوم للتوصيلة غير الخطية . وتستخدم لمبات كهربية مختلفة

القوة ( من ٢,٥ إلى ٢٢٠ فولت ) بالماذج الكهربية لحساب شبكات التهوية المركبة المماثلة للممرات المنجمية . وتجميع نموذج شبكة التهوية الكهربية يتم بحيث تماثل مقاومة اللمبات بمقياس محدد مقاومة الممرات . وبعد توصيل النموذج بمصدر كهربي ثابت التيار تقاس قوة التيار وكذلك شدته في كل فروع التوصيلة . وعلى هذا الأساس ، يتحدد مقدار فرق علو الضغط وكميات الهواء بالفروع المختلفة بدقة تصل إلى ٠,٥٪ مع الأخذ بالاعتبار مقياس التماثل المأخوذ . وتسمح طريقة الماذج الكهربية بحل مشاكل التهوية المعقدة التي لا يمكن حلها بالوسائل الأخرى .

### ٦ - تهوية الممرات أثناء إنشائها

يستخدم في أغلب الأحيان لتهوية الممرات أثناء إنشائها تهوية محلية مكونة من مراوح مع أنابيب للتهوية، وأكثر أنواع المراوح استخداماً هي المراوح الكهربية المحورية، ويتراوح إنتاجها بين ٥٦ - ٤١٢ م<sup>٣</sup> دقيقة وضغطها من ٨٠ - ٣١٥ كجم / م<sup>٢</sup> .

وعندما يصعب أو يستحيل توصيل الطاقة الكهربية إلى مراوح التهوية ، تستخدم مراوح محورية تعمل بالهواء المضغوط الذي يصل إليها من شبكة الهواء المضغوط بالمنجم . ويتراوح إنتاج هذه المراوح بين ٤٥ إلى ١٢٠ م<sup>٣</sup>/ دقيقة ويبلغ ضغطها من ١٢٥ - ١٥٠ كجم/م<sup>٢</sup> . وفي أغلب الأحيان تستخدم أنابيب مصنوعة من قماش الشراع (قماش القلع) أو من النسيج المشمع (وأقطارها) ٣٠٠ ، ٥٠٠ ، ٦٠٠ مم) وأطوالها (٥ إلى ٢٠ متراً) أما الأنابيب المعدنية فأقطارها : ( ٣٠٠ ، ٤٠٠ ، ٥٠٠ مم ) (ويصنع أحياناً أكبر من ذلك) وطول فقراتها من ٢ - ٣ أمتار . ولقد بدأ حديثاً استخدام أنابيب مصنوعة من البلاستيك (Plastic polyvinyl chloride) تتميز بمتانة ميكانيكية كبيرة، ولا تنفذ الهواء ، وتقاوم الحريق ، ومعامل مقاومتها للهواء قليل . وتحقق التهوية المحلية بطريقة دفع الهواء أو امتصاصه بالمراوح أو باستخدام الطريقتين معاً . وتركب المراوح في طريقة دفع الهواء عند تيار الهواء النقي وعلى بعد لا يقل عن ١٠ أمتار ، من فوهة الممر المطلوب تهويته (شكل ٣٤ - ١) ويدخل الهواء النقي إلى واجهة التشغيل بواسطة أنابيب التهوية، أما الهواء الملوث فيطرد من الواجهة خلال الممر المنجمي .

وميزات هذه الطريقة : سرعة تحرير واجهة التشغيل من الغازات السامة بعد أعمال

التضجير ، وإمكانية استخدام الأنابيب المصنوعة من القماش والتي إذا ما قورنت بالأنابيب المعدنية فهي أقل وزناً وأكثر مرونة وأسهل عند تعليقها ونقلها ، كما أنه يمكن تقريبها إلى الواجهة مما يسهل عمليات التهوية، وتحدد هذه المسافة بين نهاية أنابيب التهوية وواجهة التشغيل بالمعادلة الآتية :

$$L \geq \sqrt{6} S \quad (27)$$

حيث :

S = مساحة مقطع الممر المطلوب تهويته ، م<sup>٢</sup> .

أما مساوى طريقة دفع الهواء في التهوية فهي أن طرد الغازات الضارة والأثرية يحدث خلال جميع أجزاء الممر وبسرعة بطيئة مما يؤدي إلى زيادة زمن التهوية في حالة الممرات الطويلة إلى حد كبير .

وتركب المراوح في طريقة امتصاص الهواء بالقرب من تيار الهواء الخارج وعلى مسافة لا تقل عن ١٠ أمتار من فوهة الممر المطلوب تهويته (شكل ٣٤ - ب) ويتم امتصاص الهواء من واجهة التشغيل في الأنابيب. ولتحقيق تهوية فعالة يجب أن تكون مسافة الامتصاص بين نهاية الأنابيب وواجهته التشغيل .

$$L \geq \sqrt{3} S \quad (28)$$

ومميزات هذه الطريقة :

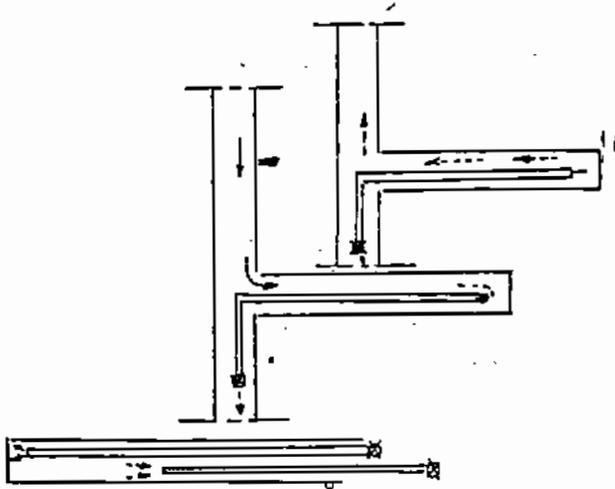
وجود الهواء النظيف بطول الممر كله فيما عدا الواجهة المغلقة مما يسمح بالابتداء ببعض الأعمال في أجزاء بطول الممر قبل أن يتم طرد الغازات كاملاً من الواجهة . وتحدد على وجه التقريب مسافة إطلاق الغازات بالنسبة للمرات الأفقية بالمعادلة :

$$L = 2.44 Q + 10 , M \quad (29)$$

Q = أكبر استهلاك للمفرقات ، كجم .

وعيوب هذه الطريقة هي ضرورة تقريب نهاية الأنابيب من الواجهة مما يؤدي إلى تكبير أجزاء منها في عمليات التضجير واستحالة استخدام الأنابيب المصنوعة من القماش .

وعند استخدام طريقي الدفع والامتصاص معا لتهوية الممرات بواسطة المراوح (شكل ٣٤ - ٥) تعمل واحدة منها بطريقة الامتصاص ، أما الأخرى فتعمل بطريقة الدفع وتركب بالقرب من الواجهة .



(شكل ٣٤) تهوية الممرات أثناء إنشائها

وتعتبر مروحة امتصاص الهواء من الواجهة أساسية في هذه الطريقة، أما المروحة الدافعة فهي مساعدة لتزداد سرعة الهواء التنظيف عن الملوث ولطرد الغازات والأتربة من الواجهة، ويؤخذ إنتاج مروحة الامتصاص عند إقامة سدود للتهوية بالممر على مسافات تتراوح بين ٣٠ - ٦٠ متراً من الواجهة . ، أقل بمقدار ١٠٪ عن إنتاج المراوح الدافعة لتجنب الامتصاص الزائد للهواء الملوث، الذي يقل إلى ٣٠٪ في حالة عدم وجود سدود للتهوية بالممر . ويسمح استخدام طريقي الدفع والامتصاص معا لتهوية الممرات بتقليل زمن التهوية بعد إعمال التفجير إلى ٥ - ١٠ دقائق .

وينبغي ألا تزيد إنتاجية مراوح التهوية المحلية مع اتباع أية طريقة للتهوية عن ٧٠٪ من كمية الهواء الداخلة إلى المنجم نتيجة الامتصاص الناشئ من فرق علو الضغط الكلي ، ويؤدي خلاف ذلك إلى الإخلال بالتخطيط المتبع لتيارات التهوية العامة . ولا تستخدم التهوية المحلية بعد أعمال التفجير في الواجهات فقط . ولكنها تستخدم أيضاً أثناء تحميل الصخور والحامات المفجرة ، وأثناء الحفر وغيره من الأعمال لطرد الأتربة والغازات المنبعثة من الواجهة . ويراعى

عند اختيار طريقة التهوية الأخذ في الاعتبار الحالة الانتاجية للعملية المعينة ذلك لأنه في حالة إنشاء الآبار تتبع طريقة دفع الهواء في التهوية ، ويرجع ذلك لانطباق اتجاه حركة الهواء من الواجهة إلى فوهة المنجم مع الاتجاه الطبيعي لحركة الغازات بعد أعمال التفجير مما يسبب بالتالى تقصير زمن التهوية . أما في حالة إنشاء الممرات الأفقية ، فتستخدم غالباً طريقة دفع الهواء للتهوية عندما يراوح طول الممرات من ٢٠٠-٤٠٠م ، أما إذا زاد طوله عن ذلك فتستخدم طريقة الامتصاص أو طريقة الدفع والامتصاص معا خصوصاً إذا كان معدل إنشاء الممرات كبيراً .

ومن أكثر طرق التهوية مناسبة عند إنشاء الممرات الصاعدة هي طريقة التهوية بالدفع والامتصاص معاً بالإضافة إلى استخدام آبار خاصة للتهوية يتم حفرها من مستوى التهوية .

#### ٧- تصريف المياه المنجمية :

تصريف المياه المنجمية هو مجموعة الإجراءات التي تتحقق بالمنجم لتلافي غمر ممراته تحت الأرضية أو السطحية بالمياه ، ويكون ذلك بطريقة ضخ المياه من الصخور المنجمية . وتسمى جميع أنواع المياه التي توجد في صخور القشرة الأرضية تحت سطح الأرض بالمياه تحت الأرضية (Underground water) وتعتبر الرواسب الجوية المصدر الأساسى للمياه الأرضية وتسرب المياه تحت الأرضية بالممرات المنجمية من الصخور الحاملة للمياه التي تخترقها ، ومن الشقوق والمسام المجاورة للصخور المنجمية ومن الفجوات الممتلئة بالمياه، ومن الممرات القديمة المتعمورة عادة بالمياه والصخور الرملية والحجرية تعتبر أكثر الصخور حملاً للمياه . وتحدد طريقة ضخ المياه من رواسب الحامات المعدنية في نفس الوقت الذى تكتشف فيه ويحدد غزارة المياه التي تحتوى عليها الرواسب المعدنية بمعامل الغزارة المائية .

ويعرف معامل الغزارة المائية لمنجم بعدد الأمتار المكعبة من الماء التي لا بد من ضخها من المنجم بواسطة محطات الضخ منسوبة إلى الطن الواحد من الحامات النافعة خلال عام .

$$م = \frac{ك}{ج} \quad (٣٠)$$

حيث ك = كمية الماء الذي تم ضخه من المنجم خلال عام الف م ٣  
ج = الإنتاج السنوي للمنجم ألف طن .

وعند تصميم المناجم تؤخذ قيمة معامل الغزارة المائي عملياً من المناجم المجاورة التي تماثل في ظروفها المنجمية والجيولوجية مع المنجم المطلوب تصميمه ، وبعد ذلك تضبط قيمة هذا المعامل أثناء عمليات الاستغلال ، وتفاوت قيمة معامل الغزارة المائية للمناجم المختلفة فتبلغ قيمته جزءاً من المتر المكعب للطن وتصل إلى ٣م٢٥ (وأكثر) . والمياه المنجمية في أكثر الأحيان ملوثة بالمواد المعدنية أو بقايا المواد العضوية أو الميكروبات مما يجعلها غير صالحة للشرب ، وكذلك لاتصلح غالباً حتى للأغراض الصناعية ، وتنقسم المياه الأرضية بالنسبة لما تحتوى عليه من شوائب كيميائية إلى الحمضية والقلوية ، والعدبة . وتحتوى المياه الحمضية على أحماض كبريتية وغازات حرة . وتنشأ الأحماض الكبريتية في المياه نتيجة أكسدة الكبريتيدات (مثل البيريت ح كب٢) والكالكوبيريت نح ح كب٢ والمياه الحمضية تأثير يؤدي إلى تلف أجزاء من الآلات المنجمية المصنوعة من الحديد أو الصلب والقضبان والمواسير والحرسانة وأحذية العمال وملابسهم . وتحتوى المياه القلوية على شوائب قلوية (بوريد٢ ، ص يبد٢) وهي تلف خطوط المواسير والظلمبات .

وللمياه التي تحتوى على ملح الطعام تأثير متلف على المواد المصنوعة من الحديد .

ويؤخذ في الاعتبار خواص المياه المنجمية عند اختيار آلات المنجم ومعداته، وكذلك عند اختيار وسائل مكافحة تأثير المياه المنجمية الضار .

وتعتبر طريقة تصريف المياه (عن طريق ضخها) خارج المنجم بواسطة محطات التصريف (المضخات والمحركات الكهربائية) من الطرق الأساسية لمكافحة تدفق المياه . ويدخل ضمن مجموعة أجزاء المضخات صمام الدخول ، والصمام المعكوس ، والصمام المترلق وذراع التوصيل ومقياس الضغط (المانومتر) ولا تعمل المضخات إلا إذا امتلأت بالماء تماماً ولم يبق بها هواء . ويشبه تشغيل المضخات من حيث المبدأ تشغيل المراوح . وأثناء عملية الضخ يكون خط الأنابيب ممتلئاً بالمياه، ويؤدي دوران طارة التشغيل إلى دفع الماء خلال

الصمام المترلق والصمام المعكوس إلى خط أنابيب الدفع .

وتتدفق المياه من جديد إلى المنطقة التي حدثت بها خلخلة نتيجة امتصاص الماء من خط أنابيب الامتصاص خلال صمام الدخول تحت تأثير الضغط الجوي على سطح المياه في خزان الاستقبال . وتتدفق المياه بدون انقطاع مع الدوران المستمر لطارة التشغيل . والارتفاع النظري للامتصاص يصل إلى ١٠ م و يبلغ عمليا ٤-٦ م وتتنوع منشآت تصريف المياه في منطقة الاستقبال في الآبار المنجمية ، وتتكون من خزان للمياه وحجرة للمضخات . وخزان المياه عبارة عن حوض تفقد فيه المياه ما تحمله من الفتات الصخرية ثم تدخل مرشحة إلى محطة الضخ . ويتكون خزان المياه من ممرين يشغلان معا في العادة ، أما أثناء التنظيف فيشتغل واحد منهما فقط . وتتخذ سعة خزانات المياه المراد إعادة إنشائها أو اللازمة للمناجم المطلوب تصميمها مساوية لمقدار ما يتدفق طبيعياً من المياه خلال ثماني ساعات ، ولا تقل عن تدفق خمس ساعات بالنسبة للمناجم الشغالة .

وتنشأ خزانات المياه المدعمة بالخرسانة العادية بحيث يتساوى مقطعها مع مقطع بمرات النقل أو يقرب منه وتنشأ على مسافات ٢٥-٣ متر أوطى من منسوب قاعدة حجرة المضخات وتنشأ خزانات المياه بارتفاع تدريجي قليل في اتجاه حجرة المضخات وذلك لترشيح المياه . وتدخل المياه من الخزان خلال خط الأنابيب والصمام المترلق إلى بئر التوزيع التي يقل منسوبها بمقدار ٥ رام عن منسوب أعلى نقطة في خزان المياه ومنه خلال المجمع إلى بئر مضخات الامتصاص . وتدعم حجرة المضخات عادة بالخرسانة . ويعلو منسوب أرضية حجرة المضخات بمقدار ٥ ر متر عن منسوب القضبان الممتدة في محطه استقبال الخامات تحت الأرض في منطقة ارتباطها مع البئر ، وذلك لتلافى نحر الحجرة بالمياه . وتتصل حجرة الضخ بمحطة الاستقبال المنجمية بمرات دخول تركيب فيها سدود غير منفذة للمياه ولها أبواب تفتح في اتجاه محطة الاستقبال المنجمية . وتتصل حجرة الضخ بالبئر بمر مائل ( يتراوح ميله بين ٢٥ - ٤٥ ° ) تركيب فيه المواسير والكابلات الكهربائية . وتركب في حجرة ضخ المياه وحدات المضخات . وعندما يزيد تسرب المياه عن ٣ م٥٠ / ساعة ، يركب ما لا يقل عن ثلاثة وحدات من المضخات المماثلة في إنتاجها ، منها واحدة شغالة . والثانية احتياطى ، والثالثة في الصيانة .

وينبغي ألا يزيد ضخ كل وحدة من المضخات للتسرب اليومي العادى للمياه من

من المنجم عن ٢٠ ساعة عمل . وترود كل وحدة من المضخات بخطى أنابيب ممتالين في القطر ، أحدهما شغال والآخر احتياطي ، وتركب خطوط الأنابيب بطريقة تجعل من الممكن توصيل أى مضخة بأى خط .

وتقام عند مخرج المر المائل قاعدة متينة لكوع خط الأنابيب، ويدعم خط الأنابيب في البئر بدعامات ثابتة بها صناديق حشو للائزان على أبعاد كل ١٠٠ - ١٥٠ متراً ، وتثبت في هذه المسافات البنية بحوامل للتوجيه ولتلافى الانحناءات الطولية بالخط .

وتصنع أجزاء خط الأنابيب عند ضخ المياه الحمضية من الصلب المقاوم للصدأ . المحتوى على الكروم والنيكل . وتصنع طارة المضخة من مادة التكتوليت (Textolit) (وهي عبارة عن رقائق من الكاوتشوك المصنع بطريقة خاصة) . أو البلاستيك الفينيلاست (Vinylast) أو من الزجاج . وتبطن الأنابيب من الداخل للمحافظة عليها من الصدأ بالخرسانة المحيطة بالأسمنت المقاوم للأحماض أو بالمواد البلاستيكية كما تبطن من الخارج بدهان مقاوم للأحماض . وتركب أكثر من ثلاث وحدات من المضخات عند زيادة تسرب المياه في حجرة الضخ . ولقد سجل أكبر معدل لتسرب المياه ١٠ - ١٢ ألف م<sup>٣</sup>/ساعة في المتوسط السنوي بمنجم (ميرجاليمسكايسكى) بالاتحاد السوفيتي . ويصل إلى ١٩ ألف م<sup>٣</sup>/ساعة في المدة التي يبلغ فيها ارتفاع منسوب المياه الأرضية نهايته العظمى . ويوجد في هذا المنجم ثمانى محطات اتوماتيكية لضخ المياه . وتحتوى محطة ضخ المياه الرئيسية على ١٦ مضخة يصل إنتاجها في العام ١٩٢٠٠ م<sup>٣</sup>/ساعة . ويعمل منها في الربيع ١٠ - ١٢ مضخة كل منها على خط أنابيب منفصل . ويبدأ تنظيف خزانات المياه عادة بعد أن يتملى أحد أقسامها بالفرين ، ويحدث ذلك بوضع طرق : تصريفها من المياه بواسطة المضخات بعد إثارة (Roiling) الفرين المترسب بالهواء المضغوط . أو باستخدام آلات كاشطة رافعة . آلات تعيثة ميكانيكية أو روافع مائية مع وسائل لتحميل الفرين في العربات ويصل بعد ذلك إلى سطح الأرض .

وينبغي وجود سعة احتياطية لاحتمال زيادة التسرب والحرمان المنجم عمائياً من الضخ في القسم الأول أثناء التنظيف، ويمكن تجنب هذه المساوئ باستخدام مضخات خاصة بالرمل أو جرافات وأوعية ترسيب احتياطية . وتوضع مضخات البراميل أو الجرافات بقسم الخزانات المراد تنظيفها بهذه الطريقة، وتنقل عجينة الفرين بخط أنابيب إلى مر مغلق مساحة مقطعه

٨ - ١٢ م ٢ ينشأ خصيصاً لذلك أو بالمناطق المستنفذة بجوار خزان المياه في مستوى ممر النقل الرئيسي يطلق عليها مناطق الترسيب الاحتياطية. وتنشأ مناطق الترسيب الاحتياطية بارتفاع تدريجي ٠,٠٠٤، وتفصل عن باقي الممرات بسد يصنع من الاخشاب لترشيح عجينة الغرين وينساب الماء المرشح منها إلى خزانات المياه. وتمتد طرق النقل إلى خزانات المياه الاحتياطية وبها تحويلات تسع من ٦ - ٨ عربات. وبعد أن تتسرب المياه من العجينة الطينية ويبلغ مقدار ما تحتوي عليه من الرطوبة (١٠-١٥٪) يفك السد الخشبي وينقل مع الغرين إلى العربات بألة التحميل. وتؤخذ سعة مناطق الترسيب الاحتياطية بحيث لا تقل عن سعة أحد أقسام خزان المياه أو ٥٠٪ من سعة الخزان. ولقد أدى استخدام مناطق الترسيب الاحتياطية مع استخدام آلات التجريف) بحمول بعض المناجم الضخمة إلى تقصير المدة اللازمة لتنظيف أعمال تصريف المياه المنجمية بوسائل التحكم الآلي (الأتوماتيكي) بحيث يتحقق تشغيل أو إيقاف وحدات من المضخات أتوماتيكياً اعتماداً على منسوب المياه بالخزان، وكذلك تشغيل الواحدت الاحتياطية في حالة تعطل الوحدات الشفالة. ومراقبة عمل المضخات. وتوصيل جميع المعلومات إلى لوحة التحكم بغرفة العمليات إلى غير ذلك. ويؤخذ في الاعتبار عند تخطيط وسائل التحكم الآلي إمكانية، إدارة المضخات يدوياً، وتسهيل عمليات التحكم الآلي في حالة إنشاء حجرات تحميل خاصة تتوزع أسفل المستوى المراد ضخ مياهه ويبعد عنه بضعة أمتار. وتوزع خزانات المياه عند ذلك أعلى حجرة الضخ وعلى بعد ٢,٥ - ٣ م مع الأخذ في الاعتبار أنه عند الانتهاء من ضخ المياه تترك المضخات ممتلئة بالمياه لتكون جاهزة للتشغيل. ويمكن أن يحدث بالإضافة للتسرب العادي، اندفاع مفاجئ لكميات مياه كبيرة من الممرات المنجمية القديمة المغمورة بالمياه، أو من الفجوات تحت الأرضية الممتلئة بالمياه، أو من خزانات المياه السطحية، ولتجنب الفيضان المفاجئ ينبغي أن توقع جميع مصادر تسرب المياه الممكنة على الخرائط المساحية (مثل الممرات القديمة المغمورة بالمياه، خزانات المياه إلى غير ذلك) مع الإشارة إلى حدود الأعمدة الحاجزة التي تترك عند التصميم. وينبغي إحاطة المياه السطحية التي تجري بالأغوار والوديان المختلفة وغيرها من المصادر المائية بقنوات تصريف تحقق صرف المياه السطحية فلا تتسرب إلى الممرات المنجمية. وتحقق وسائل مكافحة الاندفاع المفاجئ للمياه في الممرات المنجمية بتخطيط منفصل. ويتكون تسرب المياه في المخاجر من تدفق المياه السطحية والرواسب الجوية، وتحقق مكافحة المياه تحت الأرض عند استخراج رواسب الخامات بالمخاجر بالطرق الآتية :

١- التجفيف المسبق لحقل الحجر قبل بداية إنشاء ممراته التجهيزية وأعمال الاستخراج، وذلك بتحويل مجارى الأنهار بعيداً عن حدود منطقة الاستغلال ، وإنشاء آبار تصريف لتخفيض منسوب المياه خارج حدود حقل الحجر وتضخ المياه من الآبار العميقة والإرتوازية بواسطة المضخات المعلقة والمضخات المركزية .

٢- التجفيف أثناء عمليات الاستغلال بالاستعانة بمنشآت ضخ المياه ووسائل تصريفها .

٣- التجفيف المركب ، وهى طريقة الجمع بين التجفيف المسبق مع التجفيف أثناء عمليات الاستغلال فى وقت واحد .

وتتحقق عمليات التجفيف فى أغلب الأحيان أثناء عمليات الاستغلال بواسطة الآبار العميقة والمضخات التى تعمل فى العمق . وتنحصر هذه الطريقة فى حفر آبار تتراوح أقطارها من ٦٠ - ٢٠٠ مم ويصل عمقها إلى ٥٠٠ متر فى معظم أجزاء الصخور المشققة خارج حدود الحجر أو فى حدود واجهه التشغيل بقاع الحجر . وتدعم هذه الآبار بغرس أنابيب معدنية بها وفى حالة المياه المدمرة تستخدم مواسير من البلاستيك أو الزجاج . ويوجد بالأنابيب ثقب يتراوح قطرها بين ٢٥ - ٣٠ مم أو شقوق طوليه أبعادها ٤ × ٢٠ مم . وتضخ المياه من الآبار بواسطة المضخات المركزية المغمورة التى تهبط فى البئر مع المحركات لتعمل تحت الماء . ويركب فوق فوهة البئر اسطوانة ضاغطة لتدعيم أعمدة أنابيب الضخ وكوع تصريف المياه .

وتصرف مياه الضخ بالمواسير بعيداً عن الاتجاه الذى يحتمل أن تسيل منه المياه مرة أخرى إلى الممر وتقدف بقنوات التصريف . وتستخدم هذه الطريقة بنجاح لتصريف المياه فى كثير من المناجم تحت الأرضية والمناجم المكشوفة .

وتصرف المياه الجوفية التى تتخلل التربة من واجهات التشغيل أحياناً بقنوات تتجه إلى مناطق أوطى منسوباً بالحجر حيث يقام مبنى خزان المياه . وينشأ إلى جوار خزان المياه محطة الضخ . وعندما تستغل رواسب الحامات بطريقتى المناجم المكشوفة وتحت الأرضية معا ، يصرف جزء من مياه الحجر خلال آبار محفورة خصيصاً بقاع الحجر تسمح بتزول المياه إلى الممرات المنجمية ، ثم ترفع إلى سطح الأرض بواسطة محطات التصريف المنجمية .

## ٨- إضاءة المناجم

تريد الإضاءة الجيدة للممرات المنجمية أمن وسلامة العمل كما ترفع من إنتاجية العاملين ، وتسهل انتقاء صخور النفاية من الحامات النافعة . وتحقق إضاءة المناجم بواسطة مصابيح ثابتة تغذيها الشبكة الكهربائية ومصابيح يدوية متنقلة . وتضئ المصابيح الثابتة التي تغذيها الشبكة الكهربائية ممرات العمال ومحطات الاستقبال تحت الأرضية ، وحجرات الآلات الكهربائية ، والورش تحت الأرضية . ومخازن القاطرات الكهربائية ومركز الإسعاف ومخازن المفرقات وأماكن استقبال الحامات وتخبثها، وواجهات الممرات التجهيزية والممرات التي تستخدم فيها قاطرات النقل الكهربائية . ولا يسمح بزيادة قوة التيار المستخدم لإضاءة هذه الممرات عن ١٢٧ فولت .

وتضاء واجهات التشغيل بواسطة المصابيح المتنقلة التي تصل قوتها إلى ٣٦ فولت وتستخدم مصابيح الإضاءة الثابتة لإضاءة مناجم الحامات المعدنية إضاءة عادية وتبلغ قوتها ٦٠ ، ١٠٠ ، ٢٠٠ فولت ، وتستخدم أيضا مصابيح الفلوروسنت (Luminescence) .

وتستخدم في المناجم الحظرة بالنسبة للغازات والأتربة المصابيح اليدوية ذات الأمان الزائد، ويوجد في بعض أنواع المصابيح وسيلة لقطع التيار عند تلف غطاء الرأس الواقى الذى يثبت به المصباح وذلك بدفعه وإخراجها من طرفه، وتستهلك مصابيح الفلوروسنت طاقة كهربائية أقل . وعمر استخدامها أكبر مرتين بالمقارنة بمصابيح الوهج العادية (Incandescent lamps) وتقل درجة سخونة أقطاب (Electrodes) مصابيح الفلوروسنت عن أسلاك مصابيح الوهج العادية، ولذلك فإنها لا يمكن أن تكون سبباً لإشعال الغازات والأتربة، حتى إذا كسر زجاجها . وتستخدم بالإضافة للمصابيح التي تستمد تغذيتها من شبكة التيار الكهربى . مصابيح هواء مضغوط أوهيدروليكية مقاومة للانفجارات . وتتغذى لمباتها ذات الوهج من مولد كهربى ذى تيار متغير داخلها . ويعمل بالهواء المضغوط أو بالتوربينات المائية .

وتحدد المسافة بين المصابيح بالممرات مع الأخذ فى الاعتبار شدة الإضاءة المناسبة التي تنص عليها قوانين الأمن الصناعى . وتستخدم للإضاءة الفردية مصابيح بطاريات تضىء

لمباتها بالوهج العادى أو الفلوروسنت، وتكون مصابيح البطاريات إما يدوية أو مركبة بغطاء الرأس . وتزيد قوة المصابيح المركبة بغطاء الرأس تقريبا عدة مرات بالمقارنة بالمصابيح اليدوية . أما البطارية فتثبت بجزام على الوسط وتستخدم المصابيح المركبة بغطاء الرأس باستخدام بطارية سعة ١٠ أمبير فى الساعة وقوة مصدر التيار بها ١٧ - ٣٧٥ كيلوات وبتراوح وزنها من ١٥ - ١٩ كجم .

ويتكون المصباح من جسم من البلاستيك ومصباح من البلاستيك يتصل به كابل مرن مزدوج . وعندما يتحطم زجاج مصباح الوهج الواقى يفصل آلياً عن تيار البطارية بوسيلة إيقاف آلية .

ويعتلى الجزء الأساسى القلوى الالكتروليت (Electrolite) بالمادة الفعالة بالألواح (ويعاد ملؤها مرة كل أسبوع) وتتغذى مصابيح البطارية التى تضاء بلمبات فلوروسنت من البطارية خلال محور نصف موصل (Semiconductor) يتكون بمساعدته تيار ثابت ذو ضغط منخفض بدلا من التيار المتغير ذى الضغط العالى .

ويزيد الإشعاع الضوئى من لمبات الفلوروسنت سبع مرات عن لمبات الوهج العادى . ونضاء المحاجر ليلا بمصابيح كاشفة مزودة بلمبات ذات وهج عادى قوتها: ٥٠٠ ، ١٠٠٠ ، ٢٠٠٠ وات أو بمصابيح أكثر اقتصاداً . مثل الأنواع التى على شكل قوس ، ومصابيح الكسينون (Xenon) أو التى على شكل ماسورة) وتصل قوتها إلى ١٠، ٢٠، ٥٠ كيلوات . وتركب المصابيح على أبراج ارتفاعها من ١٥ - ٣٠ متراً وتتوزع على جوانب المحجر بطول طرق النقل .

ويتحقق التحكم على أجهزة الإضاءة بواسطة وسائل التصوير الالكترونى الآلى الذى يشبث على خطوط توصيل الكهرباء وينظم تشغيل المصابيح أو إطفائها آلياً .